Universidad Carlos III de Madrid

Escuela politécnica superior

Departamento de mecánica de Medios Continuos y Teoría de Estructuras

Grado en Ingeniería Industrial: Mecánica

Trabajo Fin de Grado

Aplicación del Código Técnico de la Edificación al diseño y cálculo de una edificación de uso industrial

Autor: Jorge de la Mata Hernando

Tutora: Shirley Kalamis García Castillo

Agradecimientos

Llegado este momento tan importante en la vida de un estudiante como es la entrega del Trabajo Fin de Grado, colofón de cuatro años de duro trabajo, quisiera agradecer a todas las personas que han compartido conmigo cada momento de esta etapa de mi vida. A mis padres y hermanos por su incondicional apoyo en todas las situaciones, a Azucena por hacerme la vida más fácil y comprenderme en todo momento y a mis amigos de la Universidad que tanto me han ayudado a lo largo de estos años.

En cuanto al desarrollo de este trabajo, me gustaría recordar de manera especial a Miguel, Carlos y Rafael, que me han transmitido generosamente sus conocimientos y experiencia sin los cuales no hubiera sido posible realizar este proyecto.

Por último, no quiero olvidarme de Shirley, mi tutora, que ha estado pendiente en todo momento de mis avances, corrigiéndome y orientándome para que este trabajo pudiera salir a la luz.

Índice de contenidos

1. INTRODUCCIÓN 13

1.1. MOTIVACIÓN 13

1.2. OBJETIVOS 13

1.3. ESTRUCTURA DEL PROYECTO 14

2. CONSIDERACIONES PREVIAS 15

2.1. CONCEPTO DE CONSTRUCCIÓN INDUSTRIAL 15

2.1.1. Partes 16

2.1.1.1. Cimentación 16

2.1.1.2. Pilares y vigas 21

2.1.1.3. Tipos de pórticos 23

2.1.1.4. Cerramiento 28

2.2. DISEÑO PRELIMINAR DE LA NAVE 30

2.3. PROGRAMAS USADOS 34

3. MEMORIA DESCRIPTIVA 36

3.1. ANTECEDENTES 36

3.2. DESCRIPCIÓN DE LA PARCELA 36

3.3. EDIFICIO PROYECTADO 36

3.4. CUADRO DE SUPERFICIES 37

4. MEMORIA CONSTRUCTIVA 38

4.1. CIMENTACIÓN Y SOLERA 38

4.1.1. Características terreno 38

4.1.1.1. Características del suelo (Estudio geotécnico) 38

4.1.1.2. Cotas del terreno. Nivelación 39

4.1.1.3. Limpieza del solar 39

4.1.2. Tipo de cimentación 39

4.1.3. Solera interior de hormigón 40

4.2. CERRAMIENTO 41

4.3. ESTRUCTURA Y CUBIERTA 41

4.3.1. Estructura 41

4.3.2. Cubierta 43

4.4. INSTALACIONES (PUENTE GRÚA) 43
4.5. CARPINTERÍA, CERRAJERÍA Y ELEMENTOS DE PROTECCIÓN 43
5. CUMPLIMIENTO DEL CTE 47
5.1. NORMATIVA APLICADA 47
5.2. ACCIONES EN LA ESTRUCTURA 48
5.2.1. Acciones permanentes 48
5.2.2 Acciones variables 49
5.2.3 Acciones accidentales 53
6. CÁLCULO DE ESTRUCTURA METÁLICA CYPE 56
6.1. INTRODUCCIÓN 56
6.2. CÓMO TRABAJA CYPE 56
6.3. METODOLOGÍA DE USO DE CYPE 59
6.4. PARTES DE LA REALIZACIÓN DE LA ESTRUCTURA CON EL MÓDULO "NUEVO METAL 3D" 62
6.4.1. Construcción de la nave a partir de barras 62
6.4.2. Descripción de las barras 63
6.4.3. Descripción de los nudos 65
6.4.4. Agrupación de las distintas barras 66
6.4.5. Cargas de la estructura 66
6.4.6. Exigencia básica al fuego (Resistencia al fuego) 68
6.4.7. Tipo de material 68
6.4.8. Flechas máximas admisibles 69
6.5. RESOLUCIÓN 69
7. CÁLCULO DE ELEMENTOS ESTRUCTURALES ANALÍTICAMENTE 74
7.1. CONCEPTOS PREVIOS ANTES DEL CÁLCULO ANALÍTICO 74
7.1.1. Estabilidad lateral 74
7.1.2. Tipos de sección de los perfiles 75
7.1.3. Resistencia de cálculo 77
7.2. CÁLCULO ANALÍTICO DELPÓRTICO MÁS SOLICITADO 77
7.2.1. Cálculo analítico del pórtico 4 82
7.3. CÁLCULO ANALÍTICO DEL FORJADO 90

7.4. CÁLCULO ANALÍTICO DE LAS CORREAS 93
7.5. CÁLCULO DE ESTABILIDAD DE LA ZAPATA MAYOR 97

8. MEDICIONES Y PRESUPUESTO 100

9. CONCLUSIONES Y TRABAJOS FUTUROS 109

10. BIBLIOGRAFÍA 112

11. ANEXOS 113

A) PLANOS

B) ESTUDIO GEOTÉCNICO

C) RESULTADO NAVE DISEÑADA Y NAVE CRUCES

D) CARACTERÍSTICAS DE LOSAS ALVEOLARES Y PLACAS SÁNDWICH

Índice de figuras

Figura 2.1 Nave industrial 15
Figura 2.2 Ejemplo de cimentación con zapata 17
Figura 2.3 Zapata aislada 17
Figura 2.4 Cimentación de nave industrial 18
Figura 2.5 Ejemplo de cimentación con losa de cimentación 18
Figura 2.6 Losa de cimentación 19
Figura 2.7 Losa de cimentación 19
Figura 2.8 Pilotes 20
Figura 2.9 Formas de hacer los pilotes 20
Figura 2.10 Unión de pilotes entre sí 21
Figura 2.11 Tipos de perfiles 22
Figura 2.12 Dimensiones de un perfil 23
Figura 2.13 Cercha americana 23
Figura 2.14 Ponloceau recta 24
Figura 2.15 Cercha belga 24
Figura 2.16 Cercha inglesa 24
Figura 2.17 Ponloceau recta invertida 25
Figura 2.18 Viga en celosía 25
Figura 2.19 Pórticos de inercia variable 26
Figura 2.20 Pórtico rígido 26
Figura 2.21 Cartelas del dintel y del pilar 27
Figura 2.22 Cartela de cumbrera 27
Figura 2.23 Cerramiento metálico 28
Figura 2.24 Cerramiento prefabricado de hormigón 28
Figura 2.25 Cerramiento de ladrillo 29
Figura 2.26 Cerramiento mixto 29
Figura 2.27 Cartelas 30
Figura 2.28 Correas 30

Figura 2.29 Correas 31
Figura 2.30 Pilares que sustentan el forjado 32
Figura 2.31 Losas alveolares 32
Figura 2.32 Estructura de tubos vista frontal 33
Figura 2.33 Estructura de tubos vista lateral 33
Figura 4.1 Chapa tipo sándwich 41
Figura 4.2 Correas 43
Figura 4.3 Características del puente grúa 44
Figura 5.1 Zonas eólicas 51
Figura 5.2 Peligrosidad sísmica 54
Figura6.1 Opción 1 de diseño 60
Figura 6.2 Correas empotradas en la directriz de dos vigas 61
Figura 6.3 Nave realizada con la opción 2 62
Figura6.4 Portico en el montaje 62
Figura 6.5 Estructura3D nave 63
Figura 6.6 Descripción de barras 64
Figura 6.7 Disposición de perfiles 64
Figura 6.8 Barras articuladas 65
Figura 6.9 Agrupación de barras 66
Figura 6.10 Disposición de las cargas del puente grúa 67
Figura 6.11 Estructura sin agrupar de los perfiles de pilares y dinteles 71
Figura 6.12 Plano de cimentación antes de agrupar 72
Figura 6.13 Plano de cimentación después de agrupar 73
Figura 6.14 Plano de cimentación después de agrupar aumentado 73
Figura7.1 Pórticos más solicitados 79
Figura 7.2 Pórticos más solicitados 80
Figura 7.3 Pórtico más solicitados 81
Figura 7.4 Pórtico 2 81
Figura 7.5 HEB sin cartela y con cartela 83
Figura 7.6 IPE sin cartela y con cartela 87

Figura 7.7 Forjado 92
Figura 7.8 Momento flector máximo 92
Figura 7.9 Perfil correas 94
Figura 7.10 Cargas de cubierta 94
Figura 7.11 Cargas de cubierta 95
Figura 7.12 Zapata mayor 97
Figura 7.13 Esfuerzos en la zapata 98

Índice de tablas

Tabla 3.1 Cuadro de superficies 37
Tabla 4.1 Características del puente grúa 45
Tabla 5.1 Valores característicos de la sobrecarga de uso 49
Tabla 5.2 Valores del coeficiente de exposición 51
Tabla 5.3 Esbeltez 52
Tabla 5.4 Carga de viento 52
Tabla 5.5 Sobrecarga de nieve en capitales de provincia y ciudades autónomas 53
Tabla 6.1 Coeficientes parciales de seguridad (γ) para las acciones 58
Tabla 6.2 Coeficientes de simultaneidad (Ψ) 59
Tabla 6.3 Carga de viento resumida 67
Tabla 6.4 Características mecánicas mínimas de los aceros 68
Tabla 7.1 Clasificación de secciones transversales solicitadas por momentos flectores 75
Tabla 7.2 Métodos de cálculo 75
Tabla 7.3 Límites de esbeltez para elementos planos, apoyados en dos bordes, total o parcialmente comprimidos 76
Tabla 7.4 Esfuerzos máximos en el pilar 82
Tabla 7.5 Características perfiles 83
Tabla 7.6 Términos de la ecuación 85
Tabla 7.7 Resultados pilar 86
Tabla 7.8 Esfuerzos máximos en el dintel 86
Tabla 7.9 Características de los perfiles 87
Tabla 7.10 Términos de la ecuación 89
Tabla 7.11 Resultados del dintel 90
Tabla 7.12 Características del mallazo 91
Tabla7.13 Coeficientes parciales de seguridad (γ) para las acciones 93
Tabla 7.14 Caracteristicas IPE140 96
Tabla 7.15 Esfuerzos en la zapata 98
Tabla 8.1 Mediciones 100

Índice de ecuaciones

Ecuación 5.1 Presión estática producida por el viento 50
Ecuación 5.2 Presión dinámica producida por el viento 50
Ecuación 5.3 Carga de nieve 52
Ecuación 6.1 Estabilidad 56
Ecuación 6.2 Resistencia 57
Ecuación 6.3 Combinación de acciones. Situación persistente o transitoria 57
Ecuación 6.4 Valor de cálculo correspondiente a acciones de corta duración que pueden resultar irreversibles (combinación de acciones características) 57
Ecuación 6.5 Valor de cálculo correspondiente a acciones de corta duración que pueden resultar reversibles (combinación frecuente) 57
Ecuación 6.6 Valor de cálculo correspondiente a acciones de larga duración (combinación cuasi permanente) 58
Ecuación 6.7 Flecha horizontal 58
Ecuación 6.8 Flecha vertical 69
Ecuación 6.9 Flecha horizontal 69
Ecuación 6.10 Flecha vertical 69
Ecuación 7.1 Dimensionamiento de los perfiles 75
Ecuación 7.2 Resistencia del material con coeficiente de seguridad 77
Ecuación 7.3 Resistencia última del material con coeficiente de seguridad 77
Ecuación 7.4 Momento resistente plástico 83
Ecuación 7.5 Resistencia de secciones a compresión 84
Ecuación 7.6 Axil resistente de la sección 84
Ecuación 7.7 Resistencia de secciones a cortante 84
Ecuación 7.8 Esfuerzo cortante resistente 84
Ecuación 7.9 Resistencia a flexión de secciones 84
Ecuación 7.10 Momento flector máximo resistente 84
Ecuación 7.11 Condición de cortante 85
Ecuación 7.12 Combinación de flexión y axil 85

Ecuación 7.13 Combinación de flexión y axil 85
Ecuación 7.14 Combinación de flexión y axil simplificada 85
Ecuación 7.15 Combinación de flexión y axil simplificada 85
Ecuación 7.16 Momento flector máximo 92
Ecuación 7.17 Resultante de fuerzas en el eje Y 95
Ecuación 7.18 Resultante de fuerzas en el eje Z 95
Ecuación 7.19 Comprobación de la tensión de las correas 97
Ecuación 7.20 Estabilidad de la zapata 99
Ecuación 7.21 Momentos estabilizadores en eje Y y en eje X 99
Ecuación 7.22 Momentos de vuelco en eje Y 99
Ecuación 7.23 Momentos de vuelco en eje X 99

1. INTRODUCCIÓN

1.1. MOTIVACIÓN

Para la construcción de cualquier estructura tipo “nave industrial”, es necesario un conjunto de conocimientos, instrumentos y procedimientos que sirven para diseñar y construir un producto que satisfaga una necesidad humana. Esa necesidad se concreta en una idea de negocio que se ha de servir de un lugar físico donde llevar a cabo su actividad.

Este tipo de estructuras, que albergan la mayor parte de la actividad industrial de cualquier país, se extienden principalmente a las afueras de los núcleos urbanos formando los polígonos industriales.

La tipología de las naves industriales difiere enormemente según la actividad que se desarrolle en ellas. Es muy importante que el diseño de la nave industrial se adapte a las necesidades del negocio, según la tecnología y maquinaria empleada, teniendo también muy en cuenta lascondiciones de trabajo del equipo humano que desarrolle allí su actividad.Evidentemente la disparidad en el diseño de naves industriales también se debe a las diferentes soluciones constructivas que la creatividad humana desarrolla dependiendo de múltiples factores.

1.2. OBJETIVOS

El objetivo principal de este proyecto es el diseño de una nave industrial y el cálculo dela estructura metálica, de acuerdo a la normativa vigente (CTE y EHE).

Los objetivos secundarios para llevar a cabo satisfactoriamente el objetivo principal, son:

- Saber diferenciar entre tipos de nave, sus diferencias estructurales, ventajas e inconvenientes de cada una de ellas.
- Realización del cálculo estructural con el uso del CYPE, más concretamente con uno de sus módulos, el “nuevo metal 3D”.
- Diseño de la cimentación de las naves industriales.
- Diseño de la cubierta metálica con sus correas.
- Diseño del forjado con sus losas alveolares.
- Realización de los distintos planos de la nave industrial con el programa AutoCAD.
- Optimizar la nave para adaptarse a las necesidades del cliente y a la normativa y así reducir costes y dificultades en el montaje de la nave industrial.

1.3. ESTRUCTURA DEL PROYECTO

Este trabajo se puede dividir en varios puntos clave, que se explicarán con detalle más adelante, como son:

Consideraciones previas: Se dará a conocer una perspectiva general para la construcción de naves industriales.

Memoria descriptiva: Se hace una breve descripción de la nave proyectada.

Memoriaconstructiva: En este apartado hace referencia al desarrollo del proyecto constructivo.

Cumplimiento del CTE: Aquí se explica todo lo relativo al Código Técnico de la Edificación (CTE),y la normativa usada en el trabajo.

Cálculo de estructura metálica en CYPE: Se explica de qué manera se ha usado CYPE, para lograr la estructura deseada.

Cálculo de elementos estructurales analíticamente: Se explican las partes más relevantes de la nave industrial a través de cálculos realizados analíticamente usando el CTE.

Mediciones y presupuesto: Se llevará a cabo una medición de los perfilesy demás partes de nuestranave con AutoCAD, para luego con la ayuda del programa PRESTO, dar un valor aproximado del presupuesto.

Conclusiones y trabajos futuros: Se comentaran las conclusiones extraídas al realizar el proyecto, así como los posibles trabajos futuros que se podrían implementar en este campo de la construcción industrial.

Bibliografía:Se hace referencia a las fuentes consultadas para la elaboración de este trabajo.

Anexos: Se incluirán en el anexo partes del proyecto más técnicas como las características de las chapas de cerramiento y cubierta, losas alveolares, los resultados de la nave diseñada con CYPE, así como también todos los planos de este trabajo.

2. CONSIDERACIONES PREVIAS

Se introducen unos conceptos previos para así tener una perspectiva más general de la construcción de naves industriales.

2.1. CONCEPTO DE CONSTRUCCIÓN INDUSTRIAL

Una nave industrial va a ser una edificación diseñada y construida para poder realizar actividades industriales dentro de ella como pueden ser almacenaje y distribución, ensamblaje, producción, transformación, etc...

Figura2.1 Nave industrial *Fuente: Medinadelcampo.olx.es*

Suelen ser edificaciones diáfanas para así tener una mayor versatilidad, un mayor espacio de cara a la realización de actividades industriales. Se localizan, normalmente, fuera de zonas habitadas y usualmente agrupadas en espacios que se conocen como polígonos industriales. Muchas veces en estos polígonos se pueden observar gran diversidad de tipología de naves, es más se pueden observar que para el mismo tipo de actividad y en un mismo polígono puede haber construcciones diferentes. Por todo eso se puede llegar incluso a tener todas las naves tanto exterior como interiormente diferentes entre sí. Debido a esto se ha de prestar mucha atención a la hora de plantear cualquier proyecto de nave industrial. Cada proyecto es diferente y el objetivo será alcanzar la plena satisfacción del promotor cumpliendo con la normativa de seguridad y dando respuesta a las necesidades del negocio.

Otra de sus características es la parte que se refiere a su estructura, pues varía con respecto a un edificio de viviendas, ya que las naves industriales suelen salvar una gran luz desde unos 10 metros a 30 metros comúnmente. Cabe destacar también que, más que el diseño a la hora de su construcción, se busca la rapidez y la economía por tanto se suelen usar estructuras metálicas en la mayoría de ellas, estructuras mixtas (acero y hormigón) y en algunos casos estructuras de hormigón prefabricado.

2.1.1. Partes de una estructura

2.1.1.1. Cimentación

La cimentación está compuesta por los elementos estructurales encargados de transmitir las cargas que soporta la estructura diseñada al terreno, de tal manera que el terreno soporte dichos esfuerzos sin que se supere su capacidad portante (depende del tipo de terreno en el que se sitúe la edificación), esto quiere decir, que no deben sobrepasarse las deformaciones máximas admisibles fijadas en la normativa (se denominan asientos admisibles).Por tanto se usa para anclar la estructura al suelo e impedir que esta se mueva, adquiriendo la estabilidad correspondiente.

Las cimentaciones pueden ser superficiales o profundas.

Las cimentaciones superficiales son las que se realizan en la capa superficial del terreno, normalmente a poca profundidad, bien porque el terreno en dichas capas tenga suficiente capacidad portante, o bien porque las cargas a transmitir al mismo no sean muy elevadas. Son las más comunes en la mayoría de edificación de naves industriales.

Se pueden distinguir diferentes tipos de cimentaciones superficiales, dependiendo de la resistencia de dichas capas superficiales y del tipo de edificación que se pretenda.

Lo más común son zapatas aisladas que soporten los pilares unidas mediante vigas riostras o zapatas corridas si en ellas apoya un muro. Esto se puede observar en la figura 2.2

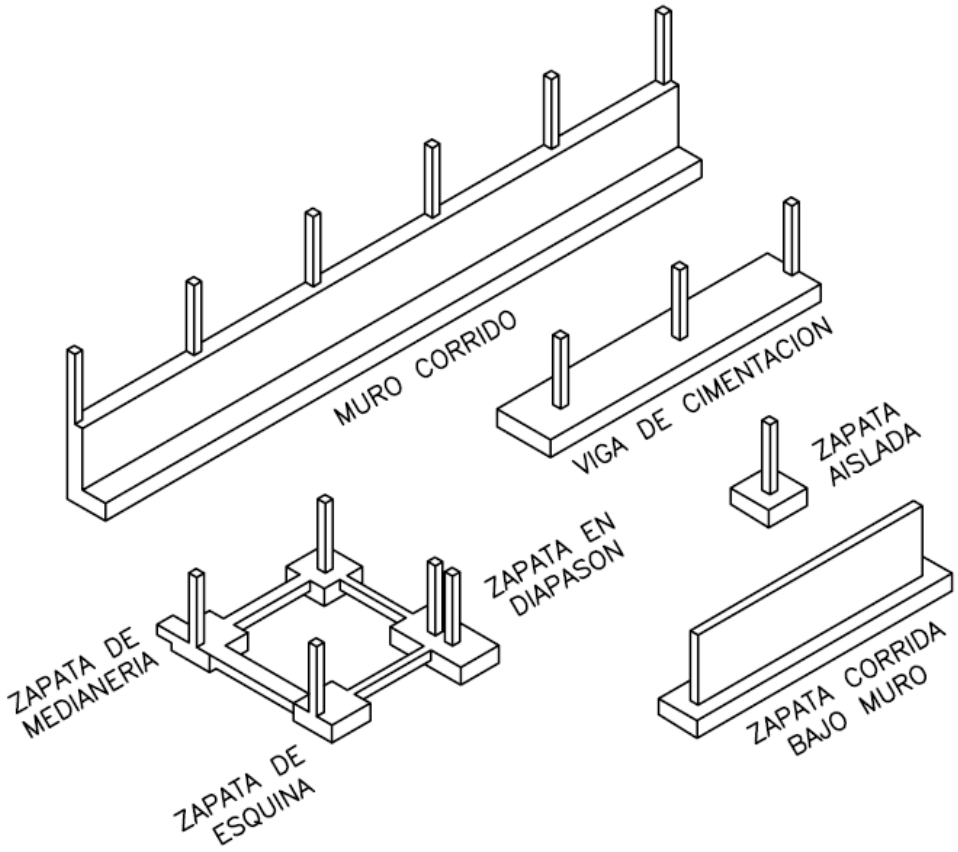


Figura 2.2 Ejemplo de cimentación con zapatas

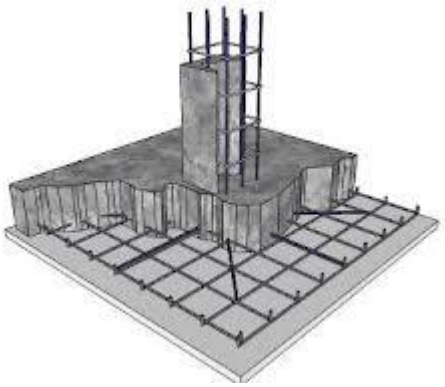


Figura 2.3 Zapata aislada

Fuente: http://sketchup.google.com

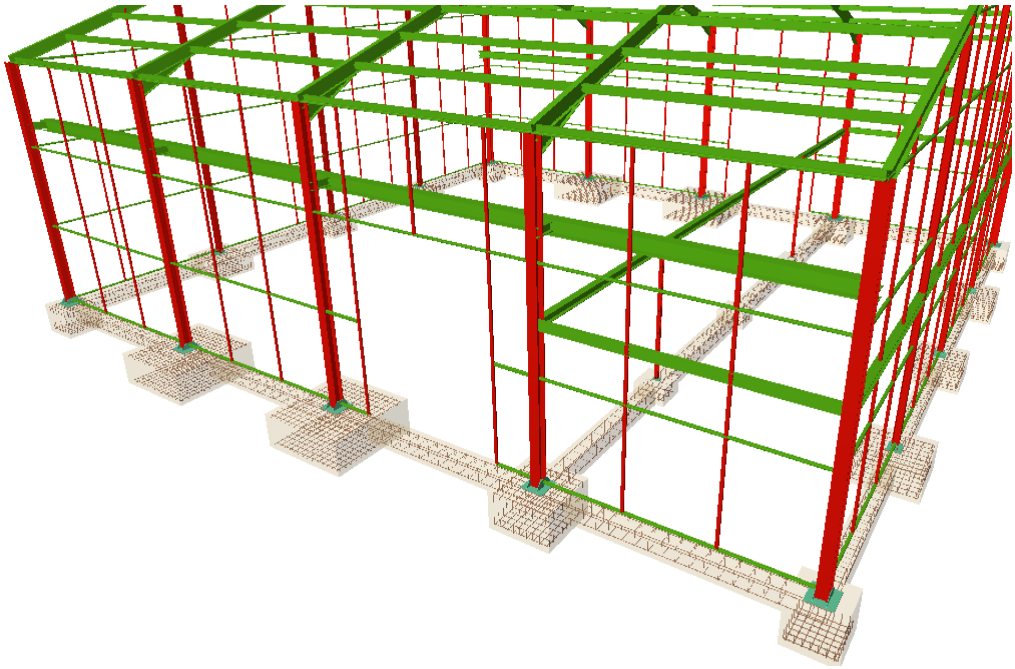


Figura 2.4 Cimentación de nave industrialFuente:www.arqhys.com

Cuando el terreno presenta menos resistencia o presenta alteraciones de unas zonas a otras, puede dar lugar a asientos diferenciales de la estructura, en estos casos se opta por un tipo de cimentación superficial tipo losa de cimentación, de tal forma que se unifica más la transmisión de las cargas al terreno.Esto se puede apreciar en las Figuras 2.5, 2.6 y 2.7.

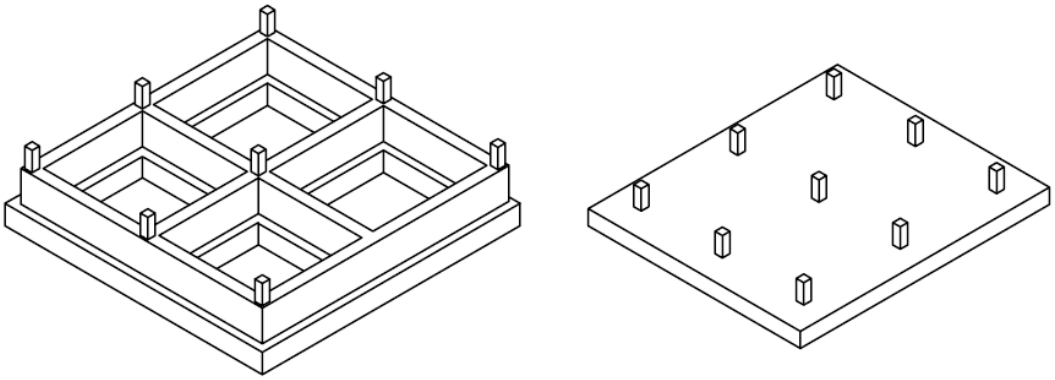


Figura 2.5 Ejemplo de cimentacion con losa de cimentacion

Figura 2.6 Losa de cimentación

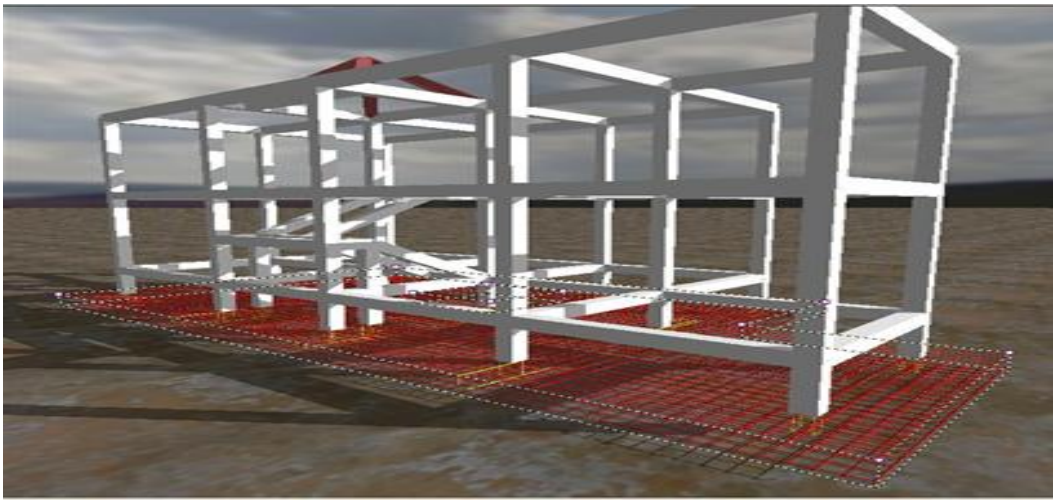


Figura 2.7 Losa de cimentación Fuente: nesthaus.blogspot.com

Las cimentaciones profundas se usan cuando las primeras capas superficiales del terreno no aportan la capacidad portante adecuada y es necesario llegar a capas más profundas para conseguirla (Figura 2.8 a), o bien es necesario que haya una mayor superficie de contacto para repartir las cargas de tal manera que se produce una fricción entre la cimentación y el terreno (Figura 2.8 b). La cimentación profunda más habitual son los pilotes, que pueden ser hincados o in situ.

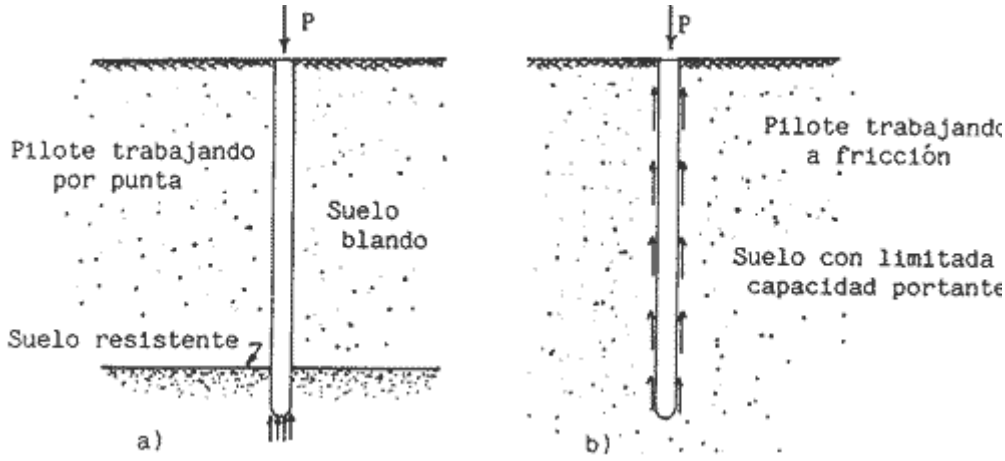


Figura 2.8 Pilotes *Fuente: www.elconstructorcivil.com*

Los pilotes hincados son pilotes prefabricados que se hincan al terreno por golpeo y los pilotes in situ, son pilotes en los que se ejecuta inicialmente la excavación, a continuación se introduce el armado y finalmente se rellena de hormigón. Dicho proceso se puede observar en la Figura 2.9.

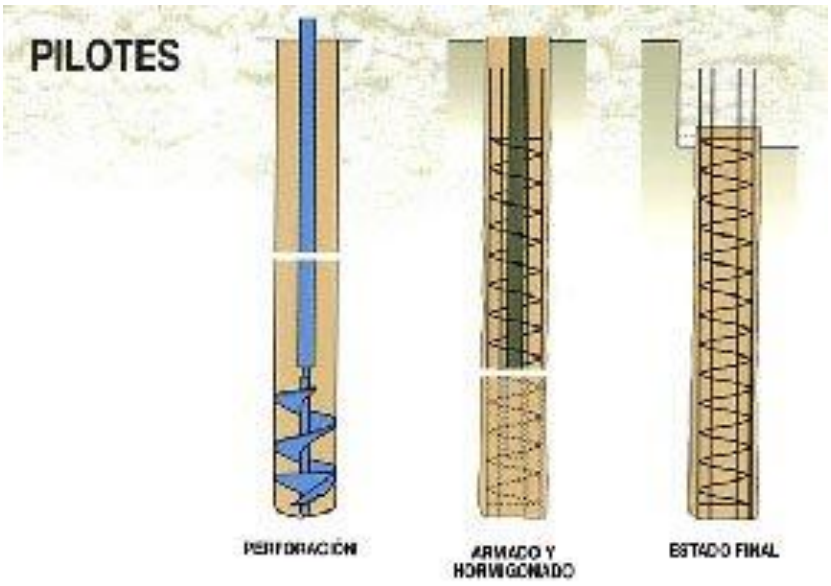


Figura 2.9 Formas de hacer los pilotes

Fuente: http://construcciones-civiles.blogspot.com.es/

Posteriormente las cabezas de los pilotes se unen para realizar la cimentación final del edificio, que yaes más similar a una de tipo superficial. Un ejemplo de esto se puede ver en la Figura 2.10

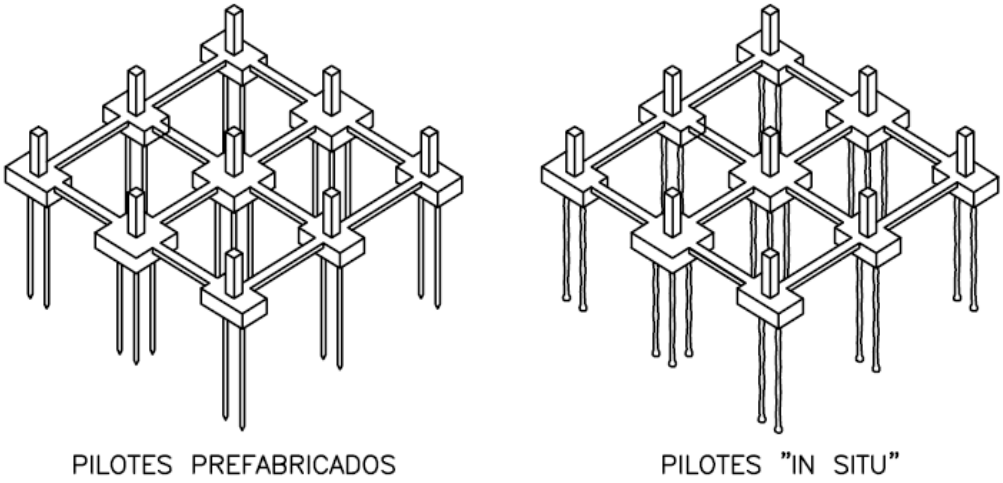


Figura 2.10 Unión de pilotes entre sí Fuente: www.uclm.es

2.1.1.2. Pilares y vigas

Los pilares son los elementos estructurales verticales que soportan los esfuerzos de compresión transmitidos por las vigas. Pueden ser de hormigón armado o metálico. En este caso se ha investigado más a fondo el comportamiento de los metálicos, ya que se ha realizado una estructura de pórticos metálicos. Se puede decir que se trata de la estructura vertical.

Las vigas son los elementos estructurales que soportan el peso de los paños que conforman la estructura horizontal de una edificación, bien sean planos en el caso de los forjados, bien inclinados en el caso de las cubiertas. Soportan esfuerzos principalmente de flexión y cortadura y son las encargadas de finalmente transferir los esfuerzos a los pilares, que a su vez los transfieren a la cimentación conectada con el terreno. Pueden ser también de hormigón armado o metálicas. En este caso como ya se mencionó anteriormente se ha hecho más énfasis en la estructura metálica.

Cabe añadir brevemente la definición de correa, hastial, así como ménsula, pues se usarán en este trabajo.

- Correa: Es el elemento estructural que se apoya sobre las vigas que conforman el pórtico, y sobre estas se sitúa lo que comúnmente se denomina tejado o cubierta.
- Hastial: Es un tipo de pilar, que se sitúa en las caras frontales de la nave para hacer frente a la fuerza del viento.
- Ménsula: Es una viga que se empotra en los pilares de la estructura de la nave y va a ir en voladizo con la misión de soportar algún tipo de carga o esfuerzo en ella.

Para elegir los pilares, vigas, correas, hastiales y ménsulas que se van a usar en la estructura general de la nave se han de analizar los distintos tipos de perfiles según exigencias estructurales, pudiendo distinguir algunos perfiles clásicos como son: IPE, HEB, IPN, U, angular de lados iguales, etc… Como se observa en la Figura 2.11

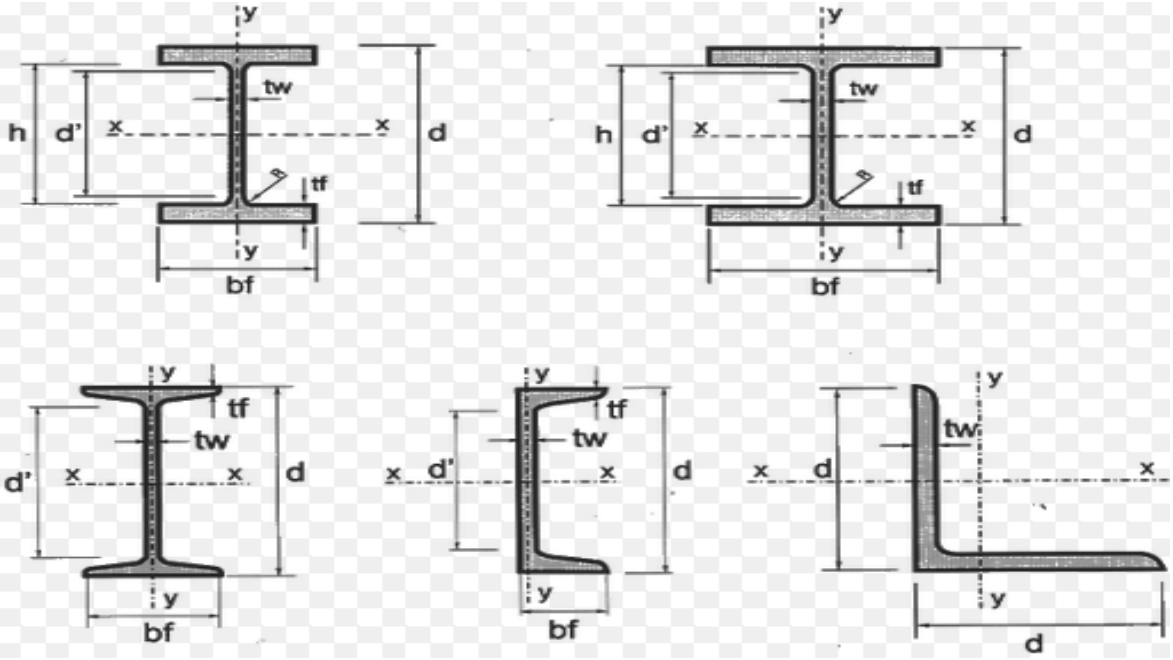


Figura 2.11 Tipos de perfiles

Fuente: http://webdelprofesor.ula.ve

Es muy importante conocer cada una de las partes principales de estos perfiles a la hora de seguir desarrollando este trabajo ya que se mencionarán en distintos apartados del mismo.

La parte central del perfil es el llamado alma. Va a tener un espesor (t_w) y una altura (h_i) y luego la partes que se encuentran en la zona superior e inferior del alma son las llamadas alas del perfil que tendrán una longitud (b) y un espesor (t_f). La altura del perfil será h y r es el radio que se forma entre la unión del alma con las alas del perfil, como se observa en la figura 2.12

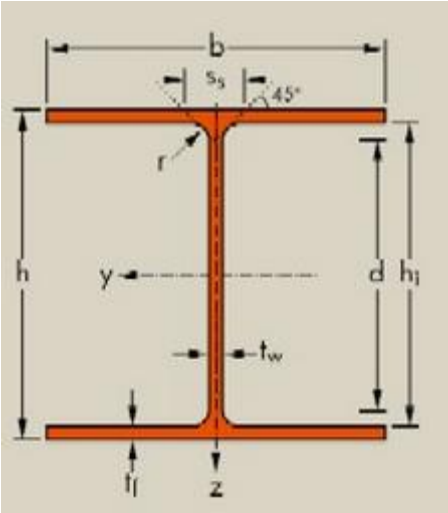


Figura 2.12 Dimensiones de un perfil Fuente:www.constructalia.com

2.1.1.3. Tipos de pórticos

Se pueden distinguir distintos tipos de pórticos que se escogen en función de las preferencias del ingeniero o promotor de la obra y de las necesidades de la misma. Distinguir principalmente los pórticos compuestos por cerchas, los pórticos realizados con perfiles de inercia variable y los pórticos simples.

a) Pórticos realizados mediante cerchas:

Una cercha se podría definir como un tipo especial de viga formada por barras trianguladas entre sí y articuladas que se emplea normalmente para salvar grandes luces. Las cerchas se articulan a los pilares por lo que no les transmiten momentos y esto hace que, tanto el pilar que conforma el pórtico, como la zapata sean menores. No obstante también presentan otros inconvenientes, como son su complejidad de ejecución y disposición en obra así como que limita la utilización en altura de la nave.

Dentro de las cerchas se pueden distinguir numerosos tipos como se observan en las figuras 2.13, 2.14, 2.15, 2.16, 2.17 y 2.18

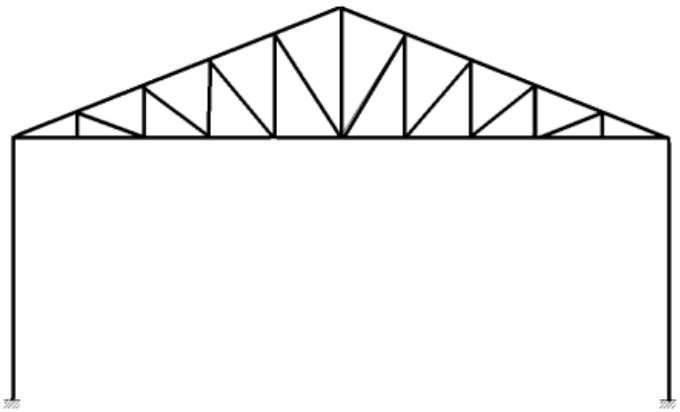


Figura 2.13 Cercha americana

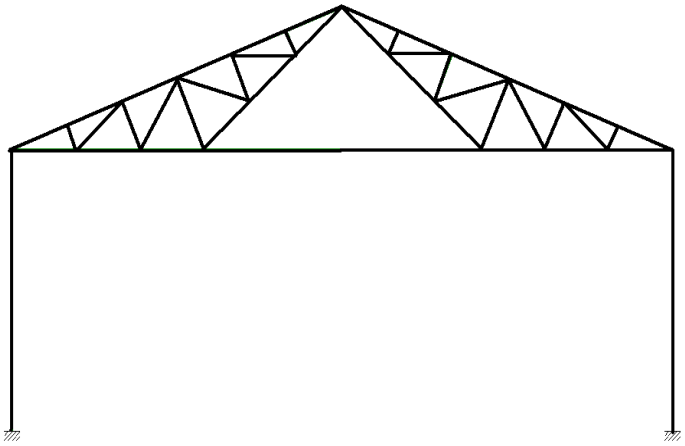


Figura 2.14 Ponloceau recta

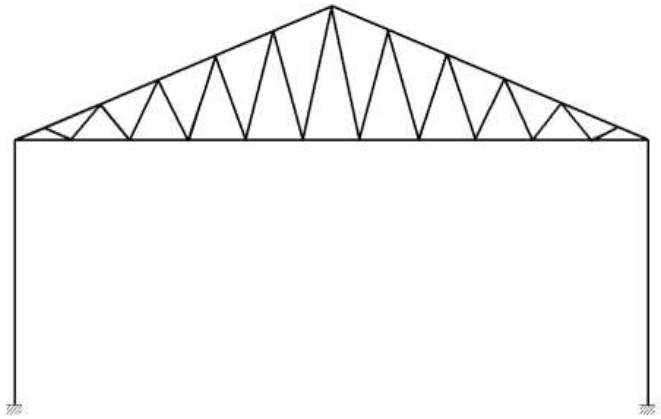


Figura2.15 Cercha belga

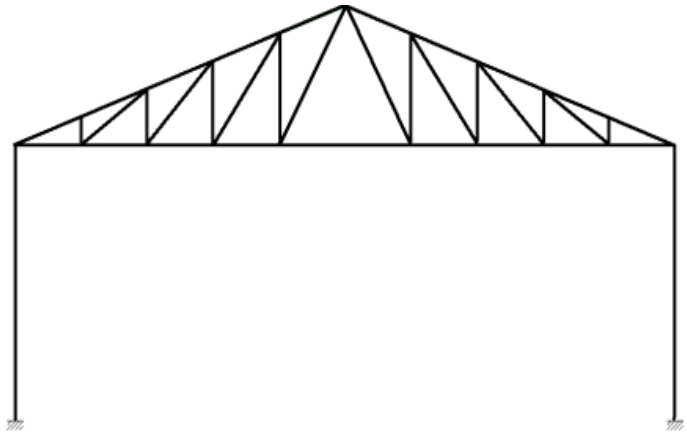


Figura 2.16 Cercha inglesa

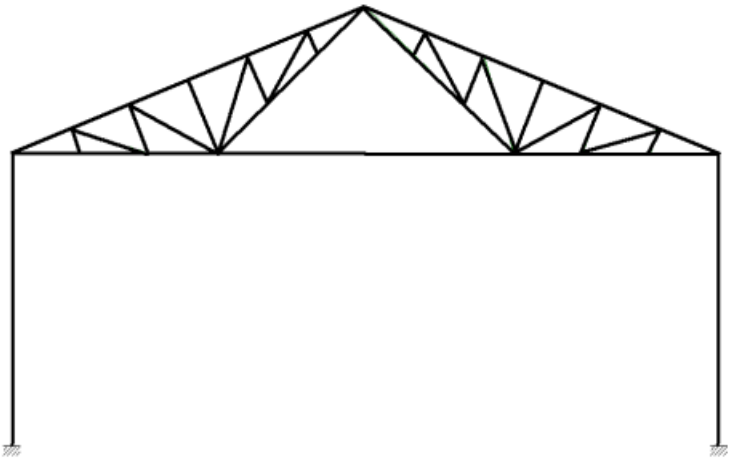


Figura 2.17 Polonceu recta invertida

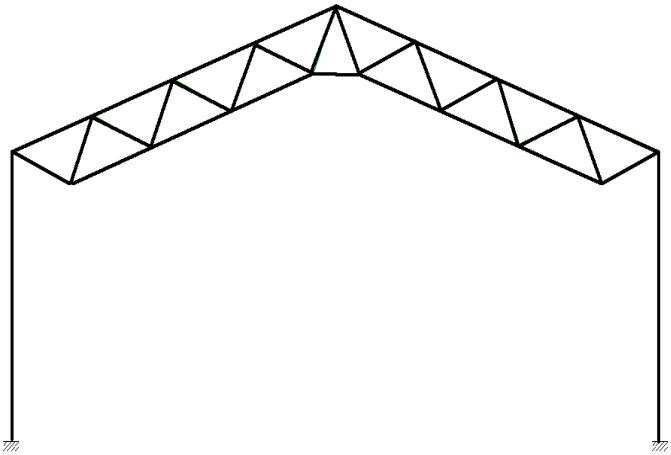


Figura 2.18 Viga en celosía

Fuente de todas ellas: Manual de CYPE 2008 de Antonio Manuel Reyes Rodríguez.

b) Pórticos de inercia variable:

La mayor ventaja de los pórticos de inercia variable es que hacen que sufra mucho menos la cimentación (por tanto tus zapatas disminuyen) y que el material que se emplea para la ejecución de estos pórticos es acorde con los esfuerzos que se van produciendo a lo largo de la viga. Hay que tener en cuenta que los pórticos de inercia variable son hechos a medida para cada nave y para cada exigencia estructural. Por eso solo se suelen utilizar para naves especiales que quieran salvar más de 25 metros de luz. Como se observa un ejemplo en la Figura 2.19

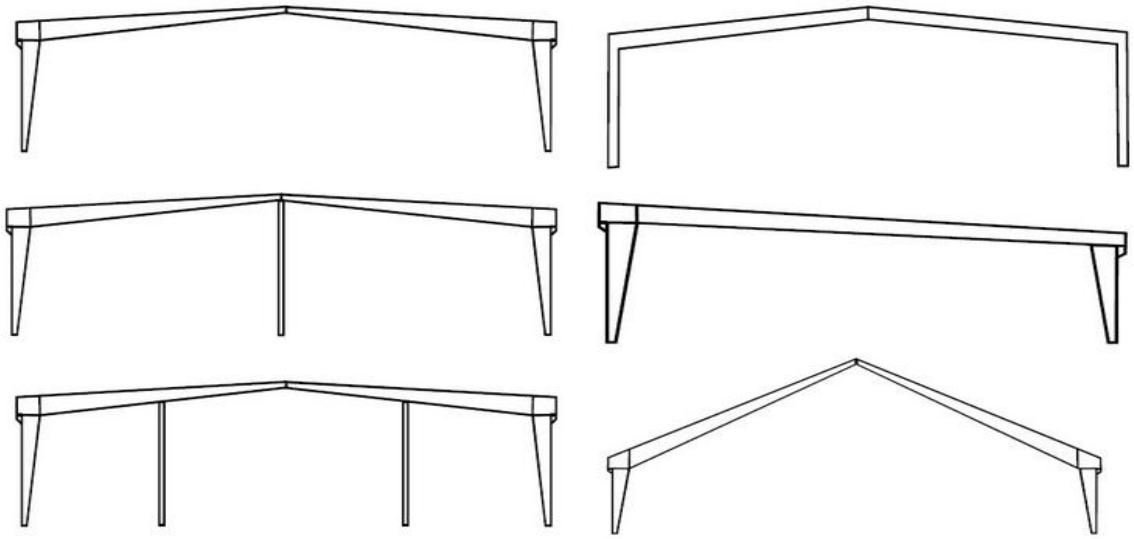


Figura 2.19 Pórticos de inercia variable *Fuente:www.dovalbuilding.com*

c)Los pórticos rígidos:

La mayor ventaja de este tipo de pórticos es la facilidad de construcción y montaje que tienen dado que el perfil es continuo y no tiene variación dimensional. Este tipo de pórticos transmiten momentos a los pilares, con lo que éstos, serán un poco más grandes que en caso de tener cerchaso perfiles de inercia variable. Un ejemplo de estos se observa en la Figura 2.20

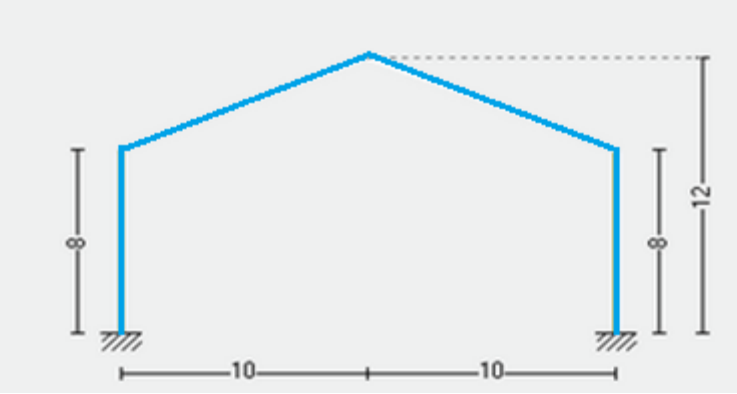


Figura 2.20 Pórtico rígido *Fuente: www.adrformacion.com*

Los pórticos rígidos simples se pueden complementar con cartelas para así hacer el pórtico más resistente en las secciones más solicitadas y por tanto disminuir el perfil del pilar y la viga, si se desea. Se dimensiona completamente con la sección más solicitada, que suele ser entre el encuentro de pilares y vigas, así como en la cumbrera.

Las cartelas no reducen el momento flector en un punto determinado sino que ayudan a que este punto sea soportado por la sección que está sometida a tal momento, para ello se refuerza esa sección añadiendo la cartela y ahorrándonos el tener que poner un perfil mayor de viga o pilar, que sólo sería necesario en una zona de la viga o pilar.

Las cartelas se construyen a partir de los mismos perfiles metálicos que los que se quieren reforzar y van a dar una resistencia y rigidez extra a los nudos de nuestra estructura. Se pondrán en las estructuras más solicitadas, aquí se da unos ejemplos:

Figuras 2.21 y 2.22

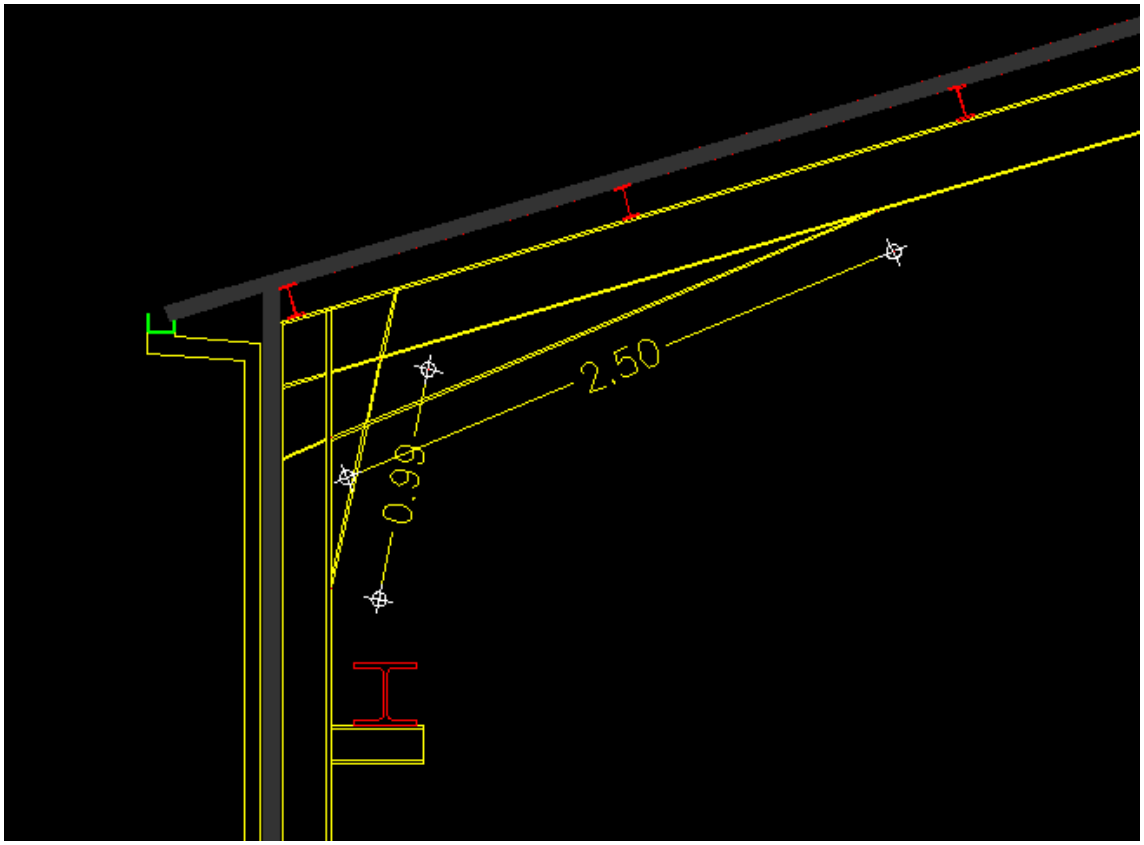


Figura 2.21 Cartelas del dintel y del pilar

Figura 2.22 Cartela de cumbrera *Fuente: Photaki*

2.1.1.4. Cerramientos

Los tipos de cerramientos existentes que son utilizados para la composición de las fachadas de las naves industriales son muy variados. Podemos encontrarnos desde cerramientos de fábrica (ladrillo o bloque), cerramientos de hormigón (paneles prefabricados), cerramientos metálicos (paneles sándwich), etc. Todo ello según el uso de la nave y las exigencias del promotor.

Tipos de cerramientos:

- Cerramiento metálico (Figura 2.23)

Figura 2.23 Cerramiento metálico *Fuente: www.imobestrom.com*

- Cerramiento con placas de hormigón prefabricado (Figura 2.24)

Figura 2.24 Cerramiento prefabricado de hormigón

Fuente: navesindustriales.trabajosenvertical.com

- Cerramiento de ladrillo (Figura 2.25)

Figura 2.25 Cerramiento de ladrillo *Patriciaferreiralopes.wordpress.com*

Las principales diferencias entre estos tres tipos de cerramientos es el tiempo de montaje, la función estructural y el coste. Los tiempos de montaje, en el caso de los paneles metálicos o de hormigón es mucho menor y de mayor simplicidad constructiva que los cerramientos de fábrica, ya que se limitan simplemente a su anclaje en obra.

Otra de las claras diferencias entre los tipos de cerramientos es la necesidad de la colocación de estabilizadores laterales como cruces de san Andrés (necesario en caso de cerramientos de fábrica) o el poder prescindir de ellas como ocurre con el cerramiento enteramente metálico.

También cabe destacar la construcción de cerramientos mixtos entre chapa metálica y placas de hormigón prefabricado, o chapa metálica y cerramiento de ladrillo (Figura 2.26).

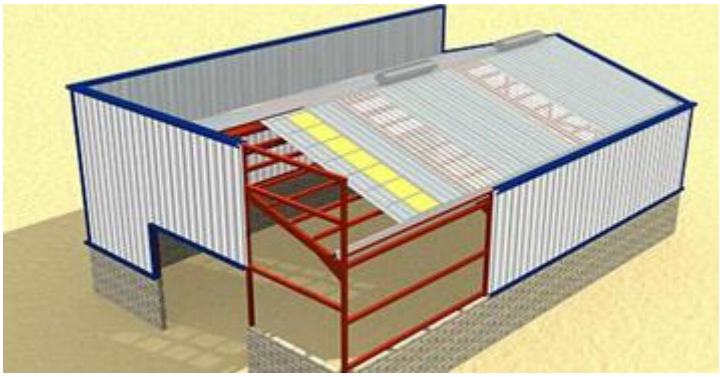


Figura 2.26 Cerramiento mixto *Fuente: www.cubiertasfachadasvalencia.com*

Este tipo de cerramiento mixto tiene una gran ventaja como es que, gracias a la chapa metálica, no se suelen usar cruces de san Andrés y por otro lado aporta más seguridad a la nave que la parte inferior sea de hormigón, por ejemplo frente a robos, pues es más difícil perforar el hormigón que una placa metálica. También estas placas de hormigón situadas en la parte inferior de la nave, dan una resistencia extra si se desea apoyar algo en ellas, cosa que si fuese de metal no se podría hacer puesto que se deformaría. Se suele usar este tipo cuando en la nave se van a querer apoyar materiales a los lados de esta, si no, se suele usar el cerramiento entero metálico por sencillez.

2.2.DISEÑO PRELIMINAR DE LA NAVE

La nave que se va a realizar es una nave de simpleza constructiva y un marcado carácter funcional. Dispone de un solo espacio diáfano para uso propio de la nave y una zona de entreplanta. La planta de la nave es rectangular.

La única instalación de entidad existente en la nave es una grúa puente para el movimiento de materiales en el interior de la misma.

La configuración de la cubierta de la nave es de dos aguas con una pendiente del 30%.

La configuración estructural de la nave será porticada con cinco pórticos, disponiendo de estructura metálica en toda la nave.Los pórticos serán simples, acartelando los encuentros. Estos pórticos darán la inclinación necesaria a la cubierta. Se decide utilizar este tipo de pórticos por la sencillez constructiva de este tipo de elementos estructurales y la luz necesaria a salvar que se proyecta.
Aunque la estructura mixta o de hormigón resulta más eficaz por ejemplo a carga del fuego, que la estructura metálica (ya que ésta se deforma enormemente con presencia del fuego) se ha decidido inclinarse por el lado del ahorro de tiempo y por tanto del ahorro económico. Con lo cual se ha decidido diseñar los pórticos enteramente metálicos así como también las correas de la cubierta. La estructura metálica irá entera recubierta con panel rígido de lana de roca, para así protegerla un poco más del fuego. También otra ventaja es la posibilidad del reciclaje del material al final de la vida útil de la nave industrial.

En la Figura2.27 se ve el pórtico elegido para el diseño de esta nave industrial y las flechas en rojo señalan las distintas cartelas.Así como también se puede observar las ménsulas que soportarán la viga carrilera por donde circulará el puente grúa.

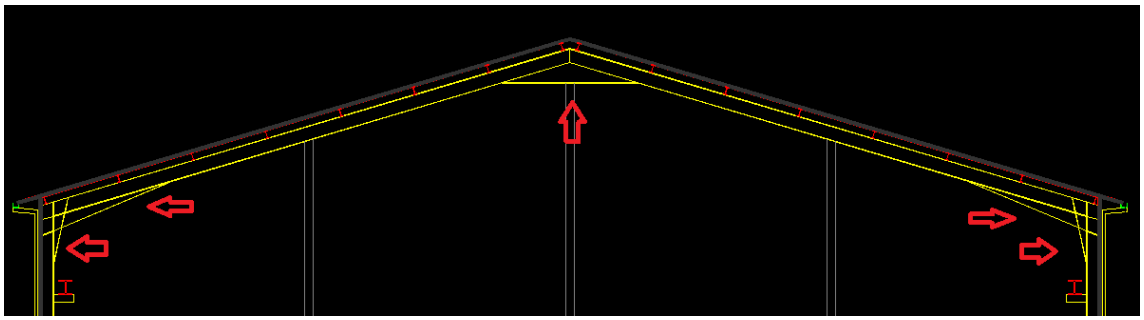


Figura 2.27 Cartelas

Las correas que darán soporte al material de cubrición se colocan a la misma distancia unas de otras, pero se deja al principio y al final de la cubierta un margen de 10 cm para colocar canalones, como se observa en la Figura 2.28

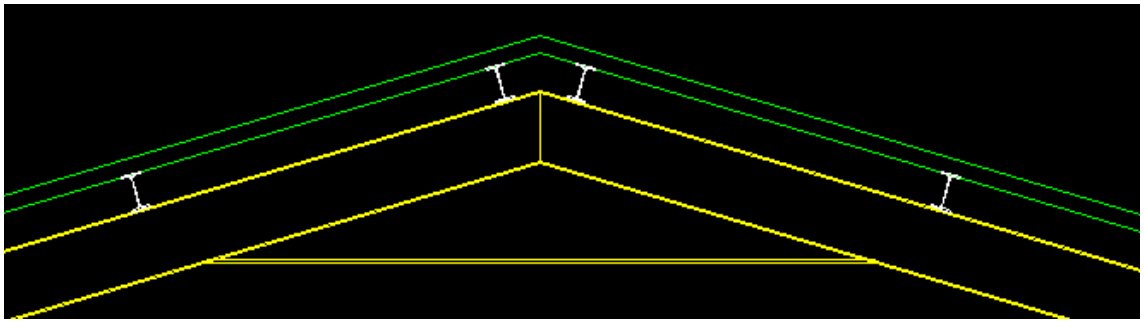


Figura 2.28 Correas

Aunque las correas se podrían poner juntas, no es recomendable debido a posibles dilataciones, como se puede observar en la Figura 2.29

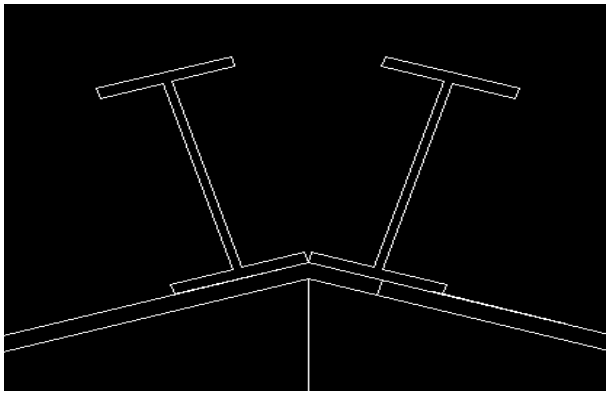


Figura 2.29 Correas

Para la nave proyectada se decide utilizar cimentación aislada superficial, en forma de zapatas aisladas arriostradas entre ellas, dado que el tipo de terreno es bueno tal y como se observa en el estudio geotécnico.

Esta nave también dispondrá de un forjado (color verde). Este forjado se apoya en el pórtico1, en sus pilares(color rojo) y sus hastiales(color amarillo) así como en el pórtico

2, en sus pilares (color rojo) y tres pilares (color azul).Esto se puede observar en la Figura 2.30

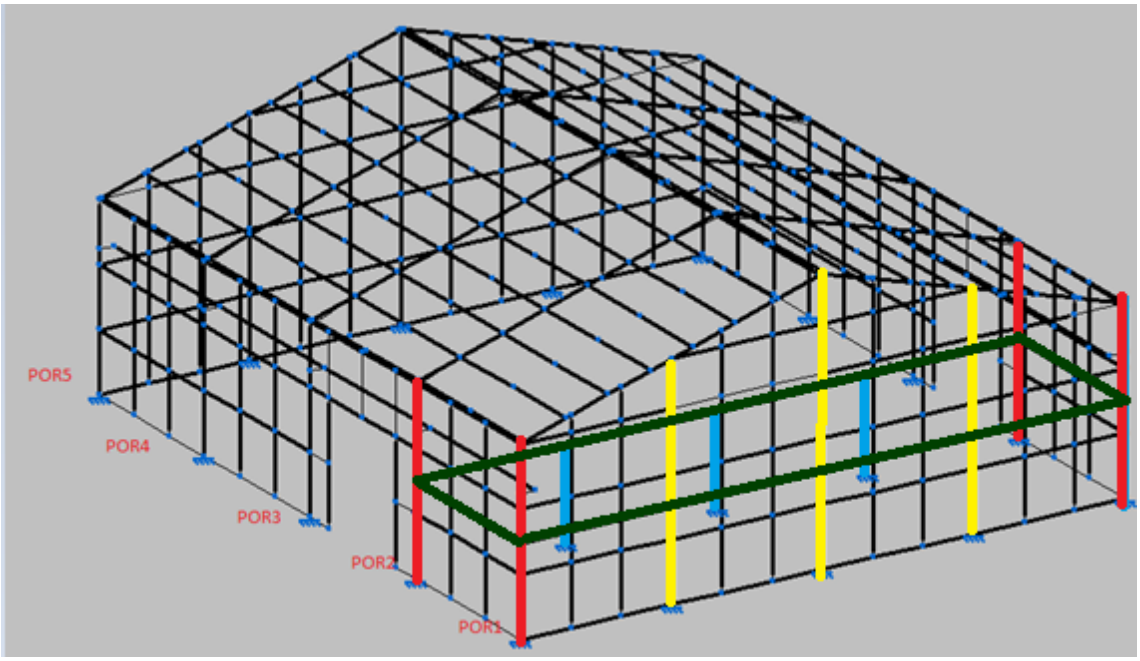


Figura 2.30 Pilares que sustentan el forjado

Existen distintos tipos de forjados, los más usuales son estructuras con bovedillas apoyadas en viguetas que apoyan a su vez en las vigas principales, como en construcción de viviendas o también se puede llevar a cabo con losas alveolares que son mucho más fácil de poner y más usadas cada día sobretodo en construcciones industriales, ya que son capaces de soportar grandes momentos positivos y puesto que sólo existe un tramo de losas apoyadas en 2 jácenas (vigas horizontales), no se van a formar momentos negativos, sólo habrá momentos positivos y por tanto resultan una gran opción para montar en esta nave. Se observa un ejemplo de losa alveolar en la Figura 2.31

Figura 2.31 Losas alveolares Fuente: www.prefabricadoaljema.com

El cerramiento previsto que se ejecutará en la nave será a base de paneles sándwich metálicos. Se elige este tipo de cerramiento ya que como se explicó anteriormente tiene algunas ventajas con respecto a los otros tipos de cerramiento que suelen utilizarse en el revestimiento de las naves. Con este tipo de cerramiento se consigue evitar la colocación de arriostramientos estructurales ya que el propio panel arriostra la estructura portante de la nave (Viene explicado más adelante en el apartado de estabilidad lateral global que hace referencia al CTE). Es de mayor facilidad de colocación y rapidez de ejecuciónque en el caso de utilizar cerramientos de hormigón prefabricado.

Se ha de destacar que, para poner el cerramiento en esta nave, se creará una estructura secundaria unida a los pilares de los pórticos formada por tubos estructurales de perfil rectangular para que se puedan apoyar las chapas en esta estructura. Las placas se colocaran verticalmente siguiendo la estructura tubular, como se aprecia en las Figuras 2.32 y 2.33

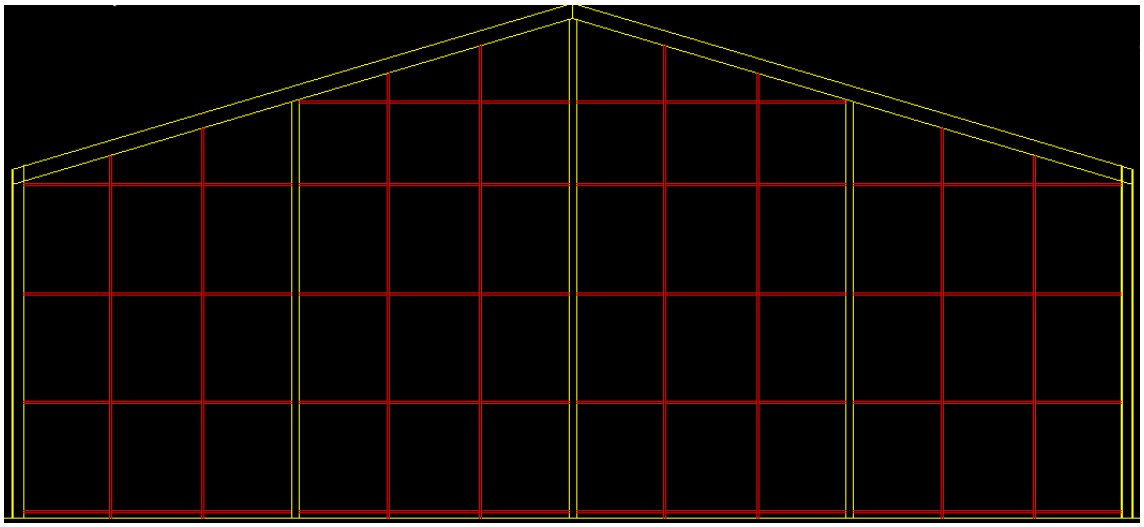


Figura 2.32 Estructura de tubos vista frontal

Ejemplo de pórtico 1 donde se ve la estructura principal, así como la estructura secundaria a base de tubos estructurales rectangulares.

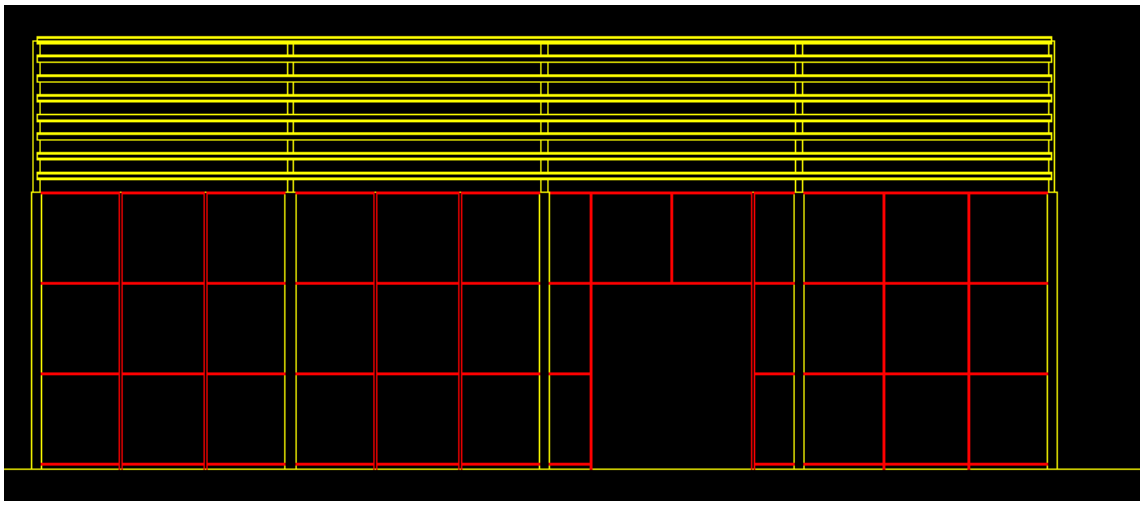


Figura 2.33 Estructura de tubos vista lateral

Lateral de la nave donde se aprecia la estructura tubular, las correas, así como el hueco de la puerta.

La cubierta que apoyará en las correas se realizará con panel tipo sándwich, que al igual que el del cerramiento horizontal, lo proporcionara la empresa HIANSA. Aunque se pueden ver las características del panel sándwich en el Anexo D, cabe destacar que esta realizado con placas de acero y aislante de poliuretano.

También hay que decir que se van a dejar en cubierta unos ganchos de servicio soldados en la línea de la cumbrera para que si hay un problema se pueda subir un operario y engancharse para hacer servicios de reparación. Esto no influye prácticamente en los cálculos y se considerará despreciable a la hora de realizar la estructura.

2.3. PROGRAMAS USADOS

Los programas usados para realizar este trabajo van a ser CYPE INGENIEROS (versión 2012), AutoCAD, así como Presto.

Se usa CYPE para la realización de la estructura metálica de toda la nave. Posteriormente se importarán los planos desde CYPE a AutoCAD para hacerse una idea de cómo es el 3D de la estructura y los planos, pero debido a que CYPE no saca correctamente los planos, se procede a realizar éstos (los planos más importantes en AutoCAD, así como a acotarlos, introducir detalles, etc... para luego, una vez sacadas las mediciones de la nave con AutoCAD, dar un presupuesto usando el programa Presto.

CYPE INGENIEROS: Se trata de un programa pensado para el cálculo de estructuras de edificios, naves industriales y otros tipos de estructuras resistentes en 3D.

Los cálculos que realiza el programa se llevan a cabo mediante el método matricial de nudos y barras. Este programa es muy eficaz y es capaz de optimizar las estructuras buscando el perfil más adecuado en cada caso. Es capaz de realizar un análisis estático de la estructura así como dinámico (en caso de sismo) y también puede trabajar en régimen plástico, elástico lineal y elástico no lineal.

CYPE INGENIEROS puede realizar el cálculo (tanto de acero como de hormigón) basándose en distintas normativas actuales como el CTE, normativas europeas como los eurocódigos o normativas de otros países. Incluso puede utilizarse con normativas antiguas ya derogadas, como NBE-EA-95.

Este programa está dividido en distintos módulos o partes, cada uno pensado para llevar a cabo una tarea distinta y específica.

Los módulos más importantes y usados son:

CYPECAD: Se usa para el cálculo de estructuras de hormigón. También es capaz de combinar estructuras de hormigón con parte de estructura metálica(muy usado en edificación de viviendas junto con el AutoCAD). Se suelen importar a este módulo archivos DWG y DXF para así proceder luego a su construcción y modelización en CYPECAD

Metal 3D: Se usa para el cálculo de estructuras metálicas y la optimización de las mismas, muy usado en la construcción de naves industriales enteramente metálicas. Te va a calcular automáticamente los coeficientes de pandeo de todas las barras de la estructura

Nuevo Metal 3D: Es la evolución del Metal 3D, con mejoras. Dentro del CYPE, este módulo se ha usado en exclusiva para la realización de este proyecto ya que es una estructura enteramente metálica.

Generador de Pórticos: También muy usado en construcción de naves industriales ya que permite calcular estructuras porticadas a partir de un pórtico tipo.

Elementos Estructurales: Puedes dimensionar y calcular estructuras para posibles objetos que necesites, tales como escaleras , ménsulas , etc..

Generadores de precios: Puedes realizar un presupuesto aproximado de tu obra con CYPE ya que tiene bases de datos que permiten realizarlo.

Hay otras opciones que se pueden llevar a cabo con CYPE como son el cálculo de aislamiento y ahorro energético, el estudio de seguridad e higiene, detalles constructivos, etc... Pero para este trabajo sólo se usara el módulo de Nuevo Metal 3D.

AutoCAD: Es un programa desarrollado por la empresa Autodesk. Se trata de un programa de diseño asistido por computadora (CAD). Es el programa de dibujo más usado en el mundo de la construcción, tanto por arquitectos como por ingenieros.

Presto: Programa usado para generar precios según una base de datos. Se utilizará una vez se hayan hecho las oportunas mediciones de la estructura en AutoCAD.

3.MEMORIA DESCRIPTIVA

En este documento se aprecia una breve descripción de la nave proyectada así como la justificación de las distintas soluciones que se han incorporado en el diseño.Se ha de tener en cuenta a la hora de explicar el proyecto que hay una serie de diferencias en las medidas, dependiendo de si las mediciones son de directrices de unos perfiles a las directrices de otros (de eje a eje) o si se consideran las dimensiones totales de la nave de un punto a otro sin tener en cuenta los perfiles.

3.1. ANTECEDENTES

Para la ubicación de la nave se ha tomado una parcela en suelo rústico en el término municipal de Cantimpalos, Segovia. Dicha parcela no alberga ninguna edificación previa.

3.2 DESCRIPCION DE LA PARCELA

La parcela donde se ubicará la nave objeto del presente estudio, está emplazada en el término municipal de Cantimpalos, Segovia. Dicha nave se encuentra fuera del núcleo urbano del municipio, ubicada en un entorno industrial del mismo. La parcela es la denominada catastralmente como Parcela 10369, Polígono 1, Cantimpalos, Segovia, y cuenta con una superficie total de parcela de 10.000,00 m^2.

Cabe destacar que la parcela cuenta con una topografía sin pendiente de entidad por lo que no se producirán grandes movimientos de tierras en el interior de la misma durante la construcción de la nave. Se pretende con ello no modificar sustancialmente la rasante natural del terreno, adaptando la edificación al entorno que nos encontramos.

3.3 EDIFICIO PROYECTADO

La nave industrial que se plantea se trata de una edificación de sencillez constructiva. Se proyecta una nave industrial a dos aguas de una sola planta y un espacio de entreplanta, con unas dimensiones exteriores de 20,34x22,28 m (20x22m a ejes).

La distribución interior pretendida será un gran espacio diáfano en el que se ha previsto una pequeña zona de oficinas en la parte lateral de la nave, con una superficie útil de 110,80 m^2. Este espacio irá ubicado justo debajo de la entreplanta de la nave que será destinada a almacén.

Para mejorar las prestaciones interiores de la nave se ha planteado la colocación de un puente grúa monorraíl, con el fin de facilitar el transporte de materiales y productos en el interior de la misma. Dicho puente grúa tiene una capacidad de carga de hasta 8 toneladas. La viga carrilera por la que circula el puente grúa se apoya en unas ménsulas colocadas a 4,5m de altura respecto del suelo en cada pilar de la estructura.

El acceso a la nave se realizará a través de dos grandes puertas correderas ubicadas en cada uno de los laterales de la misma, de 3,4 x4 m, destinadas a la entrada y salida de camiones. Las puertas correderas contarán a su vez con puertas de acceso peatonal.

Con el fin de mejorar el tránsito perimetral de la nave se pretende realizar un pequeño acerado de hormigón alrededor de la nave.

3 .4. CUADRO DE SUPERFICIES

Las superficies de la nave proyectada son las siguientes:

CUADRO RESUMEN DE SUPERFICIES		
PLANTA	**SUP. ÚTIL. (m^2)**	**SUP. CONSTRUIDA (m^2)**
P. BAJA	438,50	454.45
ENTREPLANTA	108.70	114.50
SUP. ÚTIL TOTAL	547.20	--
SUP. CONSTRUIDA TOTAL	--	577.95

Tabla 3.1 Cuadro de superficies

4.MEMORIA CONSTRUCTIVA

4.1. CIMENTACIÓN Y SOLERA

4.1.1. Características del terreno

4.1.1.1 Características del suelo (Estudio geotécnico)

El terreno debe ser lo suficientemente homogéneo para que puedan apoyar en él las zapatassin que se produzcan asientos no admisibles.

Para el cálculo de la cimentación, la resistencia del suelo se ha considerado de2 kp/cm², como indica el estudio geotécnico realizado.

Antes de nada se ha de llevar a cabo un pequeño resumen explicando que es un estudio geotécnico, y para qué es necesario.

Estudio geotécnico: Previo al desarrollo de un proyecto constructivo se han de conocer todas las características geotécnicas que presenta la zona de suelo en la que vamos a ubicar nuestra construcción. Para conocer toda la información que necesitamos acerca del tipo de suelo en el que nos encontramos se suele desarrollar un Estudio Geotécnico. En dicho Estudio Geotécnico se encontrarán todos los parámetros característicos del terreno en el que cimentaremos nuestra edificación, dándonos información acerca de la tipología del suelo, resistencia mecánica del mismo, agresividad del terreno, nivel freático, etc. En función de estos datos será diseñada la cimentación necesaria para la edificación en cuestión.

El Estudio Geotécnico es muy importante a la hora de no tener problemas estructurales en el edificio por asientos diferenciales, agresividad al hormigón, presencia de agua, etc.

Los objetivos principales de la ejecución de este estudio y la información que nos aporta es la siguiente:

- Encuadrar geológicamente la zona donde se ejecutará nuestro proyecto.
- Determinar la sismicidad de la zona donde se ejecutará la construcción.
- Determinar la composición del terreno y su tipología a través de la toma de muestras y la ejecución de calicatas.
- Describir y caracterizar geotécnicamente los materiales que componen el terreno.
- Determinar los perfiles geotécnicos existentes.
- Determinar las propiedades mecánicas de cada nivel geotécnico. (resistencia, expansividad, cohesión del terreno, etc.
- Determinar la cota a la que se encuentra el nivel freático y la permeabilidad del terreno.

- Realizar una serie de recomendaciones constructivas acerca de la cimentación a ejecutar sobre ese tipo de terreno.

Por lo tanto en este estudio se aportan los resultados del análisis del suelo donde se quiere construir haciendo recomendaciones constructivas para el diseño de las cimentaciones sobre ese tipo de terreno.

En este trabajo se añadirá un estudio geotécnico ya realizado (Anexo B) del que se tomarán los parámetros en él establecidos para el diseño de la nave industrial. Determinamos, en función de dicho estudio, una resistencia portante del terreno de 2,00 Kg/cm^2, la cual será tenida en cuenta para el dimensionamiento de la cimentación.

4.1.1.2. Cotas del terreno. Nivelación.

El terreno en el cual ubicaremos la nave que se proyecta se encuentra prácticamente nivelado, sin existir pendientes pronunciadas. La parcela tiene una ligera pendiente hacia la calle.

Se establece como cota +/- 0,00 para el replanteo de las cotas de excavación, el suelo terminado de la nave.

4.1.1.3. Limpieza del solar

Para el comienzo de las obras y el replanteo de la cimentación se procederá a la retirada de la capa vegetal existente, que será realizada por medios mecánicos.

Una vez retirada la primera capa del terreno se procederá al replanteo de los elementos de cimentación mediante la colocación de camillas y su marcado al terreno. Posteriormente se realizará mecánicamente la excavación para las zapatas y las vigas de atado de la cimentación, realizando la excavación hasta la cota establecida en el estudio geotécnico. Tras la excavación de los elementos de cimentación se realizará manualmente el refinado de las zanjas y pozos y se dejará listo para verter el hormigón de limpieza.

4.1.2.Tipo de cimentación

En función de los datos aportados por el estudio geotécnico se decide diseñar la cimentación de la nave mediante cimentación superficial de tipo zapatas aislada. Para la nave que se proyecta se han diseñado zapatas aisladas flexibles de hormigón armado, unidas mediante vigas riostras y vigas centradoras. El armado de estas vigas se realizará conforme a lo establecido en los planos de cimentación y detalles de cimentación del proyecto.

Para la limpieza en la ejecución de la cimentación se realizará un vertido de 10 cm. de hormigón en masa, llamado hormigón de limpieza, tipo HM-20, que nos aportará la limpieza y la regularización necesaria para la colocación de las armaduras de los cimientos.

Tras el vertido del hormigón de limpieza, se colocarán los separadores necesarios para conseguir el recubrimiento del hormigón en la base de las zapatas. Sobre estos separadores se colocará el propio armado de zapatas y vigas. Todos los elementos de la cimentación tendrán las dimensiones que se reflejan en los planos y estarán ejecutados con hormigón HA25/P/20/IIa, con una resistencia característica f_{ck}= 25 N/mm² (255,10 kg/cm²) y una resistencia de cálculo f_{cd}= 170,06 kg/cm².

El acero a emplear en las barras será el B 400 S de resistencia característica f_{yk}= 400

N/mm² y f_{yd}= 3.549,24 kg/cm².

Los coeficientes de ponderación y minoración aplicables en la ejecución de todo el trabajo y especificados en la EHE serán los que se exponen a continuación:

− Ponderación de acciones (γ_f)= 1,6

− Minoración del hormigón de acciones (γ_c)= 1,5

− Minoración del acero (γ_s)=1,15

Para la unión de la estructura de la nave con la cimentación, se dejarán previstas en las zapatas, las placas de anclaje necesarias. La placa de anclaje será macizada con mortero de cemento sin retracción, según se indica en los planos que se incluyen en el Anexo A.

4.1.3 Solera interior de hormigón

Como acabado general del suelo de la nave se ejecutará una solera de hormigón armado con acabado pulido con cuarzo gris. Para realizar dicha solera se prepara el suelo mediante un pequeño compactado de su superficie. La ejecución de la solera será la siguiente:

- Colocación de encachado de piedra caliza 40/80 de 20 cm de espesor.

- Colocación de lámina de polietileno encima del encachado.

- Ejecución de capa de hormigón HA-25 de 15 cm de espesor, armado con mallazo electrosoldado de 40x30 y diámetro 4 mm.

- Pulido de la capa superficial de la solera de hormigón mediante el fratasado mecánico de la superficie con polvo de cuarzo gris.

Se ejecutarán juntas de dilatación en la solera dividiendo la misma en paños no superiores a 25 m^2 para evitar posibles grietas por dilataciones del hormigón.

Se ha de tener en cuenta que antes de realizar todo esto habría que haber realizado previamente la instalación básica de saneamiento y alumbrado, del cual en este proyecto no se hablará.

4.2. CERRAMIENTO

Para la realización del cerramiento de las fachadas de la nave industrial proyectada, se opta por una solución de cerramiento a base de paneles sándwich, debido a la sencillez y la rapidez de ejecución, así como a la buena adaptación a la economía de la obra y prestaciones que este tipo de cerramientos presentan. Todos los cerramientos de esta nave se realizarán mediante paneles de fachada tipo sándwich marca HIANSA (las dimensiones y características de los mismos se expresan en el anejo correspondiente, se observa un ejemplo de esta chapa en la Figura 4.1). Dichos paneles se colocarán anclados mecánicamente a la subestructura tubular dispuesta en la nave.El arranque de los mismos será a 0,1m desde el nivel suelo.

Figura 4.1 Chapa tipo sándwich Fuente: HIANSA

Para el cerramiento de cubierta se colocarán paneles sándwich de chapa de acero, anclados a las correas de la estructura de cubierta. En este cerramiento de cubierta se dispondrán también algunas planchas translucidas color blanco opal de policarbonato compacto para aprovechar la luz natural en total un 12 % del total de la cubierta (como se puede apreciar en los planos de los anejos), ya que estas tienen las mismas dimensiones y resistencia que los paneles sándwich opacos que hemos puesto en el resto de cerramiento.

Los canalones de recogida de aguas pluviales se han resuelto con chapa lisa plegadade 1 cm de espesor y 22 de desarrollo cada uno, con uniones soldadas y repasadas congalvanizado en frío y modulaciones no inferiores a 5000 mm.

Se dispondrán una serie de remates de chapa lisa galvanizada en todos losencuentros cubierta – cubierta.

4.3. ESTRUCTURA Y CUBIERTA

4.3.1. Estructura principal y subestructura tubular

La estructura proyectada para la nave que se está diseñando es principalmente metálica. Dicha estructura portante está compuesta por pilares metálicos tipo HEB de

dimensiones establecidas en los planos adjuntos. Estos pilares tendrán una altura de 6,00 m.

Los vanos existentes de la nave se resolverán mediante pórticos metálicos simples, perfil IPE, ejecutado a dos aguas, con una luz de 20,00 m. Estos pórticos irán ejecutados cada 5,00 m. La disposición exacta de la estructura y las dimensiones de los distintos perfiles están definidos en los planos adjuntos.

Para la construcción de los pórticos se utilizarán perfiles acartelados, laminados, sustentados isostáticamente y unidos mediante nudos que son considerados a los efectos de cálculo como rígidos y sin rigidizadores.

Los pórticos hastiales se resolverán inicialmente con pilares de perfil HEB. Irán empotrados en el suelo y articulados en la viga del pórtico dintel para no trasmitir a ésta momento alguno.

Las ménsulas se resolverán inicialmente con perfiles del tipo HEB.

Para la ejecución de los cerramientos de la nave se necesita una subestructura que permita el anclaje de los paneles. Dicha subestructura se ha diseñado mediante perfiles tubulares estructurales que se han dispuesto tanto en las dos fachadas laterales como en la fachada principal y posterior. En las fachadas laterales, dicha subestructura va fijada cada 1,83 m. a lo largo de la nave y cada 1,96 m. en el plano vertical de la misma. En las fachadas frontal y posterior se disponen los perfiles estructurales cada 1,66 m. a lo largo de la nave y cada 1,96 m. en el plano vertical.

Se ha diseñado la subestructura de la nave de manera que la altura vertical que va en el eje Z de los tubos es la misma para todas las fachadas para que así puedan coincidir los puntos de unión de toda la subestructura tubular a los pilares.

Se ha dispuesto en el interior de la nave una zona de entreplanta que se ejecuta mediante losas alveolares de canto 25cm y 1,20 m de ancho. Estas losas alveolares transmiten las cargas a vigas metálicas transversales de perfil HEB 160 y éstas a su vez a los pilares principales de la nave industrial y a tres pilares auxiliares colocados específicamente para cumplir esta función con perfil metálico 2UPN cajón soldado.

Para la sujeción y accionamiento de las puertas metálicas de acceso de los vehículos, se dispone de una pequeña estructura formada por perfiles UPN 140, con el fin de encarrilar la puerta en su parte superior. Al objeto de que sirva a modo de guía para éstas puertas correderas se dejará hormigonado en el suelo un perfil metálico tipo T70.

4.3.2 Cubierta

Para la estructura de cubierta se disponen sobre los pórticos principales de la nave, anteriormente descritos,perfiles transversales metálicos IPE a modo de correas que irán separados una distancia de 1,46 m. Las correas totales que se disponen y que han sido calculadas en base a esa distancia son de ocho por cada lado del pórtico.

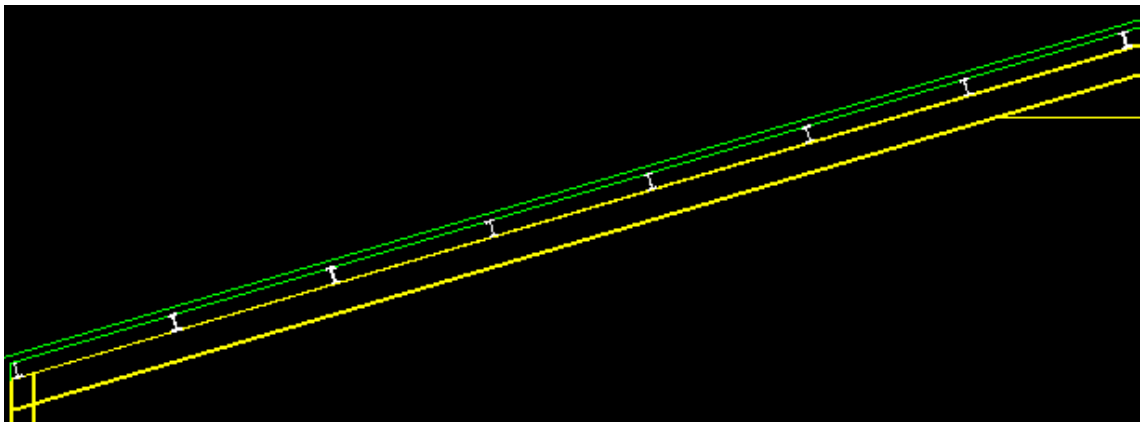


Figura 4.2 correas

Estas correas pueden ser empotradas a los pórticos principales trasmitiendo de esta manera más esfuerzos a la viga o pueden ser apoyadas en dichos pórticos estando estas más solicitadas, pero no trasmitiendo momentos la viga.

A efectos de cálculo del presente proyecto se han articulado los pórticos 1 y 5 para no trasmitirles momentos y a los demás pórticos se les considera una unión como si fuese un apoyo.

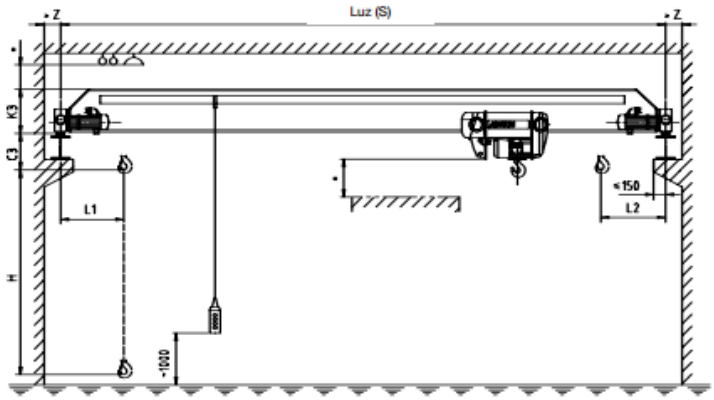
No se realiza el arriostramiento de la estructura de cubierta ya que los propios paneles sándwich trabajan arriostrando la misma a modo de cruces de San Andrés.

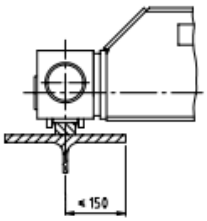
4.4. INSTALACIONES ESPECIALES (PUENTE GRÚA)

Se ha tenido en cuenta en el cálculo de la estructura la colocación de un puente grúa monorraíl que va anclado a la estructura principal de la nave y servirá para mover materiales en el interior de la misma. El puente grúa proyectado se trata de un sistema monorraíl de la empresa ABUS, capaz de levantar 8 Tn (Toneladas).

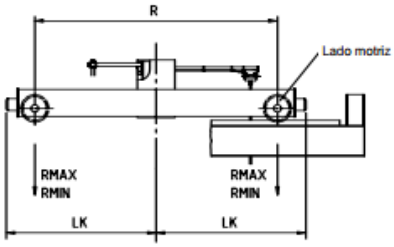
A continuación se muestra un extracto de su catálogo con las características técnicas:

Puente grúa monorraíl ELV/ELK



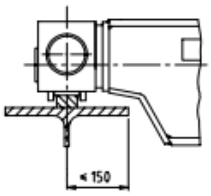


* Distancia de seguridad de acuerdo a las regulaciones nacionales de cada país.

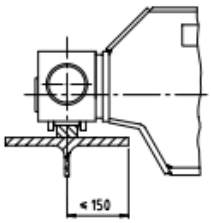


Variante 3:
K3 y C3 son medidas estándar ABUS y pueden modificarse en función de la variante de conexión de la viga principal elegida

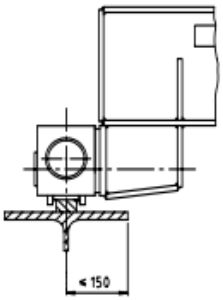
Para efectuar mediciones de exactitud de las Variantes 1, 2, 4 y 5, rogamos póngase en contacto con ABUS



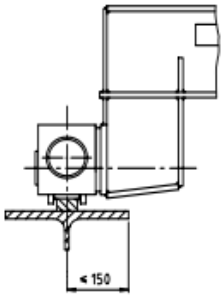
Variante 1:
parte superior de la viga principal = parte superior del testero



Variante 2:
todas las variedades entre variante 1 y 3



Variante 4:
la parte inferior de la viga principal = la parte superior del testero



Variante 5:
la parte inferior de la viga principal más alta que la parte superior del testero pero sin exceder los 1.500 mm entre la parte superior del raíl de grúa y la parte inferior de la viga principal

Figura 4.3 Características del puente grúa

Dimensiones de los puentes grúa monorraíles ELV/ELK (Resumen)

Carga, Polipasto[1]	S[1] m	K3 mm	C3 mm	L1 mm	L2 mm	Z min mm	Hmax[1] mm	R mm	LK mm	Carga rueda kN R max	Carga rueda kN R min
500 kg Polipasto de cadena GM2 500 FEM 2m Polipasto V = 1/4 m/min	5	290	480	540	440	140	8000	1900	1165	4.3	2.0
	10	290	480	540	440	140	8000	1900	1165	5.3	2.8
	15	330	480	540	440	140	8000	2200	1315	7.4	4.8
	18	410	480	540	440	140	8000	2700	1585	9.6	7.0
1000 kg Polipasto de cadena GM4 1000 FEM 2m Polipasto V = 1.3/5 m/min	5	290	520	560	450	140	6000	1900	1165	6.6	2.2
	10	290	520	560	450	140	6000	1900	1165	7.8	2.9
	15	330	520	560	450	140	6000	2200	1315	9.9	4.9
	18	410	520	560	450	140	6000	2700	1585	12.1	7.1
1600 kg Polipasto de cable GM 816 L6 FEM 4m Polipasto V = 0.8/5 m/min	5	290	390	950	640	140	9000	1900	1165	9.8	3.0
	10	290	390	950	640	140	9000	1900	1165	11.4	3.4
	15	350	390	950	640	140	9000	2200	1315	13.7	5.4
	18	410	390	950	640	140	9000	2700	1610	15.7	7.2
2000 kg Polipasto de cable GM 820 L6 FEM 4m Polipasto V =	5	290	390	950	640	140	9000	1900	1165	11.5	3.3
	10	330	390	950	640	140	9000	1900	1165	13.7	4.1
	15	370	390	950	640	140	9000	2200	1335	15.9	5.7
	18	550	380	970	770	150	9000	2700	1605	16.5	6.6

Carga, Polipasto[1]	S[1] m	K3 mm	C3 mm	L1 mm	L2 mm	Z min mm	Hmax[1] mm	R mm	LK mm	Carga rueda kN R max	Carga rueda kN R min
6300 kg Polipasto de cable GM 2063 H6 FEM 1Am Polipasto V = 0.8/5 m/min	5	350	490	1090	810	140	9000	1900	1165	30.5	8.0
	10	470	480	1090	810	150	9000	1900	1205	36.2	8.3
	15	660	480	1170	940	150	9000	2200	1355	37.9	8.7
	18	760	480	1170	940	150	9000	2700	1630	39.9	10.0
	20	760	480	1170	940	150	9000	3200	1880	42.0	11.8
	22	860	530	1170	940	170	9000	3200	1895	43.9	13.4
	24	1060	530	1170	940	170	9000	3800	2195	46.9	16.2
	26	1060	530	1170	940	170	9000	3800	2230	48.1	17.2
8000 kg Polipasto de cable GM 3080 H6 FEM 3m Polipasto V = 0.8/5 m/min	5	550	560	1210	990	150	10000	1900	1205	37.1	11.3
	10	560	560	1210	990	150	10000	1900	1205	43.1	8.8
	15	660	560	1210	990	150	10000	2200	1380	47.6	10.5
	18	760	560	1210	990	170	10000	2700	1645	50.7	12.6
	20	760	610	1210	990	170	10000	3200	1895	53.1	14.6
	22	860	610	1210	990	170	10000	3200	1895	54.6	15.7
	24	1060	610	1210	990	180	10000	3800	2215	58.3	19.0
	26	1060	610	1210	990	180	10000	3800	2250	60.0	20.5

Tabla 4.1 Características del puente grúa *Fuente: www.ABUS.es*

De las anteriores tablas y figuras, para seleccionar el puente grúa adecuado,se determinala luz asalvar de nuestra nave(S=20).

A partir de esto, se señala en rojo en la Tabla 4.2 las características que ha de cumplir nuestra nave para el correcto funcionamiento del puente grúa.

Las características más importantes a cumplir son la distancia entre ruedas (R= 3,2m), así como con la carga que pueden trasmitir cada una de estas ruedas ($R_{máx}$=53,1Kn y $R_{mín}$=14,6Kn) a la viga carrilera.

También hay que señalar que a la hora de construir la nave se ha de tener presente que una vez apoyada la grúa en la viga carrilera, esta necesita una cierta holgura en el eje Z (K3=0,76m), que hay que recordar en el diseño, así como una holgura en el eje Y (z=0,17m).

Otra dimensión que viene en la Tabla 4.1 es Lk, que es la distancia desde el eje de simetría de la parte de las ruedas del puente grúa al extremo final de uno de sus lados, una distancia un poco mayor que la mitad de la separación entre ruedas. Es de 1,89 m.

L1 sería la distancia máxima de aproximación del puente grúa a la viga carrilera en uno de los lados, que sería de 1,21m., y L2 la distancia máxima de aproximación del puente grúa por el otro lado, que sería de 0,99m.

H es la altura máxima de bajada del puente grúa, que sería igual a 10m.

C3 distancia máxima a la que se podría acercar la carga al puente grúa, quesería 0,61m

Una vez que se tienen todas las dimensiones y características del puente grúa ya se puede dimensionar las ménsulas donde estará apoyada la viga carrilera así como la viga carrilera en el CYPE.

4.5 CARPINTERIA, CERRAJERIA Y ELEMENTOS DE PROTECCION

Los únicos elementos de cerrajería que se tendrán en cuenta en este trabajo son las dos puertas de acceso a la nave, las cuales se pueden apreciar más específicamente en los planos del Anexo A.

En este trabajo no se tendrá en cuenta el resto de elementos de cerrajería, carpintería y protección que debe de haber en una nave, así como tampoco se tendrá en cuenta la parte de iluminación de la nave y saneamiento, ya que es un trabajo enfocado al diseño de la estructura de la nave y no al saneamiento y a la instalación de la carpintería.

5.CUMPLIMIENTO DEL CTE

5.1. NORMATIVA APLICADA

Para el diseño de la nave industrial hay que tener en cuenta una cierta normativa la cual se explica brevemente y se destaca a continuación:

Código Técnico de la Edificación (CTE): Es el documento a través del cual se regulan las exigencias básicas que deben cumplir las edificaciones para satisfacer los requisitos básicos de seguridad y habitabilidad. Este documento ha de aplicarse tanto a edificios de nueva construcción como a reformas.

Dentro del CTE se establecen distintos documentos que regulan los requisitos básicos como son: seguridad estructural, seguridad en caso de incendio,seguridad de utilización, higiene, salud y protección del medio ambiente, protección contra el ruido y ahorro de energía y aislamiento térmico. Estos documentos son los denominados como “Documentos Básicos” (DB).

Los Documentos Básicos que se han considerado para el desarrollo del presente trabajo han sido los siguientes:

DB-SE-AE. Documento Básico. Seguridad Estructural. Acciones en la Edificación.

Se usa para determinar las distintas acciones que ocurren sobre las edificaciones

DB-SE. Documento Básico. Seguridad Estructural.

Dispone el procedimiento y normas para cumplir con el requisito de seguridad estructural. Enél se encuentran la exigencia de “resistencia y estabilidad” y “aptitud al servicio”

DB-SE-A. Documento Básico. Seguridad Estructural. Aceros.

Sirve para comprobar la resistencia de los elementos compuestos por acero en el edificio y comprobar que se cumple la seguridad estructural del mismo.

DB-SI Documento Básico de Seguridad contra el Fuego

Se van a especificar las exigencias básicas relativas a la seguridad en caso de incendio

De la misma manera se han tenido en cuenta las dos instrucciones específicas para el cálculo de las estructuras de éste trabajo. Son la EHE (Instrucción del Hormigón estructural), en su apartado EFHE (losas alveolares) y la EAE de 2011 (Instrucción del Acero Estructural).

También se han utilizado las normativas que se exponen a continuación, así como las normas UNE y las Normas Básicas de la edificación, que aunque se encuentran derogadas, son muy útiles como material de consulta.

- Norma UNE 76-201-88. Caminos de rodadura de puentes grúa.
- Norma UNE 1168:2006. Productos prefabricados de hormigón. Placas alveolares.
- R.D. 1370/88. NBE-AE-88. Acciones en la edificación.
- R.D. 997/02. Norma de construcción sismorresistente.
- R.D. 1829/95. NBE-AE-95: Estructuras de acero en la edificación.
- R.D. 1797/03. Instrucción para la recepción de cementos (RC-03)
- R.D. 1313/88. Obligatoriedad de homologar los cementos para hormigones. Orden 21/5/97.
- NBE-QB-90. Cubiertas con materiales bituminosos.
- NBE-MV-111. Placas – paneles de chapa conformada de acero.
- Ley 38/99. Ley de ordenación de la edificación.
- R.D. 642/02. Instrucción sobre forjados unidireccionales (EFHE)
- R.D. 1630/80. Elementos resistentes para pisos y cubiertas.
- R.D. 2661/98. Instrucción de hormigón estructural EHE.
- R.D. 996/99. Corrección de la instrucción de hormigón estructural.
- R.D. 805/93. Instrucción para obras de hormigón pretensado. EP-93.
- R.D. 1942/93. Reglamento de instalaciones de protección contra incendios.
- R.D. 2177/96. Condiciones de protección contra incendios. NBE-CPI-96.
- R.D. 2267/94. Reglamento de seguridad contra incendios enestablecimientos industriales.

5.2 ACCIONES EN LA ESTRUCTURA

Lo primero que se ha realizado para el dimensionamiento de la estructura de la nave, tanto para su cálculo analítico como para la introducción de cargas en el programa CYPE, es la determinación de las cargas permanentes y sobrecargas que van a solicitar nuestra estructura. Para el cálculo de cargas nos basamos en el DB-SE-AE (Documento Básico de Seguridad Estructural. Acciones en la edificación). Sobre éste documento estimaremos las cargas gravitatorias y las sobrecargas a las que va estar sometida nuestra estructura, en función de los tipos de materiales y soluciones constructivas planteadas y al uso dado a la construcción.

La nave que se va a calcular estará sometida a tres tipos de acciones: acciones permanentes, acciones variables y acciones accidentales.

5.2.1. Acciones permanentes

Dentro de las acciones permanentes se va a considerar el peso propio que hemos estimado en función de los materiales y solución constructiva empleada. El peso propio que se tendrá en cuenta es el de los elementos estructurales, cerramientos, y equipo fijo. En este caso no se considerará necesario el efecto de carpinterías, rellenos y tabiquería.

Se tendrá en cuenta el peso propio de los perfiles que conforman la estructura, pero estos seleccionan en el CYPE más adelante.Se puede ver con claridad en el apartado de MEDICIONES del trabajo.

5.2.2. Acciones variables

Se va a tener en cuenta la sobrecarga de uso, el viento y la nieve, pero no las acciones sobre barandillas y elementos divisorios y tampoco el efecto de la temperatura el cual se considera necesario a partir de construcciones de más de 40 m. de longitud.

Sobrecarga de uso:Va a ser el peso que soporte la nave a raíz del uso que se le dé a la misma. Estos efectos se simulan por la aplicación de cargas distribuidas en cada zona de la nave, según el uso y utilización que tenga.

Categoría de uso		Subcategorías de uso		Carga uniforme [kN/m^2]	Carga concentrada [kN]
A	Zonas residenciales	A1	Viviendas y zonas de habitaciones en, hospitales y hoteles	2	2
		A2	Trasteros	3	2
B	Zonas administrativas			2	2
C	Zonas de acceso al público (con la excepción de las superficies pertenecientes a las categorías A, B, y D)	C1	Zonas con mesas y sillas	3	4
		C2	Zonas con asientos fijos	4	4
		C3	Zonas sin obstáculos que impidan el libre movimiento de las personas como vestíbulos de edificios públicos, administrativos, hoteles; salas de exposición en museos; etc.	5	4
		C4	Zonas destinadas a gimnasio u actividades físicas	5	7
		C5	Zonas de aglomeración (salas de conciertos, estadios, etc)	5	4
D	Zonas comerciales	D1	Locales comerciales	5	4
		D2	Supermercados, hipermercados o grandes superficies	5	7
E	Zonas de tráfico y de aparcamiento para vehículos ligeros (peso total < 30 kN)			2	20 (1)
F	Cubiertas transitables accesibles sólo privadamente (2)			1	2
G	Cubiertas accesibles únicamente para conservación (3)	G1	Cubiertas con inclinación inferior a 20º	1 (4)	2
		G2	Cubiertas con inclinación superior a 40º	0	2

Tabla 5.1 Valores característicos de la sobrecarga de uso

Fuente: Código Técnico de la Edificación (Marzo 2006)

En este caso los Valores de sobrecarga de uso según el CTE a tener en cuenta son:

1º Forjado: el cual, al tener uso estipulado de almacén se considerará zonade local comercial y por tanto tendrá un valor de sobrecarga de 5KN/m^2=500Kg/m^2

2º Cubierta: de la misma manera la cubierta tendrá una sobrecarga de uso de mantenimiento de 100kg/m^2

Viento: La distribución de presiones provocadas por el viento va a depender de la zona donde se encuentre la nave, la rugosidad del paisaje y la aspereza del entorno, es decir

si hay edificios cerca que puedan cortar el viento o si no hay nada que impida al viento chocar contra la nave, asícomo la altura a la que se encuentre la nave, ya que la distribución del perfil de velocidades del aire aumenta con la altura, etc...

Se va a poder usar esta normativa (CTE) para analizar estanave, ya que está emplazada en Segovia queestá a 1000m. de altitud y tenemos de limite 2000m.También tenemos que tener en cuenta la máxima esbeltez de la naveque se produce en su cara frontal y va a ser de 9/20 =0,45, que es menor de 6 que es el límite que pone este reglamento.

El viento ejercerá una presión perpendicular a la nave, pero también tangencial.Los edificios se deberán comprobar en todas las direcciones de viento posible sin tener en cuenta la posibilidad de que haya construcciones medianeras. En cada dirección se deberá contar con dos sentidos de viento.

No se tendrá en cuenta la fuerza tangencial del viento ya que se supone que esta no supera el 10% de la fuerza perpendicular provocada por el viento y esto sólo se produce en edificios en los que la superficie de fricción sea mucho mayor que la superficie de presión. Esto puede ocurrir en una nave sin cerramientos, tipo marquesina.

La acción perpendicular del viento afecta a las fachadas, así como también a la cubierta de la nave industrial y por tanto en CYPE se introducirá la carga de viento en fachadas y cubiertas.

La acción de viento, genera una fuerza perpendicular a la superficie también llamada presión estática, que se puede expresar por la ecuación 5.1

$$q_e = q_b \cdot c_e \cdot c_p \qquad \textit{Ecuación 5.1}$$

Donde, $\mathbf{q_b}$ va a ser la presión dinámica del viento, se suele considerar de manera simplificada la misma en toda España, de 0,5 kN/m^2.Sin embargo en este proyecto se va a hacer dependiendo de la zona eólica en la que se encuentra el terreno. Este terreno se encuentra en la zona eólica A, y según la siguiente fórmula del anejo E del CTE:

$$q_b = 0{,}5 \cdot \delta \cdot V_b^2 \qquad \textit{Ecuación 5.2}$$

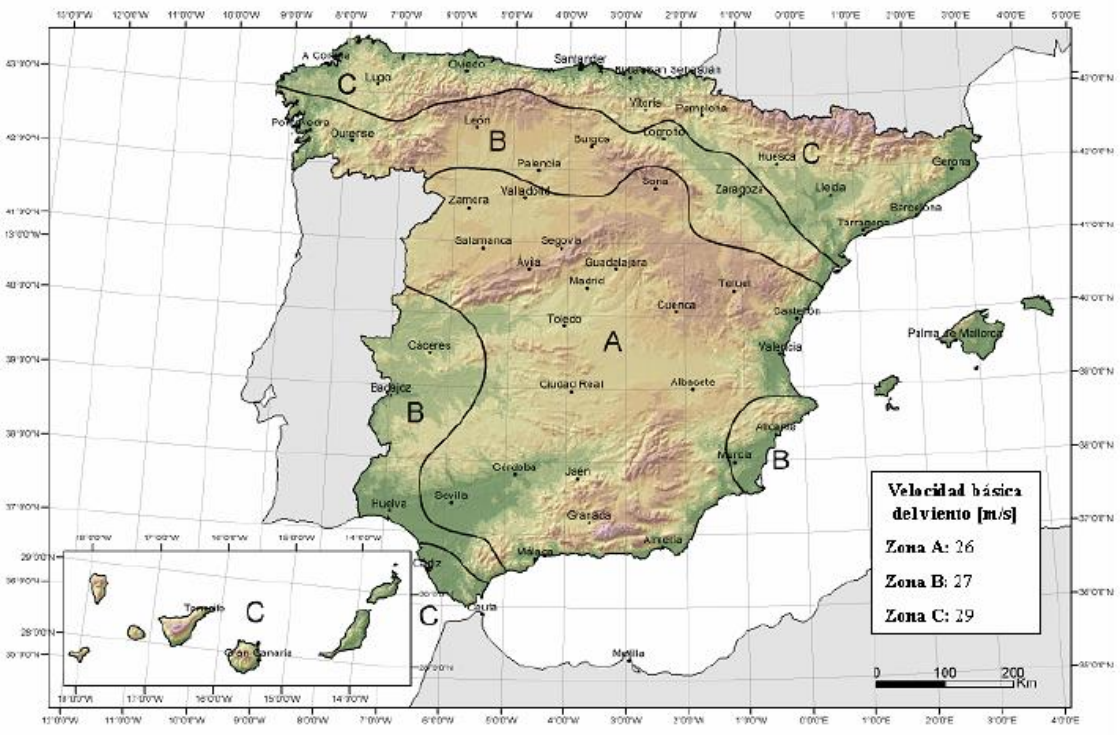


Figura 5.1 Zonas eólicas *Fuente: Código Técnico de la Edificación (Marzo 2006)*

La densidad del aire aunque depende de muchos factores como altitud, temperatura, etc. Se va a considerar constante e igual a 1,25 kg/m^3.

Por tanto la presión dinámica, q_b=0,42kN/m^2

C_e será el coeficiente de exposición, va a tener en cuenta las turbulencias que se originan por la topografía del terreno y va a ser variable con la altura de la construcción, en nuestro caso se cogerá la altura máxima de la nave para el cálculo, que es de 9 m.

	Grado de aspereza del entorno	Altura del punto considerado (m)							
		3	6	9	12	15	18	24	30
I	Borde del mar o de un lago, con una superficie de agua en la dirección del viento de al menos 5 km de longitud	2,2	2,5	2,7	2,9	3,0	3,1	3,3	3,5
II	Terreno rural llano sin obstáculos ni arbolado de importancia	2,1	2,5	2,7	2,9	3,0	3,1	3,3	3,5
III	Zona rural accidentada o llana con algunos obstáculos aislados, como árboles o construcciones pequeñas	1,6	2,0	2,3	2,5	2,6	2,7	2,9	3,1
IV	Zona urbana en general, industrial o forestal	1,3	1,4	1,7	1,9	2,1	2,2	2,4	2,6
V	Centro de negocio de grandes ciudades, con profusión de edificios en altura	1,2	1,2	1,2	1,4	1,5	1,6	1,9	2,0

Tabla 5.2 Valores del coeficiente de exposición *Fuente: CTE (Marzo 2006)*

Como se puede apreciar se cogería un valor de 1,7, al estar en una zona dentro de un polígono industrial.

C_p será el coeficiente eólico de presión, dependerá de la orientación y la forma del edificio los valores positivos serán para presión y los negativos para succión, se ha de cumplir el punto en el que se especifica "Coeficiente eólico de naves y construcciones diáfanas ".

Pero no se considerara la estructura como una marquesina o pared libre ya que el porcentaje de huecos es menor del 30%, aproximadamente un 10%, ya que por cada fachada lateral 132m^2 y cada puerta ocupa unas dimensiones de 13,41m^2.

Y por tanto como no se consideran grandes huecos se va aplicar "Coeficiente eólico de edificios de pisos".

En este caso se tiene una esbeltez en las fachadas laterales de 6/22=0,27 y en las fachadas frontales de 9/20=0,45, con lo que para ambos casos cogemos una esbeltez de 0,5 ya que asíse sobredimensiona y porque la anterior a esta, es de 0,25 y no se cumpliría en ninguno de estos casos.

Con lo que según la Tabla3.4 del CTE el coeficiente eólico de presión, c_p=0,7 y el coeficiente eólico de succión, c_s=-0,4

	Esbeltez en el plano paralelo al viento					
	< 0,25	0,50	0,75	1,00	1,25	≤ 5,00
Coeficiente eólico de presión, c_p	0,7	0,7	0,8	0,8	0,8	0,8
Coeficiente eólico de succión, c_s	-0,3	-0,4	-0,4	-0,5	0,6	0,7

Tabla 5.3 Esbeltez *Fuente: CTE (Marzo 2006).*

Y por tanto se obtendría una carga de viento como se observa en la Tabla 5.4

q_b(KN/m2)	**c_e**	**c_p**	**qe(KN/m2)**
0,42	1,7	0,7	0,49
0,42	1,7	-0,4	-0,28

Tabla 5.4 Carga de viento

Nieve: La carga de nieve sobre una cubierta va depender de la forma de esta, del clima de la zona donde se construye, este se ve influenciado por la altura donde se encuentre el terreno a construir.

El valor de la carga de nieve se tomara como:

$$q\ n = \mu \cdot S_k \qquad \textit{Ecuación 5.3}$$

Siendo:
μ el coeficiente de forma de la cubierta
$S_k$el valor característico de la carga de nieve sobre un terreno horizontal

En el diseño de la nave se supondrá que no existe rozamiento entre la nieve y la cubierta y por tanto no hay carga tangencial.

También se supondrá que no va a haber cargas lineales al no existir voladizos importantes y no contar con la formación de hielo.

El coeficiente de forma (μ) es igual a 1 al haber estudiado el CTE y viendo las distintas posibilidades con cubierta al 30%.

El valor característico de la carga de nieve sobre terreno horizontal (S_k), se obtiene de la siguiente tabla5.4

Capital	Altitud m	s_k kN/m^2	Capital	Altitud m	s_k kN/m^2	Capital	Altitud m	s_k kN/m^2
Albacete	690	0,6	Guadalajara	680	0,6	Pontevedra	0	0,3
Alicante / *Alacant*	0	0,2	Huelva	0	0,2	Salamanca	780	0,5
Almería	0	0,2	Huesca	470	0,7	SanSebastián/*Donostia*	0	0,3
Ávila	1.130	1,0	Jaén	570	0,4	Santander	0	0,3
Badajoz	180	0,2	León	820	1,2	Segovia	1.000	0,7
Barcelona	0	0,4	Lérida / *Lleida*	150	0,5	Sevilla	10	0,2
Bilbao / *Bilbo*	0	0,3	Logroño	380	0,6	Soria	1.090	0,9
Burgos	860	0,6	Lugo	470	0,7	Tarragona	0	0,4
Cáceres	440	0,4	Madrid	660	0,6	Tenerife	0	0,2
Cádiz	0	0,2	Málaga	0	0,2	Teruel	950	0,9
Castellón	0	0,2	Murcia	40	0,2	Toledo	550	0,5
Ciudad Real	640	0,6	Orense / *Ourense*	130	0,4	Valencia/*València*	0	0,2
Córdoba	100	0,2	Oviedo	230	0,5	Valladolid	690	0,4
Coruña / *A Coruña*	0	0,3	Palencia	740	0,4	Vitoria / *Gasteiz*	520	0,7
Cuenca	1.010	1,0	Palma de Mallorca	0	0,2	Zamora	650	0,4
Gerona / *Girona*	70	0,4	Palmas, Las	0	0,2	Zaragoza	210	0,5
Granada	690	0,5	Pamplona/*Iruña*	450	0,7	Ceuta y Melilla	0	0,2

Tabla 5.5 Sobrecarga de nieve en capitales de provincia y ciudades autónomas ***Fuente: CTE (Marzo 2006)***

Al estar Segovia a 1000m. de altitud, se tiene un valor S_k de 0,7KN/m^2.

Qn= 0,7 KN/m2

Dentro de las acciones variables, al hallar la carga de nieve, se ve que es de 0,7KN/m^2, que es menor que la carga de mantenimiento, que es de 1KN/m^2, por tanto, para la construcción de esta nave sólo se tendrá en cuenta la más desfavorable de las dos y sólo esa, ya que se supone que es imposible que se dé cualquier sobrecarga de mantenimiento, si previamente ha nevado.

5.2.3 Acciones accidentales

No se tendrá en cuenta el punto de impactos. Tampoco el de zona sísmica, regulado por NSCE (Norma de Construcción Sismo resistente), al no estar en una de las posibles zonas sísmicas.

En la siguiente figura se muestran las zonas de riesgo sísmico en España.

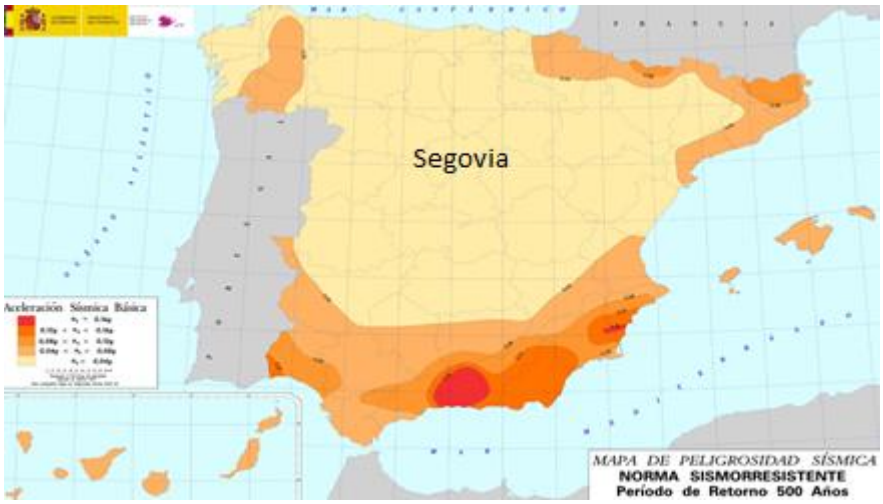


Figura 5.2 Peligrosidad sísmica Fuente: Proteccioncivil.org (Instituto Geográfico Nacional- 2003)

Tampoco se tendrá en cuenta otras acciones accidentales como las que se pueden dar en plantas químicas y otras que trabajen con productos inflamables ya que esta nave no estádiseñada para este uso.

Fuego: El punto de incendios está regulado por el DB-SI y más particularmente en lo que se refiere al cálculo de estructuras, en del SI-6(2010).

Al producirse un incendio la estructura se va a modificar mecánicamente y debido a las deformaciones de sus elementos van a aparecer tensiones que se suman a las que ya había anteriormente por el peso propio y las cargas que este soportando en un determinado momento. Una nave va a ser considerada resistente al fuego cuando, mientras esté sucediendo un incendio, el valor de las cargas y acciones no supere en ningún momento la resistencia de la estructura.

Dentro de este punto 6 del DB-SI se hace referencia a cubiertas ligeras. Se considerarán ligeras a aquellas que la carga debida únicamente a su cerramiento no exceda de 1KN/m^2 y en este caso se tiene un panel tipo sándwich cuyo peso propio es de 0,1039KN/m^2que es menor. Por tanto, se puede considerar que la estructura principal de cubierta de la nave es ligera.

También cumple con este punto ya que no excede de 28 metros de longitud la nave y no puede comprometer la estabilidad de plantas inferiores, ya que solo hay una planta. Tampoco su fallo puede comprometer a edificios o naves aledañas ya que no es medianera de ninguna otra edificación. Por tanto, al cumplir todo esto se puede afirmar que la resistencia mínima que ha de tener la nave es de R30, que significa que la estructura de la nave ha de mantenerse en todo momento durante un incendio que dure por lo menos 30 minutos.

Este dato se va a tener en cuenta a la hora del cálculo en el CYPE, en el cual le podemos indicar la resistencia de la estructura que se desee. En este caso en el CYPE se ha introducido un valor de R90 para sobredimensionar la obra sin problemas.

6. CÁLCULO DE LA ESTRUCTURA METÁLICA EN CYPE

6.1. INTRODUCCIÓN

Se pueden distinguir dentro del cálculo de la nave industrial varias fases, las cuales se van a detallar más adelante.

Lo primero que se va hacerson unos bocetos de cómo se desearía realizar la nave a grandes rasgos en papel, así como sus distintas partes y elementos que la constituyen. Una vez realizado esto se inicia el programa CYPE INGENIEROS y se va al módulo de Nuevo Metal 3D.

6.2. CÓMO TRABAJA CYPE

A la hora de realizar el cálculo hay que tener en cuenta los Estados límite que va a tener en cuenta el CYPE para realizar los cálculos, y que se detallan a continuación.

Los estados límite son situaciones que, de sobrepasarse, el edifico va dejar de cumplir alguna de las características para las cuales fue construido. Se pueden diferenciar dos tipos:

Estados Límite Últimos (ELU): Son aquellos que de ser superados van a constituir un riesgo para las personas, bien por la pérdida de equilibrio del edificio, por una deformación excesiva de la estructura, por rotura de elementos estructurales, etc.

Estados Límite de Servicio (ELS): Son aquellos que de ser superados van a afectar al confort y al buen funcionamiento del edifico. Pueden ser tales como vibraciones en el edificio, flechas excesivas, etc. Luego no han de ser superados.

Para verificar el efecto de las acciones permanentes, variables y accidentales, según a ELU y a ELS, se usarán una serie de combinaciones y de coeficientes parciales que se ven a continuación y el CYPE realiza de manera automática.

Para ELU: Se va a verificar tanto la estabilidad como la resistencia del edificio.

Estabilidad: en todas las partes de todas las estructuras se ha de verificar que el efecto de las acciones desestabilizadoras ($E_{d,dst}$) es menor o igual que el de las estabilizadoras ($E_{d,stb}$)

$$E_{d,dst} \leq E_{d,stb} \qquad \textit{Ecuación 6.1}$$

Resistencia: Todas las estructuras que conforman nuestra nave van a tener capacidad portante, siempre y cuando, el valor de cualquier carga aplicada (E_d) sea menor que su capacidad resistente (R_d)

$E_d \leq R_d$ *Ecuación 6.2*

Para verificar que no se exceda de los estados límites últimos (ELU), se hacen una serie de combinaciones de acciones (estas las va a realizar el CYPE automáticamente al introducir el tipo de cargas basándose en el CTE):

Será la que el CYPE tenga en cuenta a la hora de realizar el proyecto dentro de ELU.

Combinación de acciones. Situación persistente o transitoria:

$$\sum_{j\geq 1} \gamma_{G,j} \cdot G_{k,j} + \gamma_P \cdot P + \gamma_{Q,1} \cdot Q_{k,1} + \sum_{i>1} \gamma_{Q,i} \cdot \Psi_{0,i} \cdot Q_{k,i}$$

Ecuación 6.3

Donde:

γ es el coeficiente parcial de seguridad

G son las acciones permanentes

P para el pretensado que no se tiene en cuenta al ser una estructura de metal (sólo en caso de estructura de hormigón).

Q es referido a una acción variable cualquiera

Ψ es el coeficiente de simultaneidad

Existen otra serie de posibles combinaciones que no se tienen en cuenta ya que la nave no está diseñada ante posibles impactos y tampoco se encuentra en una zona sísmica.

Para ELS:Habrá que tener en cuenta para cumplir este punto, además de una serie de combinaciones de acciones (éstas las realiza el CYPE automáticamente al introducir el tipo de cargas basándose en el CTE), que habrá que cumplir con una serie de flechas.

Las distintas combinaciones realizadas serán:

Valor de cálculo correspondiente a acciones de corta duración que pueden resultar irreversibles (combinación de acciones característica)

$$\sum_{j\geq 1} G_{k,j} + P + Q_{k,1} + \sum_{i>1} \Psi_{0,i} \cdot Q_{k,i}$$

Ecuación 6.4

Valor de cálculo correspondiente a acciones de corta duración que pueden resultar reversibles (combinación frecuente)

$$\sum_{j\geq 1} G_{k,j} + P + \Psi_{1,1} \cdot Q_{k,1} + \sum_{i>1} \Psi_{2,i} \cdot Q_{k,i}$$

Ecuación 6.5

Valor de cálculo correspondiente a acciones de larga duración (combinación cuasi permanente)

$$\sum_{j\geq 1} G_{k,j} + P + \sum_{i\geq 1} \psi_{2,i} \cdot Q_{k,i}$$

Ecuación 6.6

Flechas:

- Flecha vertical

Hay que considerar una serie de valoresa introducir en el CYPE para la deformación de la estructura en el eje Z a tener en cuenta para cumplir tanto con ELS como con ELU (Se llevará a cabo en el siguiente apartado del trabajo).

- Desplazamiento horizontal

Así como se tiene en cuenta el desplazamiento vertical de la estructura (Flecha), hay que tener muy en cuenta el desplazamiento horizontal de la misma.

Se va aceptar que la estructura es estable, que tiene suficiente rigidez lateral, si cumple para el desplome total del edificio, la ecuación 6.7

$F_h < \frac{L}{500}$ *Ecuación 6.7*

Donde:

F_h es la flecha horizontal máxima.

L altura total del edificio

Todos los coeficientes de seguridad, así como de simultaneidad para ponderar las cargasde las anteriores ecuaciones,que realiza el CYPE según el CTE, vienen dados en la siguiente tabla para cada caso:

Tipo de verificación [1]	Tipo de acción	Situación persistente o transitoria	
		desfavorable	favorable
Resistencia	Permanente		
	Peso propio, peso del terreno	1,35	0,80
	Empuje del terreno	1,35	0,70
	Presión del agua	1,20	0,90
	Variable	1,50	0
		desestabilizadora	estabilizadora
Estabilidad	Permanente		
	Peso propio, peso del terreno	1,10	0,90
	Empuje del terreno	1,35	0,80
	Presión del agua	1,05	0,95
	Variable	1,50	0

Tabla 6.1 Coeficientes parciales de seguridad (γ) para las acciones Fuente (CTE) (Marzo 2006)

	ψ_0	ψ_1	ψ_2
Sobrecarga superficial de uso (Categorías según DB-SE-AE)			
• Zonas residenciales (Categoría A)	0,7	0,5	0,3
• Zonas administrativas(Categoría B)	0,7	0,5	0,3
• Zonas destinadas al público (Categoría C)	0,7	0,7	0,6
• Zonas comerciales (Categoría D)	0,7	0,7	0,6
• Zonas de tráfico y de aparcamiento de vehículos ligeros con un peso total inferior a 30 kN (Categoría F)	0,7	0,7	0,6
• Cubiertas transitables (Categoría G)		(1)	
• Cubiertas accesibles únicamente para mantenimiento (Categoría H)	0	0	0
Nieve			
• para altitudes > 1000 m	0,7	0,5	0,2
• para altitudes ≤ 1000 m	0,5	0,2	0
Viento	0,6	0,5	0
Temperatura	0,6	0,5	0
Acciones variables del terreno	0,7	0,7	0,7

Tabla 6.2 Coeficientes de simultaneidad (Ψ) Fuente (CTE) (Marzo 2006)

6.3. METODOLOGÍA DE USO DE CYPE

Hay dos módulos para llevar a cabo el cálculo de estructuras en CYPE. En este apartado se explica por qué se han elegido algunas opciones para realizar el trabajo y porque se han desechado otras:

- Dentro de CYPE se puede usar el módulo de "generador de pórticos" en el cual se introducen las características de uno de los pórticos que conforman el plano y luego según el número de pórticos que tenga la nave y a la distancia que estén separados, este módulo genera la nave con todos los pórticos ya bien distanciados, según se ha indicado.
- Para la realización de este trabajo se ha decidido hacerlo sin el módulo de "generador de pórticos", e ir pórtico a pórtico y barra por barra, enel módulo "Nuevo metal 3D", ya que a la hora de realizar el trabajo se presentaban ciertas complicaciones como el puente grúa y la estructura auxiliar compuesta por tubos rectangulares que es necesaria para sujetar las chapas del cerramiento.

Dentro del módulo "Nuevo Metal 3D", hay dos maneras de hacer la cubierta con las correas:

Opción1

Realizar todos los pórticos con sus separaciones(Figura6.1) y en otra ventana aparte, estudiar las correas. En estas añadir las determinadas cargas que se tengan que considerar y una vez hecho esto cada 5,5 metros que es la distancia de separación de los pórticos en este trabajo,se miran los esfuerzos producidos

en ese punto por la acción de las cargas,así como del peso propio de la correa en ese punto, y esos valores se sustituyen en cada punto de los pórticos en el lugar donde apoyen las correas .Se calcularía la estructura y luego al sacar los planos en el AutoCAD se modificarían los planos y se implementarían las correas.

Figura 6.1 Opción 1 de diseño Fuente: www.centroat.com

Opción2

Se realizará el dibujo,barra por barra, en el "Nuevo metal 3D" y se montarán en ese mismo dibujo las correas(Figura 6.3), así como también la estructura secundaria para el cerramiento de la nave.La diferencia con respecto a la Opción 1 a la hora de la realización del diseño es que se tendrá más trabajo que realizar posteriormente en AutoCAD.

Cabe destacar que hay una cierta **diferencia estructural**en las correas entre hacerlo con la opción 1 ó con la opción 2:

Con la opción 1 se dimensionanlas correas normalmente, pero con la opción 2, CYPE al dibujar las correas, no las coloca encima de las vigas, apoyadas en éstas, sino perpendiculares a la directriz de la viga y soldadas a ella, eje a eje (Figura 6.2 y 6.3). En este proyecto a efectos de cálculo, se hace con la opción 2, por ser una forma más restrictiva, aunque luego a la hora de generar los planos, y en la vida real, las correas se coloquen apoyadas encima de las vigas de los pórticos.A continuación se muestra porque es más restrictivo ese cálculo:

- Con la opción 2 las correas no se apoyan sino que se empotran en la directriz de la viga con lo que el peso de las correas las soporta media alma y las alas de la parte de abajo del perfil de la viga (Figura 6.2). Con lo que al calcularlo con esta opción y luego moverlas y colocarlasnormal en la realidad (opción 1),se estará colocando un perfil dela viga más restrictivo.

- También, al calcular el documento de CYPE con la viga empotrada los momentos que se produzcan en las correas, al ir empotradas, se trasmitirán enteramente a las vigas de los pórticos. En cambio sí van apoyadas(Opción 1), sólo se trasmite esfuerzo de compresión a las vigas de los pilares, no los momentos, con lo que a la hora de hacerlo con las correas empotradas a las vigas, se está sobredimensionando el perfil de la viga.

- Cabe destacar también que la luz a salvar con la opción 2 es de 5,5 metros(Figura 6.2) y sin embargo al apoyarlas en las vigas (Opción 1) de los pórticos, la luz a salvar es menor. Es de 5,5 metros, menos la mitad del ala de una viga y la mitad de la otra.

Figura 6.2 Correas empotradas en la directriz de dos vigas

Con la opción 2, sería una luz de 5,5 metros, y apoyando las correas, sería una luz de5,365m.

Por lo que hacerlo con la opción2 significa sobredimensionar la correa al salvar una luz más alta de la que en realidad tiene que salvar cuando ésta se apoye en las vigas en la vida real.

Por todo eso se va a usarla opción 2 para desarrollar el proyecto y los cálculos en CYPE al objeto de modelizarlo ya que es lo que más conviene, tanto por sencillez de la obra como porque se sobredimensiona la estructura. Pero a la hora de hacer los planos y la ejecución de la obra se harán con las correas apoyadas en las vigas del pórtico (Opción1) ya que hace a los distintos perfiles estar menos solicitados. Tambiénes mucho más sencillo y rápido de montar con la Opción 1. De la otra manera (Opción 2) para empotrar todas las correas se tardaría más al tener que dar muchos más puntos de soldadura para empotrar éstas y siempre se busca la utilidad, la sencillez y la seguridad a la hora de montar la estructura.

En las Figuras 6.3 y 6.4 que se muestran a continuación se puede apreciar la estructura de la nave realizada con la Opción 2.

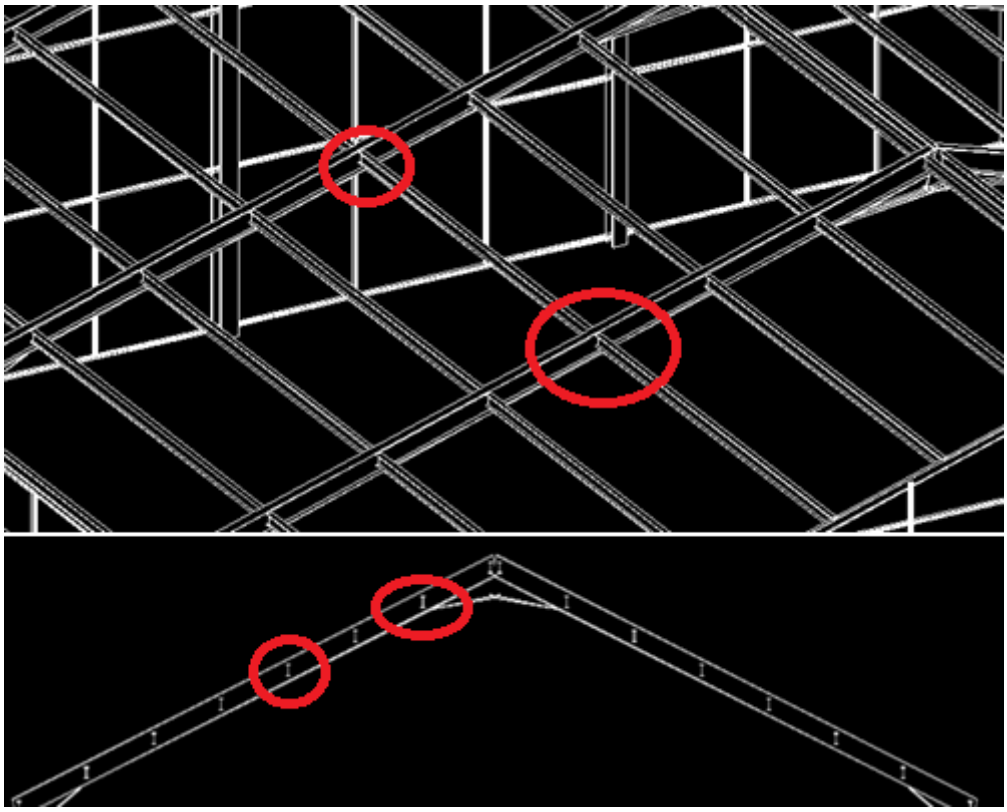


Figura 6.3 Nave realizada con la opción 2

Y esta sería la forma que tiene lugar en el montaje de la obra.

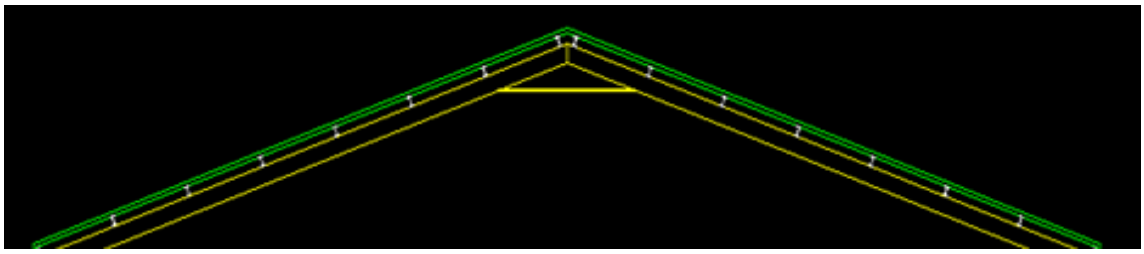


Figura 6.4 Portico en el montaje

6.4. PARTES DE LA REALIZACIÓN DE LA ESTRUCTURA CON EL MÓDULO "NUEVO METAL 3D"

El diseño de la nave en CYPE se puede resumir en varias fases: Construcción de la nave a partir de barras, descripción de las barras, descripción de los nudos,cargas en la estructura,exigencia básica al fuego, tipo de material, flechas máximas admisibles.

6.4.1. Construcción de la nave a partir de barras

Se irá dibujando la nave a partir de barras con la longitud e inclinación que se consideren adecuadas para cumplir con la estructura diseñada inicialmente.El diseño final se aprecia en la Figura 6.5

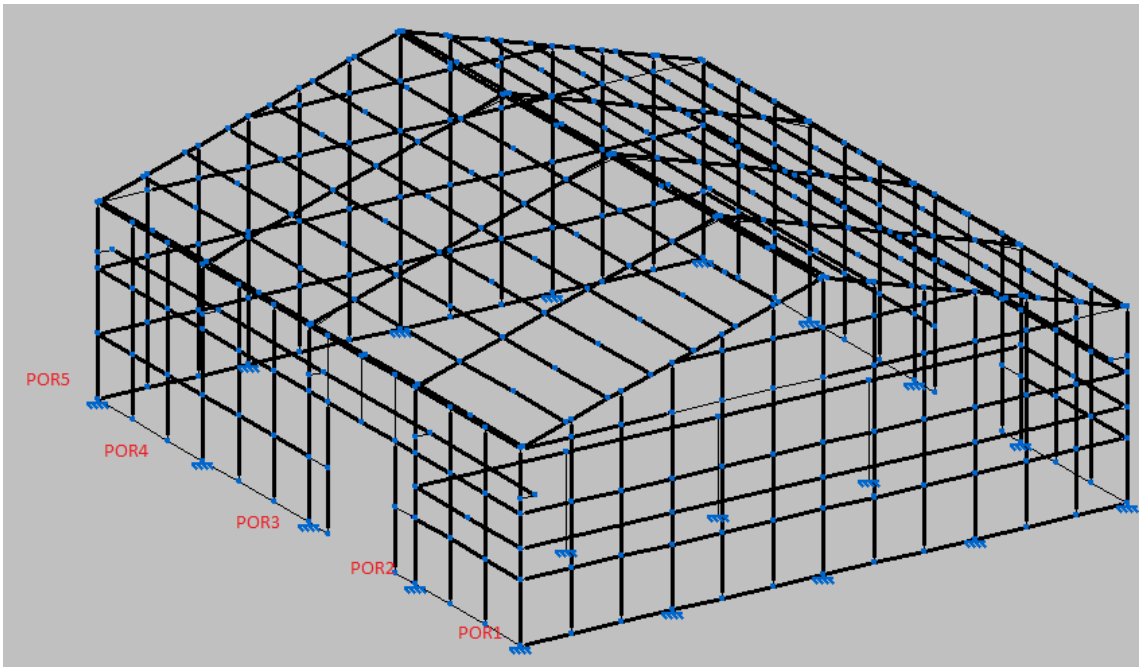


Figura 6.5 Estructura3D nave

6.4.2. Descripción de las barras

Hay que describir todas las barras que forman la estructura según el criterio del proyectista. Por ejemplo,en los pilares se podrán seleccionar perfiles como IPN, HEB, etc., al igual que las correas que se podrán seleccionar como perfiles tipo Z, tipo IPE, etc.

Al seleccionar el tipo de perfil para cada barra,se ha de colocar este perfil correctamente con la parte que tiene mayor momento de inercia en la zona del esfuerzo más solicitado para que así soportemás el perfil. De la otra manera, CYPE sacaría el valor de ese perfil para poder realizar la estructura de forma segura, pero saldría un valor mucho mayor de lo que sale si se presta atención a la hora de dar un sentido óptimo a los perfiles(Figura 6.7).

En los pilares, ménsulas, viga carrilera y pilares hastiales, se seleccionan perfiles HEB, en las vigas y correas perfiles IPE, para realizar el forjado se dispondrá de perfiles HEB y IPN y para la estructura secundaria como se dijo anteriormente perfiles estructurales rectangulares(Figura 6.6)

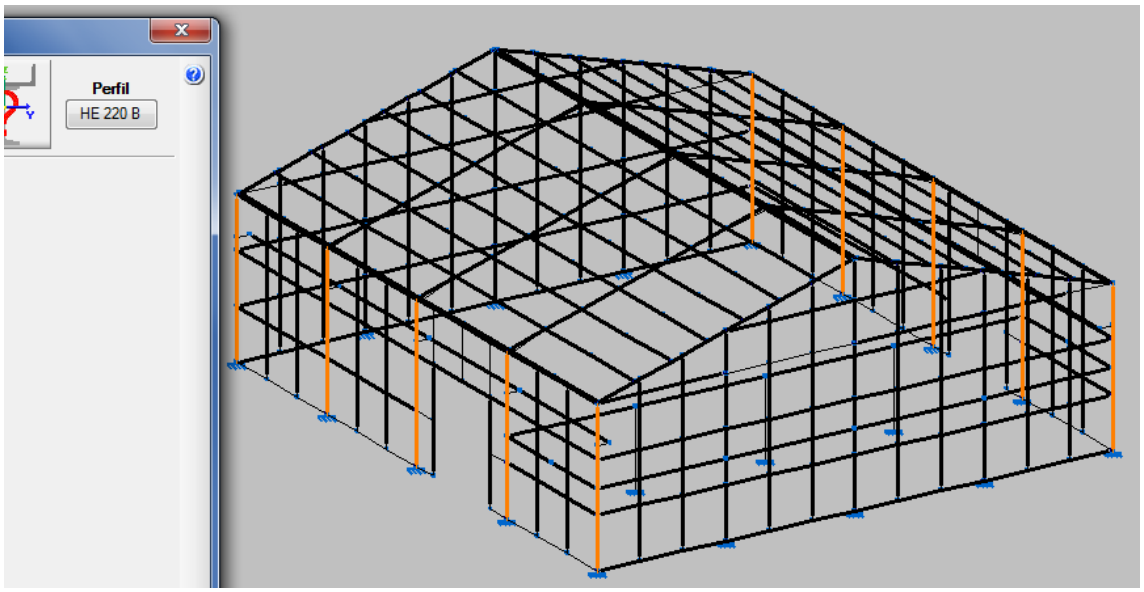


Figura 6.6 Descripción de barras

Cabe destacar que habrá que describir los perfiles de los pórticos 2, 3, 4que poseen cartelas, tanto para las vigas del dintel y la cumbrera, como para los pilares, debido a los cálculos que se muestran más adelante en el trabajo.

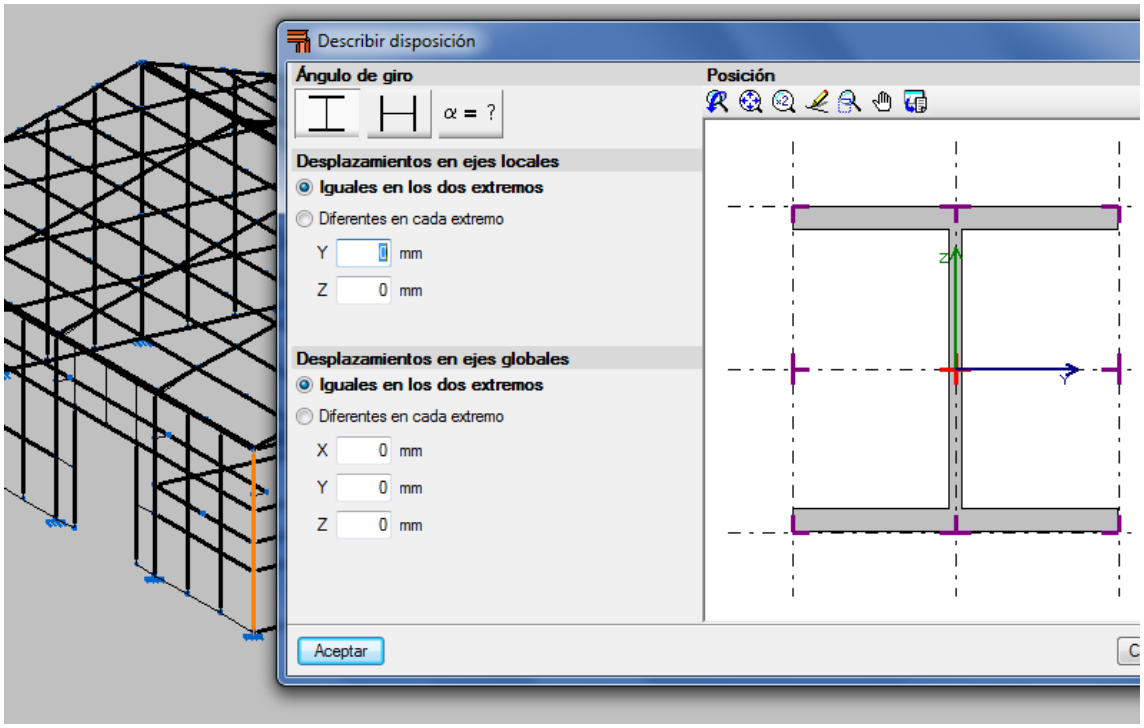


Figura 6.7 Disposición de perfiles

6.4.3. Descripción de los nudos

Se pueden diferenciar varios tipos de nudos según se desee quela viga o pilar esté empotrado, articulado, unido a un carrito o libre.

Para simular un empotramiento, y por tanto que se trasmitan todos los esfuerzos,se usa la opción de unión rígida. El empotramiento significa que el ángulo que forman dos barras empotradas entre sí se mantiene una vez cargada la estructura e impide la rotación o desplazamiento de una barra de la estructura con respecto a otra.

Esta unión rígida se usará en la unión de los pilares a la placa de anclaje, en la unión de la viga del pórtico a su correspondiente pilar y en la unión de las ménsulas a los pilares. Tambiénen la unión de la viga carrilera a las ménsulas.Con esta opción todos los momentos y esfuerzos de las debidas cargas de viento, nieve, panel sándwich y viga carrilera con puente grúa será trasmitida a los pilares y ésta finalmente a la placa de anclaje que se une a las zapatas.

Para aquellas barras que no se empotren y se quieran articular, se usara otra opción que es articular los extremos de las barras, de ese modo se conseguirá no trasmitir momentos en aquellas uniones que no interesen, como por ejemplo en las correas en los pórticos 1 y 5. También se lleva a cabo en todas las uniones de la estructura tubular a la estructura principal, como se aprecia en la siguiente figura.

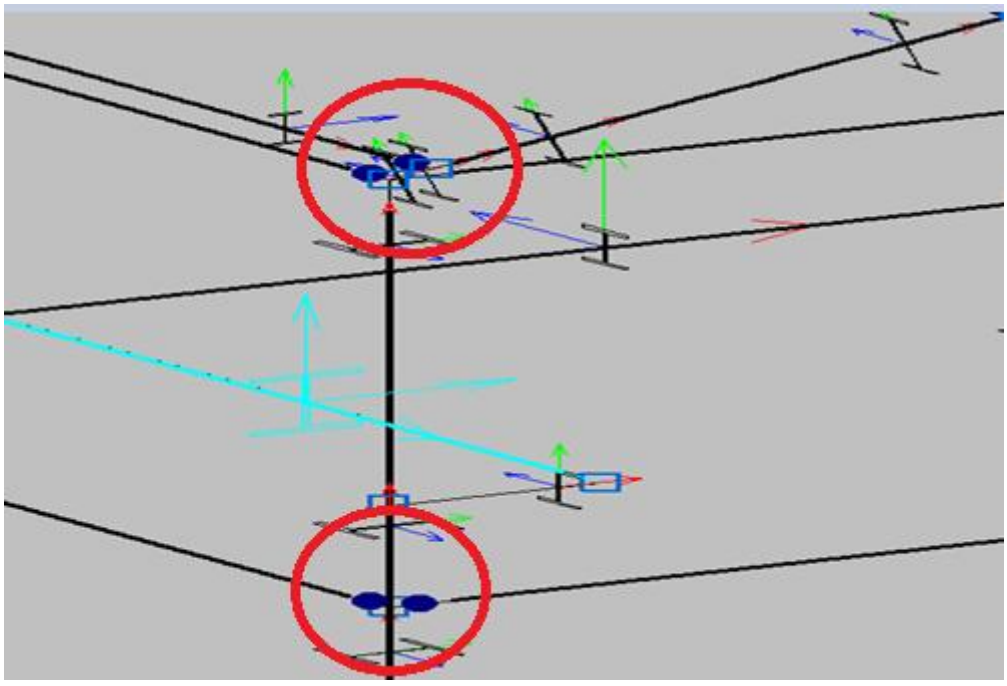


Figura 6.8 Barras articuladas

Se puede apreciar en la Figura 6.8 como la estructura de los tubos se articula mediante unas “círculos azules” a la estructura principal, a un perfil de un pilar, y un poco más arriba se ve como una correa se articula en la viga del pórtico 1.

6.4.4. Agrupación de las distintas barras

Una de las herramientas a nivel usuario que son claves para desarrollar un proyecto como este en la vida real , es la herramienta “agrupar”, ésta hace que las barras que se agrupentengan el mismo perfil siempre. Esto es muy útil ya que se pueden tener muchos de los pilares distintos y se complicaría mucho el montaje de la nave, por tanto, con esta herramienta se puede hacer que los pórticos que se deseen, zapatas o cualquier elemento de la nave, sean iguales con respecto a cualquiera que se seleccione.

Se usará en pórticos, correas, viga carrilera del puente grúa, ménsulas, estructura secundaria de tubos, cimentaciones, etc...

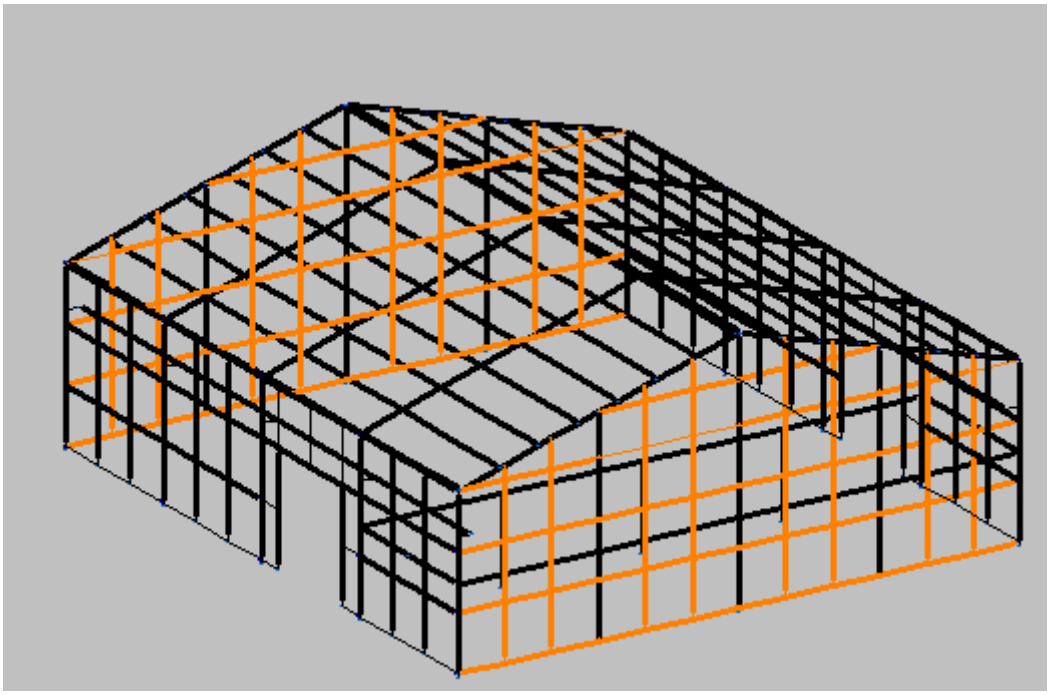


Figura 6.9 Agrupación de barras

Se aprecia un ejemplo de agrupación de la estructura tubular en las caras frontales de la nave en la Figura 6.9

6.4.5. Cargas de la estructura

Las cargas a considerar a introducir en el CYPE son las de la viga carrilera, las de la cubierta y las del cerramiento.

Viga carrilera: se añaden las máximas cargas que pueden trasmitir las ruedas del puente grúa y estas cargas se van a situar en la zona de la viga carrilera más desfavorable, que es la zona media entre ménsula y ménsula, lugar dónde se forma el momento flector máximo.

En CYPE se añaden solo las cargas en una de las vigas carrileras, ya que como se explicó anteriormente, al ir agrupadas las vigas carrileras entre sí, el perfil más restrictivo será usado para las dos vigas.

Se añaden unas cargas máximas que pueden trasmitir el puente grúa, de 5,31KN a 3,2 metros separada una de otra.

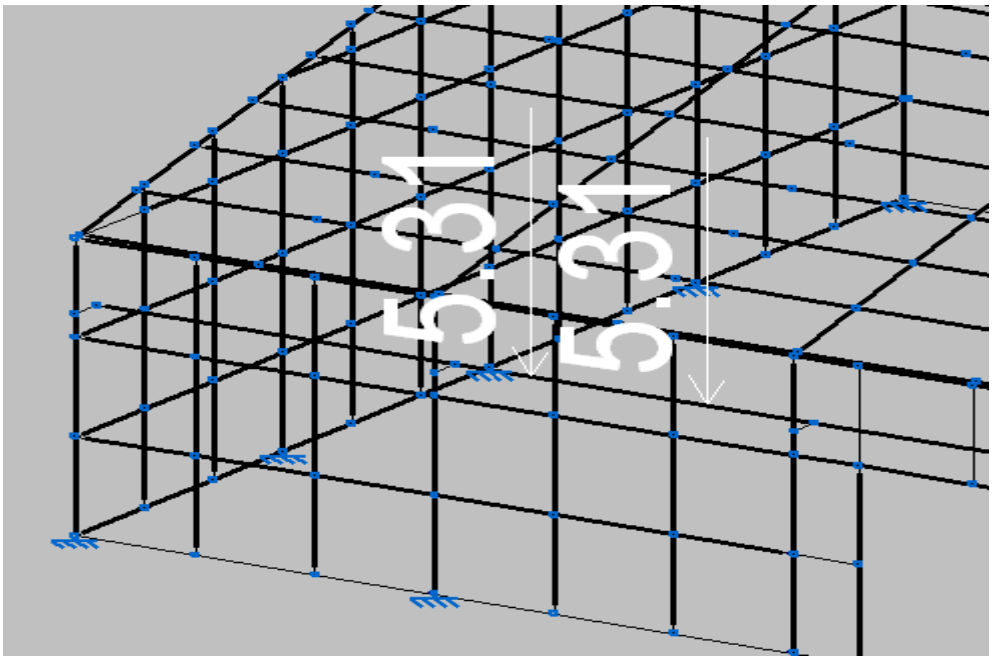


Figura 6.10 Disposición de las cargas del puente grúa

Cubierta: Se añade la carga de mantenimiento como ya se comentó anteriormente por ser másrestrictiva, también se añade la carga permanente, así como la carga de viento. La carga de mantenimiento será de 1KN/m^2, el peso propio del cerramiento de chapa de 0,10KN/m^2 y la carga de viento que actuará en la cubierta de manera perpendicular a la fachada, se divide en sus dos direcciones en la cubierta, según el ángulo que forma la cubierta, que al tener una pendiente del 30%, será un ángulo de 16,7º.

Cerramiento: La carga que se añadirá al cerramiento, será la que se añada a la estructura tubular y va a ser la carga de viento. Es la que se aprecia en la tabla 6.4

Carga de viento (**q_e**)	0,49 KN/m^2 (Para presión)
	-0,28KN/m^2 (Para succión)

Tabla 6.3 Carga de viento resumida

Forjado: En la estructura que soporta el forjado habrá que introducir el peso propio del mismo que es de 4,42KN/m^2, así como la sobrecarga de uso que es de 5KN/m^2.

6.4.6. Exigencia básica al fuego (Resistencia al fuego)

Una vez analizado el DB-SI como se comentaba anteriormente, se exige una resistencia al fuego de R30 (La estructura ha de ser capaz de mantenerse durante un fuego durante al menos 30 minutos), pero en este caso se le va a dar una resistencia de R90, para así sobredimensionarlo.

6.4.7. Tipo de material

El tipo de acero a emplearse en el diseño de la nave, se encuentra recogida en la Tabla 6.5cogida del DB SE-A.Todos los aceros para los perfiles se consideran laminados en caliente y no aleados y están establecidos en la norma UNE EN 10025.En la tabla 6.5 se muestran los distintos tipos según sus características:

DESIGNACIÓN	Espesor nominal t (mm)				Temperatura del ensayo Charpy
	Tensión de límite elástico f_y (N/mm^2)			Tensión de rotura f_u (N/mm^2)	
	$t \leq 16$	$16 < t \leq 40$	$40 < t \leq 63$	$3 \leq t \leq 100$	ºC
S235JR	235	225	215	360	20
S235J0					0
S235J2					-20
S275JR	275	265	255	410	20
S275J0					0
S275J2					-20
S355JR	355	345	335	470	20
S355J0					0
S355J2					-20
S355K2					-20 (1)
S450J0	450	430	410	550	0

Tabla 6.4 Características mecánicas mínimas de los aceros Fuente: CTE (Marzo 2006)

El acero de la estructura metálica utilizada de la tabla anterior va a ser, acero laminado S275.

Donde las siguientes características son comunes a todos los aceros:

- módulo de Elasticidad: E =210.000 N/mm^2
- módulo de Rigidez: G =81.000 N/mm^2
- coeficiente de Poisson: v=0,3
- coeficiente de dilatación térmica: α=1,2·10-5 (ºC)-1
- densidad: ρ=7.850 kg/m^3

6.4.8. Flechas máximas admisibles

Se debe indicar en el CYPE la flecha máxima que se desee para cada uno de nuestros elementos.

En vigas carrileras de pórticos grúa, la flecha máxima vertical viene indicada con la Ecuación 6.8

$$F_v < \frac{L}{700} \qquad \textit{Ecuación 6.8}$$

Donde L es la luz de la viga

La flecha máxima horizontal puede limitarse con la Ecuación 6.9

$$F_h < \frac{L}{800} \qquad \textit{Ecuación 6.9}$$

Aunque se recomienda fijar un valor límite específico para cada proyecto particular en función del uso y tipo de equipamiento. El valor de la flecha horizontal corresponde a la deformación que producen las acciones horizontales máximas del puente cuando el carro cargado del puente grúa va en moviéndose horizontalmente y frena (según la normativa EAE(Instrucción del Acero Estructural).

Y para las correas, dinteles y ménsulas se selecciona una flecha según la Ecuación 6.10 (que se observa en DB-SE 4.3.3.1)

$$F_v < \frac{L}{300} \qquad \textit{Ecuación 6.10}$$

Hay que tener muyen cuenta estas flechas máximas a la hora de realizar los cálculos en CYPE,sobre todo la del puente grúa, ya que,aunque a simple vista parezcan flechas excesivas, el hecho de tener puente grúa induce a la estructura que lo soporta a fatiga y es necesario que este sobredimensionado en este aspecto para no tener problemas. Además es necesario que flecte muy poco para que las ruedas del puente grúa se puedan desplazar por un recorrido llano, ya que si hubiese más flecha, éste no podría desplazase. También para que esté sobredimensionado, teniendo en cuenta los posibles frenazos del puente grúa.

6.5 RESOLUCIÓN

Una vez realizado todo esto hay que proceder a calcular con CYPE para que éste confirme qué perfiles de los quese han seleccionado anteriormente son válidos y cuáles no, e ir cambiando y comprobando hasta que el programa no muestre error. Aquí entra también la visión delingeniero ya que muchas veces lo resultados que salen no son coherentes y hay que cambiarlos según el criterio del proyectista.

Al principio parte de los perfiles en los pilares que llegan a salir son del tipo IPE 500, que son de enormes dimensiones, restan espacio a la nave y son inviables para la

construcción por su elevado precio y su difícil manejo. Por tanto estos perfiles han de ser cambiados y sustituidos por perfiles tipo HEB, los cuales son más resistentes para este caso ya quecon un perfil menor se puede conseguir las mismas resistencias a compresión que con un IPE. .

Otro claro ejemplo de esto son las correas.Al principio se opta por uno de los perfiles másdemandados por su bajo precio y su gran utilización en el sector industrial, como son el perfil tipo Z, pero una vez calculada la estructura no resultan coherentes los resultados al salir unos perfiles excesivos y se opta por unas correas hechas con perfiles IPE.Una vez calculada la estructura con este nuevo tipo de perfiles, van saliendo unos valores distintos unas correas de otras, perfiles más grandes a medida que estamos cerca de la cumbrera. Esto es inadmisible ya que las correas han de ser todas iguales porque en todas ellas ha de apoyar la chapa tipo sándwich de la cubierta. Por tanto,hay que cambiarlo y seleccionar la correa más restrictiva como único tipo de correa admisible (se hará con la herramienta agrupar explicada anteriormente).

En el caso de las correas y en las vigas se escoge IPE en vez de HEB, ya que para las solicitaciones que hay que salvar, los perfiles IPE son más ligeros que los HEB.

Una vez puesto cada tipo de perfil, este se selecciona en CYPE con el valor más bajo posible, es decir, si un perfil tipo HEB varía entre HEB100 y HEB1000, se selecciona HEB100, y una vez realizado el cálculo en CYPE, este dirá qué barras con ese perfil soportan las cargas, y las que no soporten, te indicaráqué valor es el adecuado de perfil para que cumpla la estructura.

Se sabe que en esta estructura no todos los perfiles serán iguales, ya que habrá unos pórticos más solicitados que otros.

Por esto los pilares de los pórticos 1 y 5 (HEB100) serán menores que el resto (HEB220) (Figura 6.11) y hay que darse cuenta que hay que igualar todos los pilares de todos los pórticos.Asílos pilares de pórtico 1 y pórtico 5 serán iguales que los de los pórticos2, 3 y 4 (HEB220) para que las ménsulas puedan ser las mismas. Si no fuese así en los pilares delpórtico 1 y 5, al ser éstos más pequeños, las ménsulas sobresaldrían del pilar del pórtico al ser éstas más anchas que el pilar. Ademáspara que apoye bien la placa sándwich en las esquinas del cerramiento y no haya problemas,hay que poner todos los pilares de los pórticos iguales, ya que de tener en las esquinas pilares más pequeños, habría que añadir a la estructura tubular otros tubos en las esquinaspara que apoyasen bien la placa. Esto es inadmisible, ya que sería de gran dificultad el montaje de las placas e imposible el empotramiento de las ménsulas en unos pilares tan pequeños.

También las vigas de los pórticos 1y 5 (IPE 100),serán iguales a las de los pórticos 2, 3 y 4 (IPE270) debido a que al ser mayores los perfiles de las vigas de los pórticos 2,3y 4 las correas en los perfiles grandes apoyarán y en el resto no, por eso se iguala y se agrupan los perfiles de las vigas para apoyar bien las correas. La otra manera dehacerlo

correctamente y no tener la necesidad deaumentar los perfiles, sería aumentar la altura de los pilares en los pórticos 1 y 5 para igualar la altura del ala superior de todos los pórticos.Por simplificación en la obra no se hace asíy se igualan como se menciona en primer lugar.

Se puede apreciar lo anteriormente dicho respecto a los pilares y las vigas en la figura 6.11

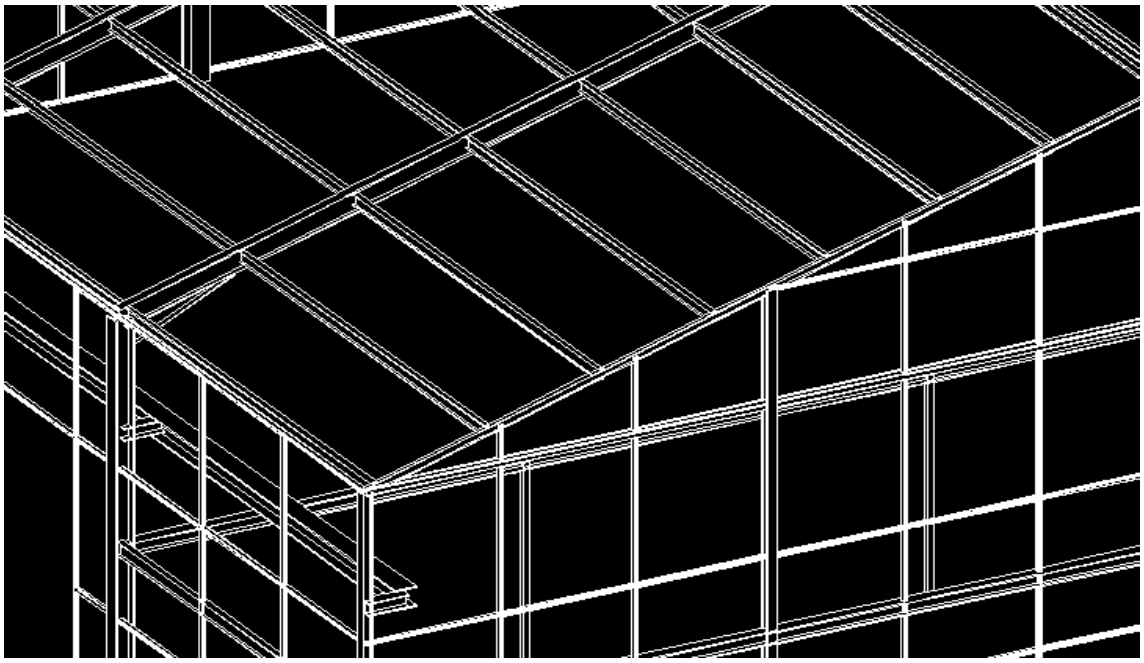


Figura 6.11 Estructura sin agrupar de los perfiles de pilares y dinteles

Esto mismo que sucedía con los pilares en la estructura, sucede con la cimentación, como se observa en la figura 6.12

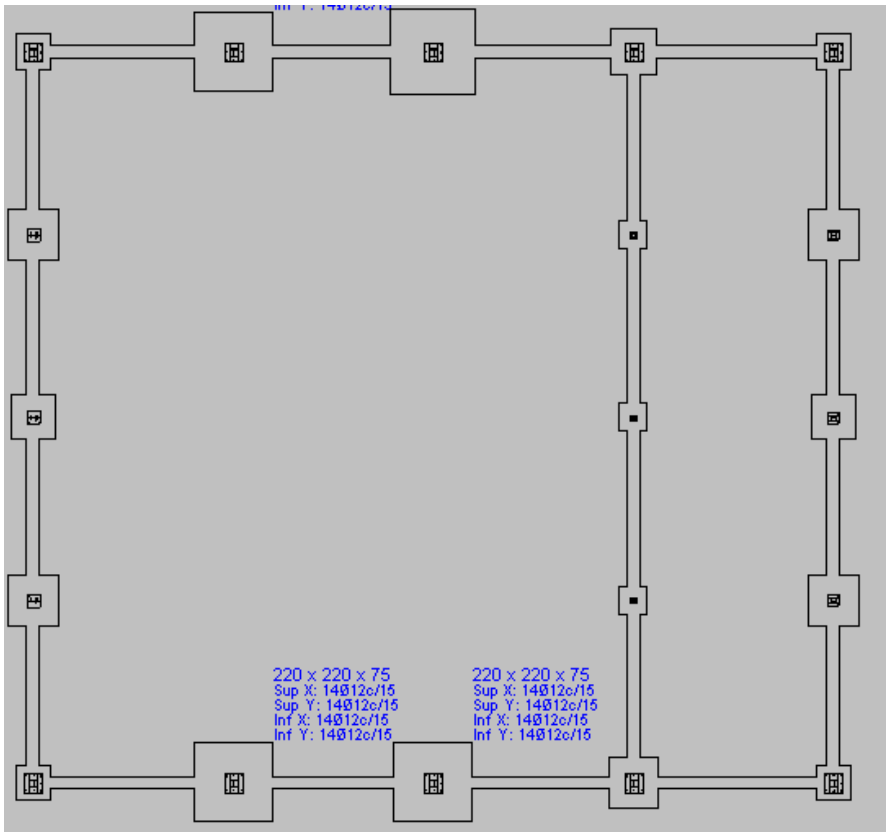


Figura 6.12 Plano de cimentación antes de agrupar

Y por hacer más sencilla la obra, seagruparán las zapatas, y sólo se harán 2 tipos de zapatas como se ve en la figura 6.13

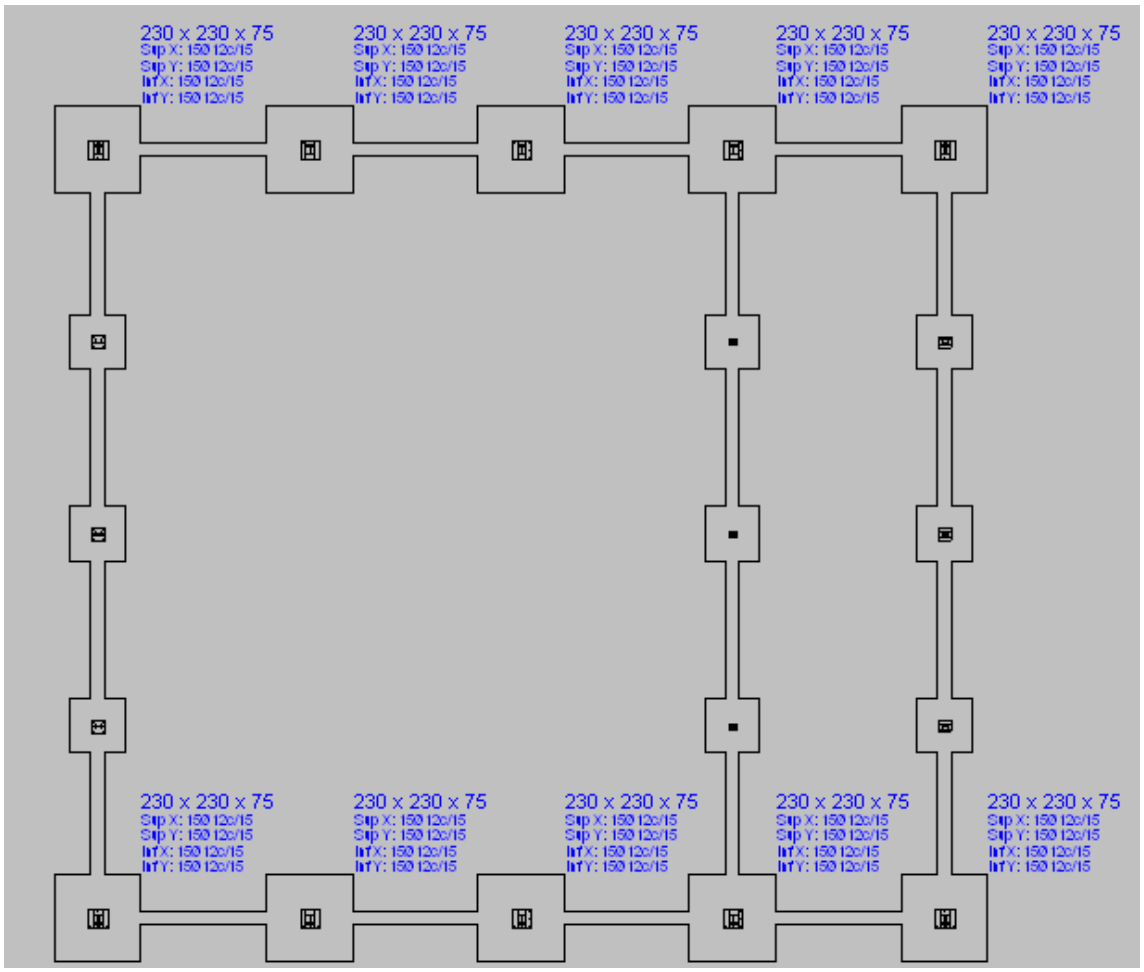


Figura 6.13 Plano de cimentación después de agrupar

Y de manera ampliada y cortado simétricamente se pueden diferenciar los dos tipos de zapata, así como un único tipo de viga de atado para unir todas las zapatas entre ellas(Figura 6.14).

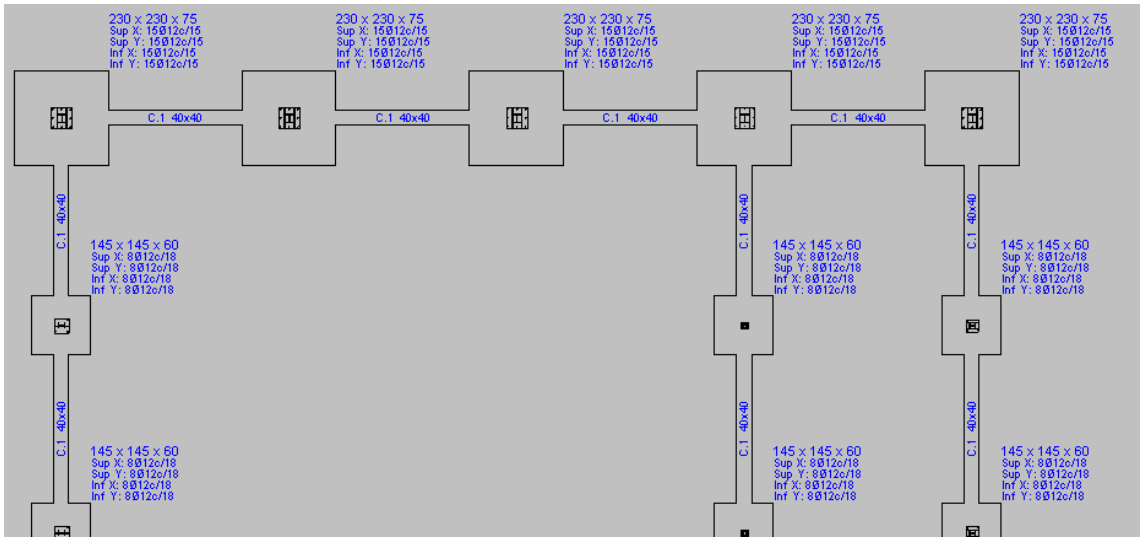


Figura 6.14 Plano de cimentación después de agrupar aumentado

7. CÁLCULO DE ELEMENTOS ESTRUCTURALES ANALÍTICAMENTE

En este apartado se analizarán analíticamente alguno de los elementos estructurales de la nave, como el pórtico más solicitado, el forjado, las correas de la cubierta, así como un breve análisis de una de las zapatas de la estructura.

7.1. CONCEPTOS PREVIOS ANTES DEL CÁLCULO ANALÍTICO

Previamente a la realización del cálculo,hay que explicar una serie de conceptos que se tendrán en cuenta a la hora de realizar la nave y sus cálculos:

7.1.1. Estabilidad lateral

Según el CTE toda edificación ha de contar con los elementos necesarios para absorber las fuerzas horizontales de cualquier dirección en la plantay hasta la cimentación.

Un ejemplo de elementos estructurales que permiten obtener la estabilidad lateral, son lascruces de San Andrés, queson triangulaciones denominadas usualmente arriostramientos. Para arriostrar también se pueden usar pantallas horizontales (diafragmas rígidos o forjados) o verticales (cerramientos o particiones de fábrica, chapa conformada, paneles, muros de hormigón, etc.), siempre que se pueda asegurar su permanencia durante la vida de la nave mediante una buena interacción de la estructura principal con la de arriostramiento.

Cuando este arriostramiento se base en sistemas triangulados, en pantallas o núcleos de hormigón de rigidez que aportan al menos el 80% de la rigidez frente a desplazamientoshorizontales en una dirección, se dice que la estructura está arriostrada en dicha dirección. Así se puede considerar que las acciones horizontales son soportadas por el arriostramiento y por tanto se va a considerar a la estructura como intraslacional.

Dependiendo del tipo de cerramiento que se quiera asignar, se pueden introducir las cruces de San Andrés o directamente con un cerramiento de chapa.

En el desarrollo del proyecto se estudió realizar la nave con cruces de San Andrés y se observó que no variaban los perfiles de los elementos estructurales ni los resultados, por tanto, se decidió hacer la nave con cerramiento de chapa, en lugar de usar cruces de San Andrés, ya que la mayoría de proyectos industriales que se han hecho llevan cruces de San Andrés y era una manera de realizar un proyecto diferente.

7.1.2. Tipos de sección de los perfiles

Para realizar los distintos tipos de construcciones se van a encontrar tipos de secciones y de perfiles diferentesdebido a la geometría y a la capacidad de deformación (de manera plástica o elástica). Se muestra en la Tabla 7.1 los distintos tipos de secciones:

Clase 1: Plástica	Permiten la formación de la rótula plástica con la capacidad de rotación suficiente para la redistribución de momentos.
Clase 2: Compacta	Permiten el desarrollo del momento plástico con una capacidad de rotación limitada.
Clase 3: Semicompacta o Elástica	En la fibra más comprimida se puede alcanzar el límite elástico del acero pero la abolladura impide el desarrollo del momento plástico
Clase 4: Esbelta	Los elementos total o parcialmente comprimidos de las secciones esbeltas se abollan entes de alcanzar el límite elástico en la fibra más comprimida.

Tabla 7.1 Clasificación de secciones transversales solicitadas por momentos flectores
Fuente:CTE (Marzo 2006)

Para realizar la verificación de seguridad estructural se debe determinar si el perfil es apto o no. Se puede apreciar en la Tabla 7.2 que las secciones de clase 1 y 2 para determinar esas solicitaciones emplean un criterio plástico, el cual tiene mayor resistencia. En cambio, para las clases 3 y 4 las solicitaciones hacen frente a un criterio elástico, que siempre será menos resistente que el criterio plástico anteriormente mencionado. Por tanto el hacer frente a las solicitaciones de manera elástica es más restrictivo que hacerlo de manera plástica.

Clase de sección	Método para la determinación de las solicitaciones	Método para la determinación de la resistencia de las secciones
Plástica	Plástico o Elástico	Plástico o Elástico
Compacta	Elástico	Plástico o Elástico
Semicompacta	Elástico	Elástico
Esbelta	Elástico con posible reducción de rigidez	Elástico con resistencia reducida

Tabla 7.2 Métodos de cálculo *Fuente: CTE (Marzo 2006)*

A la hora de dimensionar los perfiles del pórticoen uno de los apartados posteriores, se emplearán fórmulas como:

$M_{máx,a} < M_{máx,p}$ o $M_{máx,a} < M_{máx,e}$ *Ecuación 7.1*

Se sabe que el "$M_{máx,a}$" es el momento máximo aplicado en el pórtico y ha de ser menor que el momento resistente que te dan los perfiles de la estructura, este puede ser plástico, $M_{máx,p}$ o elástico,$M_{máx,e}$.

Dependiendo de si es una sección de clase 1ó 2,se puede usar la opción plástica para los cálculos. Si es una secciónde clase 3ó 4 se deberá usar la opciónelástica. Hay una gran diferencia, ya que el momento plástico es mucho mayor que el momento en régimen elástico, y por tanto, menos restrictivo.

Para saber de qué clase es la sección, hay que observar la Tabla 7.3 que en función de la geometría y la posición del perfil en la estructura, indican si es de una clase u otra.

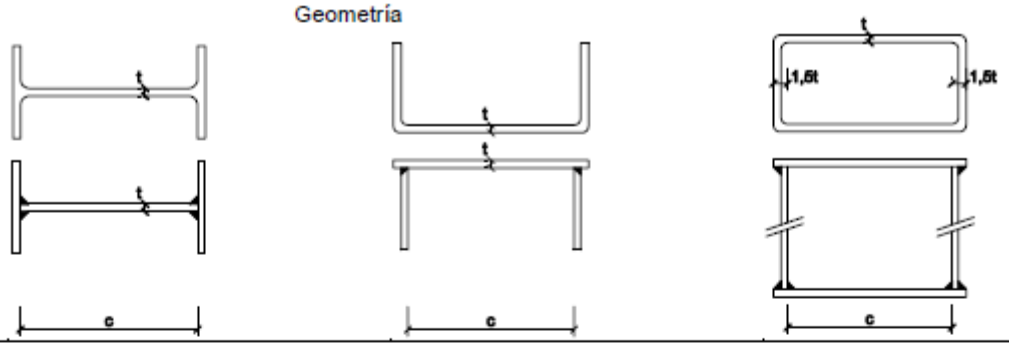
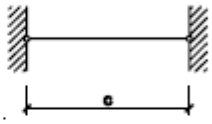
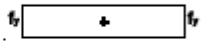
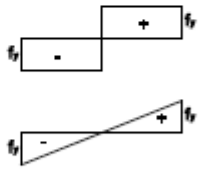
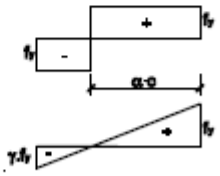
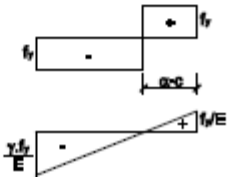
Geometría			
			
Solicitación	**Elemento plano**	**Límite de esbeltez: c/t máximo**	
		Clase 1	Clase 2	Clase 3
Compresión + Tracción -				
Compresión		33ε	38 ε	42 ε
Flexión simple		72 ε	83 ε	124 ε
Flexocompresión $\psi \geq -1$		$\frac{396\varepsilon}{13\alpha - 1}$ $\alpha \geq 0,5$	$\frac{456\varepsilon}{13\alpha - 1}$ $\alpha \geq 0,5$	$\frac{42\varepsilon}{0,67 + 0,33\psi}$
Flexotracción[1] $\psi \leq -1$		$\frac{36\varepsilon}{\alpha}$ $\alpha \leq 0,5$	$\frac{41,5\varepsilon}{\alpha}$ $\alpha \leq 0,5$	$62\varepsilon(1-\psi)\sqrt{-\psi}$

Tabla 7.3 Límites de esbeltez para elementos planos, apoyados en dos bordes, total o parcialmente comprimidos

Fuente: CTE (Marzo 2006)

7.1.3. Resistencia de cálculo

Laresistencia del material con el coeficiente de seguridad aplicado que se va a tener en cuenta a la hora de realizar el cálculo, tanto en CYPE, como analíticamente, será:

$$f_{yd} = \frac{f_y}{\gamma_M} \qquad \textit{Ecuación 7.2}$$

Donde:

f_y es la tensión del límite elástico del material base(Se observa en la Tabla 6.4 de tipos de acero).

γ_M es el coeficiente parcial de seguridad del material.

La resistencia última del material con el coeficiente de seguridad aplicado que se va a tener en cuenta a la hora de realizar el cálculo, tanto en CYPE, como analíticamente, será:

$$f_{ud} = \frac{f_u}{\gamma_{M2}} \qquad \textit{Ecuación 7.3}$$

Dónde:

f_u es la tensión de rotura del material(Se observa en la Tabla 6.4 de tipos de acero).

γ_{M2}es el coeficiente de seguridad para resistencia última.

Los distintos coeficientes parciales de seguridad que usa el CYPE para realizar este proyecto son:

- γ_{M0}es el coeficiente parcial de seguridad relativo a la plastificación del material= 1,0 5.
- γ_{M1}es el coeficiente parcial de seguridad relativo a los fenómenos de inestabilidad= 1,05.
- γ_{M2}es el coeficiente parcial de seguridad relativo a la resistencia última del material osección y a la resistencia de los medios de unión= 1,25.

7.2. CÁLCULO ANALÍTICO DEL PÓRTICO MÁS SOLICITADO

Se resolverá analíticamente el pórtico más solicitado de la estructura.

Analíticamente se seleccionan las que cargas a introducir en el CYPE que se aplicarán a la estructura:

Acciones permanentes:

Peso propio (lo tiene en cuenta el CYPE en función del perfil seleccionado).

Peso permanente (panel tipo sándwich en el pórtico)

Acciones variables:

Se aplicará la sobrecarga de uso de mantenimiento, así como la de viento. La carga de nieve no se tendrá en cuenta al aplicar la sobrecarga de mantenimiento.

Acciones accidentales: Como ya se comento anteriormente no se tienen en cuenta.

Hay que dimensionar los perfiles frente a los esfuerzos máximos solicitados.

Se tienen cinco pórticos y se ha de estudiar cuál es el más solicitado,será aquel que tenga sus pilares y vigas más solicitados.

CYPE, para considerar la sección más solicitada tiene en cuenta todos los esfuerzos que se producen en la estructura 3D. Al realizar el proyecto se llevan a cabo una serie de simplificaciones ya que los cálculos analíticos de éste se realizan en 2D, por tanto el requisito que se tendrá en cuenta para ver cuál es el más solicitado es el momento flector máximo.

Cabe destacar que, en este caso, la sección crítica más solicitada en el pilar y la viga va a ser la misma si se hacen los cálculos en CYPE (3D), que si se llevan a cabo analíticamente (2D).

Para determinar cual es el pórtico más solicitado hay que analizar la manera en la que carga cada tipo de pórtico y porqué:

Se sabe que los pórticos de los extremos (pórticos 1 y 5) van a ser siempre los menos solicitados ya que sólo soportan el peso que sostiene media correa, con lo que a simple vista se sabe que no son los más solicitados. Mientras que el pórtico 2, 3 y 4 sostienen la carga que soporta la media correa de un lado y la media correa del otro lado (Lo que equivale al peso de toda una correa).

Se puede observar en la Figura 7.1 como cargan las diferentes vigas de los pórticos.

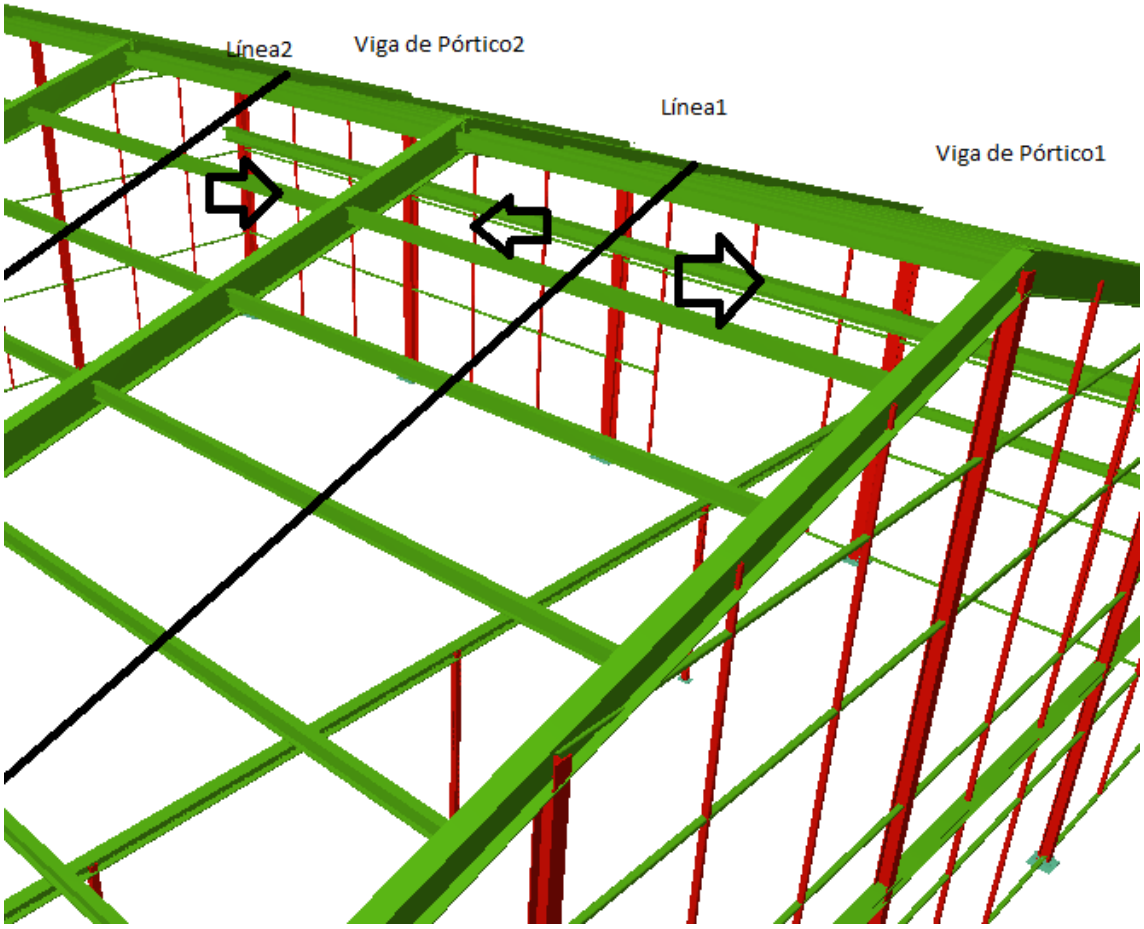


Figura 7.1 Pórticos más solicitados

La viga del pórtico 1 carga de la línea1 hacia la derecha, mientras que la viga del Pórtico 2 carga de la línea 1 hacia la izquierda y de la línea2 hacia la derecha.

Por tanto se llega a la conclusión que los pórticos más solicitados van a ser los tres centrales. Aunque se puede tener alguna duda entre el pórtico2, el cual soporta un forjado, y entre los pórticos 3 y 4.

Entre los pórticos 3 y 4 se observa que el que más solicitado va a ser el pórtico 4, ya que como se puede apreciar en la Figura 7.2 el reparto de cargas frente al viento en el cerramiento de la fachada va a ser desigual, debido a que cuando la puerta este abierta, el pórtico 3 va a tener menor superficie contra la que incida el viento y esto se traduce en una menor tensión hacia los pilares.

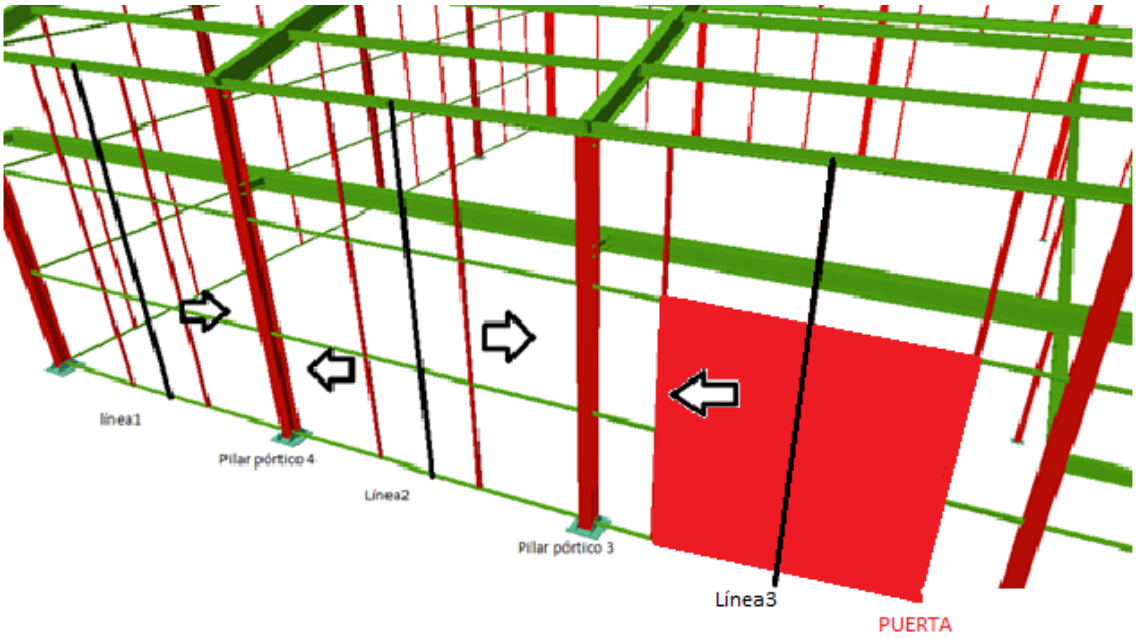


Figura 7.2 Pórticos más solicitados

El pilar del pórtico 4 soporta la carga frente a la fuerza del viento desde la línea 1 hacia la derecha y desde la línea 2 hacia la izquierda.

Por otro lado, el pilar del pórtico 3 soporta la carga desde la línea 2 hacia la derecha y desde la línea 3 hacia la izquierda. Pero se puede apreciar que el área que va de la línea 3 hacia la izquierda, va a ser menor que el de la línea 2 hacia a la derecha y que el resto de áreas, por tanto, al calcular la nave con la puerta abierta, éste pilar va a tener una carga menor de viento que el pilar del pórtico 4.

Después de todo este estudio hay que decidir qué pórtico es el más solicitado, siel pórtico 4 o el pórtico 2.Esto no se puede apreciar a simple vista como los anteriores casos, ya que va a ser mucho más complejo al sostener el pórtico2 un forjado. Por este motivo se obtienen con CYPE los diagramas de esfuerzos de los momentos flectores máximos(los cuales van a ser la condición más restrictiva de entre todos los esfuerzos) entre un pórtico y otro, para así poder tomar una decisión. Esto se observa en la figura 7.3 y 7.4

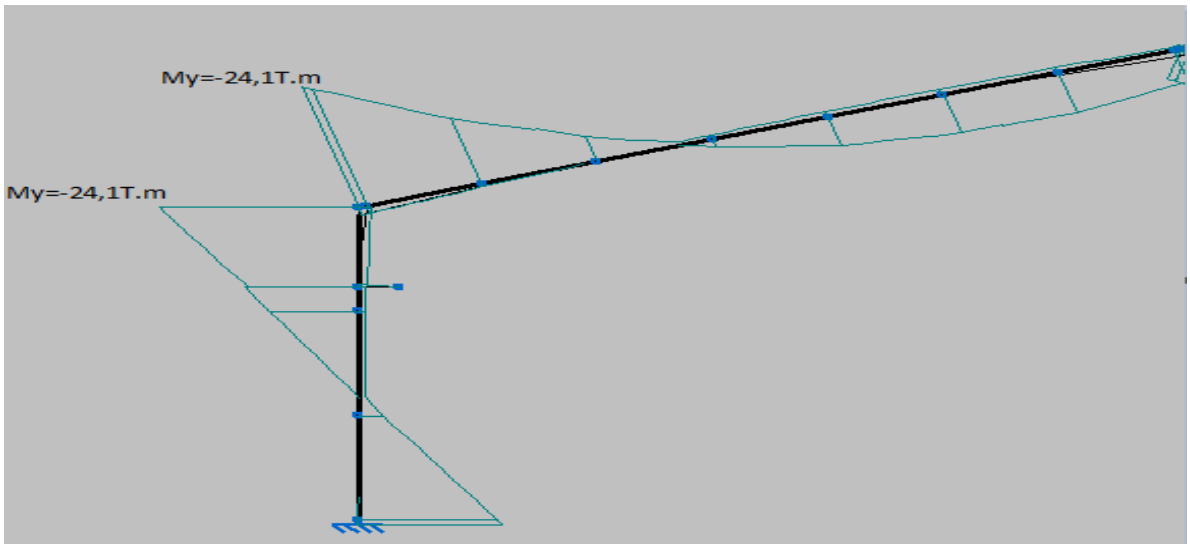


Figura 7.3 Pórticos más solicitados.

Pórtico 4 (Se muestra la mitad del pórtico que está sometido a mayores esfuerzos).

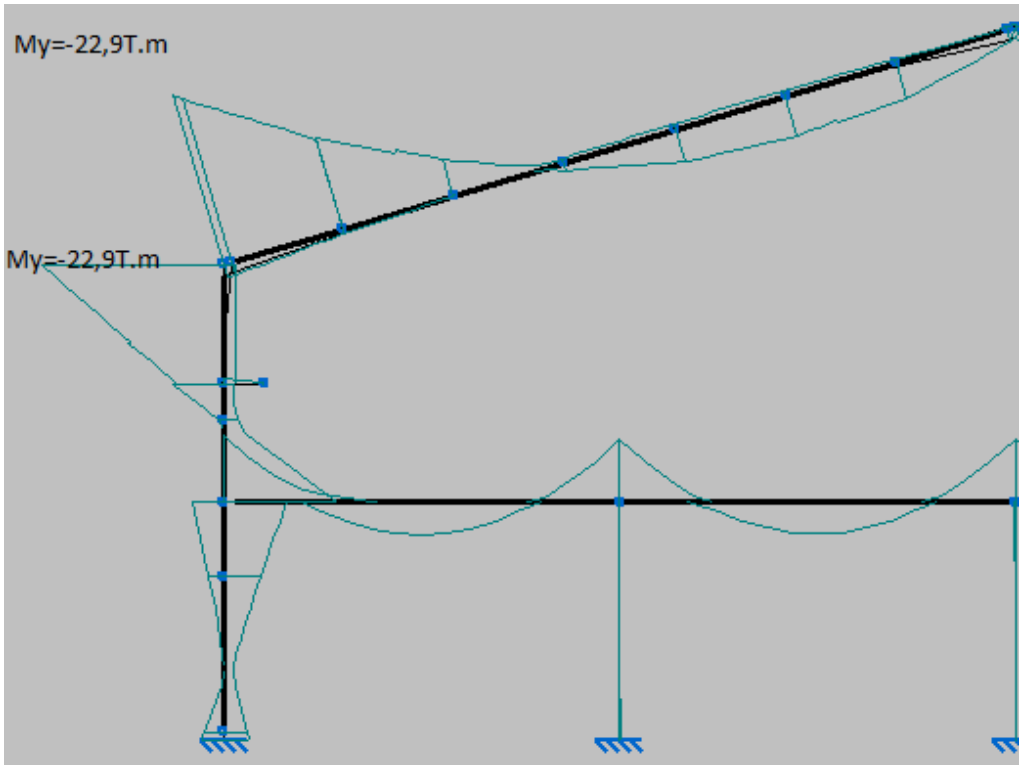


Figura 7.4 Pórtico 2

Pórtico 2 (Se muestra la mitad del pórtico que está sometido a mayores esfuerzos).

Se observa entonces que los valores absolutos de los momentos flectores en el pórtico 4 son mayores que los del pórtico 2. Luego se afirma que el pórtico más solicitado es el número 4 y a partir de él se realizará el cálculo analítico.

Otra de las razones que no se han mencionado anteriormente de porqué el pórtico 4 tiene los momentos flectores más altos de todos los pórticos, es debido a que las cargas del puente grúa en el cálculo de CYPE van colocadas en ese pórtico, por lo que aunque las 2 vigas carrileras estén agrupadas y sean del mismo perfil, las cargas no se agrupan. Por ese motivo las cargas del puente grúa están aplicadas únicamente en el pórtico 4. Esta es la razón de que las solicitaciones máximas estén en este pórtico y en la mitad del pórtico que se observa en la Figura 7.3

Del pórtico 4 se sacan también los esfuerzos axiles y cortantes para así poder dimensionar analíticamente con las expresiones que vienen en el CTE cuál es el perfil óptimo para la estructura.

7.2.1 Cálculo analítico del pórtico 4

Una vez obtenidos los valores máximos de esfuerzos con el CYPE y los valores de los perfiles, se procede a comprobar analíticamente la mitad más solicitada del pórtico 4, que es la zona donde están colocadas las cargas del puente grúa. Por tanto habrá que dimensionar los perfiles del pilar y del dintel del pórtico 4. Hay que tener en cuenta que pueden variar levemente los resultados, ya que CYPE está realizando un cálculo en 3D y para realizarlo analíticamente se hará un cálculo en 2D, con lo quese llevarán a cabo una serie de simplificaciones. Además pueden no ser los mismos perfiles que los obtenidos por el CYPE, ya que éste ha calculado para la estructura una resistencia al fuego de R90 que puede aumentar considerablemente el tamaño de los perfiles.

Dimensionamiento del pilar: Los esfuerzos máximos absolutos que se analizan se producen en la zona del pilar donde el momento flector es máximo. El esfuerzo más restrictivo está en la zona del nudo rígido entre el pilar y la viga, como se observa en la Figura 7.3

Esfuerzos máximos	
Axil(N)	115934N
Cortante (Vz)	78400N
Momento flector (My)	236180N.m

Tabla 7.4 Esfuerzos máximos en el pilar

Antes de realizar las comprobaciones se hace una estimación del tamaño del perfil, sabiendo que el pilar es de tipo HEB y que por tanto la clase de sección sería 1 ó 2 en función de si la solicitación se produce a flexión o a compresión.Hay que tener en cuenta que tanto en el caso del pilar como en el caso del dintel, en la zona de unión es

dónde se produce el momento flector máximo. Ambos perfiles van a ir cartelados para soportar el momento flector.Por tanto, al calcular analíticamente habrá que tener en cuenta un perfil que en ese punto de unión es bastante mayor que un HEB 220.

Haciendo un cálculo inicial para pre-dimensionar el perfil como si fuese un perfil HEB sin cartelas de clase 1, se emplea la Ecuación 7.4 del momento resistente plástico.

$M_{ed} < W_{pl,z} \cdot f_{yd}$ *Ecuación 7.4*

$W_{pl,z} \geq 901{,}8 \cdot 10^3 mm^3$

Se puede observar en el prontuario de perfiles ARCELOR cómo el primer perfil que cumple es el HEB240.

Se observa que el perfil usado en el diseño de los pilares no va a ser un HEB240, sino un HEB220.Esto es debido al uso de cartelas en el pilar que hace que aumenten de manera significativa los momentos de inercia en las zonas donde éstas se colocan (La zona más solicitada está en torno al nudo rígido).

En la Figura 7.5 se observa que la primera imagen es un HEB 220 y la segunda es ese mismo perfil con la cartela en la zona donde se produce la máxima solicitación (Punto de unión de viga y pilar).

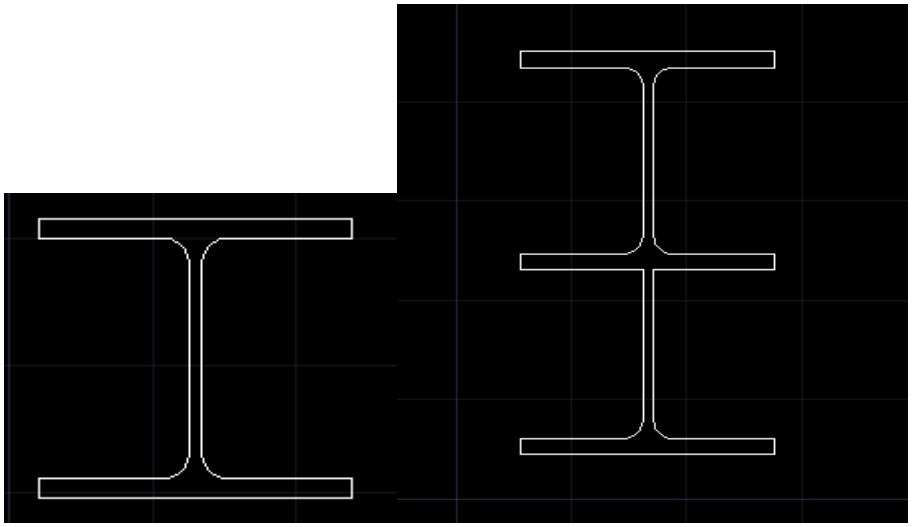


Figura 7.5 HEB sin cartela y con cartela.

En el nudo rígido, el perfil con cartelas no será una sección de clase1, sino de clase 3, debido a las dimensiones del nuevo perfil, ya que al variar la geometría de éste puede variar la clase de secciónco mo se explicó anteriormenteen el apartado de tipo de secciones en la Tabla7.3 (c/t>42 =42,7).

Se observa en la Tabla 7.5 las características de los perfiles mencionados.

HEB220	Iy=8091cm^4	Iz=2843cm^4	A=91cm^2
HEB240,	Iy=11260cm^4	Iz=3923cm^4	A=106cm^2
HEB220 con cartelas	Iy=31886,17cm^4	Iz=4265,44cm^4	A=143,78cm^2

Tabla7.5 Características perfiles

Una vez explicado esto se van a realizar las comprobaciones más importantes con el perfil acartelado:

Compresión: Para verificar la resistencia a compresión se utiliza la Ecuación 7.5

$$n=\frac{Nc,ed}{Nc,rd}<1 \qquad \textit{Ecuación 7.5}$$

$N_{c,ed}$ es el axil de compresión más alto, es igual a 115934N

$N_{c,rd}$ es el axil resistente de la sección, es igual a 3765598N, se halla mediante la Ecuación 7.6

$$A_c \cdot f_{yd} \qquad \textit{Ecuación 7.6}$$

Donde A_c es el área de compresión del perfil

Cortante (en Z): Para verificar la resistencia a cortante se utiliza la Ecuación 7.7

$$N=\frac{Ved}{Vel,rd}<1 \qquad \textit{Ecuación 7.7}$$

Ved es el esfuerzo cortante máximo, es igual a 78400N

$V_{el,rd}$es el esfuerzo cortante resistente de la sección, es igual a 583900,75N, se halla mediante la Ecuación 7.8

$$V_{el,rd}=A.\frac{fyd}{\sqrt{3}} \qquad \textit{Ecuación 7.8}$$

Donde A es el área útil del perfil

Flexión (en eje Y): Para verificar la resistencia a flexión se utiliza la Ecuación 7.9

$$N=\frac{Med}{Mc,rd}<1 \qquad \textit{Ecuación 7.9}$$

M_{ed} es el momento flector máximo aplicado, es igual a 236,180·10^{6}Nmm

$M_{c,rd}$ es el momento flector máximo resistente de la sección, es igual a 759169530Nmm y se halla mediante la Ecuación 7.10

$$M_{c,rd}=W_{ely} \cdot f_{yd} \qquad \textit{Ecuación 7.10}$$

Combinación flexión y cortante: Se puede despreciar el cortante al cumplirse la condición de la Ecuación 7.11 *(Condición de cortante)*

$$V_{Ed} \leq 0{,}5 \cdot V_{el,Rd}$$ *Ecuación 7.11*

Combinación de flexión y axil(de compresión):

Se lleva a cabo para toda pieza:

$$\frac{N_{ed}}{\chi_y \cdot A \cdot f_{yd}} + K_y \cdot \frac{C_{my} \cdot M_{y,Ed} + e_{N,y} \cdot N_{ed}}{\chi_{LT} \cdot Wy \cdot f_{yd}} + \alpha_z \cdot K_z \cdot \frac{C_{m,z} \cdot M_{z,Ed} + e_{N,z} \cdot N_{ed}}{Wz \cdot f_{yd}} \leq 1$$ *Ecuación 7.12*

Y para piezas no susceptibles de pandeo por torsión:

$$\frac{N_{ed}}{\chi_z \cdot A \cdot f_{yd}} + \alpha_y \cdot K_y \cdot \frac{C_{my} \cdot M_{y,Ed} + e_{N,y} \cdot N_{ed}}{Wy \cdot f_{yd}} + K_z \cdot \frac{C_{m,z} \cdot M_{z,Ed} + e_{N,z} \cdot N_{ed}}{Wz \cdot f_{yd}} \leq 1$$ *Ecuación 7.13*

Como se dijo anteriormente se realizan una serie de simplificaciones y por tanto el momento en el eje Z es igual a cero, luego se pueden simplificar las expresiones anteriores, quedando para toda pieza:

$$\frac{N_{ed}}{\chi_y \cdot A \cdot f_{yd}} + K_y \cdot \frac{C_{my} \cdot M_{y,Ed} + e_{N,y} \cdot N_{ed}}{\chi_{LT} \cdot Wy \cdot f_{yd}} \leq 1$$ *Ecuación 7.14*

Y para piezas no susceptibles de pandeo por torsión:

$$\frac{N_{ed}}{\chi_z \cdot A \cdot f_{yd}} + \alpha_y \cdot K_y \cdot \frac{C_{my} \cdot M_{y,Ed} + e_{N,y} \cdot N_{ed}}{Wy \cdot f_{yd}} \leq 1$$ *Ecuación 7.15*

Hay que tener en cuenta otra serie importante de datos a la hora de realizar el cálculo. Para las secciones de tipo 3,$W_y = W_{el,y}$, $\alpha y = 0{,}8$, $e_{N,y} = 0$ (Tabla 6.12 del CTE).

Los valores de estas fórmulas se han obtenido con el CYPE, quedando reflejadas en la Tabla 7.6

A: Área de la sección bruta	143,78cm2
$W_{el,y}$: Momento resistente elástico de la sección	2898,7cm3
K_y: Coeficiente de interacción	1
Cm,y: Factor de momento flector uniforme equivalente	1
χ_y, χ_z: Coeficientes de reducción por pandeo, alrededor de los ejes	Para eje Y=1, Z=0,94
α_y,: Factor dependiente de la clase de la sección	0,8
M_{ed}= Es el momento flector máximo	236,180.10^6Nmm
$N_{c,ed}$= Es el axil de compresión más alto	115934N

Tabla 7.6 Términos de la ecuación

Como se aprecia en la tabla 7.7, se puede decir que este perfil de pilar con cartelas resiste a las solicitaciones.

Comprobación del pilar		
Compresión	$0{,}03 < 1$	CUMPLE
Cortante(z)	0,13<1	CUMPLE
Flexión(y)	0.31<1	CUMPLE
Combinación flexión y cortante	78400N<291950,375N	CUMPLE
Combinación de flexión y axil(compresión)	0,34<1	CUMPLE
	0,28<1	CUMPLE

Tabla 7.7 Resultados del pilar

Dimensionamiento del dintel: Los esfuerzos máximos absolutos que se producen en el dintel son los siguientes:

Esfuerzos máximos	
Axil(N)	85052N
Cortante (Vz)	68375N
Momento flector (My)	236180N.m

Tabla 7.8 Esfuerzos máximos en el dintel

Antes de realizar las comprobaciones, se hace una estimación del tamaño del perfil sabiendo que el dintel es de tipo IPE y que por tanto la clase de sección sería 1 ó 2 en función de si la solicitación se produce a flexión o a compresión. Hay que tener en cuenta que tanto en el caso del dintel como en el caso del pilar, la zona de unión es dónde se produce el momento flector máximo. Ambos perfiles van a ir cartelados para soportar el momento flector.Por tanto, al calcular analíticamente habrá que tener en cuenta un perfil que en ese punto de unión es bastante mayor que un IPE 270.

Haciendo un cálculo inicial para pre-dimensionar el perfil como si fuese un perfil IPE sin cartelas de clase 1, se emplea la Ecuación 7.4 del momento resistente plástico.

$M_{ed} < W_{pl,z} \cdot f_{yd}$ *Ecuación 7.4*

$W_{pl,z} \geq 901{,}8 \cdot 10^3 mm^3$

Se puede apreciar en el prontuario de perfiles ARCELOR cómo el primer perfil que cumple es el IPE 360.

Se observa que el perfil usado en el diseño del dintel no va a ser un IPE360, sino un IPE 270.Esto es debido al uso de cartelas en el pilar que hace que aumenten de gran manera los momentos de inercia en las zonas donde éstas se colocan (La zona más solicitada está en torno al nudo rígido).

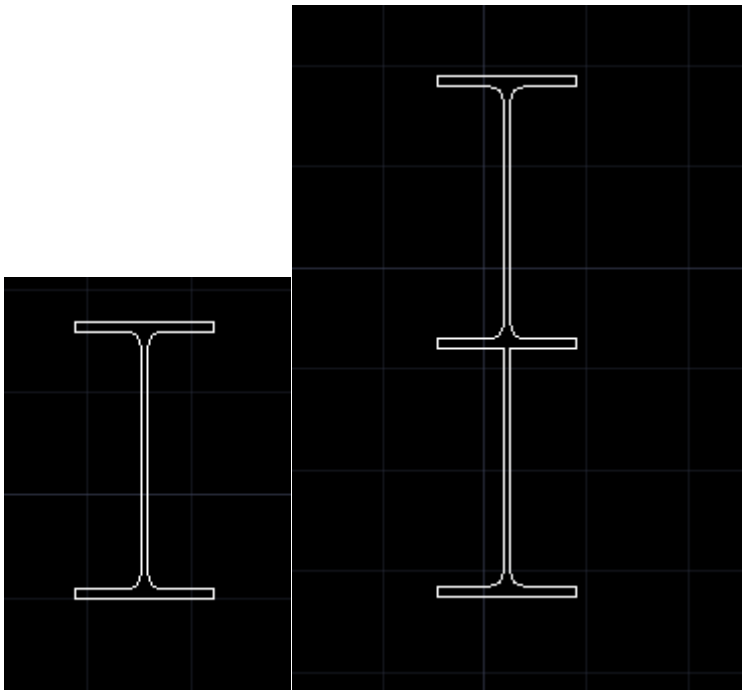


Figura 7.6 IPE sin cartela y con cartela

En la Figura 7.6 se observa que la primera imagen es un IPE270 y la segunda es ese mismo perfil con la cartela en la zona donde se produce la máxima solicitación (Punto de unión de viga y pilar).

En el nudo rígido, el perfil con cartelas no será una sección de clase 1, sino de clase 3, debido a las dimensiones del nuevo perfil, ya que al variar la geometría de éste puede variar la clase de secciónco mo se explicó anteriormente en el apartado de tipo de secciones en la Tabla7.3 (c/t>42 =78).

Se observa en la Tabla 7.9 las características de los perfiles antes mencionados.

IPE 270	Iy=5790cm^4	Iz=419.9cm^4	A=45.9cm^2
IPE 360,	Iy=16270cm^4	Iz=1043cm^4	A=72.7cm^2
IPE 270 con cartelas	Iy=25335.6cm^4	Iz=630.06cm^4	A=76.16cm^2

Tabla 7.9 Características de los perfiles

Una vez explicado esto se van a realizar las comprobaciones más importantes:

Compresión: Para verificar la resistencia a compresión se utiliza la Ecuación 7.5

$$n=\frac{Nc,ed}{Nc,rd}<1 \qquad \textit{Ecuación 7.5}$$

$N_{c,ed}$ es el axil de compresión más alto, es igual a 85052N

$N_{c,rd}$ es el axil resistente de la sección, es igual a 1994630,4N, se halla mediante la Ecuación 7.6

$$A_c \cdot f_{yd} \qquad \textit{Ecuación 7.6}$$

Donde A_c es el área de compresión del perfil

Cortante (en Z): Para verificar la resistencia a cortante se utiliza la Ecuación 7.7

$$N=\frac{Ved}{Vel,rd}<1 \qquad \textit{Ecuación 7.7}$$

V_{ed} es el esfuerzo cortante máximo, es igual a 68375N

$V_{el,rd}$ es el esfuerzo cortante resistente de la sección, es igual a 514368.5N, se halla mediante la Ecuación 7.8

$$V_{el,rd}=A.\frac{fyd}{\sqrt{3}} \qquad \textit{Ecuación 7.8}$$

Donde A es el área útil del perfil

Flexión (en eje Y): Para verificar la resistencia a flexión se utiliza la Ecuación 7.9

$$N=\frac{Med}{Mc,rd}<1 \qquad \textit{Ecuación 7.9}$$

M_{ed} es el momento flector máximo aplicado, es igual a $236{,}180\cdot10^{6}$Nmm

$M_{c,rd}$ es el momento flector máximo resistente de la sección, es igual a 491507730Nmm y se halla mediante la Ecuación 7.10

$$M_{c,rd}=W_{ely}\cdot f_{yd} \qquad \textit{Ecuación 7.10}$$

Combinación flexión y cortante Se puede despreciar el cortante al cumplirse la condición de la Ecuación 7.11 *(Condición de cortante)*

$$V_{Ed} \leq 0{,}5 \, . V_{el,Rd} \qquad \textit{Ecuación 7.11}$$

Combinación de flexión y axil (de compresión):

Se lleva a cabo para toda pieza:

$$\frac{N_{ed}}{\chi_y \cdot A \cdot f_{yd}}+K_y.\frac{C_{my}\cdot M_{y,Ed}+e_{N,y}\cdot N_{ed}}{\chi_{LT}\cdot Wy\cdot f_{yd}}+\alpha_z\cdot K_z.\frac{C_{m,z}\cdot M_{z,Ed}+e_{N,z}\cdot N_{ed}}{Wz\cdot f_{yd}} \leq 1 \qquad \textit{Ecuación 7.12}$$

Y para piezas no susceptibles de pandeo por torsión:

$$\frac{N_{ed}}{\chi_z \cdot A \cdot f_{yd}} + \alpha_y \cdot K_y \cdot \frac{C_{my} \cdot M_{y,Ed} + e_{N,y} \cdot N_{ed}}{Wy \cdot f_{yd}} + K_z \cdot \frac{C_{m,z} \cdot M_{z,Ed} + e_{N,z} \cdot N_{ed}}{Wz \cdot f_{yd}} \leq 1$$ *Ecuación 7.13*

Como se dijo anteriormente se realizan una serie de simplificaciones y por tanto el momento en el eje z es igual a cero, luego se pueden simplificar las expresiones anteriores, quedando para toda pieza:

$$\frac{N_{ed}}{\chi_y \cdot A \cdot f_{yd}} + K_y \cdot \frac{C_{my} \cdot M_{y,Ed} + e_{N,y} \cdot N_{ed}}{\chi_{LT} \cdot Wy \cdot f_{yd}} \leq 1$$ *Ecuación 7.14*

Y para piezas no susceptibles de pandeo por torsión:

$$\frac{N_{ed}}{\chi_z \cdot A \cdot f_{yd}} + \alpha_y \cdot K_y \cdot \frac{C_{my} \cdot M_{y,Ed} + e_{N,y} \cdot N_{ed}}{Wy \cdot f_{yd}} \leq 1$$ *Ecuación 7.15*

Hay que tener en cuenta otra serie importante de datos a la hora de realizar el cálculo. Para las secciones de tipo 3, $W_y=W_{el,y}$, $\alpha_y=0,8$, $e_{N,y}=0$ (Tabla 6.12 del CTE).

Los valores de estas fórmulas se han obtenido con el CYPE, quedando reflejadas en la Tabla 7.10

A: Área de la sección bruta	76,16cm2
$W_{el,y}$: Momento resistente elástico de la sección	1876,7cm3
K_y: Coeficiente de interacción	1
$C_{m,y}$: Factor de momento flector uniforme equivalente	1
χ_y, χ_z: Coeficientes de reducción por pandeo, alrededor de los ejes	Alrededor eje Y=1 , Z=0,94
α_y,: Factor dependiente de la clase de la sección	0,8
N_{ed}= axil de compresión mayor	85052N
$M_{y,ed}$=momentoflectormáximo	236,180.10^6Nmm

Tabla 7.10 Términos de la ecuación

`

Como se aprecia en la tabla 7.11, se puede decir que este perfil de pilar con cartelas resiste a las solicitaciones.

Comprobación del dintel		
Compresión	$0{,}042 < 1$	CUMPLE
Cortante(z)	0,13<1	CUMPLE
Flexión(y)	0.48<1	CUMPLE
Combinación flexión y cortante	68375N <257184.2N	CUMPLE
Combinación flexión y axil(compresión)	0,858<1	CUMPLE
	0,567<1	CUMPLE

Tabla 7.11 Resultados del dintel

7.3. CÁLCULO ANALÍTICO DEL FORJADO

Para realizar el forjado se ha decidido poner placas alveolares(losas alveolares) y encima de ellas un mallazo y una capa de compresión de 5 cm, debido a la rapidez y sencillez de montaje. Estas placas apoyaran en dos vigas HEB160 las cuales trasmitirán los esfuerzos a diezpilares. Todas estarán unidas por los laterales con un perfil IPN por cada lado.

Una vez que se han dimensionado en CYPE los pilares y las vigas para que soporten el peso de las placas y de la sobrecarga de uso (que tendrán un valor de 5KN/m^2), se debe tener en cuenta que estas placas tienen unos anchos determinados de fábrica de 60cm y 120 cm, por lo que hay que intentar amoldar este forjado a estas características para no encarecer la obra. Si se pidieran las placas a medida ésta se encarecería.

Habrá que realizar un cálculo de las losas alveolares para ver cuál de entre todas las que haya en el catálogo con las mismas características de luz y carga, cumplen la normativa. En el Anexo D del proyecto se muestra el catálogo con la tabla de características completa de las placas alveolares.

Al igual que se hacía anteriormente para determinar las cargas existentes sobre el pórtico, ahora se hace lo mismo para ver las cargas que actúan sobre el forjado.

Para el cálculo de las placas no afectará ni la carga de viento, ni la de nieve, por tratarse de un forjado interior. Tampoco habrá que tener en cuenta la carga permanente, ya que en el forjado no va a soportar ninguna carga continua a lo largo del tiempo y por tanto las únicas cargas que soportarán las placas serán la posible sobrecarga de uso y el peso propio de las mismas.

Para la sobrecarga de uso (Según la Tabla3.1 del CTE de sobrecargas) al ser un pequeño almacén se le da la misma categoría que un local comercial, y por tanto tendrá una sobrecarga uniformemente distribuida de 5KN/m^2.

Para hallar el peso propio de cada losa alveolar, se observa el valor del peso propio de una losa de 25cm. de canto y 120 cm. de ancho (Se puede consultar en el Anexo D). El peso propio es de 3,86KN/m.

Por tanto para dar este valor por unidad de superficie, se divide esto por el ancho de la placa y se obtendría el verdadero valor de peso propio de la losa alveolar:3,86/1,2=3,21KN/m^2

A este valor habría que añadirle el peso propio del mallazo 20x30x4x4 que se va a disponer encima de la losa, el cual tiene un valor de 0,008KN/m^2 (como se observa en la Tabla 7.12), así como el valor de los 5 cm. de hormigón de la capa de compresión (como la densidad del hormigón a usar es de 2,4Tn/m^3, al tener 5 cm de capa de compresión, tendrá un peso propio de 0,12T/m^2=1,2KN/m^2).

MALLAZO	Kg./m2
20x30x4x4	0,822
15x15x5x5	1,937
20x30x5x5	1,143
15x15x6x6	2,792
15x15x8x8	4,967
20x20x8x8	3,591
15x15x10x10	7,376
20x20x10x10	5,609
15x15x12x12	10,616
20x20x12x12	8,073

Tabla 7.12 Características del mallazo

Fuente: http://www.pesopropioestructuras.com/Fabricacion-y-Suministro-Materiales/Mallazo-electrosoldado/

Sumando el peso propio de las losas, del mallazo y de la capa de compresión, se tendrá un peso propio total de 4,42KN/m^2

Al estar apoyadas las placas alveolares en sus extremos la sección crítica va a estar en el medio de las placas, ya que es ahí donde se produce el momento flector máximo positivo (Figura 7.8).

Las vigas HEB160 donde apoyan estas placas tienen una longitud de 19,78 m, pero el forjado va a tener una longitud de 19,92 m., por tanto haciendo el cálculo:

19,92/1,2=16,6 placas, luego redondeando serían 16 placas alveolares de 1,2m, ya que es un valor establecido y la última placa sería de 60cm. de ancho, el cual es otro valor establecido. Habría que dejar por cada lado de las vigas de atado IPN 5,9cm por lado hasta donde empiezan las placas, donde únicamente se introduciría hormigón con el mallazo (Esto se observa en la Figura 7.7).

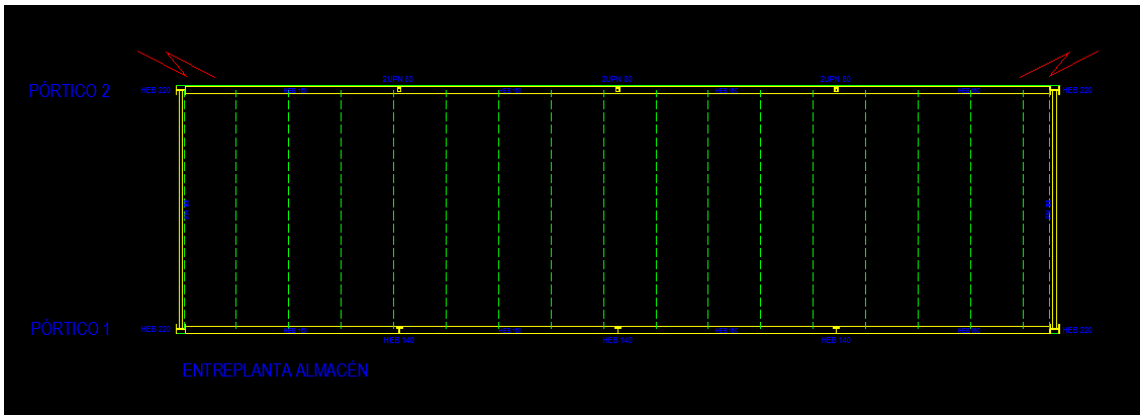


Figura 7.7 Forjado

Se sabe como va a ser la Figura 7.8 de momentos flectores en una superficie apoyada con carga distribuida, por tanto se podría decir que el momento máximo es el que se halla con la ecuación 7.16 y se sitúa en el centro de la superficie.

$$M_{máx}=\frac{q \cdot l^2}{8}$$ *Ecuación 7.16*

Figura 7.8 Momento flector máximo *Fuente: www.jjdomenech.com*

La luz a salvar es de 5,6 m, la sobrecarga de uso es de 5KN/m^2y el peso propio es de 4,42KN/m^2

Se ha de multiplicar la carga del peso propio por un coeficiente de ponderación de 1,3 y la sobrecarga de uso por otro coeficiente de 1,5, según la tabla 7.13.

Tipo de verificación (1)	Tipo de acción	Situación persistente o transitoria	
		desfavorable	favorable
Resistencia	Permanente		
	Peso propio, peso del terreno	1,35	0,80
	Empuje del terreno	1,35	0,70
	Presión del agua	1,20	0,90
	Variable	1,50	0
		desestabilizadora	estabilizadora
Estabilidad	Permanente		
	Peso propio, peso del terreno	1,10	0,90
	Empuje del terreno	1,35	0,80
	Presión del agua	1,05	0,95
	Variable	1,50	0

Tabla 7.13 Coeficientes parciales de seguridad (γ) para las acciones Fuente:CTE (Marzo 2006)

Por tanto quedaría un peso por unidad de superficie de 13,467KN/m^2.

Aunque para hallar el momento máximo, ha de ser una carga por unidad de longitud, por lo cual se multiplica el anterior valor por el ancho de la losa, quedando un valor de 16,16KN/m

Y con la Ecuación 7.16 el momento máximo va a ser:

M máx: $\frac{16{,}16 \cdot 5.6^2}{8}$ = 63,4KN·m

Por tanto, según la empresa Aljema, con ese momento último en el centro de la losa le correspondería una placa que dentro de las de canto tipo 25cm. sería la placa nº1.

7.4.CÁLCULO ANALÍTICO DE LAS CORREAS

Se ha elegido tras el cálculo en CYPE un perfil de correa de IPE 140 y ahora se comprobará de manera simplificada si ese perfil de correa es válido. Se observa en la Figura 7.9 las características de forma de un perfil IPE.

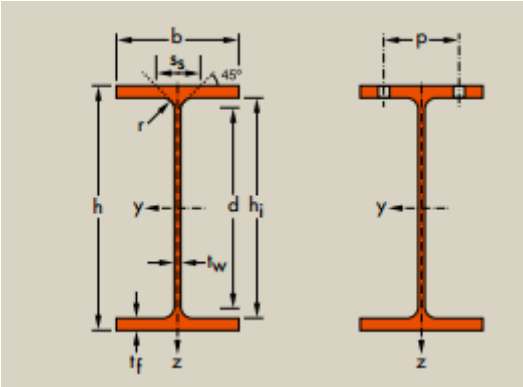


Figura 7.9 Perfil correas
Fuente:www.aq.upm.es/Departamentos/Estructuras/e96.../catalogo_arcelor.pdf

Las cargas que van a actuar sobre la cubierta van a ser las cargas verticales y cargas de viento.

Cargas verticales

Peso propio: IPE 140=12,9Kg/m

Peso de la cubierta = 10Kg/m^2 (peso propio panel sándwich) x 1,462 (la distancia de separación de las correas)=14,62Kg/m

Sobrecarga de mantenimiento: 100Kg/m^2· 1,462m= 146,2Kg/m

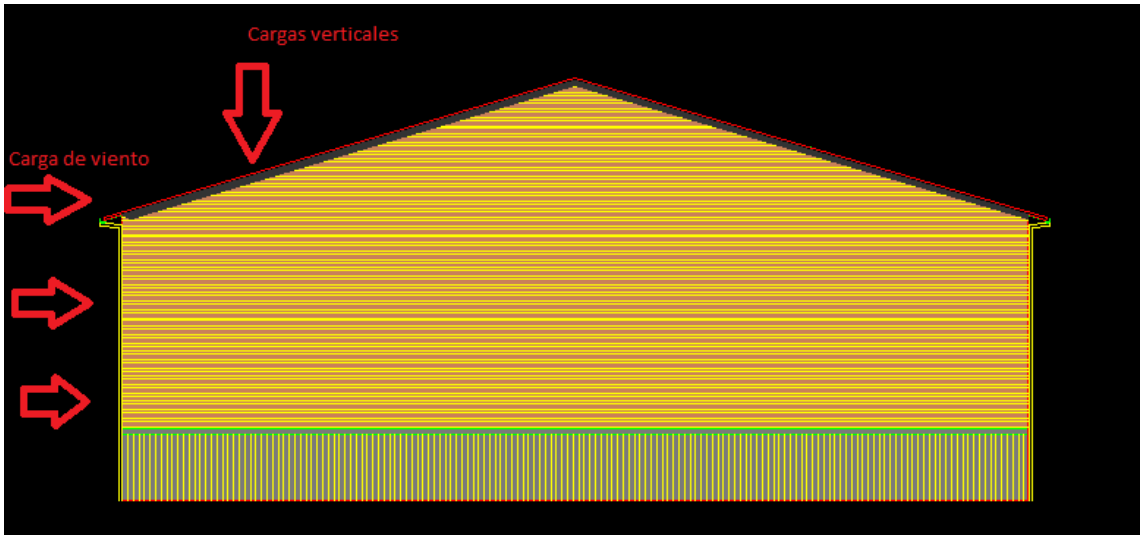


Figura 7.10 Cargas de cubierta

Para analizar las correas se van a dividir las diferentes cargas de la cubierta en sus componentes en el perfil de la correa, para así poder analizarlo más fácilmente.

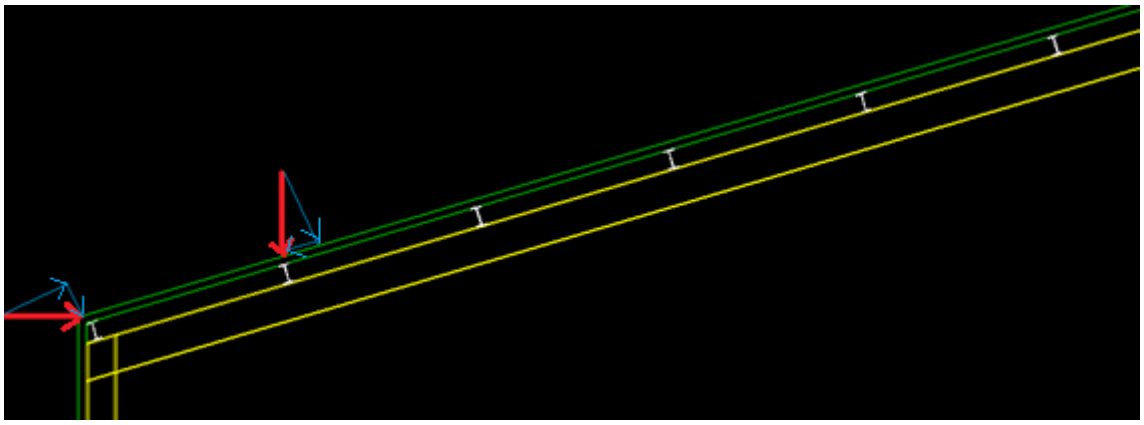


Figura 7.11 Cargas de cubierta

Carga de viento:

Se sabe que al analizar los esfuerzos en el perfil de la correa(IPE), los pesos que inciden sobre la cubierta hacen que este perfil sufra flexión alrededor de su ejeY, así como flexión en su ejeZ. Teniendo en cuenta que el viento va con la carga de presión(como en la figura 7.11), creará momentos también alrededor del eje Y del perfil, y alrededor del eje Z también, pero estos momentos alrededor del eje Z llevarán dirección contraria a los de la carga vertical de cubierta.

Teniendo en cuenta la carga de viento de succión alrededor el eje Z los momentos se sumarán, pero en el eje Y los momentos de las cargas verticales de la cubierta y los del viento se restarán.

Por tanto, se elige como carga más restrictiva la de presión por ser esta un 60% mayor a la de succión.

Anteriormente se halló la carga de viento de presión que es igual a49Kg/m^2 · 1, 462 m=71,64Kg/m. Ahora se introduce su valor acompañada de sus componentes sen16,7 y cos16,7(vertical y horizontal).

Fuerzas en los ejes del perfil(Ecuación 7.17 y 7.18)

$\sum Fy_{\text{ en el perfil IPE}}$ *Ecuación 7.17*

$P_{y,delperfil}$=(12,9+14,62+146,2)·sen16,7- 71,64·cos16,7 = - 18,7Kg/m ·9,81= **-183,2N/m**

$\sum Fz_{\text{ en el perfil IPE}}$ *Ecuación 7.18*

$P_{z,delperfil}$ =(12,9+14,62+146,2)cos16,7+ 71,64*sen16,7=186,9Kg/m*9.81= **1832,4N/m**

Comprobación:

Se sabe que las correas están apoyadas y también cuál es el momento máximo que se produce en el medio de las correas.

Figura 7.8 Momento flector máximo Fuente:www.jjdomenech.com

Se usa la Ecuación 7.16 anteriormente mencionada para el momento flector máximo.

$M_{z,del\ perfil}=\frac{py*L^2}{8}=\frac{183,2*5,5^2}{8}$= 572,5N.m=**572,5*10^3N.mm**

$M_{y,del\ perfil}=\frac{pz*L^2}{8}=\frac{1832,4*5,5^2}{8}$=5726,2N.m=**5726,2*10^3N.mm**

Al ser un perfil IPE 140, se tendrá en cuenta el momento resistente plástico al ser un perfil de clase 1, y este se sacará de la Tabla 7.14:

Páginas de notaciones 205-209 / Notations pages 205-209 / Pagine di annotazioni 205-209

Denominación Designation Designazione	G	Propiedades del perfil / Section properties / Proprietà geometriche del profilo												Classification EN 1993-1-1: 2005						EN 10025-2: 2004	EN 10025-4: 2004	EN 10225:2001
		eje fuerte y-y strong axis y-y asse forte y-y					eje débil z-z weak axis z-z asse debole z-z							Pure bending y-y			Pure compression					
		I_y	$W_{el,y}$	$W_{pl,y}$	i_y	A_{vz}	I_z	$W_{el,z}$	$W_{pl,z}$	i_z	S_x	I_t	I_w	S235	S355	S460	S235	S355	S460			
	kg/m	mm⁴ x10⁴	mm³ x10³	mm³ x10³	mm x10	mm² x10²	mm⁴ x10⁴	mm³ x10³	mm³ x10³	mm x10	mm	mm⁴ x10⁴	mm⁶ x10⁹									
IPE AA 80	4,9	64,1	16,4	18,9	3,19	3,00	6,85	2,98	4,7	1,04	17,5	0,40	0,09	1	1	-	1	1	-	✓		
IPE A 80	5,0	64,4	16,5	19,0	3,18	3,07	6,85	2,98	4,7	1,04	17,6	0,42	0,09	1	1	-	1	1	-	✓		
IPE 80	6,0	80,1	20,0	23,2	3,24	3,58	8,49	3,69	5,8	1,05	20,1	0,70	0,12	1	1	-	1	1	-	✓		
IPE AA 100	6,7	136	27,9	31,9	3,98	4,40	12,6	4,57	7,2	1,21	20,8	0,73	0,27	1	1	-	1	1	-	✓		
IPE A 100	6,9	141	28,8	33,0	4,01	4,44	13,1	4,77	7,5	1,22	21,2	0,77	0,28	1	1	-	1	1	-	✓		
IPE 100	8,1	171	34,2	39,4	4,07	5,08	15,9	5,79	9,2	1,24	23,7	1,20	0,35	1	1	-	1	1	-	✓		
IPE AA 120	8,4	244	41,7	47,6	4,79	5,36	21,1	6,59	10,4	1,41	21,6	0,95	0,66	1	1	-	1	1	-	✓		
IPE A 120	8,7	257	43,8	49,9	4,83	5,41	22,4	7,00	11,0	1,42	22,2	1,04	0,71	1	1	-	1	1	-	✓		
IPE 120	10,4	318	53,0	60,7	4,90	6,31	27,7	8,65	13,6	1,45	25,2	1,74	0,89	1	1	-	1	1	-	✓		
IPE AA 140	10,1	407	59,7	67,6	5,64	6,14	33,8	9,27	14,5	1,63	22,4	1,19	1,46	1	1	-	1	2	-	✓		
IPE A 140	10,5	435	63,3	71,6	5,70	6,21	36,4	10,0	15,5	1,65	23,2	1,36	1,58	1	1	1	1	2	3	✓	✓	✓
IPE 140	12,9	541	77,3	88,3	5,74	7,64	44,9	12,3	19,3	1,65	26,7	2,45	1,98	1	1	1	1	1	2	✓	✓	✓

Tabla 7.14 Caracteristicas IPE140

Fuente: www.aq.upm.es/Departamentos/Estructuras/e96.../catalogo_arcelor.pdf

$W_{pl,y}$= 88,3·$10^3$$mm^3$ y $W_{pl,z}$=19,3·10^3 mm^3

La tensión límite del material mayorada es (Ecuación 7.2) 275/1,05=261,9 N/mm^2

Una vez con todos estos datos hallados se procede a verificar que el perfil IPE 140 cumple con las solicitaciones, para eso se usa la Ecuación 7.19:

$$\sigma = \frac{Mz}{Wz} + \frac{My}{Wy} < 261{,}9 \text{N/mm}^2 \qquad \textit{Ecuación 7.19}$$

$$\sigma = \quad 29{,}6 \; + \; 6{,}48 < 261{,}9$$

$$\sigma = \quad 36{,}08 \; < 261{,}9$$

Se comprueba que son admisibles las correas elegidas.

7.5 CÁLCULO DE ESTABILIDAD DE LA ZAPATA MAYOR

El cálculo que se llevara a cabo en este apartado es un cálculo sencillo para explicar analíticamente que las zapatas usadas en el proyecto cumplen las exigencias básicas. Se calculará la seguridad a vuelco y la seguridad a deslizamiento.

Hay dos tipos de zapatas. se calculará la más grande de las dos que es, por tanto, la que soportará mayores esfuerzos (Figura 7.12).

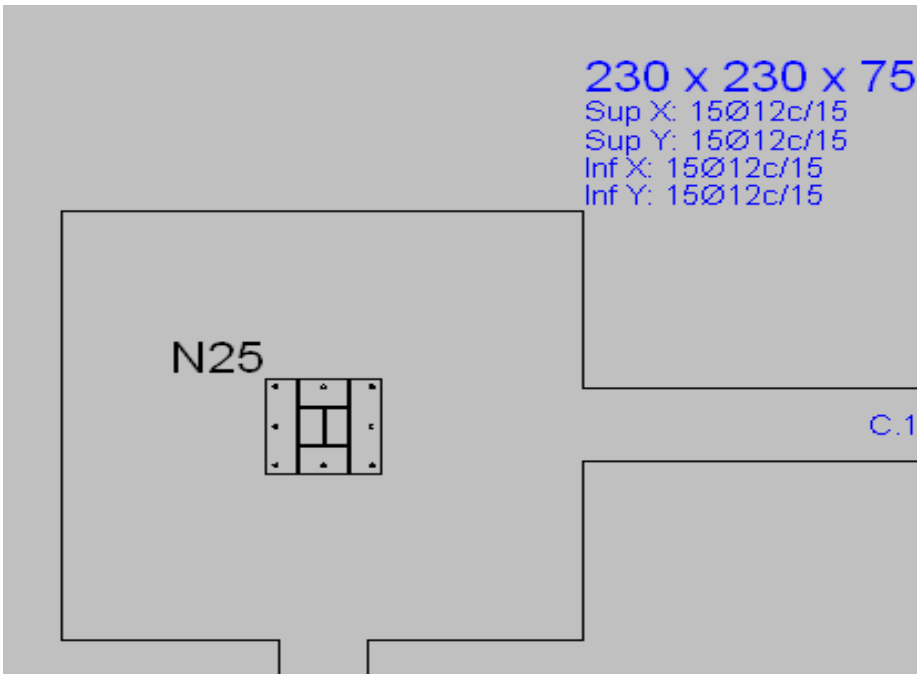


Figura 7.12 Zapata mayor

La zapata tendrá unas dimensiones de 230 cm x 230cm, con un canto de 75cm.Habrá una capa de hormigón de limpieza de 15cm que no se tendrá en cuenta a la hora de los cálculos.

Se hallan las cargas en la base del pilar mediante CYPE. Estas cargas se cogen en las reacciones de CYPE, ya que si se sacan en la parte que analiza los esfuerzos de la estructura, te dan las cargas mayoradas y se necesitan las cargas sin mayorar, porque luego en este cálculo se aplica el coeficiente de seguridad.

Seguridad frente a vuelco

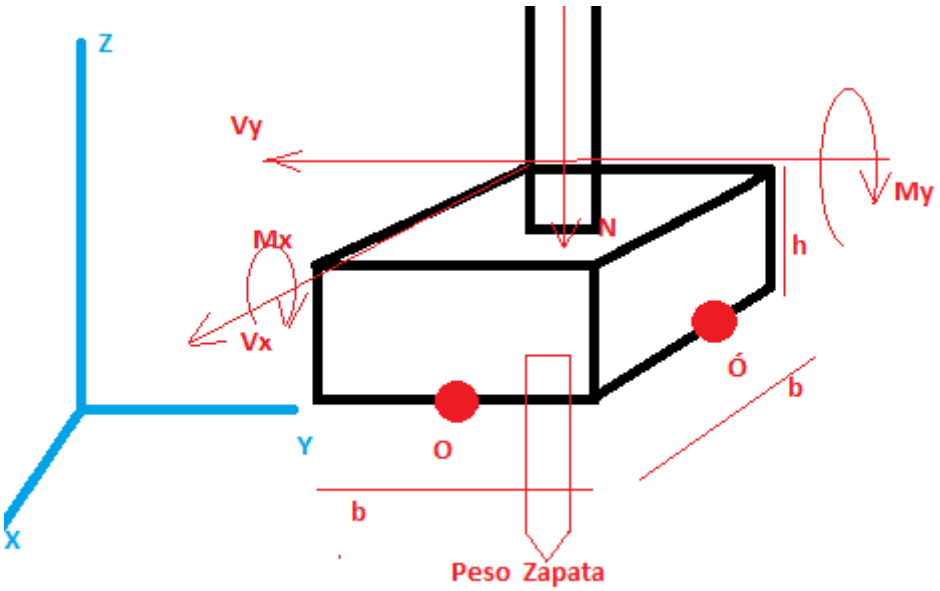


Figura 7.13 Esfuerzos en la zapata

Los esfuerzos que se producen en la base del pilar sin mayorar se recogen en la Tabla 7.15:

My	7,35KN·m
Mx	188,16KN·m
N	142,1 KN
Vy	75,75 KN
Vx	1,76 KN

Tabla 7.15 Esfuerzos en la zapata

Peso de la Zapata: Se considerará como peso de la zapata el volumen de ésta por la densidad del hormigón. No se tendrá en cuenta el peso del armado al ser este prácticamente despreciable.

Volumen zapata=2,3mx2,3mx0,75m

Densidad hormigón= 2,4Tn/m^3

Peso de zapata:=9,52Tn·9.81=93.41 KN

Por tanto, siguiendo el dibujo de la Figura 7.13, se aprecia que alrededor del eje Y en el punto O, podría volcar la zapata y también podría volcar en dirección del eje X en el punto Ó.

La Ecuación a tener en cuenta a la hora de realizar la estabilidad de la zapata es la 7.20

$$\frac{\sum Momentos\ estabilizadores}{\sum Momentos\ de\ vuelco} > 1{,}5$$

Ecuación 7.20

<u>Comprobación alrededor del eje Y:</u>

Para hallar los momentos estabilizadores en el eje Y se usa la Ecuación 7.21:

(N + Peso zapata)·$\frac{b}{2}$ *Ecuación 7.21*

Momentos estabilizadores =**270,8KN·m**

Para hallar los momentos del vuelco en el eje Y se usa la Ecuación 7.22:

My + (Vx·$\frac{h}{2}$) *Ecuación 7.22*

Momentos de vuelco=**8,01KN·m**

Para hallar la estabilidad de la zapata se aplica la Ecuación 7.20:

$\frac{270,8}{8,01}$=33,8>1,5 **Cumple con el momento alrededor del eje Y.**

<u>Comprobación alrededor del eje X:</u>

Para hallar los momentos estabilizadores en el eje X se usa la Ecuación 7.21:

(N + Peso zapata)·$\frac{b}{2}$ *Ecuación 7.21*

Momentos estabilizadores =**270,8KN·m**

Para hallar los momentos del vuelco en el eje X se usa la Ecuación 7.23:

Mx - (Vy·$\frac{h}{2}$) Ecuación 7.23

Momentos de vuelco =**159,76KN·m**

Para hallar la estabilidad de la zapata se aplica la Ecuación 7.20:

$\frac{270,8}{159,76}$=1,7>1,5 **Cumple con el momento alrededor del eje X**.

<u>Seguridad frente a deslizamiento</u>

Cumple con la seguridad a deslizamiento porque, como ya se indicó anteriormente, todas las zapatas van arriostradas entre símediante vigas de atado.

8. MEDICIONES Y PRESUPUESTO

A la hora de realizar cualquier proyecto técnico es necesario incluir un listado completo de mediciones y costes de la obra para valorar el precio total al que asciende la construcción del mismo.

En este apartado del trabajo se va a realizar una estimación de los costes de la obra mediante la aplicación informática "Presto", habiendo medido previamente las dimensiones de esta nave con AutoCAD.

Mediciones:

Se llevarán a cabo una serie de mediciones, para luego introducir esos valores en el Presto y obtener el presupuesto total.

Elemento	Tipo de perfil	Longitud (m)	Cantidad
Dinteles	IPE270	10,5	10
Pilares	HEB220	6,7	10
Hastiales Portico1	HEB140	7,9 9,4	2 1
Hastiales Portico5	HEB160	7,9 9,4	2 1
Tubos caras laterales	70x40x4	5,26 0,87 6.02 2	22 8 16 2
Tubos caras frontales	60x40x4	4,8 6,02 0,513 1 1,99 2,49	36 16 4 4 4 4
Ménsulas	HEB160	0,39	10
Viga carrilera	HEB260	22	2
Correas	IPE140	22	16
Vigas forjado	HEB160 IPN180	19,8 5,45	2 2
Cartelas	IPE270 HEB220	5 1	3 3

Tabla 8.1 Mediciones

El panel tipo sándwich (cubierta) tiene una superficie de 21,14x22,28=470,9m^2 y un peso propio es de 11.8Kg/m^2·9,81 m/s^2 =0,1039KN/m^2.

CAPÍTULO 01 MOVIMIENTO DE TIERRAS

01.01 m2 DESBR.Y LIMP.TERRENO A MÁQUINA

Desbroce y limpieza superficial del terreno por medios mecánicos, sin carga ni transporte al vertedero y con p.p. de medios auxiliares.

LIMPIEZA DE PARA REPLANTEO	1	28,00	26,00		728,00		
					728,00	0,47	342,16

01.02 m3 EXC.POZOS A MÁQUINA T.COMPACT.

Excavación en pozos en terrenos compactos, por medios mecánicos, con extracción de tierras a los bordes, sin carga ni transporte al vertedero, y con p.p. de medios auxiliares.

ZAPATAS	10	2,30	2,30	0,85	44,97		
9	1,45	1,45	0,70	13,25			
					58,22	13,96	812,75

01.03 m3 EXC.ZANJA A MÁQUINA T. COMPACTO

Excavación en zanjas, en terrenos compactos, por medios mecánicos, con extracción de tierras a los bordes, sin carga ni transporte al vertedero y con p.p. de medios auxiliares.

VIGAS DE ATADO Y RIOSTRAS	6	3,13	0,40	0,50	3,76		
6	3,55	0,40	0,50	4,26			
8	3,20	0,40	0,50	5,12			
					13,14	13,96	183,43

01.04 m3 TRANSP.VERTED.<10km.CARGA MEC.

Transporte de tierras al vertedero, a una distancia menor de 10 km., considerando ida y vuelta, con camión basculante cargado a máquina, canon de vertedero, y con p.p. de medios auxiliares, considerando también la carga.

Igual ud. 01.01	1	0,15			109,20		
Igual ud 01.02	1	1,00			58,22		
Igual ud 01.03	1	1,00			13,14		
					180,56	10,67	1.926,58

TOTAL CAPÍTULO 01 MOVIMIENTO DE TIERRAS 3.264,92

CAPÍTULO 02 CIMENTACIÓN

02.01 m3 HORM.LIMPIEZA HM-20/P/20/I V.MAN

Hormigón en masa HM-20 N/mm2, consistencia plástica, Tmáx.20 mm., para ambiente normal, elaborado en central para limpieza y nivelado de fondos de cimentación, incluso vertido por medios manuales y colocación. Según NTE-CSZ,EHE-08 y CTE-SE-C.

ZAPATAS	10	2,30	2,30	0,10	5,29			
9		1,45	1,45	0,10	1,89			
VIGAS DE ATADO Y RIOSTRAS		6	3,13	0,40	0,10	0,75		
6		3,55	0,40	0,10	0,85			
8		3,20	0,40	0,10	1,02			
						9,80	75,20	736,96

02.02 m3 H.ARM. HA-25/P/40/IIa V.MANUAL

Hormigón armado HA-25 N/mm2, consistencia plástica, Tmáx.40 mm., para ambiente normal, elaborado en central en relleno de zapatas y zanjas de cimentación, incluso armadura (40 kg/m3.), vertido por medios manuales, vibrado y colocación. Según normas NTE-CSZ , EHE-08 y CTE-SE-C.

ZAPATAS	10	2,30	2,30	0,75	39,68			
9		1,45	1,45	0,60	11,35			
VIGAS DE ATADO Y RIOSTRAS		6	3,13	0,40	0,40	3,00		
6		3,55	0,40	0,40	3,41			
8		3,20	0,40	0,40	4,10			
						61,54	137,60	8.467,90

02.03 m2 SOL.ARM.HA-25, 15cm #40x30x4,5+ECH.20

Solera de hormigón de 15 cm. de espesor, realizada con hormigón HA-25 N/mm2, Tmáx.20 mm., elaborado en obra, i/vertido, colocación de lámina de polietileno y armado con mallazo 40x30x4.5, p.p. de juntas, aserrado de las mismas y fratasado, i/encachado de piedra caliza 40/80 de 20 cm. de espesor, extendido y compactado con pisón. Según NTE-RSS y EHE-08.

P.BAJA	1	438,00	438,00					
						438,00	22,31	9.771,78

TOTAL CAPÍTULO 02 CIMENTACIÓN 18.976,64

CAPÍTULO 03 ESTRUCTURAS

03.01 kg ACERO S275 JR EN ESTRUCTURA SOLDADA

Acero laminado S275JR, en perfiles laminados en caliente para vigas, pilares, zunchos y correas, mediante uniones soldadas; i/p.p. de revestimiento de protección contra incendios, soldaduras, cortes, piezas especiales, despuntes y dos manos de imprimación con pintura de minio de plomo, montado y colocado, según NTE-EAS/EAV y CTE-DB-SE-A.

PILARES					
(HEB 220, 73,29Kg/m)	10	6,70	4.910,43		
(HEB 140, 34,54 Kg/m)	2	7,91	546,42		
1	9,40	324,68			
(HEB 160, 43,67Kg/m)	2	7,91	690,86		
1	9,40	410,50			
(2UPN 80, (17,74Kg/m)	3	3,30	175,63		
VIGAS					
Carrileras (HEB 260, 95,33Kg/m)	2	22,00	4.194,52		
Forjado (HEB 160, 43,67 Kg/m)	2	19,80	1.729,33		
(IPN 180, 22,45Kg/m)	2	5,45	244,71		
Ménsulas (HEB 160. 43,67 Kg/m)	10	0,40	174,68		
			13.401,76	1,88	25.195,31

03.02 kg ACERO LAMINADO S275 DINTELES

Acero laminado S275, en perfil laminado en caliente para cerchas y estructuras trianguladas, mediante uniones soldadas; i/corte, elaboración, montaje y p.p.de revestimiento de protección contra incendios, soldaduras, cartelas, placas de apoyo, rigidizadores y piezas especiales; despuntes y dos manos de imprimación con pintura de minio deplomo, montado, según NTE-EA y CTE-DB-SE-A.

CUBIERTA					
(IPE 270, 36.10Kg/m)	10	10,50	3.790,50		
			3.790,50	2,28	8.642,34

03.03 kg CORREA ACERO LAMINADO

Correa de acero laminar en forma de U, I o T , i/p.p. de revestimiento de protección contra incendios despuntes y piezas especiales, colocada y montada. Según NTE-EA y CTE-DB-SE-A.

CORREAS CUBIERTA					
(IPE 140, 13,2Kg/m)	16	22,00	4.646,40		
			4.646,40	5,94	27.599,62

03.04 kg ACERO TUBULAR S275 ESTRUC.ESPAC.

Acero laminado S275, en perfiles tubulares para subestructuras espaciales para fachadas, i/soldaduras, nudos, despuntes y dos manos de imprimación con pintura de minio de plomo electrolítico, y p.p. de piezas especiales y elementos de unión; montado y colocado, según NTE-EAE y CTE-DB-SE-A.

SUBESTRUCTURA FACHADA					
(PERFIL ESTRUCTURAL TUBO 70X40X4 6,32Kg/m)	1	223,00	1.409,36		
(PERFIL ESTRUCTURAL TUBO 60X40X4 5,67Kg/m)	1	298,00	1.689,66		
			3.099,02	3,00	9.297,06

03.05 udPLAC.ANCLAJE S275 50x50x2cm

Placa de anclaje de acero S275 en perfil plano, de dimensiones 50x50x2 cm. con ocho garrotas de acero corrugado de 20 mm. de diámetro y 55 cm. de longitud total, soldadas, i/taladro central, colocada. Según NTE y CTE-DB-SE-A.

PLACA ANCLAJE	10		10,00		
10,00				24,36	243,60

03.06 ud PLAC.ANCLAJE S275 35x35x1,5cm

Placa de anclaje de acero S275 en perfil plano, de dimensiones 35x35x1,5 cm. con cuatro garrotas de acero corrugado de 16 mm. de diámetro y 40 cm. de longitud total, soldadas, i/taladro central, colocada. Según NTE y CTE-DB-SE-A.

PLACA ANCLAJE	3		3,00		
			3,00	24,03	72,09

03.07	**ud PLAC.ANCLAJE S275 30x30x1,5cm**					
	Placa de anclaje de acero S275 en perfil plano, de dimensiones 30x30x1,5 cm. con cuatro garrotas de acero corrugado de 14 mm. de diámetro y 35 cm. de longitud total, soldadas, i/taladro central, colocada. Según NTE y CTE-DB-SE-A.					
	PLACA ANCLAJE	3		3,00		
				3,00	23,56	70,68
03.08	**ud PLAC.ANCLAJ.S275 20x15X1,5cm**					
	Placa de anclaje de acero S275 en perfil plano, de dimensiones 20x15x1,5 cm. con cuatro garrotas de acero corrugado de 8 mm. de diámetro y 35 cm. de longitud total, soldadas, i/taladro central, colocada. Según NTE y CTE-DB-SE-A.					
	PLACA ANCLAJE	3		3,00		
				3,00	22,65	67,95
03.09	**m2 FORJ.PLACA ALVEOLAR c=25+5cm.L=5,56m .**					
	Forjado de placa alveolar prefabricada de hormigón pretensado de canto 25 cm. en piezas de 1,20 m. de ancho, con relleno de juntas entre placas y capa de compresión de 5 cm. de hormigón HA-25/P/20/I, para un luz de hasta 7 m,, incluso p.p. de negativos y conectores, encofrado, desencofrado, vertido, vibrado, curado de hormigón y armadura de reparto de 40x30x4,5 mm. con ayuda de grúa telescópica para montaje, terminado según EFHE, EHE-08 y CTE. Medición según línea exterior sin descontar huecos menores de 5 m2. No incluye p.p de vigas ni de pilares.					
	ENTREPLANTA	1	108,70	108,70		
				108,70	54,05	5.875,24
	TOTAL CAPÍTULO 03 ESTRUCTURAS					**77.063,89**

CAPÍTULO 04 FACHADAS

04.01 m2 PANEL DE FACHADA FIJ. OCULTAS e=60 mm. EI60

Panel de fachada HIAMNSA o similar, fijaciones ocultas ACH (PF1) en 60 mm. de espesor machihembrado en cara exterior e interior, núcleo de espuma de poliuretano 50Kg/m3 o lana de roca tipo "M" dispuesto en lamas con chapas de acero prelacadas 0,5/0,5, certificado según norma europea de reacción al fuego EN-13501-1:2002 como A2-S1,d0 y resistencia al fuego durante 60 minutos (EI60). Marcado CE s/ norma EN-14509:2006. Incluso p.p de accesorios ACH, mano de obra y medios auxiliares. Totalmente instalado y terminado.

FACHADA PPAL	2	141,60		283,20		
A deducir Puerta	-2	4,00	3,40	-27,20		
FACHADA LATERAL	2	161,00		322,00		
				578,00	46,21	26.709,38

TOTAL CAPÍTULO 04 FACHADAS 26.709,38

CAPÍTULO 05 CUBIERTAS

05.01 **m2 CUB.PANEL CHAPA HIAMNSA PRE-60 I/REMATES**

Cubierta formada por panel de chapa de acero tipo HIAMNSA o similar en perfil comercial, con 2 láminas prelacadas de 0,6 mm. con núcleo de espuma de poliuretano de 50 kg./m3. con un espesor total de 60 mm. sobrecorreas metálicas, i/p.p. de solapes, tapajuntas, accesorios de fijación, limahoyas, cumbrera, remates laterales, encuentros de chapa prelacada de 0,8 mm.y 500 mm. de desarrollo medio, instalado, i/medios auxiliares y elementos de seguridad, s/NTE-QTG-8,9,10 y 11. Medida en verdadera magnitud.

CUBIERTAS	1	471,00	471,00			
				471,00	40,73	19.183,83

TOTAL CAPÍTULO 05 CUBIERTAS **19.183,83**

CAPÍTULO 06 CERRAJERIAS

06.01 **m2 PUERTA TUBO ACERO LAMI.FRÍO**

Puerta formada por cerco y bastidor de hoja con tubos huecos de acero laminado en frío de 60x40x2 mm. y barrotes de tubo de 40x20x1 mm. soldados entre sí; patillas para recibido, sistema corredera, herrajes de colgar y seguridad, cerradura y manivela a dos caras, elaborada en taller, ajuste y fijación en obra.

PUERTA	2	4,00	3,40	27,20		
				27,20	74,14	2.016,61

TOTAL CAPÍTULO 06 CERRAJERIAS **2.016,61**

CAPÍTULO 07 VARIOS

07.01 **m2 SOL.ARM.HA-25, 15cm #40x30x4,5+ECH.20**

Solera de hormigón de 15 cm. de espesor, realizada con hormigón HA-25 N/mm2, Tmáx.20 mm., elaborado en obra, i/vertido, colocación de lámina de polietileno y armado con mallazo 40x30x4.5, p.p. de juntas, aserrado de las mismas y fratasado, i/encachado de piedra caliza 40/80 de 20 cm. de espesor, extendido y compactado con pisón. Según NTE-RSS y EHE-08.

ACERA LATERAL	2	27,35	2,50	136,75		
2	20,35	2,50	101,75			
				238,50	22,31	5.320,94

TOTAL CAPÍTULO 07 VARIOS **5.320,94**

TOTAL NAVE 152.536,21

En total se tiene un coste de la nave de **152.536,21 €**

La superficie construida de la nave es de **577,95 m^2**

Por tanto se podría decir que la nave tiene un precio por metro cuadrado de

263,92 €/m^2

9.CONCLUSIONES Y TRABAJOS FUTUROS

En este proyecto se ha diseñado y calculado una nave industrial de estructura metálica empleando el código comercial CYPE-METAL 3D de acuerdo al Código Técnico de Edificación vigente.

Estará ubicada en Cantimpalos, un pueblo de la provincia de Segovia.

Se compone de una estructura porticada con una cubierta a dos aguas. Se han determinado las acciones aplicadas sobre la estructura, describiendo los pasos para obtener su valor final.

La estructura metálica está formada por perfiles normalizados. En pilares y hastiales se utilizarán perfiles simples de tipo HEB (HEB220, HEB 140 y HEB160). También se usarán este tipo de perfiles en ménsulas (HEB160) y en la viga carrilera (HEB260).Por otra parte, las vigas de cubierta están formadas por perfiles simples de tipo IPE(IPE 270),y las jácenas de forjadopor perfiles tipo HEB(HEB 160).Sus vigas de atado serán de tipo IPN (IPN 180). Se dispondrán 3 pilares en doble cajón soldado de UPN con soldadura continua que soportan parte del forjado (UPN 80), así como también destacan perfiles tipo IPE (IPE 140) para las correas de cubierta.

Se ha aprendido a manejar uno de los principales códigos comerciales para el cálculo de estructuras utilizado en las principales empresas de ingeniería: CYPE. En este estudiose puede ver la utilidad de los programas de cálculo de estructuras, incluso con las distintas limitaciones que pueden tener cada uno de ellos. Para este trabajo se ha usado el modulo “Nuevometal 3D” para realizar el cálculo de la estructura, observando que es de gran utilidad cuando se quieren llevar a cabo estructuras enteramente metálicas.

Se ha utilizado el programa de diseño AutoCAD para realizar todos los planos del trabajo.

CONCLUSIONES

- Al realizar la modelización de la estructura de CYPE según la opción 2, se han podido observar las distintas diferencias estructurales con respecto a la opción 1, y ver cuál de las dos es más restrictiva.
- Se ha optado por realizar la nave sin cruces de San Andrés, usando como arriostramiento el propio panel tipo sándwich del cerramiento, comprobando que daba la misma estabilidad lateral.
- Se ha decidido realizar el forjado con losas alveolares por su sencillez a la hora de ser montadas.

- Se ha introducido las cargas del puente grúa en las ménsulas del Pórtico 4, provocando en este los mayores esfuerzos.
- Se ha logrado dimensionar la estructura para soportar un puente grúa de 8 TN añadiendo ménsulas y viga carrilera al diseño de la nave.
- Se ha optado por introducir en la cubierta la carga de mantenimiento en vez de la carga de nieve, debido a que la primera era mayor.
- Se han usado cartelas en las uniones de cumbrera del pilar y de la viga para disminuir el perfil de ambos y hacer la nave más económica.
- La unión entre pilares y vigas se lleva a cabo a partir de una placa soldada entre ambos perfiles, ya que tanto pilares como vigas son de distinto tipo. El pilar es HEB y la viga es IPE.
- Se ha optado por introducir puertas correderas en la nave, en lugar de puertas basculantes, debido al espacio que ocupa la viga del puente grúa.
- Una vez realizadas las mediciones se ha decidido usar el programa Presto para así dar un valor más exacto del presupuesto.

Los resultados que se han obtenido resultan coherentes en comparación con las construcciones de naves industriales reales. Por tanto, se podría llevar a la práctica si hubiese algún promotor interesado, realizando las modificaciones que se consideren necesarias.

TRABAJOS FUTUROS

El presente proyecto podría dar lugar a una serie de nuevos trabajos a desarrollar en un futuro, como pueden ser:

- Diseño de la nave en una zona con riesgo de actividad sísmica.
- Diseño de la estructura en otro material: hormigón prefabricado, estructuras mixtas, etc.
- Diseño de otro tipo de cerramiento: de ladrillo, de placas de hormigón prefabricado, mixto, etc.
- Estudio de otro tipo de diseño según el uso y gusto del promotor (introducir la estructura enteramente con perfiles de inercia variables, uso de cerchas, ….).
- Estudio de la estructura al modificar distintas dimensiones de la nave, como la altura o el largo.
- Cálculo de las instalaciones de la nave para una determinada actividad.
- Incorporación de una instalación fotovoltaica en cubierta o incluso un aerogenerador para conseguir en una nave de difícil acceso energía propia.También se podría estudiar la implantación de colectores solares si la nave tuviese numerosas duchas usadas por operarios.

- Realizar el diseño de la instalación eléctrica, el diseño de la instalación de saneamiento, sistema de seguridad anteincendios, o un estudio de seguridad y salud en la obra.
- Realizar el pliego de condiciones, que sirve para poner de acuerdo tanto a los diseñadores del proyecto como a las personas que lo van a llevar a cabo, fijando por escrito la manera en la que se va a llevar a cabo la obra.

10. BIBLIOGRAFÍA

Dentro de la bibliografía consultada podemos destacar el Código Técnico de la Edificación (CTE Marzo del 2006) como una de las fuentes principales, pero se pueden añadir otras fuentes como son:

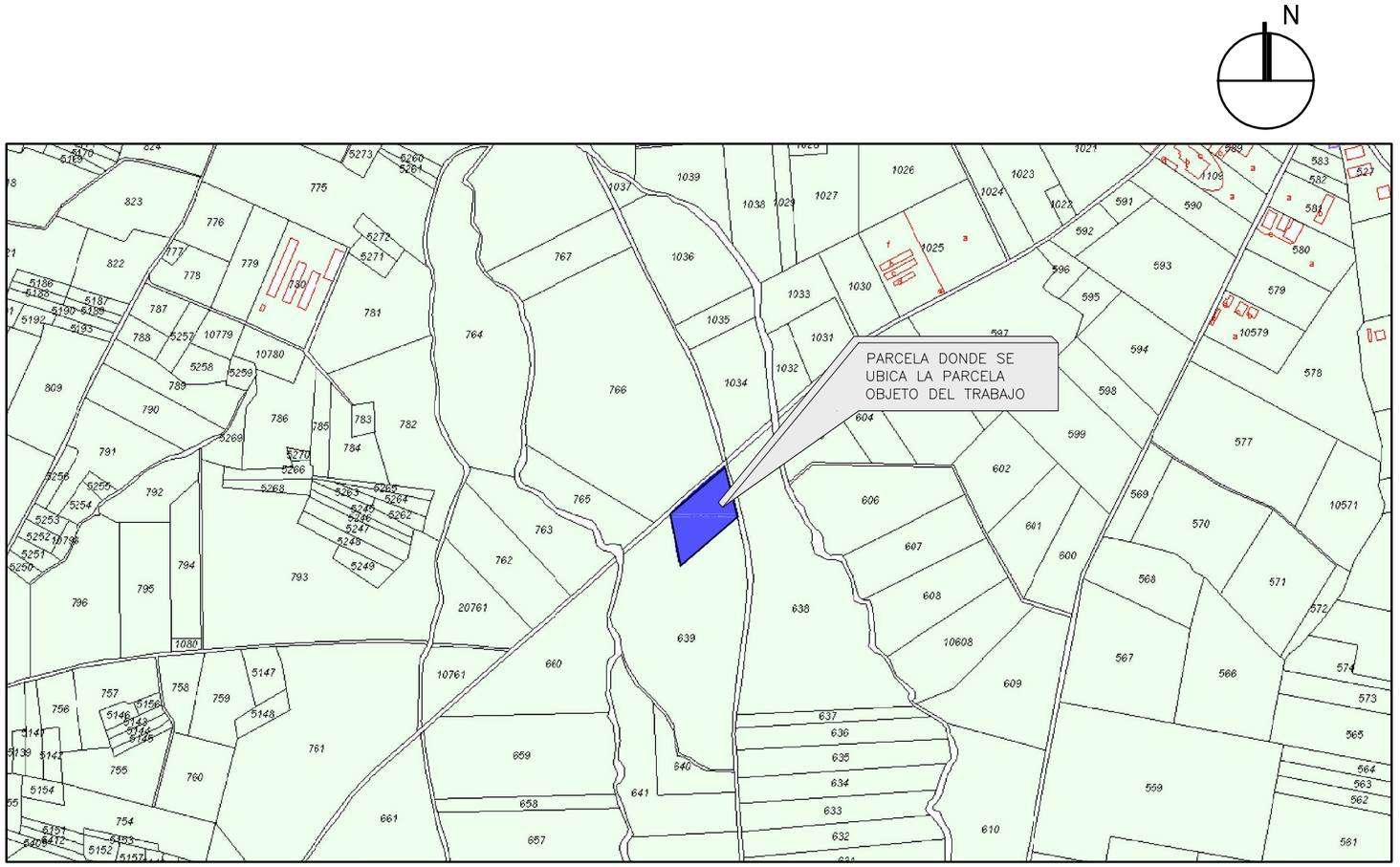
- "Fundamentos para el cálculo y el diseño de estructuras metálicas de acero laminado", de Jaime Marco García.
- "La estructura metálica hoy", de Ramón Argüelles Álvarez.
- "Seguridad de las estructuras de acero ante el incendio", de Publicaciones ENSIDESA.
- "Cálculo de estructuras metálicas con Nuevo Metal 3D", de Antonio Manuel Reyes Rodríguez.
- "Manual para el cálculo de estructuras metálicas", del Prontuario ENSIDESA.
- "Prontuario de estructuras metálicas", 5ª Edición CEDEX.
- Apuntes de la asignatura: "Teoría de Estructuras y Construcciones Industriales "
- "Estructuras Arquitectónicas e industriales: Su cálculo", de Enrique Nieto
- Revista "Tectónica nº 9"
- "Manual de cimentaciones", de Francisco FiolFemenia
- "Estructuras para arquitectos" , de Mario Salvadori y Robert Heller

También se pueden recoger en la bibliografía algunas de la paginas web consultadas como son:

- www.codigotecnico.org (Página Web oficial sobre el Código Técnico de la Edificación).
- www.uclm.es (Página Web de la Universidad de Castilla-la Mancha)
- www.ucm.es (Página Web de la Universidad de Murcia)
- www.soloingenieria (Página web dedicada a ingenieros para resolver dudas)
- www.soloarquitectura.com(Página Web dedicada a arquitectos y aparejadores para resolver dudas)
- www.areadecalculo.com(Página Web usada para ver diferentes normativas)

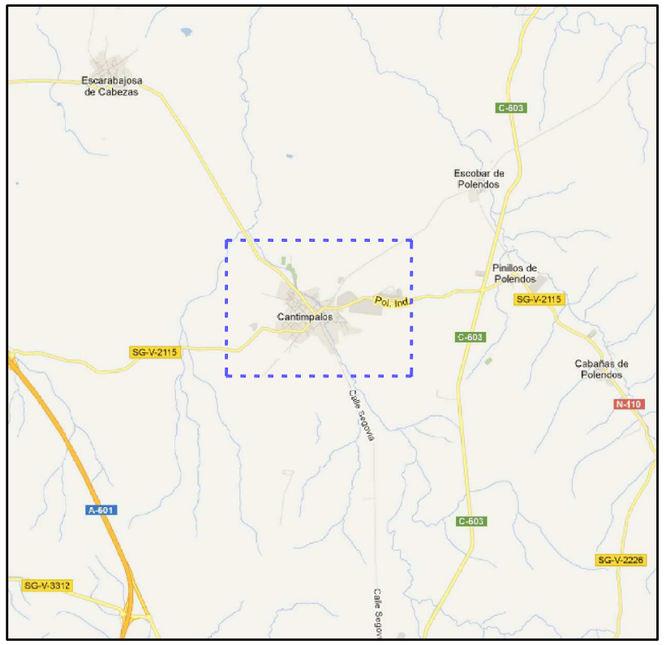
11. ANEXOS

ANEXO A) PLANOS



PLANO DE SITUACIÓN CATASTRAL.

ESCALA 1/2.000



PLANO DE SITUACIÓN DEL MUNICIPIO

SUP.- PARCELA.....	10.000,00	m2.
SUP.- OCUPADA	440,00	m2.
% OCUPACION	4,40%	%

REFERENCIA CATASTRAL: 40045A001106390000JX 10.000,00 m2.

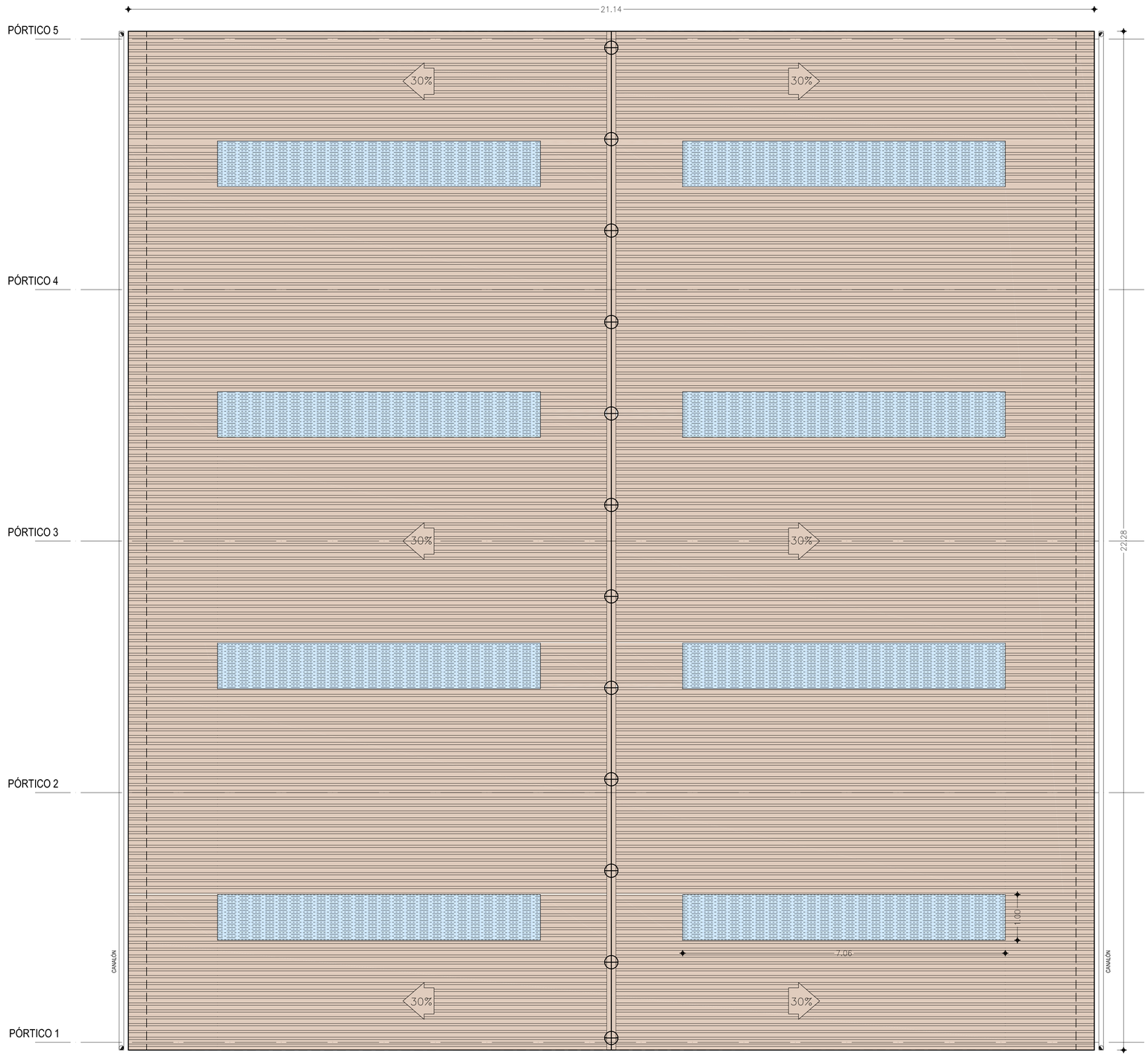
Trabajo fin de grado

Nave Industrial

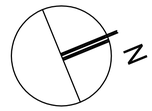
ALUMNO

JORGE DE LA MATA HERNANDO

SITUACIÓN	POLIGONO 1, PARCELA 10369, CANTIMPALOS, SEGOVIA.		
PLANO Nº	01 PLANO DE SITUACIÓN		
FECHA	SEGOVIA, JULIO 2013	ESCALA 1/2000	FORMATO A3



PLANTA DE CUBIERTA E: 1/50



LEYENDA

- GANCHOS DE SERVICIO. 1 cada 2 m. DE CUMBRERA.
- CANALÓN DE CHAPA
- PLANCHA TRANSLÚCIDA DE CUBIERTA

Trabajo fin de grado

Nave Industrial

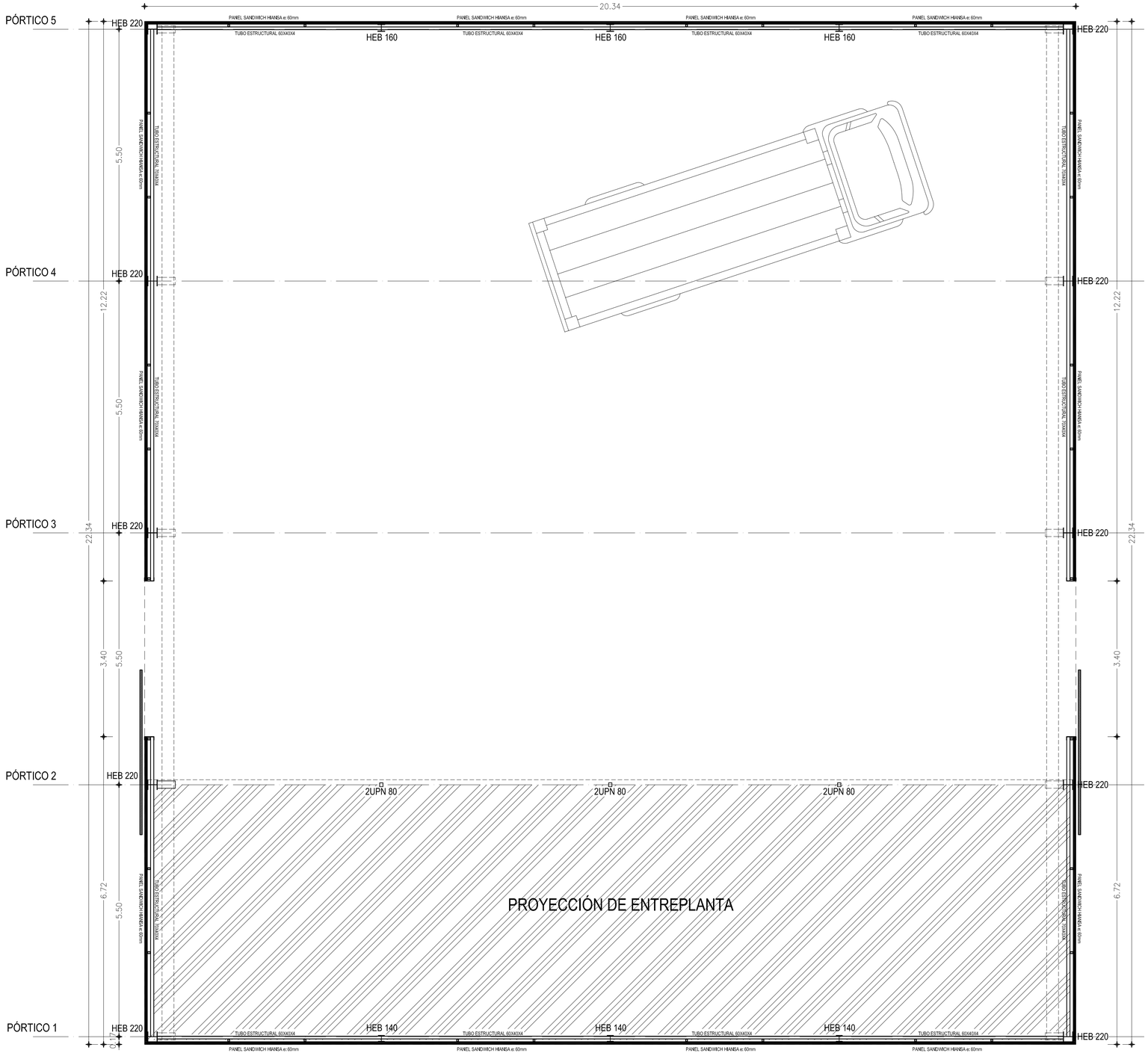
ALUMNO

JORGE DE LA MATA HERNANDO

SITUACIÓN POLIGONO 1, PARCELA 10369, CANTIMPALOS, SEGOVIA.

PLANO Nº 02 PLANO DE CUBIERTAS

FECHA SEGOVIA, JULIO 2013 | ESCALA 1/50 | FORMATO A1



PLANTA DE PLANTA GENERAL E:1/50

CUADRO DE SUPERFICIES RESUMEN		
PIEZA	SUP. ÚTIL	SUP. CONSTR.
PLANTA BAJA	438,50	454.45
ENTREPLANTA	108,70	114.50
SUP.UTIL. TOTAL	547.20	--
SUP.CONST. TOTAL	--	577.95

Trabajo fin de grado

Nave Industrial

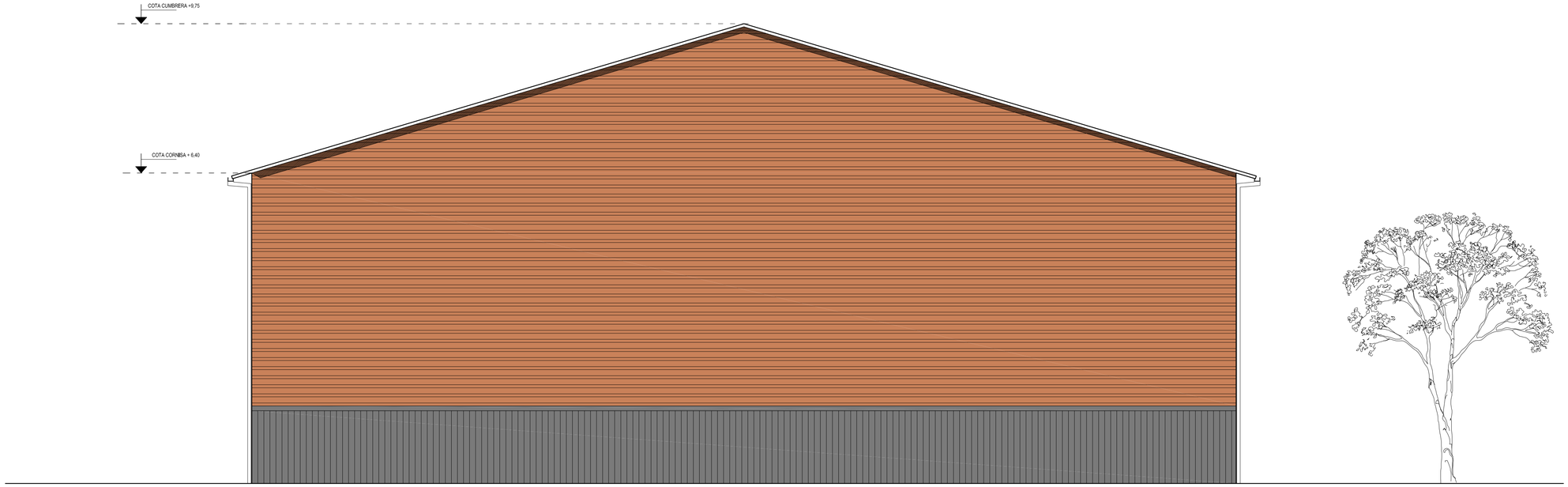
ALUMNO

JORGE DE LA MATA HERNANDO

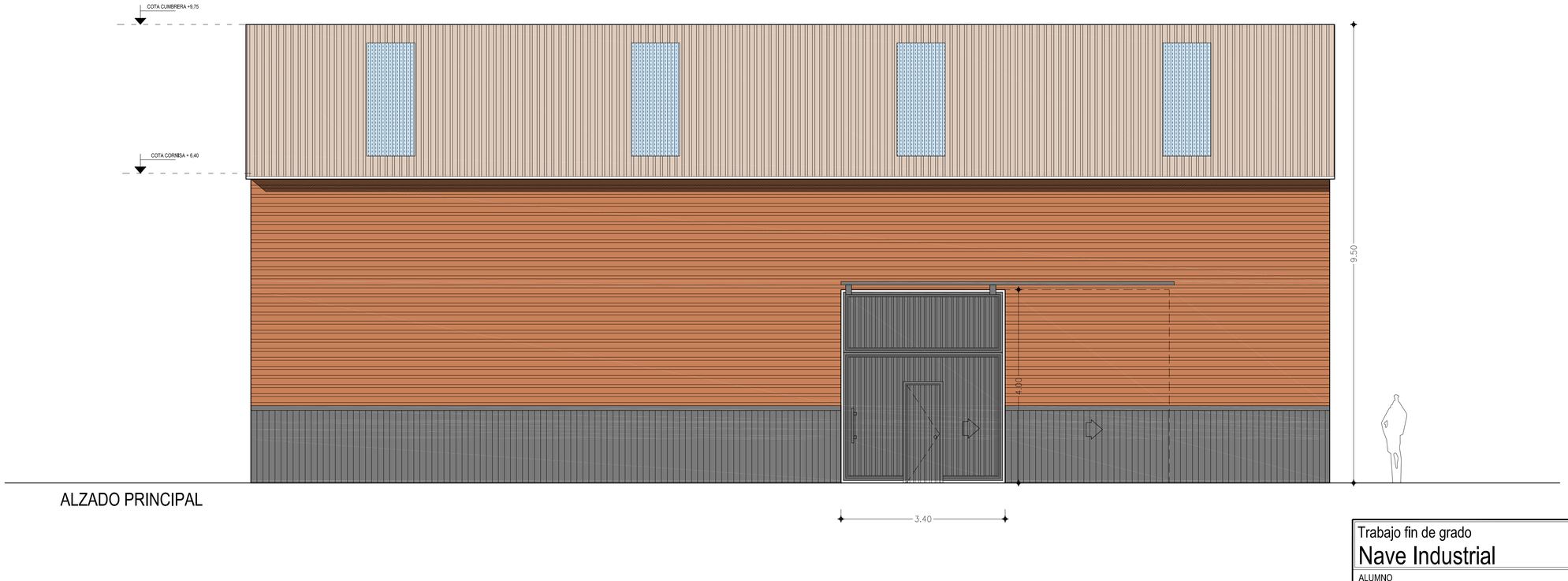
SITUACIÓN POLIGONO 1, PARCELA 10369, CANTIMPALOS, SEGOVIA.

PLANO Nº 03 PLANO DE DISTRIBUCIÓN

FECHA SEGOVIA, JULIO 2013 | ESCALA 1/50 | FORMATO A1



ALZADO LATERAL



ALZADO PRINCIPAL

Trabajo fin de grado

Nave Industrial

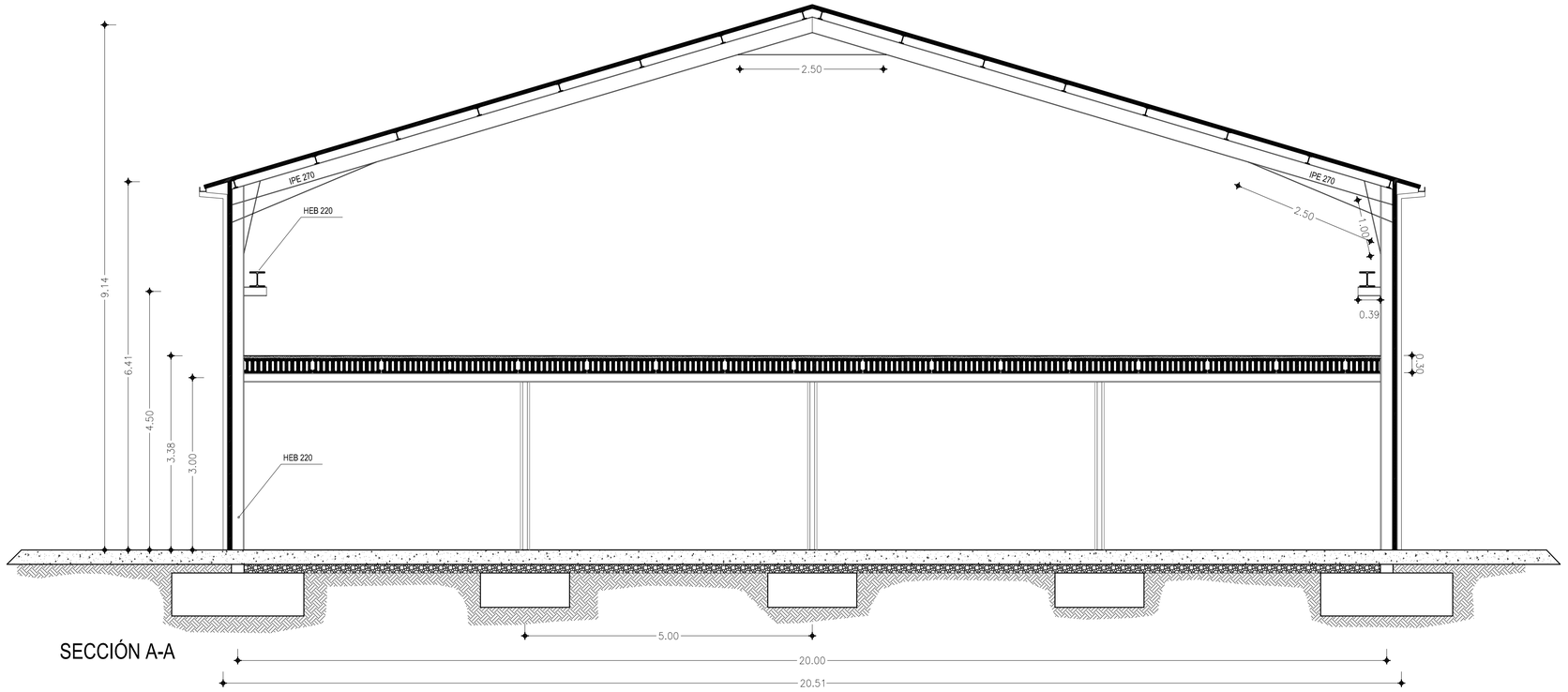
ALUMNO

JORGE DE LA MATA HERNANDO

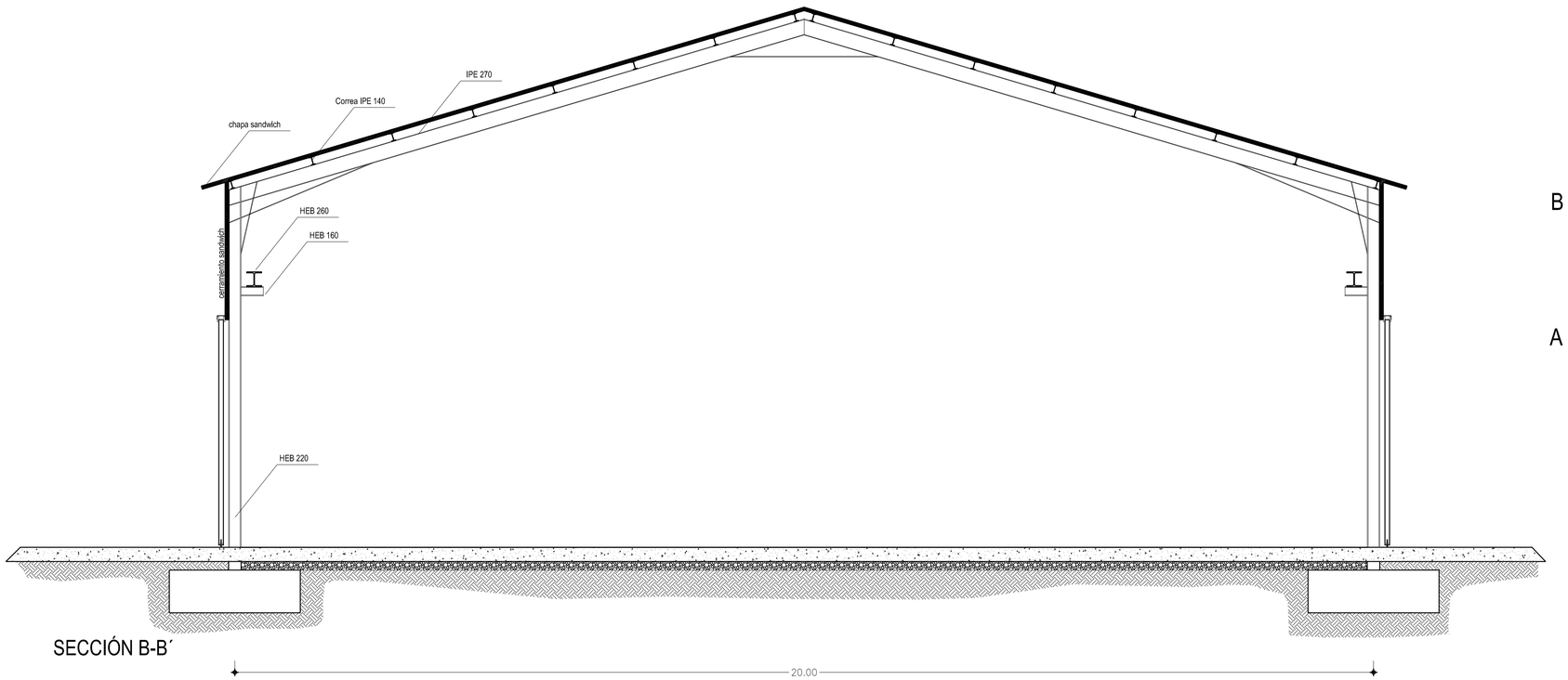
SITUACIÓN POLIGONO 1, PARCELA 10369, CANTIMPALOS, SEGOVIA.

PLANO Nº 04 ALZADOS

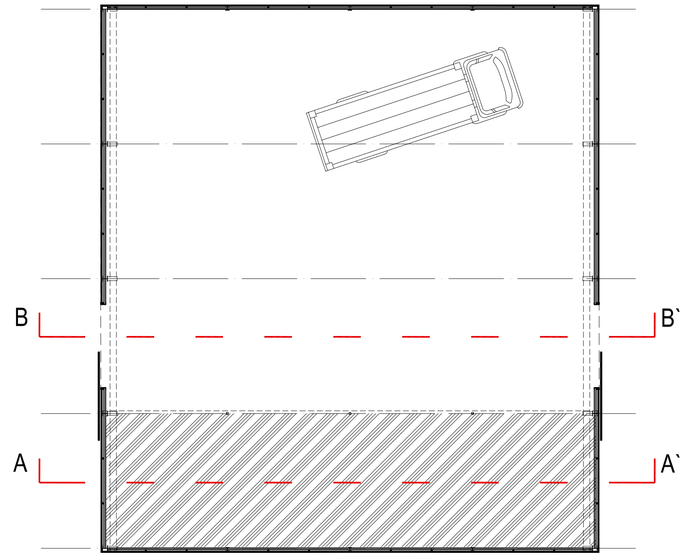
FECHA SEGOVIA, JULIO 2013 | ESCALA 1/50 | FORMATO A1



SECCIÓN A-A



SECCIÓN B-B´



INDICE DE SECCIONES

Trabajo fin de grado

Nave Industrial

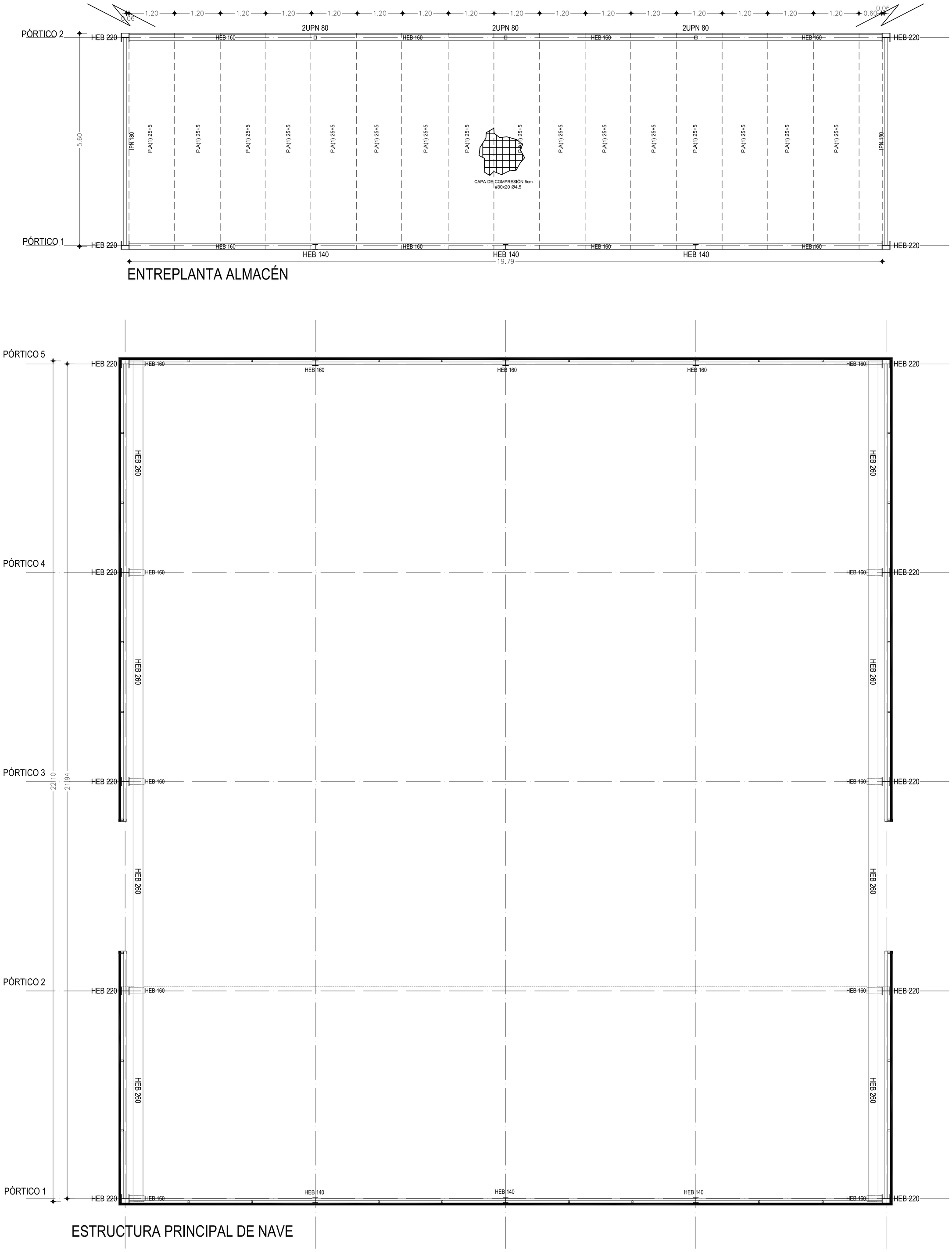
ALUMNO

JORGE DE LA MATA HERNANDO

SITUACIÓN POLIGONO 1, PARCELA 10369, CANTIMPALOS, SEGOVIA.

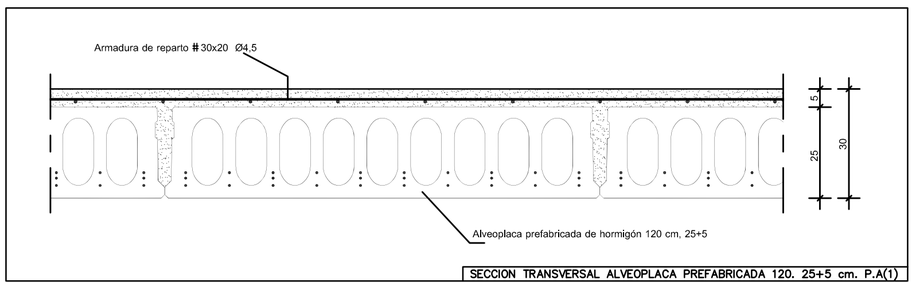
PLANO Nº 05 SECCIONES

FECHA SEGOVIA, JULIO 2013 | ESCALA 1/50 | FORMATO A1



ENTREPLANTA ALMACÉN

ESTRUCTURA PRINCIPAL DE NAVE



SECCIÓN TRANSVERSAL ALVEOPLACA PREFABRICADA 120. 25+5 cm. P.A(1)

Trabajo fin de grado

Nave Industrial

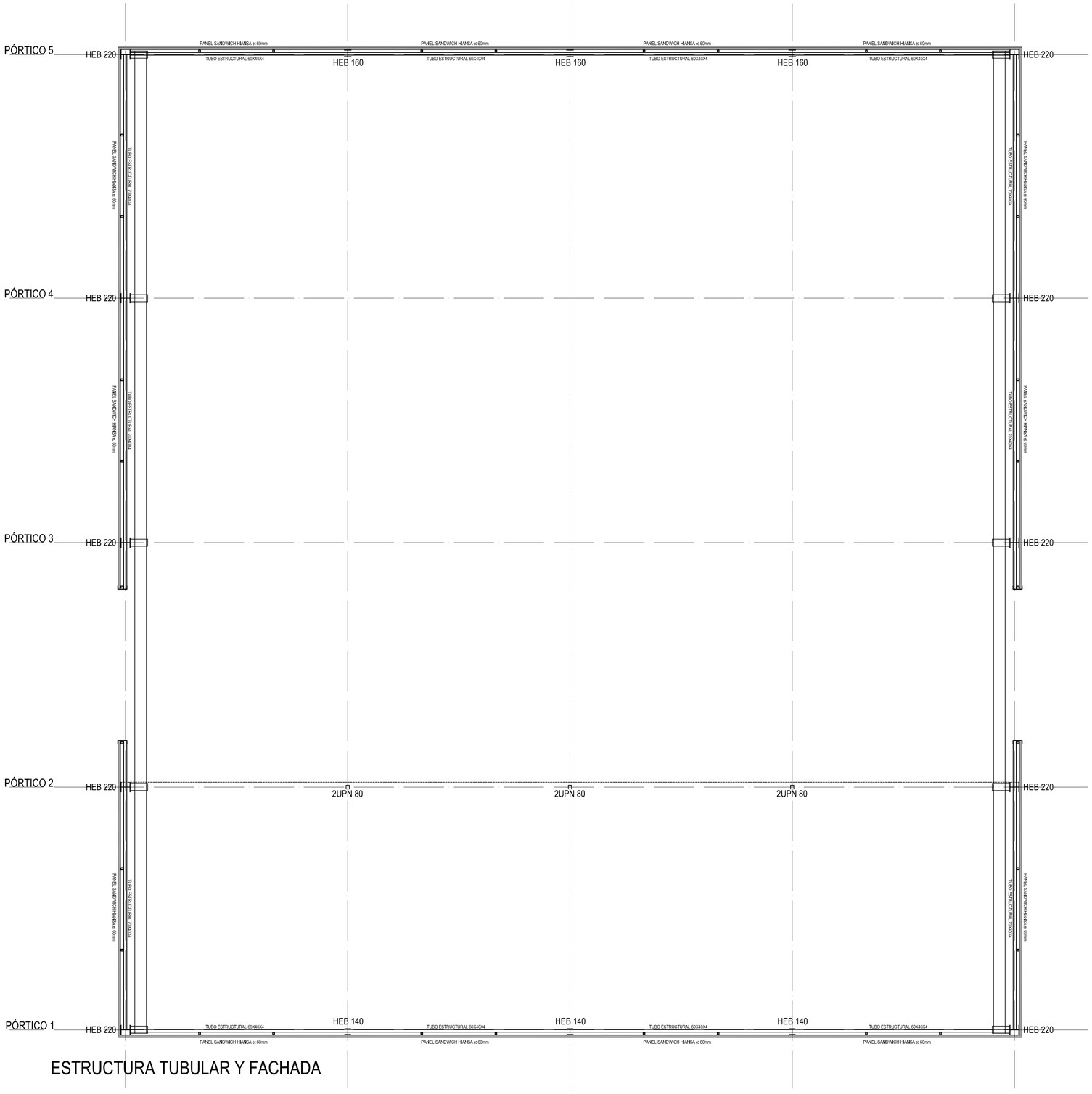
ALUMNO

JORGE DE LA MATA HERNANDO

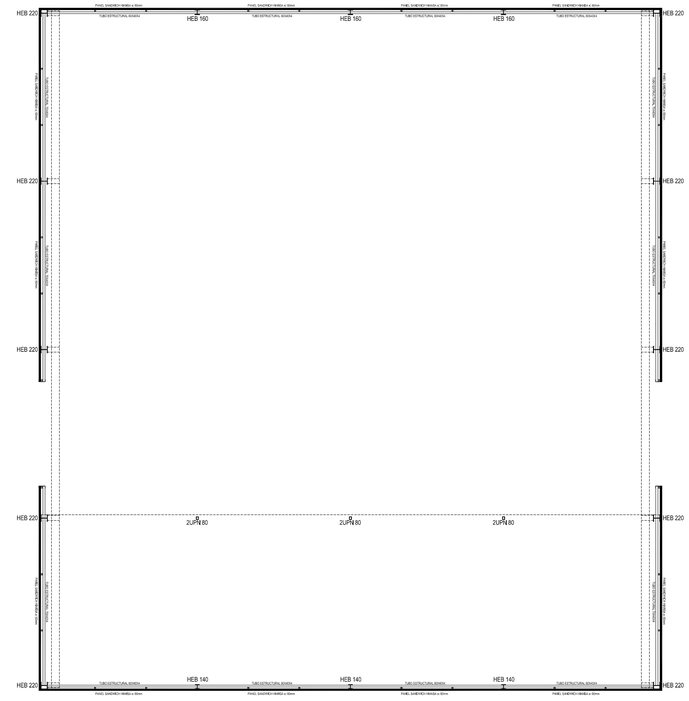
SITUACIÓN POLIGONO 1, PARCELA 10369, CANTIMPALOS, SEGOVIA.

PLANO Nº 06 ESTRUCTURA PRINCIPAL

FECHA SEGOVIA, JULIO 2013 | ESCALA 1/50 | FORMATO A1



ESTRUCTURA TUBULAR Y FACHADA



Trabajo fin de grado

Nave Industrial

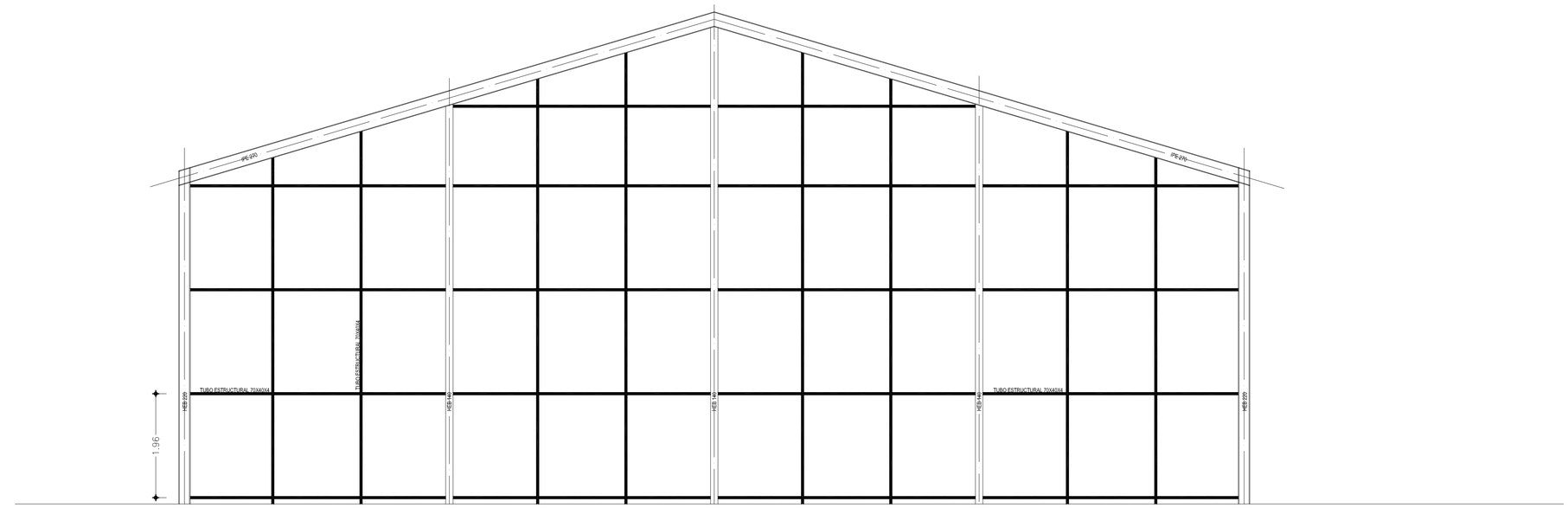
ALUMNO

JORGE DE LA MATA HERNANDO

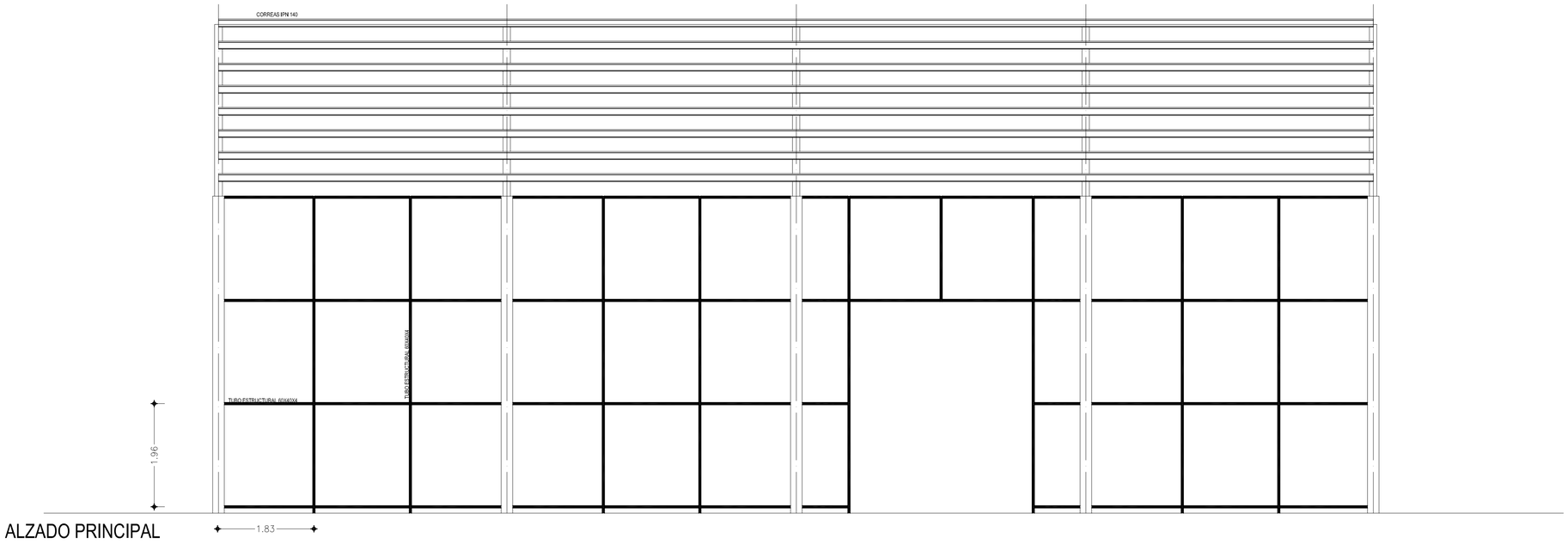
SITUACIÓN POLIGONO 1, PARCELA 10369, CANTIMPALOS, SEGOVIA.

PLANO Nº 07 ESTRUCTURA TUBULAR PARA FACHADA

FECHA SEGOVIA, JULIO 2013 | ESCALA 1/50 | FORMATO A1



ALZADO LATERAL



ALZADO PRINCIPAL

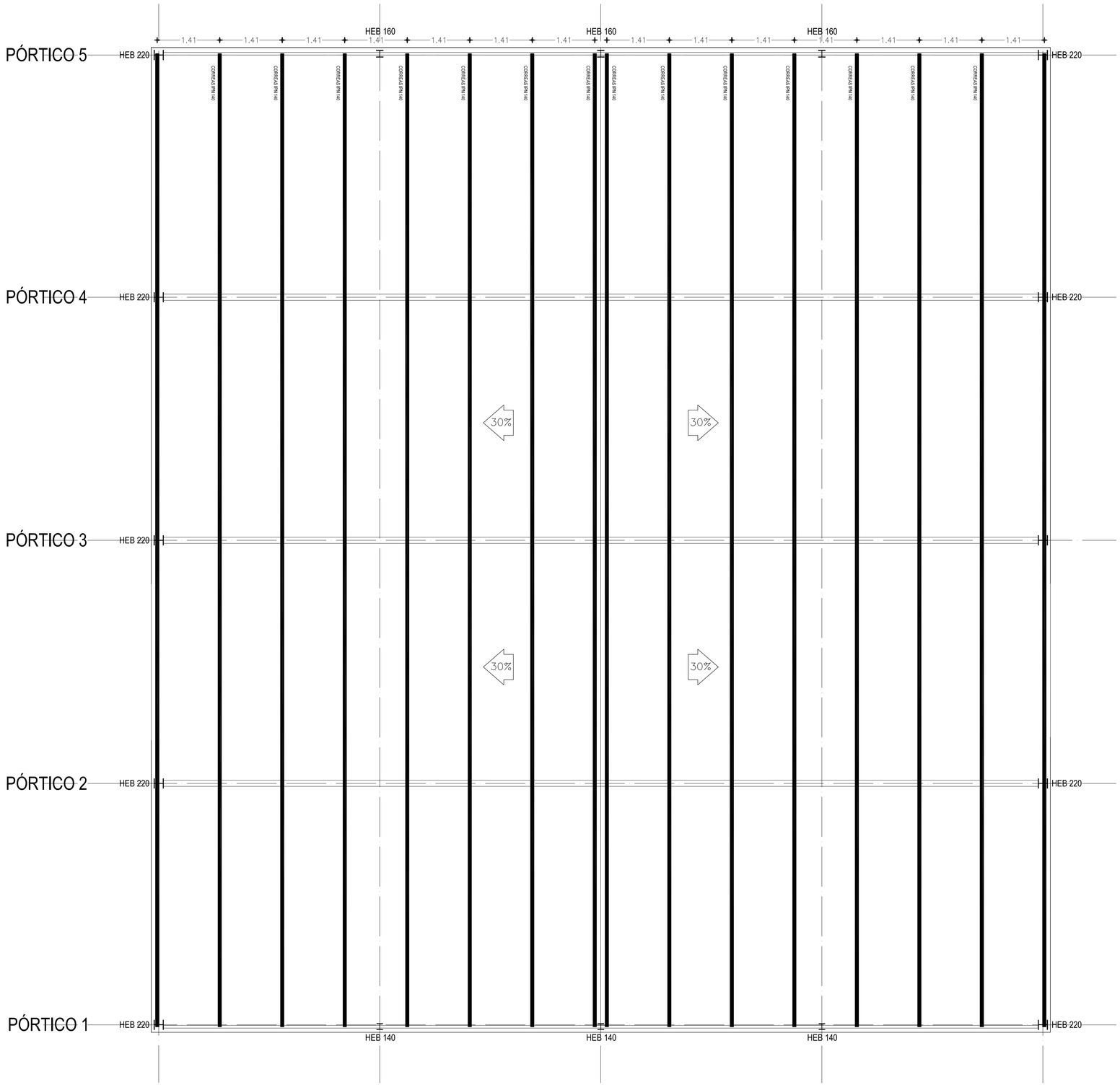
Trabajo fin de grado

Nave Industrial

ALUMNO

JORGE DE LA MATA HERNANDO

SITUACIÓN	POLIGONO 1, PARCELA 10369, CANTIMPALOS, SEGOVIA.		
PLANO Nº	08 ALZADOS SUBESTRUCTURA		
FECHA	SEGOVIA, JULIO 2013	ESCALA 1/50	FORMATO A1



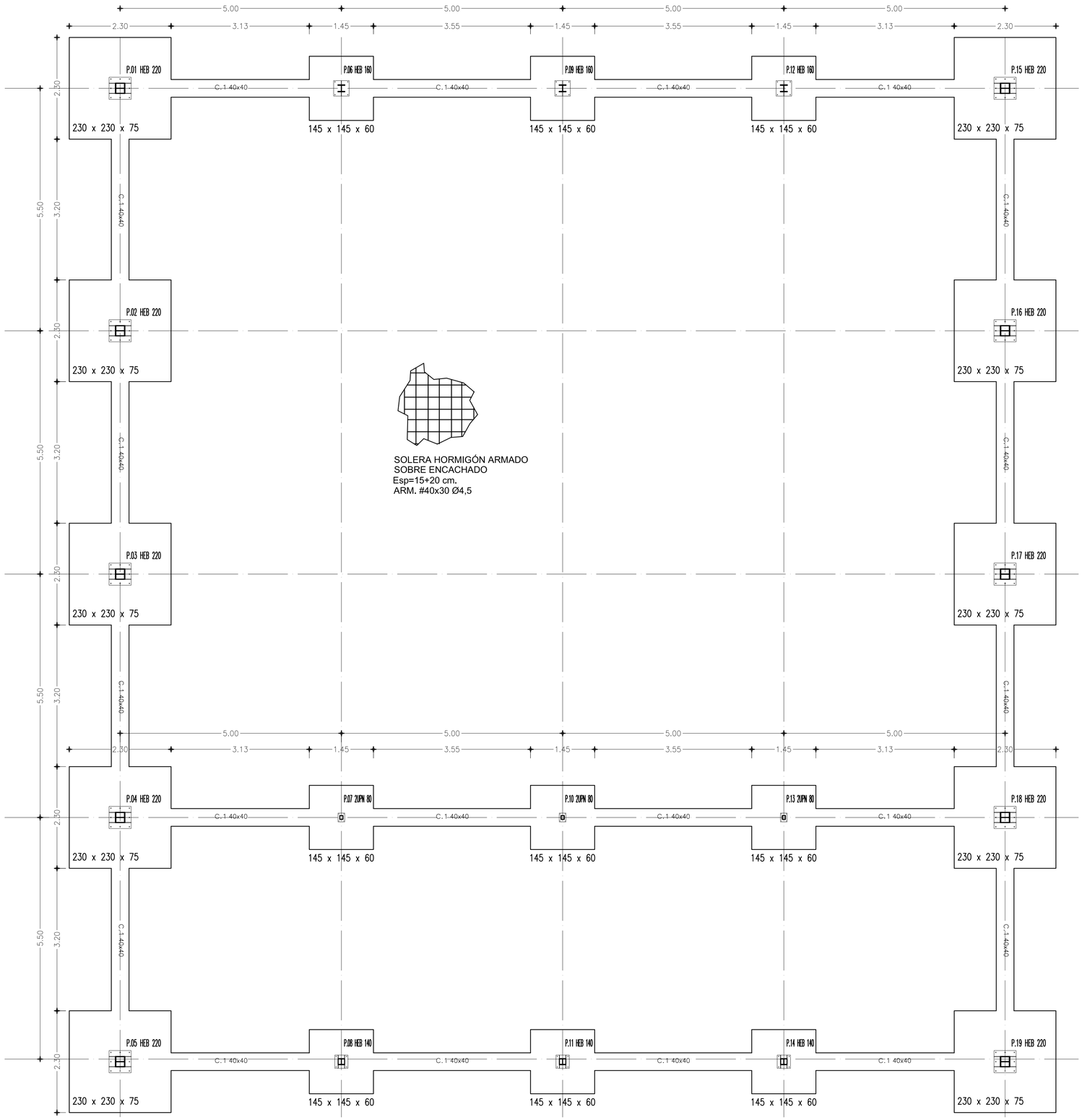
Trabajo fin de grado

Nave Industrial

ALUMNO

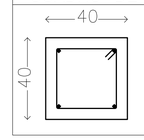
JORGE DE LA MATA HERNANDO

SITUACIÓN	POLIGONO 1, PARCELA 10369, CANTIMPALOS, SEGOVIA.		
PLANO Nº	09 ESTRUCTURA DE CUBIERTA		
FECHA	SEGOVIA, JULIO 2013	ESCALA 1/50	FORMATO A1



SOLERA HORMIGÓN ARMADO
SOBRE ENCACHADO
Esp=15+20 cm.
ARM. #40x30 Ø4,5

CUADRO DE VIGAS DE ATADO



C.1
Arm. sup.: 2 ø12
Arm. inf.: 2 ø12
Estribos: 1xø8c/30

Cuadro de arranques		
Referencias	Pernos de Placas de Anclaje	Dimensión de Placas de Anclaje
P01, P02, P03, P04, P05, P15, N16, N17, N18 y P19	8ø20 mm L=55 cm	500x500x20 (mm)
P06, P09 y P12	4ø16 mm L=40 cm	350x350x15 (mm)
P07, P10 y P13	4ø8 mm L=30 cm	200x150x14 (mm)
P08, P11 y P14	4ø14 mm L=35 cm	300x300x15 (mm)

CUADRO CARACTERISTICAS SEGUN EHE

HORMIGÒN

UBICACIÒN	TIPIFICACIÒN	RESISTENCIA CÁLCULO	MIN.CANTIDAD DE CEMENTO	RELACIÒN MÁXI. A/C	RECUBRIMIENTO NOMINAL	NIVEL DE CONTROL	COEFICIENTE MINORACIÒN
	ARTI.39.2	ARTI.39.4	ARTI.37.3.2	ARTI.37.3.2	ARTI.37.2.4	ARTI.88	ARTI.15.3
LIMPIEZA	HA-20/B/20/IIa		250 Kg/m3	0,60			
MUROS	HA-25/B/20/IIa	16,6 N/mm2	275 Kg/m3	0,60	7,0cm+1,0cm	ESTADISTICO	1,5
CIMENTACIÒN	HA-25/B/20/IIa	16,6 N/mm2	275 Kg/m3	0,60	3,2cm+1,0cm	ESTADISTICO	1,5
ELEMENTOS VISTOS	HA-25/B/20/IIIa	16,6 N/mm2	300 Kg/m3	0,50	3,5cm+1,0cm	ESTADISTICO	1,5
RESTO DE ELEMENTOS	HA-25/B/20/IIa	16,6 N/mm2	275 Kg/m3	0,60	2,5cm+1,0cm	ESTADISTICO	1,5

ACERO					EJECUCIÒN		
UBICACIÒN	DESIGNACIÒN	RESISTENCIA CÁLCULO	NIVEL DE CONTROL	COEFICIENTE MINORACIÒN	TIPO DE ACCIÒN	NIVEL DE CONTROL	COEFICIENTE MAYORACIÒN
	ARTI.31	ARTI.38.3	ARTI.90	ARTI.15.3		ARTI.95	ARTI.95.5
CIMENTACIÒN	B 500 S	435 N/mm2	NORMAL	1,15	PERMANENTE	NORMAL	1,5
MUROS	B 500 S	435 N/mm2	NORMAL	1,15	PERMANENTE NO CONSTANTE	NORMAL	1,6
RESTO DE ELEMENTOS	B 500 S	435 N/mm2	NORMAL	1,15	VARIABLE	NORMAL	1,6

Capacidad mecánica del terreno = 2,00 Kp/cm2

Trabajo fin de grado

Nave Industrial

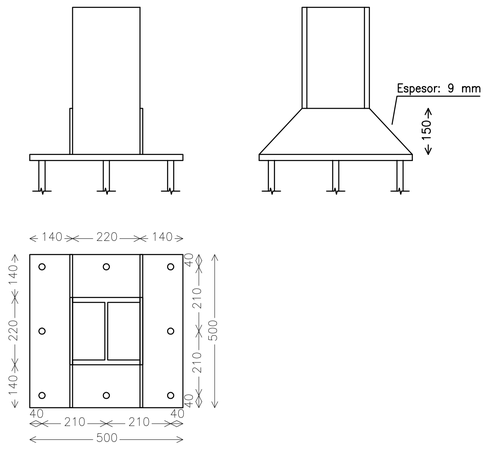
ALUMNO
JORGE DE LA MATA HERNANDO

SITUACIÒN POLIGONO 1, PARCELA 10369, CANTIMPALOS, SEGOVIA.

PLANO Nº 10 CIMENTACIÓN

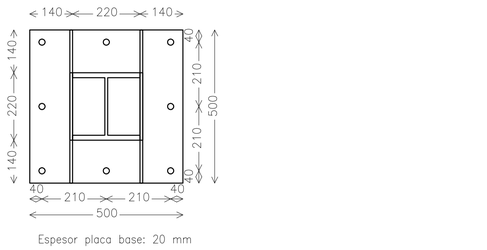
FECHA SEGOVIA, JULIO 2013 | ESCALA 1/50 | FORMATO A1

Dimensiones Placa = 500x500x20 mm (S275)
Pernos = 8Ø20 mm, B 400 S, Ys = 1.15
Ref. pilares : P01=P05=N15=N19



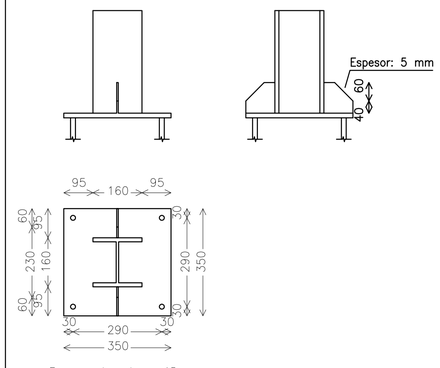
Espesor placa base: 20 mm

Dimensiones Placa = 500x500x20 mm (S275)
Pernos = 8Ø20 mm, B 400 S, Ys = 1.15
Ref. pilares : P02=P03=P04=P16=P17=18



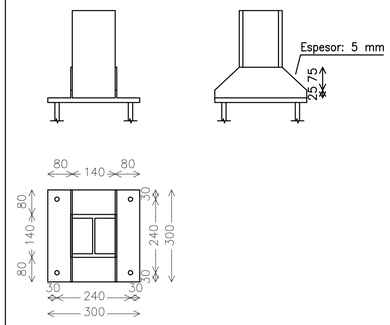
Espesor placa base: 20 mm

Dimensiones Placa = 350x350x15 mm (S275)
Pernos = 4Ø16 mm, B 400 S, Ys = 1.15
Ref. pilares : P06=P09=P12



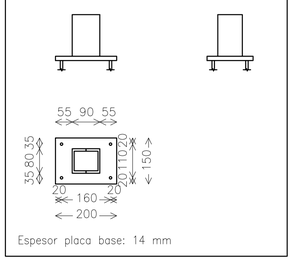
Espesor placa base: 15 mm

Dimensiones Placa = 300x300x15 mm (S275)
Pernos = 4Ø14 mm, B 400 S, Ys = 1.15
Ref. pilares : P08=P11=P14



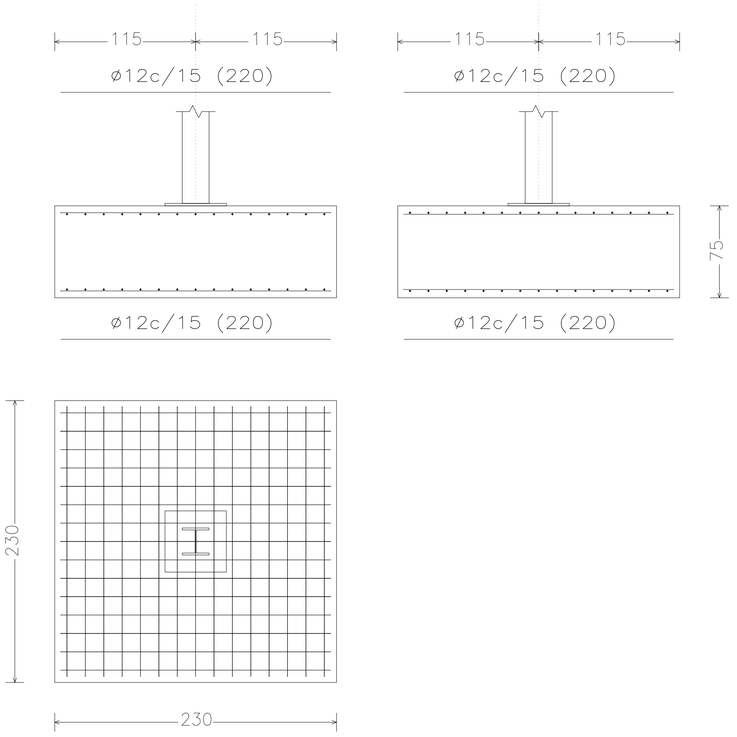
Espesor placa base: 15 mm

Dimensiones Placa = 200x150x14 mm (S275)
Pernos = 4Ø8 mm, B 400 S, Ys = 1.15
Ref. pilares : P07=P10=P13

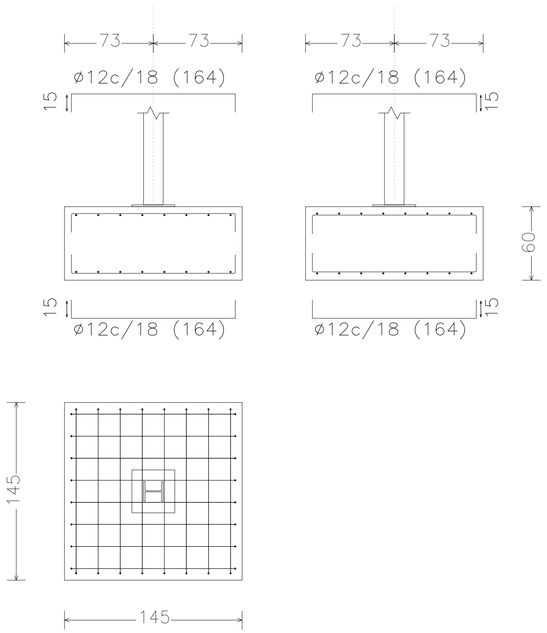


Espesor placa base: 14 mm

ZAPATAS TIPO 1 DIM. 2,30 X 2,30



ZAPATAS TIPO 2 DIM. 1,45 X 1,45



Trabajo fin de grado
Nave Industrial

ALUMNO
JORGE DE LA MATA HERNANDO

SITUACIÓN: POLIGONO 1, PARCELA 10369, CANTIMPALOS, SEGOVIA.

PLANO Nº 11 DETALLES DE CIMENTACIÓN

FECHA: SEGOVIA, JULIO 2013 | ESCALA: 1/50 | FORMATO: A1

ANEXO B) ESTUDIO GEOTÉCNICO

ANEXO.- ESTUDIO GEOTÉCNICO

1. CONDICIONANTES DE PARTIDA

Justificación del cumplimiento del CTE

Para justificar que el edificio proyectado cumple con las exigencias básicas de Seguridad Estructural se redacta el presente documento, siendo éste, al amparo de lo establecido en el párrafo b) del punto 3 del artículo 5-5.1 «Generalidades» del R.D. 314/2006, de17 de marzo por el que se aprueba el Código Técnico de la Edificación, una SOLUCIÓN ALTERNATIVA al "Estudio Geotécnico" definido en el DBSE-C Cimientos al no haberse estimado necesario llevar a cabo un reconocimiento del terreno completo.

Esta solución alternativa, cuyas prestaciones son, al menos, equivalentes a las que se obtendrían por aplicación del DB mencionado, se adopta por el técnico que suscribe bajo su responsabilidad.

2. AGENTES, EMPLAZAMIENTO Y ENTORNO FÍSICO

Autor del informe geotécnico: JORGE DE LA MATA HERNANDO

Autor del proyecto: JORGE DE LA MATA HERNANDO

Ubicación: POLÍGONO 1. PARCELA 10369. CANTIMPALOS- SEGOVIA

Entorno físico:

La parcela objeto del proyecto donde se ubican la nave se encuentra situado en el polígono 1 de la localidad de Cantimpalos. Se encuentran cercanas a varias naves ya existentes. Tienen forma rectangular y una topografía sin pendiente.

Condicionantes de partida:

Las condiciones de la cimentación, estructura portante y estructura horizontal son las siguientes:

Para la nave se proyecta una cimentación de tipo superficial con zapatas aisladas de hormigón armado.

3. MÉTODOS OPERATIVOS EMPLEADOS PARA EL RECONOCIMIENTO DEL TERRENO

- Inspección física del terreno.
- Examen visual o documental de la cimentación de las edificaciones más próximas.

4. ENCUADRE GEOLÓGICO-GEOTÉCNICO

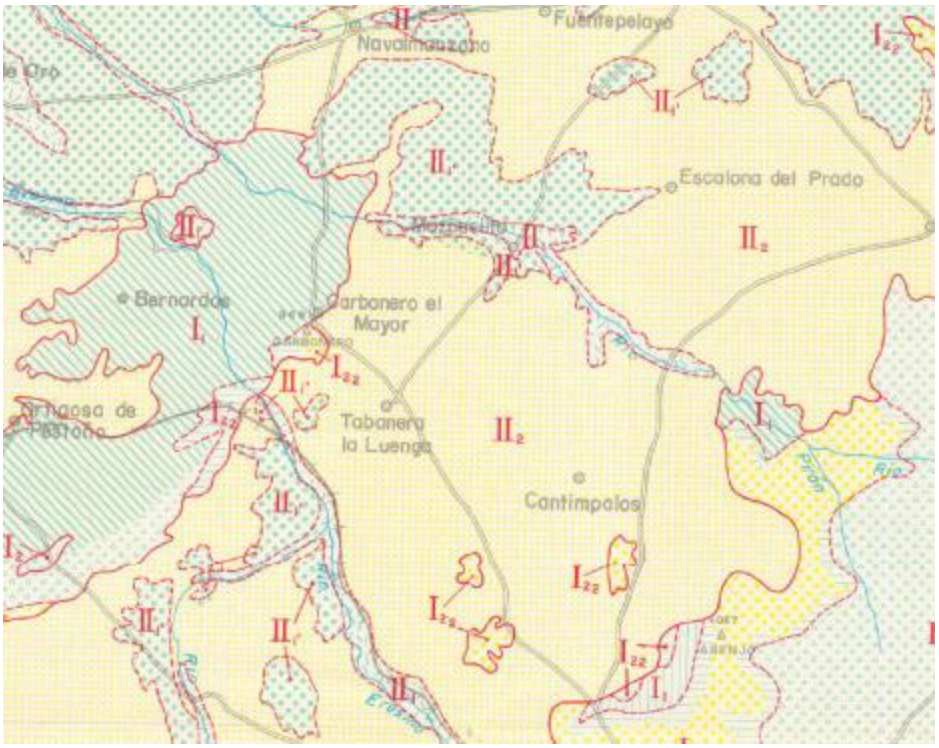
Caracterización geotécnica.

MAPA GEÓTECNICO ESCALA 1:200.000

Del estudio de la hoja nº (5-5-38, Segovia centro y sur ó 5-4-30, Segovia norte) del mapa geotécnico elaborado por el Instituto Geológico y Minero de España, Escala 1:200.000 correspondiente a Segovia, se extraen los siguientes datos:

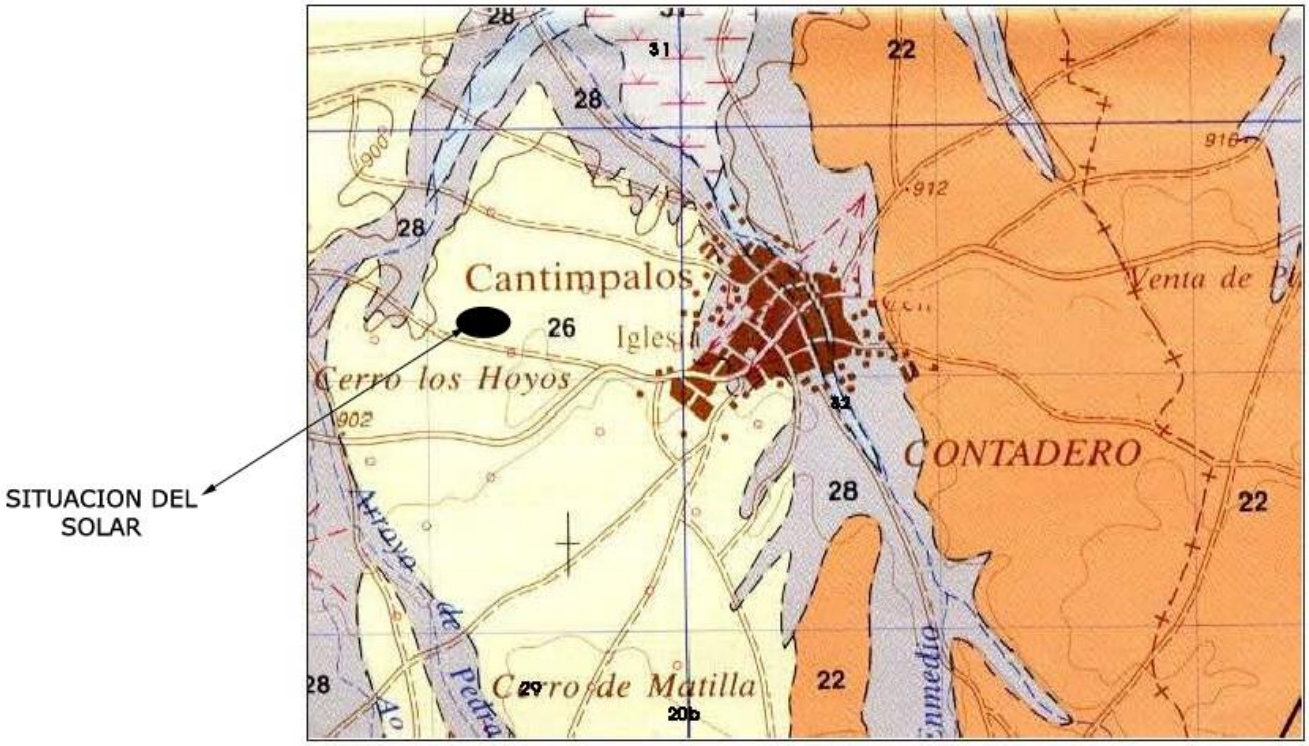
(La parcela se encuentra ubicada en el área I1 del mapa 38, en la que se incluyen el conjunto de terrenos pertenecientes al complejo cristalino y situados a altitudes inferiores a los 1200m. En general está formada por rocas muy competentes (granitos, gneises, etc) con una cobertura muy irregular de materiales sueltos procedente de su alteración. Sus características mecánicas se consideran favorables, tanto bajo el aspecto de capacidad de carga como el de magnitud de los posibles asentamientos.

Se adjunta mapa del ámbito objeto del informe.

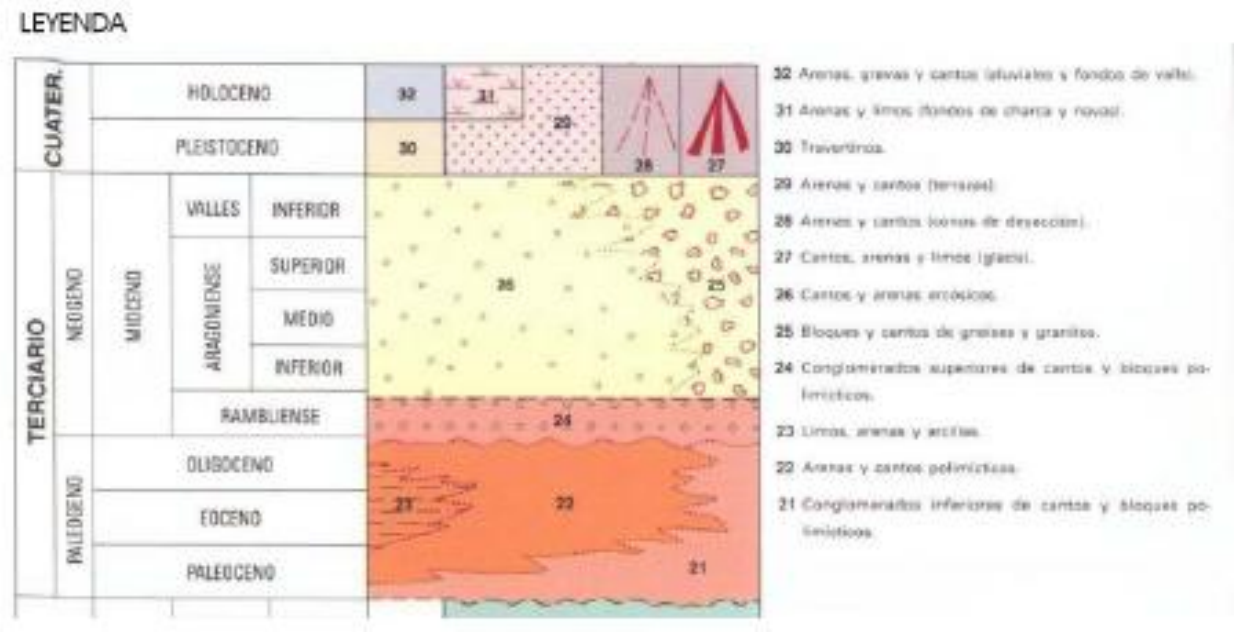


MAPA GEOTÉCNICO ESCALA 1:200.000

Caracterización geológica.



MAPA GEOLÓGICO ESCALA 1:50.000 457 de Turégano



Del estudio del mapa geológico (magna 457-18-18 correspondiente a Turégano) elaborado por el Instituto Geológico y Minero de España. Escala 1:50.000 correspondiente a Segovia, se deduce que el terreno está compuesto por Ortoneises glandulares heterogéneos.

5. RECONOCIMIENTO DEL TERRENO SEGÚN EL DB-SE-C3:

Clasificación del tipo de construcción según la tabla 3.1:

Tipo C-0: Construcciones de menos de 4 plantas.

Clasificación del tipo de terreno según la tabla 3.2:

Grupo T-1: Terrenos favorables: aquellos con poca variabilidad, y en los que la práctica habitual en la zona es de cimentación directa mediante elementos aislados.

6. RECONOCIMIENTO FÍSICO DEL TERRENO:

En base a los antecedentes próximos similares en cuanto a terreno, tipo y altura de edificación, así como de la solución de cimentación adoptada, se puede decir lo siguiente:

El terreno existente en el lugar donde se ubica la parcela, consta de una capa de tierra suelta de aproximadamente 40-50 cm., encontrándose después un terreno duro constituido por material duro, muy competente, con grandes capacidades de carga y bajos, o nulos, asentamientos.

En ninguna de las edificaciones existentes a menos de 50 m, se han apreciado anomalías como grietas o desplomes originados por movimientos en el terreno.

Así mismo, y derivado la observación del terreno y de los antecedentes mencionados se puede presumir, con razonable grado de certeza, que no se presentarán irregularidades de importancia, como fallas o estratos erráticos.

7. CARACTERÍSTICAS GENERALES Y MECÁNICAS DEL TERRENO

Presión de hundimiento y admisible

Para la determinación de la presión de hundimiento y admisible del terreno, se parte de la utilización de la tabla D.25 del DB-SE-C Cimientos.

Se considera una profundidad hipotética de cimentación de 0,60 m, por lo que el firme previsto corresponde al estrato de terreno duro descrito anteriormente. A efectos de su caracterización para el empleo de la tabla mencionada, el terreno se considera de material duro y se estima una tensión admisible de 2,00 Kg/cm2.

Peso específico del terreno

Para la determinación del peso específico del terreno se emplea la tabla D.27 del DB-SE-C Cimientos,

Se obtiene para el peso específico aparente un valor Φ = 17-20 kN/m³.

Ángulo de rozamiento interno del terreno

Según la expresada tabla D.27 del DB-SE-C Cimientos,

Se deduce un valor Φ = 30º-36º. (Coherente asimismo con los expresados en la tabla cuadro relacionados en el punto anterior).

Coeficiente de permeabilidad

Según la tabla tabla D.28 del DB-SE-C Cimientos,

Se estima un valor para el coeficiente de permeabilidad Kz = 10-5 m/s.

8. CONSIDERACIONES SOBRE OTRAS CONDICIONES DEL TERRENO

Nivel freático

De los datos disponibles, no se deduce la presencia de agua a la profundidad de excavación.

Agresividad

De las características del suelo no se deduce la presencia de sulfatos u otros elementos agresivos en el terreno que pudieran afectar al hormigón de cimientos.

Ausencia / existencia de rellenos

Todas las condiciones apreciadas en el terreno indican que en ningún punto de la parcela existen materiales de relleno a la profundidad hipotética de cimentación.

9. CONCLUSIÓN

Se considera que, por medio del presente anejo, ha quedado de manifiesto la idoneidad de la metodología aplicada para la determinación de las características del suelo y de los parámetros de partida para el cálculo de la parte del sistema estructural correspondiente a la cimentación.

Se estima, asimismo, que se ha proporcionado cumplida respuesta a la exigencia establecida en el párrafo b) del punto 3 del artículo 5-5.1 del R.D. 314/2006, de 17 de marzo por el que se aprueba el CTE, quedando justificado que, pese a no haberse redactado estudio geotécnico en las condiciones expresadas en el punto 3.2 del DB-SE-C, la seguridad estructural del edificio queda garantizada (conforme al art. 3º de la LOE) y sus prestaciones son al menos, equivalentes a las que se obtendrían por aplicación del expresado DB-SE-C.

ANEXO C) RESULTADOS NAVE DISEÑADA Y NAVE CON CRUCES DE SAN ANDRÉS

ÍNDICE

1.- DATOS DE OBRA 2
1.1.- Normas consideradas 2
1.2.- Resistencia al fuego 2

2.- ESTRUCTURA 2
2.1.- Resultados 2
2.1.1.- Barras 2

1.- DATOS DE OBRA

1.1.- Normas consideradas

Cimentación: EHE-98-CTE

Hormigón: EHE-98-CTE

Aceros laminados y armados: CTE DB SE-A

Categoría de uso: A. Zonas residenciales

1.2.- Resistencia al fuego

Perfiles de acero

Norma: CTE DB SI. Anejo D: Resistencia al fuego de los elementos de acero.

Resistencia requerida: R 90

Revestimiento de protección: Panel rígido de lana de roca

Densidad: 175.0 kg/m³

Conductividad: 0.20 W/(m·K)

Calor específico: 1200.00 J/(kg·K)

El espesor mínimo necesario de revestimiento para cada barra se indica en la tabla de comprobación de resistencia.

2.- ESTRUCTURA

2.1.- Resultados

2.1.1.- Barras

2.1.1.1.- Comprobaciones E.L.U. (Resumido)

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - TEMPERATURA AMBIENTE															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1/N216	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.8	x: 0 m η = 5.7	x: 0 m η = 10.3	η = 4.1	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 17.9	η < 0.1	η = 1.2	η = 3.9	η = 0.1	**CUMPLE η = 17.9**
N216/N236	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.3	x: 1.97 m η = 7.0	x: 0 m η = 9.8	η = 4.2	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 17.0	η < 0.1	η = 1.2	η = 4.0	η = 0.1	**CUMPLE η = 17.0**
N236/N126	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.7	x: 0.933 m η = 16.8	x: 0.933 m η = 1.9	x: 0.933 m η = 7.3	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.933 m η = 22.6	η < 0.1	η = 1.2	η = 7.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 22.6**
N126/N235	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 16.3	x: 0 m η = 5.0	η = 6.8	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 20.1	η < 0.1	η = 2.6	η = 6.8	η = 0.2	**CUMPLE η = 20.1**
N235/N107	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 6.4	x: 0.467 m η = 3.2	x: 0.467 m η = 3.7	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 8.7	η < 0.1	η = 2.6	η = 3.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 8.7**
N107/N2	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 4.8	x: 0 m η = 3.2	x: 1.5 m η = 3.9	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 6.8	η < 0.1	η = 6.3	η = 3.7	η = 0.1	**CUMPLE η = 6.8**
N4/N246	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.8	x: 0 m η = 6.0	x: 0 m η = 10.3	η = 4.3	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 19.5	η < 0.1	η = 1.3	η = 4.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 19.5**
N246/N248	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.3	x: 1.97 m η = 7.1	x: 0 m η = 9.8	x: 0 m η = 4.3	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 18.4	η < 0.1	η = 1.3	x: 0 m η = 4.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 18.4**
N248/N128	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.7	x: 0.933 m η = 17.1	x: 0.933 m η = 2.1	η = 7.4	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.933 m η = 23.3	η < 0.1	η = 1.3	x: 0 m η = 7.1	η = 0.2	**CUMPLE η = 23.3**
N128/N247	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 16.2	x: 0 m η = 4.9	x: 0 m η = 6.8	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 19.5	η < 0.1	η = 2.6	x: 0 m η = 6.8	η = 0.3	**CUMPLE η = 19.5**
N247/N111	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 6.1	x: 0.467 m η = 3.4	x: 0 m η = 3.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 8.9	η < 0.1	η = 2.6	x: 0 m η = 3.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 8.9**
N111/N3	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.8	x: 1.5 m η = 4.9	x: 0 m η = 3.4	x: 0 m η = 3.8	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 6.9	η < 0.1	η = 5.8	x: 0 m η = 3.8	η = 0.1	**CUMPLE η = 6.9**
N2/N35	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 8.2	x: 0 m η = 1.8	x: 0 m η = 4.2	x: 0.104 m η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.0	η < 0.1	η = 6.5	x: 0 m η = 3.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 10.0**
N35/N41	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 7.3	x: 1.46 m η = 1.0	x: 0 m η = 3.2	x: 1.46 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 8.7	η < 0.1	η = 6.5	x: 0 m η = 2.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 8.7**
N41/N294	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.2	x: 0.174 m η = 3.4	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.174 m η = 4.3	η < 0.1	η = 6.5	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 6.5**
N294/N40	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.3	x: 1.29 m η = 4.4	x: 1.29 m η = 2.3	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.29 m η = 5.9	η < 0.1	η = 2.1	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 5.9**
N40/N293	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 4.4	x: 0.452 m η = 3.3	x: 0.452 m η = 1.8	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.452 m η = 7.2	η < 0.1	η = 2.1	x: 0.452 m η = 0.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 7.2**
N293/N39	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 2.8	x: 0 m η = 2.2	x: 1.01 m η = 2.2	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 5.4	η < 0.1	η = 1.8	x: 1.01 m η = 1.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 5.4**
N39/N119	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.0	x: 0.731 m η = 8.3	x: 0.731 m η = 7.8	x: 0.731 m η = 4.3	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 13.6	η < 0.1	η = 1.8	x: 0.731 m η = 2.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 13.6**
N119/N38	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 8.3	x: 0 m η = 7.8	x: 0 m η = 4.3	x: 0.731 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 13.4	η < 0.1	η = 1.8	x: 0 m η = 2.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 13.4**
N38/N292	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.1	x: 1.01 m η = 3.1	x: 1.01 m η = 5.9	x: 0 m η = 2.2	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.01 m η = 10.1	η < 0.1	η = 1.8	x: 0 m η = 1.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 10.1**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - TEMPERATURA AMBIENTE															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N292/N37	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 1.0	x: 0.452 m η = 4.6	x: 0 m η = 5.9	x: 0 m η = 1.7	x: 0.452 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.1	η < 0.1	η = 1.8	x: 0 m η = 0.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 10.1**
N37/N291	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 4.6	x: 1.29 m η = 5.4	x: 1.29 m η = 0.7	x: 0 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.29 m η = 9.0	η < 0.1	η = 1.8	x: 1.29 m η = 0.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 9.0**
N291/N36	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 3.1	x: 0 m η = 5.4	x: 0.174 m η = 1.0	x: 0.174 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.174 m η = 9.6	η < 0.1	η = 1.8	x: 0.174 m η = 0.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 9.6**
N36/N34	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 0.9	x: 1.46 m η = 7.1	x: 0 m η = 5.3	x: 1.46 m η = 3.3	x: 1.46 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 9.0	η < 0.1	η = 1.8	x: 1.46 m η = 2.3	η = 0.1	**CUMPLE η = 9.0**
N34/N5	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 0.7	x: 0.104 m η = 8.1	x: 0 m η = 0.7	x: 0.104 m η = 4.4	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 8.7	η < 0.1	η = 1.8	x: 0.104 m η = 3.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 8.7**
N3/N26	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 8.4	x: 0.104 m η = 3.0	x: 0 m η = 4.2	x: 0.104 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.3	η < 0.1	η = 1.8	x: 0 m η = 3.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 10.3**
N26/N28	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 7.4	x: 0 m η = 3.0	x: 0 m η = 3.2	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 9.7	η < 0.1	η = 1.8	x: 0 m η = 2.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 9.7**
N28/N287	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 1.2	x: 0.174 m η = 3.3	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 4.3	η < 0.1	η = 1.8	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 4.3**
N287/N29	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 1.3	x: 1.29 m η = 4.3	x: 1.29 m η = 2.3	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.29 m η = 6.5	η < 0.1	η = 1.8	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 6.5**
N29/N288	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 4.3	x: 0.452 m η = 3.4	x: 0.452 m η = 1.8	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.452 m η = 6.6	η < 0.1	η = 1.8	x: 0.452 m η = 0.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 6.6**
N288/N30	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 2.7	x: 1.01 m η = 2.1	x: 1.01 m η = 2.1	x: 0 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.841 m η = 4.5	η < 0.1	η = 1.6	x: 1.01 m η = 1.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 4.5**
N30/N120	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 1.0	x: 0.731 m η = 8.2	x: 0.731 m η = 8.5	x: 0.731 m η = 4.2	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 13.9	η < 0.1	η = 1.6	x: 0.731 m η = 2.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 13.9**
N120/N31	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 8.2	x: 0 m η = 8.5	x: 0 m η = 4.3	x: 0.731 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 14.2	η < 0.1	η = 1.6	x: 0 m η = 2.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 14.2**
N31/N289	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 1.1	x: 1.01 m η = 3.1	x: 1.01 m η = 6.0	x: 0 m η = 2.2	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.01 m η = 8.9	η < 0.1	η = 1.6	x: 0 m η = 1.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 8.9**
N289/N32	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 1.0	x: 0.452 m η = 4.6	x: 0 m η = 6.0	x: 0 m η = 1.7	x: 0.452 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 8.9	η < 0.1	η = 1.6	x: 0 m η = 0.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 8.9**
N32/N290	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 4.6	x: 1.29 m η = 5.4	x: 1.29 m η = 0.7	x: 0 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.429 m η = 8.5	η < 0.1	η = 1.6	x: 1.29 m η = 0.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 8.5**
N290/N33	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 3.2	x: 0 m η = 5.4	x: 0.174 m η = 1.0	x: 0.174 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 8.2	η < 0.1	η = 1.6	x: 0.174 m η = 0.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 8.2**
N33/N27	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 0.9	x: 1.46 m η = 7.1	x: 0 m η = 5.3	x: 1.46 m η = 3.3	x: 1.46 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 7.8	η < 0.1	η = 1.6	x: 1.46 m η = 2.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 7.8**
N27/N5	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 0.7	x: 0.104 m η = 8.1	x: 0.104 m η = 0.5	x: 0.104 m η = 4.4	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 8.7	η < 0.1	η = 1.6	x: 0.104 m η = 3.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 8.7**
N8/N103	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.104 m η = 0.2	x: 0.104 m η = 7.9	x: 0 m η = 86.0	x: 0.104 m η = 2.9	x: 0.104 m η = 14.3	η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 83.8	η < 0.1	x: 0.104 m η = 9.7	x: 0.104 m η = 8.5	η = 0.7	**CUMPLE η = 86.0**
N103/N99	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.548 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.3	x: 1.46 m η = 10.3	x: 0 m η = 84.8	x: 0 m η = 5.9	x: 1.46 m η = 17.6	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 84.9	η < 0.1	x: 0.364 m η = 0.3	x: 1.46 m η = 10.3	η = 0.1	**CUMPLE η = 84.9**
N99/N95	x: 0.933 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.5	x: 0.933 m η = 14.3	x: 0 m η = 60.5	x: 1.46 m η = 5.7	x: 0.935 m η = 20.4	x: 0.933 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.935 m η = 72.9	η < 0.1	x: 0.935 m η = 2.2	x: 0.935 m η = 12.0	x: 0.935 m η = 0.1	**CUMPLE η = 72.9**
N95/N91	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.6	x: 0 m η = 13.7	x: 0 m η = 37.5	x: 1.46 m η = 7.1	x: 0 m η = 14.5	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 49.8	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 8.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 49.8**
N91/N87	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.6	x: 0 m η = 13.2	x: 1.46 m η = 35.2	x: 1.46 m η = 7.9	x: 0 m η = 8.5	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 50.2	η < 0.1	η = 1.0	x: 0 m η = 4.9	η = 0.1	**CUMPLE η = 50.2**
N87/N83	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.7	x: 0 m η = 12.7	x: 1.46 m η = 41.7	x: 1.46 m η = 7.7	x: 0 m η = 2.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 56.4	η < 0.1	η = 0.7	x: 0 m η = 1.4	η = 0.1	**CUMPLE η = 56.4**
N83/N79	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 1.46 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.527 m η = 0.7	x: 0.529 m η = 12.3	x: 0 m η = 41.7	x: 0.529 m η = 5.3	x: 0.527 m η = 3.7	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 53.1	η < 0.1	x: 0 m η = 1.1	x: 0.527 m η = 2.3	x: 0 m η < 0.1	**CUMPLE η = 53.1**
N79/N75	x: 1.46 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.914 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 8.2	x: 0 m η = 23.7	x: 1.46 m η = 12.9	x: 0 m η = 5.7	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 38.4	η < 0.1	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 3.4	η = 0.3	**CUMPLE η = 38.4**
N75/N7	x: 0.104 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.104 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 6.1	x: 0 m η = 6.2	x: 0.104 m η = 11.3	x: 0 m η = 5.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 28.1	η < 0.1	x: 0 m η = 31.0	x: 0 m η = 3.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 31.0**
N6/N71	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.104 m η = 0.1	x: 0.104 m η = 7.9	x: 0 m η = 85.4	x: 0.104 m η = 2.8	x: 0.104 m η = 14.3	η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 83.3	η < 0.1	x: 0.104 m η = 9.9	x: 0.104 m η = 8.6	η = 0.6	**CUMPLE η = 85.4**
N71/N67	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.548 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.1	x: 1.46 m η = 10.3	x: 0 m η = 84.3	x: 0 m η = 5.6	x: 1.46 m η = 17.6	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 84.0	η < 0.1	x: 1.46 m η = 0.3	x: 1.46 m η = 10.3	η = 0.1	**CUMPLE η = 84.3**
N67/N63	x: 0.933 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.933 m η = 0.3	x: 0.933 m η = 14.3	x: 0 m η = 59.7	x: 1.46 m η = 5.4	x: 0.935 m η = 20.4	x: 0.933 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.935 m η = 71.6	η < 0.1	x: 0.935 m η = 2.0	x: 0.935 m η = 12.1	x: 0.935 m η = 0.1	**CUMPLE η = 71.6**
N63/N59	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.3	x: 0 m η = 13.7	x: 0 m η = 36.4	x: 1.46 m η = 6.7	x: 0 m η = 14.5	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 48.4	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 8.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 48.4**
N59/N55	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.4	x: 0 m η = 13.2	x: 1.46 m η = 34.5	x: 1.46 m η = 7.4	x: 0 m η = 8.5	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 47.5	η < 0.1	η = 1.0	x: 0 m η = 4.9	η = 0.1	**CUMPLE η = 47.5**
N55/N51	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.4	x: 0 m η = 12.7	x: 1.46 m η = 42.0	x: 1.46 m η = 7.4	x: 0 m η = 2.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 54.7	η < 0.1	η = 0.7	x: 0 m η = 1.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 54.7**
N51/N47	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 1.46 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.529 m η = 0.5	x: 0.529 m η = 12.3	x: 0 m η = 42.0	x: 0.529 m η = 5.2	x: 0.527 m η = 3.7	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 52.7	η < 0.1	x: 0 m η = 1.0	x: 0.527 m η = 2.4	x: 0 m η < 0.1	**CUMPLE η = 52.7**
N47/N43	x: 1.46 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.914 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 8.2	x: 0 m η = 24.0	x: 1.46 m η = 13.0	x: 0 m η = 5.8	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 38.3	η < 0.1	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 3.6	η = 0.3	**CUMPLE η = 38.3**
N43/N7	x: 0.104 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.104 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 6.1	x: 0 m η = 6.1	x: 0 m η = 11.3	x: 0 m η = 5.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 28.2	η < 0.1	x: 0 m η = 31.2	x: 0 m η = 4.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 31.2**
N9/N219	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	x: 0 m η = 14.9	x: 0 m η = 9.9	η = 11.8	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 26.8	η < 0.1	η = 0.3	η = 2.8	η = 0.1	**CUMPLE η = 26.8**
N219/N237	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 10.4	x: 1.97 m η = 21.3	x: 0 m η = 9.5	η = 11.8	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 29.3	η < 0.1	η = 0.3	η = 2.8	η = 0.1	**CUMPLE η = 29.3**
N237/N127	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 9.2	x: 0.933 m η = 37.1	x: 0.933 m η = 1.7	η = 11.9	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.933 m η = 45.2	η < 0.1	η = 0.3	η = 2.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 45.2**
N127/N390	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.03 m η = 0.4	x: 0 m η = 5.8	x: 0 m η = 65.2	x: 0 m η = 4.1	η = 41.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 71.6	η < 0.1	η = 0.9	η = 25.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 71.6**
N390/N108	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.467 m η = 0.5	x: 0 m η = 5.7	x: 0.467 m η = 29.1	x: 0.467 m η = 8.0	η = 41.8	η = 1.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.467 m η = 42.8	η < 0.1	η = 0.9	η = 25.9	η = 0.9	**CUMPLE η = 42.8**
N108/N6	x: 1.5 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 1.5 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.499 m η = 0.4	x: 0.501 m η = 5.8	x: 0.499 m η = 54.7	x: 0 m η = 8.0	x: 0 m η = 39.3	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.499 m η = 64.4	η < 0.1	x: 0 m η = 8.6	x: 0 m η = 24.5	x: 0.501 m η = 0.3	**CUMPLE η = 64.4**
N10/N254	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	x: 0 m η = 12.5	x: 0 m η = 9.9	η = 11.2	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 24.4	η < 0.1	η = 0.3	η = 1.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 24.4**
N254/N273	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 10.4	x: 1.97 m η = 21.8	x: 0 m η = 9.5	η = 11.1	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 29.8	η < 0.1	η = 0.3	x: 1.97 m η = 1.3	η = 0.1	**CUMPLE η = 29.8**
N273/N132	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 9.2	x: 0.933 m η = 36.6	x: 0.933 m η = 1.5	η = 11.2	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.933 m η = 45.1	η < 0.1	η = 0.3	x: 0.933 m η = 1.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 45.1**
N132/N397	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m η = 5.8	x: 0 m η = 65.7	x: 0 m η = 4.4	x: 0 m η = 42.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 72.1	η < 0.1	η = 1.0	x: 0 m η = 27.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 72.1**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - TEMPERATURA AMBIENTE															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N397/N113	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.7	x: 0.467 m η = 29.8	x: 0.467 m η = 8.6	x: 0 m η = 42.1	η = 2.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.467 m η = 43.8	η < 0.1	η = 1.0	x: 0 m η = 27.0	η = 1.4	**CUMPLE η = 43.8**
N113/N8	x: 1.5 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 1.5 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0.501 m η = 5.8	x: 0.499 m η = 55.0	x: 0 m η = 8.6	x: 0 m η = 39.4	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.499 m η = 65.4	η < 0.1	x: 0 m η = 8.6	x: 0 m η = 25.0	x: 0.501 m η = 0.4	**CUMPLE η = 65.4**
N11/N72	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.104 m η < 0.1	x: 0.104 m η = 5.2	x: 0 m η = 88.7	x: 0.104 m η = 0.9	x: 0.104 m η = 14.1	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 81.8	η < 0.1	x: 0.104 m η = 11.3	x: 0.104 m η = 8.1	η = 0.2	**CUMPLE η = 88.7**
N72/N68	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.548 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.1	x: 1.46 m η = 6.7	x: 0 m η = 87.7	x: 0 m η = 6.8	x: 1.46 m η = 17.5	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 82.7	η < 0.1	x: 0.364 m η = 0.5	x: 1.46 m η = 9.9	η = 0.1	**CUMPLE η = 87.7**
N68/N64	x: 0.933 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.933 m η = 0.1	x: 0.933 m η = 9.3	x: 0 m η = 64.3	x: 1.46 m η = 6.8	x: 0.935 m η = 20.7	x: 0.933 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.935 m η = 70.8	η < 0.1	x: 0.935 m η = 2.3	x: 0.935 m η = 11.7	x: 0.935 m η = 0.1	**CUMPLE η = 70.8**
N64/N60	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.2	x: 0 m η = 8.7	x: 0 m η = 39.6	x: 1.46 m η = 8.0	x: 0 m η = 16.0	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 47.7	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 8.9	η = 0.1	**CUMPLE η = 47.7**
N60/N56	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.2	x: 0 m η = 8.3	x: 1.46 m η = 45.5	x: 1.46 m η = 8.4	x: 0 m η = 10.9	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 54.4	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 5.9	η = 0.1	**CUMPLE η = 54.4**
N56/N52	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.2	x: 0 m η = 7.9	x: 1.46 m η = 61.7	x: 1.46 m η = 8.4	x: 0 m η = 5.8	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 70.3	η < 0.1	η = 0.4	x: 0 m η = 2.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 70.3**
N52/N48	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 1.46 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.529 m η = 0.3	x: 0 m η = 7.5	x: 0.529 m η = 63.8	x: 1.46 m η = 5.4	x: 0.529 m η = 2.0	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.529 m η = 70.8	η < 0.1	x: 0 m η = 0.8	x: 0.529 m η = 0.3	x: 0 m η < 0.1	**CUMPLE η = 70.8**
N48/N44	x: 1.46 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.914 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 5.0	x: 0 m η = 42.9	x: 1.46 m η = 10.7	x: 0 m η = 3.0	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 47.7	η < 0.1	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 2.0	η = 0.2	**CUMPLE η = 47.7**
N44/N13	x: 0.104 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.104 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 3.6	x: 0 m η = 27.2	x: 0.104 m η = 9.1	x: 0 m η = 3.7	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 39.5	η < 0.1	x: 0 m η = 25.0	x: 0 m η = 2.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 39.5**
N14/N217	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.1 m η < 0.1	x: 0 m η = 7.1	x: 0 m η = 75.3	x: 0 m η = 6.4	η = 22.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 84.0	η < 0.1	η = 0.1	η = 13.8	η = 0.1	**CUMPLE η = 84.0**
N217/N234	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 7.9	x: 0 m η = 72.3	x: 0 m η = 6.3	η = 22.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 80.6	η < 0.1	η = 0.1	η = 13.8	η = 0.1	**CUMPLE η = 80.6**
N234/N389	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 7.8	x: 1.97 m η = 54.1	x: 0 m η = 4.4	η = 21.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 62.8	η < 0.1	η = 0.1	η = 13.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 62.8**
N389/N109	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.467 m η = 0.2	x: 0 m η = 6.9	x: 0.467 m η = 69.1	x: 0.467 m η = 8.8	η = 22.1	η = 2.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.467 m η = 83.8	η < 0.1	η = 0.1	η = 13.9	η = 1.1	**CUMPLE η = 83.8**
N109/N11	x: 1.5 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 1.5 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.499 m η = 0.4	x: 0.501 m η = 4.8	x: 0.499 m η = 78.3	x: 0 m η = 8.7	x: 0 m η = 23.5	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.499 m η = 88.2	η < 0.1	x: 0 m η = 8.5	x: 0 m η = 14.8	x: 0.501 m η = 0.3	**CUMPLE η = 88.2**
N12/N105	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.104 m η = 0.1	x: 0.104 m η = 5.2	x: 0 m η = 90.3	x: 0.104 m η = 0.9	x: 0.104 m η = 14.1	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 83.2	η < 0.1	x: 0.104 m η = 11.3	x: 0.104 m η = 8.5	η = 0.4	**CUMPLE η = 90.3**
N105/N101	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.548 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.2	x: 1.46 m η = 6.7	x: 0 m η = 89.3	x: 0 m η = 7.0	x: 1.46 m η = 17.5	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 84.6	η < 0.1	x: 0.364 m η = 0.4	x: 1.46 m η = 10.4	η = 0.1	**CUMPLE η = 89.3**
N101/N97	x: 0.933 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.3	x: 0.933 m η = 9.3	x: 0 m η = 66.3	x: 1.46 m η = 6.9	x: 0.935 m η = 20.8	x: 0.933 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.935 m η = 74.3	η < 0.1	x: 0.935 m η = 2.3	x: 0.935 m η = 12.4	x: 0.935 m η = 0.1	**CUMPLE η = 74.3**
N97/N93	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.4	x: 0 m η = 8.7	x: 0 m η = 42.5	x: 1.46 m η = 8.3	x: 0 m η = 16.0	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 50.8	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 9.6	η = 0.1	**CUMPLE η = 50.8**
N93/N89	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.4	x: 0 m η = 8.3	x: 1.46 m η = 43.7	x: 1.46 m η = 8.9	x: 0 m η = 11.0	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 55.5	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 6.6	η = 0.1	**CUMPLE η = 55.5**
N89/N85	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.5	x: 0 m η = 8.0	x: 1.46 m η = 60.8	x: 1.46 m η = 8.6	x: 0 m η = 5.9	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 70.3	η < 0.1	η = 0.4	x: 0 m η = 3.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 70.3**
N85/N81	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 1.46 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.527 m η = 0.5	x: 0 m η = 7.6	x: 0.529 m η = 63.4	x: 1.46 m η = 5.5	x: 0.529 m η = 1.6	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.529 m η = 70.2	η < 0.1	x: 0 m η = 0.8	x: 0.529 m η = 1.0	x: 0 m η < 0.1	**CUMPLE η = 70.2**
N81/N76	x: 1.46 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.914 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 5.0	x: 0 m η = 42.8	x: 1.46 m η = 10.6	x: 0 m η = 2.9	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 47.7	η < 0.1	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 1.5	η = 0.2	**CUMPLE η = 47.7**
N76/N13	x: 0.104 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.104 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 3.7	x: 0 m η = 27.2	x: 0 m η = 9.1	x: 0 m η = 3.6	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 39.6	η < 0.1	x: 0 m η = 25.0	x: 0 m η = 2.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 39.6**
N15/N255	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.8	x: 0 m η = 81.0	x: 0 m η = 6.6	η = 22.3	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 86.9	η < 0.1	η = 0.2	η = 14.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 86.9**
N255/N400	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.3	x: 0 m η = 77.8	x: 0 m η = 6.4	x: 0 m η = 22.2	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 83.4	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 14.0	η = 0.1	**CUMPLE η = 83.4**
N400/N419	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.2	x: 1.97 m η = 48.6	x: 0 m η = 4.5	x: 0 m η = 21.7	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 55.1	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 13.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 55.1**
N419/N114	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.5	x: 0.467 m η = 63.0	x: 0.467 m η = 9.6	x: 0 m η = 21.7	η = 2.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.467 m η = 76.6	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 13.4	η = 1.6	**CUMPLE η = 76.6**
N114/N12	x: 1.5 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 1.5 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0.501 m η = 4.8	x: 0.499 m η = 79.3	x: 0 m η = 9.5	x: 0 m η = 23.4	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.499 m η = 89.7	η < 0.1	x: 0 m η = 8.2	x: 0 m η = 14.8	x: 0.501 m η = 0.4	**CUMPLE η = 89.7**
N17/N218	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.1 m η < 0.1	x: 0 m η = 8.1	x: 0 m η = 75.1	x: 0 m η = 6.4	η = 22.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 84.2	η < 0.1	η = 0.4	η = 14.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 84.2**
N218/N377	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 9.0	x: 0 m η = 72.0	x: 0 m η = 6.3	η = 22.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 80.9	η < 0.1	η = 0.4	η = 14.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 80.9**
N377/N386	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 8.9	x: 1.97 m η = 55.5	x: 0 m η = 3.4	η = 22.1	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 63.8	η < 0.1	η = 0.4	η = 14.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 63.8**
N386/N110	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.467 m η = 0.2	x: 0 m η = 7.8	x: 0.467 m η = 70.6	x: 0.467 m η = 7.4	η = 22.3	η = 1.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.467 m η = 85.3	η < 0.1	η = 0.4	η = 14.4	η = 0.7	**CUMPLE η = 85.3**
N110/N16	x: 1.5 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 1.5 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.499 m η = 0.4	x: 0.501 m η = 5.2	x: 0.499 m η = 78.5	x: 0 m η = 7.4	x: 0 m η = 25.4	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.499 m η = 87.5	η < 0.1	x: 0 m η = 9.0	x: 0 m η = 16.1	x: 0 m η = 0.3	**CUMPLE η = 87.5**
N16/N73	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.104 m η = 0.1	x: 0.104 m η = 5.6	x: 0 m η = 90.7	x: 0.104 m η = 3.0	x: 0.104 m η = 15.1	η = 1.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 85.7	η < 0.1	x: 0.104 m η = 11.4	x: 0.104 m η = 8.8	η = 0.8	**CUMPLE η = 90.7**
N73/N69	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.548 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.1	x: 1.46 m η = 7.2	x: 0 m η = 89.5	x: 0 m η = 5.3	x: 1.46 m η = 18.7	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 85.5	η < 0.1	x: 1.46 m η = 0.4	x: 1.46 m η = 10.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 89.5**
N69/N65	x: 0.933 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.933 m η = 0.1	x: 0.933 m η = 9.9	x: 0 m η = 63.4	x: 1.46 m η = 6.0	x: 0.935 m η = 21.4	x: 0.933 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 70.0	η < 0.1	x: 0.935 m η = 2.0	x: 0.935 m η = 12.0	x: 0.933 m η < 0.1	**CUMPLE η = 70.0**
N65/N61	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.1	x: 0 m η = 9.3	x: 0 m η = 36.3	x: 1.46 m η = 7.1	x: 0 m η = 15.8	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 44.7	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 8.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 44.7**
N61/N57	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.2	x: 0 m η = 8.9	x: 1.46 m η = 46.4	x: 1.46 m η = 7.7	x: 0 m η = 10.3	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 54.9	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 5.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 54.9**
N57/N53	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.2	x: 0 m η = 8.5	x: 1.46 m η = 59.7	x: 1.46 m η = 8.1	x: 0 m η = 4.9	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 67.5	η < 0.1	η = 0.8	x: 0 m η = 2.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 67.5**
N53/N49	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 1.46 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.529 m η = 0.2	x: 0 m η = 8.0	x: 0.529 m η = 60.9	x: 1.46 m η = 6.4	x: 0.529 m η = 1.4	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.529 m η = 69.9	η < 0.1	x: 0 m η = 1.1	x: 0.527 m η = 0.9	x: 0 m η = 0.1	**CUMPLE η = 69.9**
N49/N45	x: 1.46 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.914 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 5.3	x: 0 m η = 40.0	x: 1.46 m η = 13.1	x: 0 m η = 3.6	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 48.1	η < 0.1	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 2.3	η = 0.3	**CUMPLE η = 48.1**
N45/N18	x: 0.104 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.104 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 3.9	x: 0 m η = 23.6	x: 0 m η = 11.4	x: 0 m η = 3.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 44.4	η < 0.1	x: 0 m η = 31.5	x: 0 m η = 2.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 44.4**
N20/N258	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.5	x: 0 m η = 80.9	x: 0 m η = 6.6	η = 22.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 86.5	η < 0.1	η = 0.5	η = 14.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 86.5**
N258/N405	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 6.1	x: 0 m η = 77.6	x: 0 m η = 6.4	x: 0 m η = 22.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 83.4	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 14.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 83.4**
N405/N406	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.9	x: 1.97 m η = 49.1	x: 0 m η = 3.5	x: 0 m η = 21.8	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 54.5	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 13.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 54.5**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - TEMPERATURA AMBIENTE															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N406/N115	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m η = 5.2	x: 0.467 m η = 63.5	x: 0.467 m η = 8.0	η = 21.7	η = 1.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.467 m η = 76.5	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 13.6	η = 1.1	**CUMPLE η = 76.5**
N115/N19	x: 1.5 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 1.5 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0.501 m η = 5.2	x: 0.499 m η = 79.4	x: 0 m η = 8.1	x: 0 m η = 25.3	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.499 m η = 89.0	η < 0.1	x: 0 m η = 8.9	x: 0 m η = 16.2	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 89.0**
N19/N104	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.104 m η = 0.2	x: 0.104 m η = 5.6	x: 0 m η = 92.3	x: 0.104 m η = 3.2	x: 0.104 m η = 15.2	η = 1.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 87.5	η < 0.1	x: 0.104 m η = 12.1	x: 0.104 m η = 9.4	η = 1.0	**CUMPLE η = 92.3**
N104/N100	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.548 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.2	x: 1.46 m η = 7.3	x: 0 m η = 91.1	x: 0 m η = 5.1	x: 1.46 m η = 18.7	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 86.8	η < 0.1	x: 1.46 m η = 0.4	x: 1.46 m η = 11.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 91.1**
N100/N96	x: 0.933 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.4	x: 0.933 m η = 10.0	x: 0 m η = 65.4	x: 1.46 m η = 5.9	x: 0.935 m η = 21.5	x: 0.933 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.935 m η = 71.9	η < 0.1	x: 0.933 m η = 1.9	x: 0.935 m η = 12.9	x: 0.933 m η < 0.1	**CUMPLE η = 71.9**
N96/N92	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.4	x: 0 m η = 9.3	x: 0 m η = 39.3	x: 1.46 m η = 7.1	x: 0 m η = 15.9	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 47.6	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 9.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 47.6**
N92/N88	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.4	x: 0 m η = 8.9	x: 1.46 m η = 44.0	x: 1.46 m η = 7.9	x: 0 m η = 10.3	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 54.9	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 6.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 54.9**
N88/N84	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.4	x: 0 m η = 8.5	x: 1.46 m η = 58.9	x: 1.46 m η = 7.9	x: 0 m η = 5.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 67.0	η < 0.1	η = 0.8	x: 0 m η = 3.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 67.0**
N84/N80	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 1.46 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.527 m η = 0.5	x: 0 m η = 8.1	x: 0.529 m η = 60.6	x: 1.46 m η = 6.2	x: 0.527 m η = 0.9	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.529 m η = 69.5	η < 0.1	x: 0 m η = 1.0	x: 0.529 m η = 0.5	x: 0 m η = 0.1	**CUMPLE η = 69.5**
N80/N77	x: 1.46 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.914 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 5.3	x: 0 m η = 39.9	x: 1.46 m η = 13.1	x: 0 m η = 3.5	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 48.0	η < 0.1	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 1.8	η = 0.3	**CUMPLE η = 48.0**
N77/N18	x: 0.104 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.104 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 3.9	x: 0 m η = 23.6	x: 0 m η = 11.4	x: 0 m η = 3.8	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 44.4	η < 0.1	x: 0 m η = 31.5	x: 0 m η = 2.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 44.4**
N22/N215	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.1 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 1.8	x: 0 m η = 6.3	η = 1.1	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 8.2	η < 0.1	η = 0.8	η = 0.4	η = 0.1	**CUMPLE η = 8.2**
N215/N232	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 1.6	x: 0 m η = 6.2	x: 0 m η = 0.8	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 7.9	η < 0.1	η = 0.8	η = 0.4	x: 0 m η = 0.1	**CUMPLE η = 7.9**
N232/N233	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.8	x: 1.97 m η = 1.2	x: 0 m η = 3.7	x: 1.97 m η = 0.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 4.3	η < 0.1	η = 0.8	η = 0.1	x: 1.97 m η = 0.1	**CUMPLE η = 4.3**
N233/N106	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.467 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.6	x: 0.467 m η = 3.0	x: 0.467 m η = 13.6	η = 2.8	η = 2.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.467 m η = 17.3	η < 0.1	η = 0.8	η = 1.2	x: 0.467 m η = 1.2	**CUMPLE η = 17.3**
N106/N21	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 2.8	x: 0 m η = 13.6	x: 1.5 m η = 0.7	x: 0 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 16.7	η < 0.1	η = 5.7	η = 0.1	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 16.7**
N21/N70	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 4.4	x: 0.104 m η = 3.5	x: 0 m η = 3.8	η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 6.1	η < 0.1	η = 1.4	x: 0 m η = 2.5	x: 0 m η = 0.2	**CUMPLE η = 6.1**
N70/N66	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	x: 1.46 m η = 5.0	x: 0 m η = 3.5	x: 0 m η = 2.8	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 6.1	η < 0.1	η = 1.4	x: 0 m η = 1.8	x: 1.46 m η < 0.1	**CUMPLE η = 6.1**
N66/N313	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.174 m η < 0.1	x: 0 m η = 0.3	x: 0.174 m η = 5.2	x: 0.174 m η = 0.3	x: 0 m η = 0.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.174 m η = 5.5	η < 0.1	η = 1.4	x: 0 m η = 0.4	η = 0.1	**CUMPLE η = 5.5**
N313/N62	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.29 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.3	x: 0.858 m η = 5.3	x: 1.29 m η = 2.2	x: 0 m η = 0.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.29 m η = 5.8	η < 0.1	η = 1.4	x: 1.29 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	**CUMPLE η = 5.8**
N62/N312	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.452 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 5.3	x: 0.452 m η = 2.8	x: 0.452 m η = 2.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 5.9	η < 0.1	η = 1.4	x: 0.452 m η = 1.4	x: 0 m η < 0.1	**CUMPLE η = 5.9**
N312/N58	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.01 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 3.2	x: 1.01 m η = 4.4	x: 1.01 m η = 2.7	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.01 m η = 7.1	η < 0.1	η = 1.4	x: 1.01 m η = 1.9	x: 0 m η < 0.1	**CUMPLE η = 7.1**
N58/N124	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.731 m η = 0.4	x: 0 m η = 0.2	x: 0.731 m η = 10.1	x: 0 m η = 4.4	x: 0.731 m η = 5.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 12.1	η < 0.1	η = 1.4	x: 0.731 m η = 3.3	x: 0 m η = 0.1	**CUMPLE η = 12.1**
N124/N54	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 10.1	x: 0.731 m η = 5.7	x: 0 m η = 5.0	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 12.0	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 3.3	x: 0.731 m η = 0.1	**CUMPLE η = 12.0**
N54/N311	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m η = 0.3	x: 1.01 m η = 2.9	x: 0 m η = 5.7	x: 0 m η = 2.5	x: 0 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.336 m η = 9.0	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 1.8	x: 0 m η < 0.1	**CUMPLE η = 9.0**
N311/N50	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m η = 0.2	x: 0.452 m η = 4.8	x: 0 m η = 5.3	x: 0 m η = 2.1	x: 0.452 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 8.0	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 1.3	x: 0.452 m η < 0.1	**CUMPLE η = 8.0**
N50/N310	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.29 m η < 0.1	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 4.8	x: 0 m η = 5.3	x: 1.29 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.29 m η = 8.1	η < 0.1	η = 0.5	x: 1.29 m η = 0.4	x: 1.07 m η < 0.1	**CUMPLE η = 8.1**
N310/N46	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.174 m η < 0.1	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 3.5	x: 0.174 m η = 5.2	x: 0.174 m η = 0.9	x: 0.174 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.087 m η = 8.1	η < 0.1	η = 0.5	x: 0.174 m η = 0.8	x: 0.174 m η < 0.1	**CUMPLE η = 8.1**
N46/N42	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 1.46 m η = 7.5	x: 0 m η = 5.2	x: 1.46 m η = 3.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 7.9	η < 0.1	η = 0.5	x: 1.46 m η = 2.4	x: 1.28 m η < 0.1	**CUMPLE η = 7.9**
N42/N23	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.104 m η = 0.3	x: 0 m η < 0.1	x: 0.104 m η = 8.7	x: 0 m η = 0.4	x: 0.104 m η = 5.1	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 9.0	η < 0.1	η = 0.5	x: 0.104 m η = 3.3	η = 0.1	**CUMPLE η = 9.0**
N24/N102	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 4.9	x: 0.104 m η = 3.7	x: 0 m η = 3.9	η = 1.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 6.5	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 2.6	x: 0 m η = 0.5	**CUMPLE η = 6.5**
N102/N98	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m η = 0.3	x: 1.46 m η = 4.7	x: 0 m η = 3.7	x: 0 m η = 2.8	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 6.5	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 2.0	x: 1.46 m η < 0.1	**CUMPLE η = 6.5**
N98/N306	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.174 m η < 0.1	x: 0 m η = 0.1	x: 0.174 m η = 4.9	x: 0.174 m η = 0.3	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.174 m η = 5.2	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.1	**CUMPLE η = 5.2**
N306/N94	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.29 m η < 0.1	x: 0 m η = 0.1	x: 1.07 m η = 5.1	x: 1.29 m η = 2.2	x: 0 m η = 0.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.29 m η = 6.3	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	**CUMPLE η = 6.3**
N94/N307	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.452 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.1	x: 0.452 m η = 2.9	x: 0.452 m η = 2.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 6.4	η < 0.1	η = 0.5	x: 0.452 m η = 1.3	x: 0 m η < 0.1	**CUMPLE η = 6.4**
N307/N90	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.01 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 3.0	x: 1.01 m η = 4.6	x: 1.01 m η = 2.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.01 m η = 6.3	η < 0.1	η = 0.5	x: 1.01 m η = 1.7	x: 0 m η < 0.1	**CUMPLE η = 6.3**
N90/N125	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.731 m η = 0.3	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	x: 0.731 m η = 9.9	x: 0 m η = 4.6	x: 0.731 m η = 4.9	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 11.8	η < 0.1	η = 0.4	x: 0.731 m η = 3.1	x: 0 m η = 0.1	**CUMPLE η = 11.8**
N125/N86	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 9.9	x: 0.731 m η = 6.0	x: 0 m η = 5.0	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 11.9	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 3.2	x: 0.731 m η = 0.1	**CUMPLE η = 11.9**
N86/N308	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m η = 0.3	x: 1.01 m η = 3.0	x: 0 m η = 6.0	x: 0 m η = 2.5	x: 0 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.505 m η = 9.0	η < 0.1	η = 0.4	x: 0 m η = 1.8	x: 0 m η < 0.1	**CUMPLE η = 9.0**
N308/N82	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m η = 0.2	x: 0.452 m η = 4.9	x: 0 m η = 5.4	x: 0 m η = 2.0	x: 0.452 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.452 m η = 8.4	η < 0.1	η = 0.4	x: 0 m η = 1.2	x: 0.452 m η < 0.1	**CUMPLE η = 8.4**
N82/N309	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.29 m η < 0.1	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 4.9	x: 0 m η = 5.4	x: 1.29 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 8.3	η < 0.1	η = 0.4	x: 1.29 m η = 0.4	x: 1.07 m η < 0.1	**CUMPLE η = 8.3**
N309/N78	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.174 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 3.5	x: 0.174 m η = 5.3	x: 0.174 m η = 0.9	x: 0.174 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 7.6	η < 0.1	η = 0.4	x: 0.174 m η = 0.8	x: 0.174 m η < 0.1	**CUMPLE η = 7.6**
N78/N74	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.46 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 1.46 m η = 7.5	x: 0 m η = 5.3	x: 1.46 m η = 3.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 7.9	η < 0.1	η = 0.4	x: 1.46 m η = 2.4	x: 1.28 m η < 0.1	**CUMPLE η = 7.9**
N74/N23	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.104 m η = 0.3	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	x: 0.104 m η = 8.7	x: 0 m η = 0.3	x: 0.104 m η = 5.1	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 9.0	η < 0.1	η = 0.4	x: 0.104 m η = 3.3	η = 0.1	**CUMPLE η = 9.0**
N25/N249	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 2.2	x: 0 m η = 6.5	η = 0.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 8.0	η < 0.1	η = 0.8	η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 8.0**
N249/N251	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 2.1	x: 0 m η = 6.4	x: 0 m η = 0.5	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 7.8	η < 0.1	η = 0.8	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 0.1	**CUMPLE η = 7.8**
N251/N250	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m η = 0.8	x: 1.97 m η = 1.6	x: 0 m η = 3.9	x: 0 m η = 0.9	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 4.4	η < 0.1	η = 0.8	x: 0 m η = 0.7	x: 1.97 m η = 0.1	**CUMPLE η = 4.4**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - TEMPERATURA AMBIENTE															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N250/N112	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m η = 0.7	x: 0.467 m η = 3.5	x: 0.467 m η = 14.9	x: 0 m η = 2.9	x: 0.467 m η = 2.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.467 m η = 19.1	η < 0.1	η = 0.8	x: 0 m η = 2.0	x: 0.467 m η = 1.8	**CUMPLE η = 19.1**
N112/N24	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 3.1	x: 0 m η = 15.0	η = 0.3	x: 0 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 18.6	η < 0.1	η = 5.8	x: 1.5 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE η = 18.6**
N42/N153	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.1	η = 1.0	x: 2.75 m η = 28.8	x: 2.16 m η = 4.7	x: 0 m η = 4.3	x: 0 m η = 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.75 m η = 29.7	x: 0.196 m η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 29.7**
N153/N45	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.1	η = 1.0	x: 0.393 m η = 29.3	x: 2.75 m η = 9.5	x: 2.75 m η = 3.2	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.393 m η = 30.3	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 30.3**
N45/N167	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.3	η = 4.7	x: 2.36 m η = 22.8	x: 0 m η = 4.2	x: 0 m η = 3.3	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.36 m η = 24.7	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 24.7**
N167/N44	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.3	η = 4.7	x: 0 m η = 22.3	x: 2.75 m η = 7.6	x: 2.75 m η = 4.3	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 24.2	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 24.2**
N44/N160	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.6	η = 2.8	x: 2.16 m η = 11.5	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 3.1	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.16 m η = 12.4	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 12.4**
N160/N43	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.6	η = 2.8	x: 2.75 m η = 20.7	x: 2.75 m η = 9.3	x: 2.75 m η = 4.5	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 25.6	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 25.6**
N43/N174	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.9	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	x: 2.75 m η = 15.4	x: 0 m η = 6.3	x: 0 m η = 4.4	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 17.7	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 17.7**
N174/N34	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.9	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	x: 0.393 m η = 15.9	x: 0.393 m η = 5.6	x: 2.75 m η = 3.2	x: 2.75 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.393 m η = 18.1	x: 0 m η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 18.1**
N46/N154	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.2	η = 0.2	x: 2.55 m η = 37.9	x: 1.96 m η = 8.8	x: 0 m η = 6.7	x: 0 m η = 0.3	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.75 m η = 39.9	x: 0.196 m η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 39.9**
N154/N49	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.2	η = 0.2	x: 0 m η = 37.8	x: 2.75 m η = 20.2	x: 2.75 m η = 7.4	x: 2.75 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 39.9	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 39.9**
N49/N168	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 1.0	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	x: 2.55 m η = 29.5	x: 2.16 m η = 6.4	x: 0 m η = 6.6	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.55 m η = 32.5	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 32.5**
N168/N48	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 1.0	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	x: 0 m η = 29.3	x: 2.75 m η = 18.2	x: 2.75 m η = 7.5	x: 2.75 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 32.2	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 32.2**
N48/N161	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.6	η = 0.3	x: 0 m η = 18.5	x: 1.96 m η = 6.8	x: 0 m η = 6.5	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 24.1	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 24.1**
N161/N47	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.6	η = 0.3	x: 2.75 m η = 33.3	x: 2.75 m η = 21.0	x: 2.75 m η = 7.7	x: 2.75 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 44.1	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 44.1**
N47/N175	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	η = 0.9	x: 0 m η = 33.7	x: 0 m η = 11.7	x: 0 m η = 8.5	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 36.9	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 36.9**
N175/N36	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	η = 0.9	x: 0.589 m η = 27.0	x: 0.393 m η = 11.5	x: 2.75 m η = 5.7	x: 2.75 m η = 0.3	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 30.0	x: 0 m η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 30.0**
N50/N155	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.55 m η = 37.5	x: 1.96 m η = 8.0	x: 0 m η = 6.7	x: 0 m η = 0.3	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.75 m η = 39.1	x: 0.196 m η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 39.1**
N155/N53	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 37.4	x: 2.75 m η = 22.0	x: 2.75 m η = 7.4	x: 2.75 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 39.1	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 39.1**
N53/N169	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.1	η = 0.7	x: 2.55 m η = 28.1	x: 1.77 m η = 7.5	x: 0 m η = 6.7	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.55 m η = 29.8	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 29.8**
N169/N52	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.1	η = 0.7	x: 0 m η = 28.0	x: 2.75 m η = 22.0	x: 2.75 m η = 7.5	x: 2.75 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 29.7	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 29.7**
N52/N162	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.1	η = 0.4	x: 0 m η = 18.8	x: 1.57 m η = 8.2	x: 0 m η = 6.5	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 24.2	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 24.2**
N162/N51	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.1	η = 0.4	x: 2.75 m η = 33.7	x: 2.75 m η = 24.4	x: 2.75 m η = 7.7	x: 2.75 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 46.3	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 46.3**
N51/N176	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.2	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	x: 0 m η = 33.3	x: 2.75 m η = 12.0	x: 0 m η = 8.5	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 36.2	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 36.2**
N176/N37	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.2	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	x: 0.589 m η = 27.2	x: 0.393 m η = 12.3	x: 2.75 m η = 5.7	x: 2.75 m η = 0.3	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.393 m η = 30.4	x: 0 m η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 30.4**
N54/N156	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.4	η = 0.7	x: 2.55 m η = 35.7	x: 1.77 m η = 7.3	x: 0 m η = 6.5	x: 0 m η = 0.3	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.55 m η = 37.4	x: 0.196 m η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 37.4**
N156/N57	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.4	η = 0.7	x: 0 m η = 35.5	x: 2.75 m η = 24.2	x: 2.75 m η = 7.6	x: 2.75 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 37.3	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 37.3**
N57/N170	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.4	η = 0.6	x: 2.55 m η = 25.7	x: 1.38 m η = 9.3	x: 0 m η = 6.8	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 27.0	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 27.0**
N170/N56	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.4	η = 0.6	x: 0 m η = 25.6	x: 2.75 m η = 26.3	x: 2.75 m η = 7.4	x: 2.75 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 32.3	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 32.3**
N56/N163	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.5	η = 0.4	x: 0 m η = 19.8	x: 1.18 m η = 10.4	x: 0 m η = 6.5	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 26.4	η < 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 3.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 26.4**
N163/N55	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.5	η = 0.4	x: 2.75 m η = 34.5	x: 2.75 m η = 28.9	x: 2.75 m η = 7.7	x: 2.75 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 50.2	η < 0.1	η = 0.3	x: 2.75 m η = 4.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 50.2**
N55/N177	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.6	η = 0.4	x: 0 m η = 34.0	x: 2.75 m η = 13.2	x: 0 m η = 8.5	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 37.4	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 37.4**
N177/N38	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.6	η = 0.4	x: 0.589 m η = 26.9	x: 0.196 m η = 13.3	x: 2.75 m η = 5.7	x: 2.75 m η = 0.3	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.393 m η = 30.9	x: 0 m η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 30.9**
N58/N157	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.3	η = 0.6	x: 2.36 m η = 32.8	x: 1.77 m η = 6.9	x: 0 m η = 6.3	x: 0 m η = 0.2	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.55 m η = 34.6	x: 0.196 m η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 34.6**
N157/N61	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.3	η = 0.6	x: 0 m η = 32.3	x: 2.75 m η = 26.0	x: 2.75 m η = 7.9	x: 2.75 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 34.3	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 34.3**
N61/N171	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.4	η = 0.5	x: 2.75 m η = 22.2	x: 1.18 m η = 11.1	x: 0 m η = 7.0	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 23.1	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 23.1**
N171/N60	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.4	η = 0.5	x: 0 m η = 22.2	x: 2.75 m η = 29.8	x: 2.75 m η = 7.1	x: 2.75 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 36.1	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 36.1**
N60/N164	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.4	η = 0.4	x: 0 m η = 20.4	x: 0.982 m η = 12.6	x: 0 m η = 6.4	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 27.8	η < 0.1	η = 0.4	x: 0 m η = 3.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 27.8**
N164/N59	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.4	η = 0.4	x: 2.75 m η = 36.5	x: 2.75 m η = 32.4	x: 2.75 m η = 7.8	x: 2.75 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 54.0	η < 0.1	η = 0.4	x: 2.75 m η = 4.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 54.0**
N59/N178	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.5	η = 0.3	x: 0 m η = 35.9	x: 2.75 m η = 14.1	x: 0 m η = 8.6	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 39.9	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 39.9**
N178/N39	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.5	η = 0.3	x: 0.589 m η = 26.2	x: 0.196 m η = 14.2	x: 2.75 m η = 5.6	x: 2.75 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.393 m η = 30.7	x: 0 m η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 30.7**
N62/N158	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.36 m η = 29.6	x: 1.77 m η = 6.6	x: 0 m η = 5.9	x: 0 m η = 0.2	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.36 m η = 31.6	x: 0.196 m η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 31.6**
N158/N65	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 28.5	x: 2.75 m η = 27.3	x: 2.75 m η = 8.2	x: 2.75 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 34.6	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 34.6**
N65/N172	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 27.6	x: 0.982 m η = 12.5	x: 0 m η = 7.3	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 30.0	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 30.0**
N172/N64	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 21.1	x: 2.75 m η = 32.1	x: 2.75 m η = 6.8	x: 2.75 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 38.7	η < 0.1	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 38.7**
N64/N165	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 20.6	x: 0.786 m η = 14.3	x: 0 m η = 6.3	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 28.6	η < 0.1	η = 0.4	x: 0 m η = 3.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 28.6**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - TEMPERATURA AMBIENTE															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N165/N63	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 2.75 m $\eta = 38.8$	x: 2.75 m $\eta = 34.8$	x: 2.75 m $\eta = 7.9$	x: 2.75 m $\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 57.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 2.75 m $\eta = 4.6$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 57.0$**
N63/N179	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.1$	x: 2.75 m $\eta = 14.7$	x: 0 m $\eta = 8.7$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 42.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 42.6$**
N179/N40	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.589 m $\eta = 25.2$	x: 0.196 m $\eta = 14.8$	x: 2.75 m $\eta = 5.5$	x: 2.75 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.393 m $\eta = 30.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 30.1$**
N66/N159	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 2.16 m $\eta = 27.2$	x: 1.77 m $\eta = 6.4$	x: 0 m $\eta = 5.7$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 2.36 m $\eta = 29.6$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 29.6$**
N159/N69	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 2.75 m $\eta = 32.8$	x: 2.75 m $\eta = 28.0$	x: 2.75 m $\eta = 8.4$	x: 2.75 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 39.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 39.3$**
N69/N173	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 33.1$	x: 0.786 m $\eta = 13.2$	x: 0 m $\eta = 7.5$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 36.7$**
N173/N68	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 2.75 m $\eta = 22.2$	x: 2.75 m $\eta = 33.3$	x: 2.75 m $\eta = 6.6$	x: 2.75 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 41.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 41.2$**
N68/N166	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 21.4$	x: 0.589 m $\eta = 15.5$	x: 0 m $\eta = 6.3$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 30.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 3.6$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 30.0$**
N166/N67	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.4$	x: 2.75 m $\eta = 39.0$	x: 2.75 m $\eta = 36.2$	x: 2.75 m $\eta = 7.8$	x: 2.75 m $\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 58.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 2.75 m $\eta = 4.6$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 58.1$**
N67/N180	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.2$	x: 2.75 m $\eta = 15.0$	x: 0 m $\eta = 8.7$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 43.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 43.0$**
N180/N41	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	x: 0.589 m $\eta = 25.1$	x: 0.196 m $\eta = 15.0$	x: 2.75 m $\eta = 5.5$	x: 2.75 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.393 m $\eta = 30.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 30.5$**
N70/N149	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.0$	$\eta = 5.0$	x: 2.16 m $\eta = 12.9$	x: 2.75 m $\eta = 3.3$	x: 0 m $\eta = 2.9$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 2.36 m $\eta = 16.4$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 16.4$**
N149/N73	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.0$	$\eta = 5.0$	x: 2.75 m $\eta = 21.8$	x: 2.75 m $\eta = 19.5$	x: 2.75 m $\eta = 4.7$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 29.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 29.0$**
N73/N150	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.1$	$\eta = 2.9$	x: 0 m $\eta = 16.3$	x: 0 m $\eta = 15.9$	x: 0 m $\eta = 3.9$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 23.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 23.6$**
N150/N72	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.1$	$\eta = 2.9$	x: 2.75 m $\eta = 13.4$	x: 2.75 m $\eta = 26.7$	x: 2.75 m $\eta = 3.7$	x: 2.75 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 35.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 35.1$**
N72/N151	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 2.0$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 15.5$	x: 0 m $\eta = 19.1$	x: 0 m $\eta = 3.8$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 2.2$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 28.0$**
N151/N71	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 2.0$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 2.75 m $\eta = 16.5$	x: 2.75 m $\eta = 29.8$	x: 2.75 m $\eta = 3.8$	x: 2.75 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 39.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 2.75 m $\eta = 2.4$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 39.7$**
N71/N152	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.2$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 21.4$	x: 2.36 m $\eta = 10.8$	x: 0 m $\eta = 4.7$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 25.9$**
N152/N35	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.2$	$\eta = 1.0$	x: 0.589 m $\eta = 13.0$	x: 0 m $\eta = 10.6$	x: 2.75 m $\eta = 2.9$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.393 m $\eta = 18.6$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 18.6$**
N74/N206	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta = 1.0$	x: 2.75 m $\eta = 28.8$	x: 2.75 m $\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 4.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 30.0$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 30.0$**
N206/N77	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta = 1.0$	x: 0.393 m $\eta = 29.3$	x: 2.75 m $\eta = 4.4$	x: 2.75 m $\eta = 3.2$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.393 m $\eta = 30.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 30.6$**
N77/N199	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.4$	$\eta = 4.6$	x: 2.36 m $\eta = 22.7$	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 3.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.36 m $\eta = 24.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 24.7$**
N199/N76	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.4$	$\eta = 4.6$	x: 0 m $\eta = 22.3$	x: 2.75 m $\eta = 4.2$	x: 2.75 m $\eta = 4.3$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 24.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 24.2$**
N76/N192	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.7$	$\eta = 2.8$	x: 2.16 m $\eta = 11.5$	x: 0 m $\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 2.75 m $\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.96 m $\eta = 12.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 12.8$**
N192/N75	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.7$	$\eta = 2.8$	x: 2.75 m $\eta = 20.7$	x: 2.75 m $\eta = 5.6$	x: 2.75 m $\eta = 4.5$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 25.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 25.3$**
N75/N185	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 15.4$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 4.4$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 16.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 16.9$**
N185/N27	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.1$	x: 0.393 m $\eta = 15.9$	x: 0.393 m $\eta = 1.7$	x: 2.75 m $\eta = 3.2$	x: 2.75 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.393 m $\eta = 17.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 17.3$**
N78/N207	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 2.55 m $\eta = 37.8$	x: 2.75 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 6.7$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 40.0$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 40.0$**
N207/N80	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 37.8$	x: 2.75 m $\eta = 9.6$	x: 2.75 m $\eta = 7.4$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 40.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 40.0$**
N80/N200	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.0$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 2.55 m $\eta = 29.4$	x: 0.393 m $\eta = 5.0$	x: 0 m $\eta = 6.6$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.55 m $\eta = 32.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 32.5$**
N200/N81	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.0$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 29.3$	x: 2.75 m $\eta = 10.9$	x: 2.75 m $\eta = 7.5$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 32.2$**
N81/N193	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 18.7$	x: 0 m $\eta = 7.3$	x: 0 m $\eta = 6.5$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 26.1$**
N193/N79	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.4$	x: 2.75 m $\eta = 33.4$	x: 2.75 m $\eta = 13.4$	x: 2.75 m $\eta = 7.7$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 42.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 42.9$**
N79/N186	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 33.7$	x: 2.75 m $\eta = 4.3$	x: 0 m $\eta = 8.5$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 37.2$**
N186/N33	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta = 0.8$	x: 0.589 m $\eta = 27.2$	x: 0 m $\eta = 4.3$	x: 2.75 m $\eta = 5.7$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.393 m $\eta = 29.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 29.5$**
N82/N208	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 2.55 m $\eta = 37.4$	x: 2.75 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 6.7$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 39.2$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 39.2$**
N208/N84	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 37.2$	x: 2.75 m $\eta = 11.6$	x: 2.75 m $\eta = 7.5$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 39.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 39.2$**
N84/N201	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 2.55 m $\eta = 27.8$	x: 0 m $\eta = 8.7$	x: 0 m $\eta = 6.7$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.55 m $\eta = 29.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 29.5$**
N201/N85	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 27.7$	x: 2.75 m $\eta = 14.7$	x: 2.75 m $\eta = 7.5$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 29.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 29.3$**
N85/N194	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 19.2$	x: 0 m $\eta = 10.6$	x: 0 m $\eta = 6.5$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 27.9$**
N194/N83	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 2.75 m $\eta = 33.8$	x: 2.75 m $\eta = 17.1$	x: 2.75 m $\eta = 7.7$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 44.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 44.2$**
N83/N187	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.2$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 33.1$	x: 2.55 m $\eta = 5.1$	x: 0 m $\eta = 8.5$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 36.4$**
N187/N32	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.2$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.589 m $\eta = 27.4$	x: 0 m $\eta = 5.1$	x: 2.75 m $\eta = 5.7$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.393 m $\eta = 30.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 30.3$**
N86/N209	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.7$	x: 2.55 m $\eta = 35.5$	x: 2.75 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 6.5$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 2.55 m $\eta = 37.4$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 37.4$**
N209/N88	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 35.2$	x: 2.75 m $\eta = 13.9$	x: 2.75 m $\eta = 7.7$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 37.3$**
N88/N202	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	x: 2.55 m $\eta = 25.1$	x: 0 m $\eta = 13.2$	x: 0 m $\eta = 6.8$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.55 m $\eta = 26.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 26.4$**
N202/N89	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 25.0$	x: 2.75 m $\eta = 19.2$	x: 2.75 m $\eta = 7.3$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 32.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 32.4$**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - TEMPERATURA AMBIENTE															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N89/N195	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 20.3$	x: 0 m $\eta = 15.4$	x: 0 m $\eta = 6.5$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 3.7$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 32.1$**
N195/N87	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.4$	x: 2.75 m $\eta = 34.2$	x: 2.75 m $\eta = 21.8$	x: 2.75 m $\eta = 7.7$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 47.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 2.75 m $\eta = 4.5$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 47.8$**
N87/N188	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 33.5$	x: 2.16 m $\eta = 6.4$	x: 0 m $\eta = 8.5$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 37.4$**
N188/N31	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.4$	x: 0.589 m $\eta = 27.2$	x: 0 m $\eta = 6.3$	x: 2.75 m $\eta = 5.7$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.393 m $\eta = 31.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 31.0$**
N90/N210	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 2.36 m $\eta = 32.5$	x: 2.75 m $\eta = 3.3$	x: 0 m $\eta = 6.2$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 2.55 m $\eta = 34.7$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 34.7$**
N210/N92	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 31.9$	x: 2.75 m $\eta = 15.8$	x: 2.75 m $\eta = 7.9$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 34.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 34.3$**
N92/N203	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.5$	x: 2.75 m $\eta = 21.4$	x: 0 m $\eta = 16.8$	x: 0 m $\eta = 7.0$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 27.7$**
N203/N93	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.5$	x: 2.75 m $\eta = 21.6$	x: 2.75 m $\eta = 22.9$	x: 2.75 m $\eta = 7.1$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 36.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 36.0$**
N93/N196	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 20.8$	x: 0 m $\eta = 19.2$	x: 0 m $\eta = 6.5$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 34.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 3.7$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 34.8$**
N196/N91	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.4$	x: 2.75 m $\eta = 36.0$	x: 2.75 m $\eta = 25.6$	x: 2.75 m $\eta = 7.7$	x: 2.75 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 51.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 2.75 m $\eta = 4.5$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 51.9$**
N91/N189	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 35.3$	x: 1.96 m $\eta = 7.7$	x: 0 m $\eta = 8.6$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 39.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 39.6$**
N189/N30	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.3$	x: 0.589 m $\eta = 26.4$	x: 0 m $\eta = 7.3$	x: 2.75 m $\eta = 5.6$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.393 m $\eta = 30.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 30.8$**
N94/N211	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.36 m $\eta = 29.3$	x: 2.75 m $\eta = 3.9$	x: 0 m $\eta = 5.9$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 2.36 m $\eta = 31.7$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 31.7$**
N211/N96	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.2$	x: 2.75 m $\eta = 17.0$	x: 2.75 m $\eta = 8.2$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 34.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 34.1$**
N96/N204	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 28.2$	x: 0 m $\eta = 19.2$	x: 0 m $\eta = 7.3$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 36.3$**
N204/N97	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 2.75 m $\eta = 21.8$	x: 2.75 m $\eta = 25.2$	x: 2.75 m $\eta = 6.8$	x: 2.75 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 38.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 38.2$**
N97/N197	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 20.9$	x: 0 m $\eta = 21.7$	x: 0 m $\eta = 6.4$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 35.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 3.7$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 35.9$**
N197/N95	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 2.75 m $\eta = 38.3$	x: 2.75 m $\eta = 27.9$	x: 2.75 m $\eta = 7.8$	x: 2.75 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 55.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 2.75 m $\eta = 4.5$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 55.6$**
N95/N190	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.5$	x: 1.77 m $\eta = 8.6$	x: 0 m $\eta = 8.6$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 42.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 42.3$**
N190/N29	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.589 m $\eta = 25.4$	x: 0 m $\eta = 8.0$	x: 2.75 m $\eta = 5.5$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.393 m $\eta = 29.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 29.9$**
N98/N212	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 2.16 m $\eta = 27.0$	x: 2.75 m $\eta = 4.1$	x: 0 m $\eta = 5.7$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 2.36 m $\eta = 29.8$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 29.8$**
N212/N100	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 2.75 m $\eta = 33.1$	x: 2.75 m $\eta = 17.5$	x: 2.75 m $\eta = 8.5$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 40.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 40.0$**
N100/N205	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 33.5$	x: 0 m $\eta = 20.3$	x: 0 m $\eta = 7.5$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 42.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 42.7$**
N205/N101	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 2.75 m $\eta = 22.5$	x: 2.75 m $\eta = 26.4$	x: 2.75 m $\eta = 6.6$	x: 2.75 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 39.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 39.8$**
N101/N198	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 21.6$	x: 0 m $\eta = 22.9$	x: 0 m $\eta = 6.4$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 3.7$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 37.2$**
N198/N99	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 2.75 m $\eta = 38.7$	x: 2.75 m $\eta = 28.9$	x: 2.75 m $\eta = 7.8$	x: 2.75 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 57.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 2.75 m $\eta = 4.5$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 57.5$**
N99/N191	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.7$	x: 1.57 m $\eta = 9.1$	x: 0 m $\eta = 8.7$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 42.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 42.8$**
N191/N28	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	x: 0.589 m $\eta = 25.2$	x: 0 m $\eta = 8.3$	x: 2.75 m $\eta = 5.5$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.393 m $\eta = 29.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 29.8$**
N102/N184	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.1$	$\eta = 5.4$	x: 2.16 m $\eta = 12.8$	x: 2.75 m $\eta = 4.9$	x: 0 m $\eta = 2.9$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 2.36 m $\eta = 16.8$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 16.8$**
N184/N104	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.1$	$\eta = 5.4$	x: 2.75 m $\eta = 22.0$	x: 2.75 m $\eta = 14.5$	x: 2.75 m $\eta = 4.7$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 30.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 30.1$**
N104/N183	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.3$	$\eta = 2.8$	x: 0 m $\eta = 16.2$	x: 0 m $\eta = 20.6$	x: 0 m $\eta = 3.9$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 28.5$**
N183/N105	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.3$	$\eta = 2.8$	x: 2.75 m $\eta = 14.2$	x: 2.75 m $\eta = 23.6$	x: 2.75 m $\eta = 3.7$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 34.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 34.5$**
N105/N182	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 2.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 15.7$	x: 0 m $\eta = 23.3$	x: 0 m $\eta = 3.8$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 2.3$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 32.7$**
N182/N103	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 2.1$	$\eta = 0.2$	x: 2.75 m $\eta = 17.3$	x: 2.75 m $\eta = 26.2$	x: 2.75 m $\eta = 3.8$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 39.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 2.75 m $\eta = 2.3$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 39.3$**
N103/N181	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 21.3$	x: 0 m $\eta = 9.2$	x: 0 m $\eta = 4.7$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 26.9$**
N181/N26	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.1$	x: 0.589 m $\eta = 13.0$	x: 0 m $\eta = 6.9$	x: 2.75 m $\eta = 2.9$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.393 m $\eta = 17.7$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 17.7$**
N116/N281	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m $\eta = 17.8$	x: 0 m $\eta = 55.4$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta = 10.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 70.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 70.2$**
N281/N344	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m $\eta = 23.2$	x: 0 m $\eta = 53.1$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 9.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 70.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 70.3$**
N344/N129	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m $\eta = 18.6$	x: 0 m $\eta = 13.4$	x: 0.933 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 5.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 28.0$**
N129/N343	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 1.03 m $\eta = 9.8$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 5.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.03 m $\eta = 11.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 11.2$**
N343/N341	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.7$	x: 1.97 m $\eta = 13.7$	x: 1.97 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 15.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 15.2$**
N341/N338	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.5 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 13.7$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 1.5 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 15.1$**
N338/N5	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.5 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 11.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 1.5 m $\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 12.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 12.3$**
N118/N284	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m $\eta = 18.2$	x: 0 m $\eta = 44.8$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta = 9.3$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 60.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 60.7$**
N284/N316	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m $\eta = 23.7$	x: 0 m $\eta = 42.7$	x: 1.97 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 8.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 60.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 60.3$**
N316/N130	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m $\eta = 19.0$	x: 0 m $\eta = 8.5$	x: 0.933 m $\eta = 4.7$	x: 0 m $\eta = 4.1$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	**CUMPLE** **$\eta = 25.0$**
N130/N335	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.03 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 1.03 m $\eta = 8.5$	x: 0 m $\eta = 4.4$	x: 0 m $\eta = 4.0$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.03 m $\eta = 11.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 11.7$**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - TEMPERATURA AMBIENTE															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N335/N332	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η = 0.3	x: 0 m η = 3.0	x: 0.393 m η = 8.6	x: 0 m η = 2.7	x: 1.97 m η = 0.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 11.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 11.6**
N332/N119	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.5 m η = 0.3	x: 0 m η = 2.6	x: 0 m η = 7.0	x: 0 m η = 1.5	x: 1.5 m η = 2.4	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 9.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 9.2**
N117/N278	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 18.2	x: 0 m η = 45.6	x: 0 m η = 2.2	η = 9.4	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 62.7	η < 0.1	η = 0.7	η = 0.1	η = 0.2	**CUMPLE** **η = 62.7**
N278/N420	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 23.7	x: 0 m η = 43.4	x: 1.97 m η = 2.7	x: 0 m η = 8.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 62.1	η < 0.1	η = 0.7	η = 0.1	η = 0.1	**CUMPLE** **η = 62.1**
N420/N131	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 19.0	x: 0 m η = 8.7	x: 0.933 m η = 4.5	x: 0 m η = 4.2	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 26.1	η < 0.1	η = 0.7	η = 0.1	η = 0.4	**CUMPLE** **η = 26.1**
N131/N342	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.5	x: 1.03 m η = 8.6	x: 0 m η = 4.4	x: 0 m η = 4.0	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.03 m η = 11.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 11.8**
N342/N423	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.0	x: 0.787 m η = 9.1	x: 0 m η = 2.6	x: 1.97 m η = 0.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 11.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 11.7**
N423/N120	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.5	x: 0 m η = 8.3	x: 0 m η = 1.4	x: 1.5 m η = 2.8	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 10.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 10.2**
N121/N300	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.4	x: 0 m η = 19.8	x: 0 m η = 1.0	η = 2.3	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 21.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 21.5**
N300/N369	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.0	x: 0 m η = 19.6	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 2.1	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 21.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 21.2**
N369/N358	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.9	x: 0 m η = 14.7	x: 1.97 m η = 0.4	x: 0 m η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 15.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 15.9**
N358/N415	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.8	x: 0 m η = 10.3	x: 1.97 m η = 0.5	η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 11.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 11.7**
N415/N347	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.4	x: 0 m η = 6.0	x: 0 m η = 0.5	η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 7.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 7.3**
N347/N23	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 2.8	x: 0 m η < 0.1	η = 0.9	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 3.8	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 3.8**
N123/N303	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.4	x: 0 m η = 19.7	x: 0 m η = 1.0	η = 2.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 21.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 21.4**
N303/N372	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η < 0.1	x: 0 m η = 2.9	x: 0 m η = 19.4	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 2.0	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 21.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 21.0**
N372/N355	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 2.8	x: 0 m η = 14.0	x: 1.97 m η = 0.7	η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 15.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 15.2**
N355/N412	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 9.0	x: 1.97 m η = 0.8	η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 10.0**
N412/N124	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.5 m η = 0.2	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 3.9	x: 0 m η = 0.8	η = 1.3	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 4.9	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 4.9**
N122/N297	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 19.8	x: 0 m η = 1.1	η = 2.3	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 21.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 21.8**
N297/N366	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.9	x: 0 m η = 19.6	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 2.0	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 21.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 21.5**
N366/N361	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 14.2	x: 1.97 m η = 1.0	η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 15.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 15.5**
N361/N418	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.6	x: 0 m η = 9.1	x: 0 m η = 1.0	η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 11.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 11.0**
N418/N125	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 0.6	η = 1.3	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.8	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 5.8**
N127/N213	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.4	η < 0.1	x: 0 m η = 12.1	x: 0 m η = 1.9	x: 2.75 m η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 14.3	η < 0.1	η = 0.4	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	**CUMPLE** **η = 14.3**
N213/N126	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.4	η < 0.1	x: 2.75 m η = 14.6	x: 2.75 m η = 5.5	x: 2.75 m η = 1.7	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 20.5	η < 0.1	η = 0.4	x: 2.75 m η = 0.7	η < 0.1	**CUMPLE** **η = 20.5**
N126/N130	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.1	η = 0.6	x: 5 m η = 85.9	x: 5 m η = 3.4	x: 5 m η = 48.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 5 m η = 88.0	η < 0.1	η = 1.4	x: 5 m η = 48.6	η < 0.1	**CUMPLE** **η = 88.0**
N130/N129	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.1	η = 0.5	x: 5 m η = 83.0	x: 0 m η = 3.4	x: 5 m η = 47.7	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 85.2	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 47.7	η < 0.1	**CUMPLE** **η = 85.2**
N129/N131	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.1	η = 0.5	x: 5 m η = 83.0	x: 5 m η = 3.6	x: 5 m η = 47.7	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 5 m η = 85.2	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 47.7	η < 0.1	**CUMPLE** **η = 85.2**
N131/N128	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 85.8	x: 0 m η = 3.7	x: 0 m η = 48.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 88.2	η < 0.1	η = 1.4	x: 0 m η = 48.5	η < 0.1	**CUMPLE** **η = 88.2**
N132/N214	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 12.2	x: 0 m η = 1.9	x: 2.75 m η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 14.3	η < 0.1	η = 0.4	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	**CUMPLE** **η = 14.3**
N214/N128	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.75 m η = 14.6	x: 2.75 m η = 5.6	x: 2.75 m η = 1.7	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 20.5	η < 0.1	η = 0.4	x: 2.75 m η = 0.8	η < 0.1	**CUMPLE** **η = 20.5**
N127/N133	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 11.7	η = 4.4	x: 0 m η = 88.5	x: 5 m η = 0.6	x: 0 m η = 48.4	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 96.1	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 48.2	η < 0.1	**CUMPLE** **η = 96.1**
N133/N135	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 11.6	η = 4.4	x: 5 m η = 83.9	x: 0 m η = 0.5	x: 5 m η = 47.9	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 5 m η = 90.3	η < 0.1	η = 0.1	x: 5 m η = 47.8	η < 0.1	**CUMPLE** **η = 90.3**
N135/N137	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 11.6	η = 4.4	x: 5 m η = 84.2	x: 5 m η = 0.5	x: 0 m η = 47.9	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 90.2	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 47.8	η < 0.1	**CUMPLE** **η = 90.2**
N137/N132	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 11.7	η = 4.4	x: 5 m η = 90.4	x: 0 m η = 0.6	x: 5 m η = 48.6	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 5 m η = 97.8	η < 0.1	η = 0.2	x: 5 m η = 48.6	η < 0.1	**CUMPLE** **η = 97.8**
N134/N133	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 67.4	x: 3 m η = 5.0	x: 0 m η = 0.7	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 3 m η = 70.5	η < 0.1	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	**CUMPLE** **η = 70.5**
N136/N135	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 67.3	x: 0 m η = 1.8	x: 0 m η = 0.4	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 69.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 69.9**
N138/N137	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 67.6	x: 3 m η = 6.7	x: 0 m η = 0.7	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 3 m η = 72.1	η < 0.1	η = 0.4	η = 0.4	η < 0.1	**CUMPLE** **η = 72.1**
N139/N141	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.2	η = 2.3	x: 5.5 m η = 2.4	x: 5.5 m η = 21.0	x: 5.5 m η = 1.3	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.5 m η = 25.3	η < 0.1	η = 0.8	x: 5.5 m η = 1.2	η = 0.5	**CUMPLE** **η = 25.3**
N141/N142	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.3	η = 3.7	x: 0 m η = 2.4	x: 0 m η = 13.1	x: 0 m η = 1.3	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 18.9	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 1.2	η = 0.1	**CUMPLE** **η = 18.9**
N142/N143	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.2	η = 1.9	x: 5.5 m η = 3.9	x: 0 m η = 15.6	x: 5.5 m η = 1.6	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 18.0	η < 0.1	η = 0.6	x: 5.5 m η = 1.2	η = 0.4	**CUMPLE** **η = 18.0**
N143/N140	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 3.9	x: 0 m η = 4.1	x: 0 m η = 1.5	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 7.7	η < 0.1	η = 1.3	x: 0 m η = 1.3	η = 0.1	**CUMPLE** **η = 7.7**
N144/N148	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.2	η = 2.1	x: 5.5 m η = 15.2	x: 5.5 m η = 19.1	x: 5.5 m η = 3.3	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.5 m η = 30.2	η < 0.1	η = 1.0	x: 5.5 m η = 3.3	η = 0.3	**CUMPLE** **η = 30.2**
N148/N147	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.2	η = 3.4	x: 3.85 m η = 22.9	x: 0 m η = 12.0	x: 0 m η = 23.5	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.85 m η = 27.3	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 23.5	η = 0.1	**CUMPLE** **η = 27.3**
N147/N146	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η < 0.1	η = 1.7	x: 0 m η = 15.1	x: 0 m η = 14.2	x: 0 m η = 3.3	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.2	η < 0.1	η = 1.3	x: 0 m η = 3.0	η = 0.3	**CUMPLE** **η = 23.2**
N146/N145	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η < 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 3.9	x: 0 m η = 3.6	x: 0 m η = 1.5	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 7.4	η < 0.1	η = 1.3	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	**CUMPLE** **η = 7.4**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - TEMPERATURA AMBIENTE															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N21/N226	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0.183 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.6$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.83 m $\eta = 26.0$	x: 1.83 m $\eta = 8.5$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 32.3$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 32.3$**
N226/N227	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.7$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 27.8$	x: 0 m $\eta = 6.6$	$\eta = 0.3$	x: 1.83 m $\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 0.5$	**CUMPLE** **$\eta = 36.6$**
N227/N16	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 4.0$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.83 m $\eta = 27.2$	x: 0 m $\eta = 15.5$	$\eta = 1.5$	x: 1.83 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 43.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	$\eta = 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 1.3$	**CUMPLE** **$\eta = 43.6$**
N16/N228	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.9$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 27.2$	x: 0 m $\eta = 13.4$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 1.1$	**CUMPLE** **$\eta = 41.5$**
N228/N229	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.8$	$\eta = 0.2$	x: 1.83 m $\eta = 6.6$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 8.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE** **$\eta = 8.4$**
N229/N11	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 2.0$	$\eta = 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 11.3$	x: 0 m $\eta = 12.7$	$\eta = 0.5$	x: 1.83 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 22.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	$\eta = 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 1.0$	**CUMPLE** **$\eta = 22.6$**
N11/N242	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 11.3$	x: 0 m $\eta = 10.6$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 1.1$	**CUMPLE** **$\eta = 22.5$**
N242/N245	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.6$	$\eta = 2.4$	x: 1.75 m $\eta = 16.8$	x: 1.75 m $\eta = 4.5$	$\eta = 0.5$	x: 1.75 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.75 m $\eta = 22.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 10.4$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE** **$\eta = 22.2$**
N245/N243	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.6$	$\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 16.5$	x: 1.75 m $\eta = 9.4$	$\eta = 0.8$	x: 1.75 m $\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 9.7$	$\eta < 0.1$	x: 1.75 m $\eta = 0.5$	**CUMPLE** **$\eta = 26.1$**
N243/N6	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.8$	x: 1 m $\eta = 22.4$	x: 1 m $\eta = 13.3$	$\eta = 0.3$	x: 1 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1 m $\eta = 34.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	$\eta = 0.1$	x: 1 m $\eta = 1.3$	**CUMPLE** **$\eta = 34.5$**
N6/N230	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.7$	$\eta = 7.1$	x: 0 m $\eta = 22.4$	x: 1.83 m $\eta = 14.7$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 1.3$	**CUMPLE** **$\eta = 36.2$**
N230/N231	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.5$	$\eta = 7.2$	x: 1.83 m $\eta = 23.0$	x: 1.83 m $\eta = 3.7$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 28.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.3$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE** **$\eta = 28.3$**
N231/N2	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.6$	$\eta = 6.7$	x: 0 m $\eta = 20.2$	x: 0 m $\eta = 14.7$	$\eta = 0.7$	x: 1.83 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 37.1$**
N220/N375	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 3.5$	x: 0.983 m $\eta = 10.5$	$\eta = 0.2$	x: 1.97 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.983 m $\eta = 11.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 11.0$**
N375/N384	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 4.3$	x: 0.983 m $\eta = 9.2$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.983 m $\eta = 9.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.5$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 9.9$**
N384/N226	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 3.4$	x: 0.983 m $\eta = 12.4$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.983 m $\eta = 12.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 12.5$**
N221/N376	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.2$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 6.7$	x: 1.97 m $\eta = 13.3$	$\eta = 0.4$	x: 1.97 m $\eta = 3.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 18.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 6.4$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 18.4$**
N376/N385	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.8$	x: 0 m $\eta = 14.2$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.0$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 22.8$**
N385/N227	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 13.4$	x: 0.983 m $\eta = 12.2$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 6.1$	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 18.4$**
N222/N378	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.2$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.97 m $\eta = 4.3$	x: 1.97 m $\eta = 14.0$	$\eta = 0.3$	x: 1.97 m $\eta = 3.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 18.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 18.3$**
N378/N387	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.2$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.97 m $\eta = 4.0$	x: 1.97 m $\eta = 14.7$	$\eta = 0.3$	x: 1.97 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 16.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 6.3$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 16.2$**
N387/N228	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.97 m $\eta = 6.1$	x: 0 m $\eta = 16.8$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.0$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 17.6$**
N223/N379	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.7$	x: 0.983 m $\eta = 13.5$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.983 m $\eta = 14.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 14.4$**
N379/N388	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.2$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 5.5$	x: 1.97 m $\eta = 24.3$	$\eta = 0.3$	x: 1.97 m $\eta = 3.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 28.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 28.9$**
N388/N229	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.97 m $\eta = 8.9$	x: 0 m $\eta = 31.2$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 6.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 38.2$**
N224/N382	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 6.5$	x: 1.18 m $\eta = 20.7$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.38 m $\eta = 21.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.8$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 21.8$**
N382/N391	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.2$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.97 m $\eta = 4.5$	x: 1.97 m $\eta = 21.2$	$\eta = 0.3$	x: 1.97 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 24.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.0$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 24.0$**
N391/N230	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.97 m $\eta = 10.5$	x: 0 m $\eta = 27.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 3.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 30.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 9.7$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 30.7$**
N225/N383	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 6.9$	x: 0.983 m $\eta = 17.0$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.787 m $\eta = 18.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 18.4$**
N383/N392	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 6.0$	x: 0.787 m $\eta = 12.3$	$\eta = 0.4$	x: 1.97 m $\eta = 2.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.59 m $\eta = 14.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 7.0$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 14.1$**
N392/N231	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 9.7$	x: 0 m $\eta = 9.5$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.2$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 17.2$**
N232/N375	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.183 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.4$	$\eta = 0.8$	x: 1.83 m $\eta = 51.8$	x: 1.83 m $\eta = 10.2$	$\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 58.1$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 58.1$**
N375/N376	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 51.4$	x: 0 m $\eta = 4.6$	$\eta = 0.8$	x: 1.83 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 56.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 0.4$	**CUMPLE** **$\eta = 56.2$**
N376/N377	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.5$	$\eta = 1.2$	x: 1.83 m $\eta = 74.6$	x: 0 m $\eta = 16.6$	$\eta = 3.8$	x: 1.83 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 88.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.5$	$\eta = 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 1.4$	**CUMPLE** **$\eta = 88.7$**
N377/N378	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.2$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 74.6$	x: 0 m $\eta = 14.1$	$\eta = 3.5$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 88.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.5$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 1.2$	**CUMPLE** **$\eta = 88.4$**
N378/N379	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.2$	$\eta = 0.4$	x: 1.83 m $\eta = 38.1$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 39.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE** **$\eta = 39.4$**
N379/N234	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 35.7$	x: 0 m $\eta = 8.4$	$\eta = 1.2$	x: 1.83 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 43.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 43.9$**
N237/N382	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0.183 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.83 m $\eta = 47.4$	x: 1.83 m $\eta = 10.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 55.1$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 55.1$**
N382/N383	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.4$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.83 m $\eta = 51.5$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 52.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.4$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE** **$\eta = 52.7$**
N383/N236	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.4$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 56.6$	x: 0 m $\eta = 16.0$	$\eta = 2.0$	x: 1.83 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 73.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 73.0$**
N238/N380	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 1.7$	x: 1.18 m $\eta = 28.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	x: 0.197 m $\eta < 0.1$	x: 1.18 m $\eta = 28.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 49.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 49.9$**
N380/N239	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 4.7$	x: 1.97 m $\eta = 71.3$	$\eta = 0.2$	x: 1.97 m $\eta = 6.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 73.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 69.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 73.8$**
N240/N381	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 1.18 m $\eta = 28.9$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	x: 0.197 m $\eta < 0.1$	x: 1.18 m $\eta = 29.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 50.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 50.6$**
N381/N241	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 1.97 m $\eta = 4.9$	x: 1.97 m $\eta = 69.6$	$\eta = 0.3$	x: 1.97 m $\eta = 6.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 74.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 68.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 74.3$**
N239/N242	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.2$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.97 m $\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 56.7$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 4.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 58.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 20.0$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 58.8$**
N241/N243	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 1.97 m $\eta = 9.8$	x: 0 m $\eta = 57.0$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 65.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 19.2$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 65.3$**
N233/N384	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.183 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 12.5$	$\eta = 3.1$	x: 1.83 m $\eta = 49.0$	x: 1.83 m $\eta = 9.6$	$\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 59.3$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 59.3$**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - TEMPERATURA AMBIENTE															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N384/N385	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 12.4$	$\eta = 3.0$	x: 0 m $\eta = 47.6$	x: 1.83 m $\eta = 7.5$	$\eta = 0.7$	x: 1.83 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 60.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 0.5$	**CUMPLE** **$\eta = 60.8$**
N385/N386	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 12.2$	$\eta = 3.2$	x: 1.83 m $\eta = 60.5$	x: 0 m $\eta = 18.3$	$\eta = 3.2$	x: 1.83 m $\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 80.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	$\eta = 0.2$	x: 1.83 m $\eta = 1.4$	**CUMPLE** **$\eta = 80.1$**
N386/N387	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 20.4$	$\eta = 4.7$	x: 0 m $\eta = 60.5$	x: 0 m $\eta = 14.1$	$\eta = 2.8$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 84.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 1.2$	**CUMPLE** **$\eta = 84.0$**
N387/N388	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 20.5$	$\eta = 4.7$	x: 0 m $\eta = 21.2$	x: 1.83 m $\eta = 3.5$	$\eta = 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 33.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE** **$\eta = 33.2$**
N388/N389	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 20.4$	$\eta = 4.8$	x: 1.83 m $\eta = 85.6$	x: 0 m $\eta = 14.6$	$\eta = 3.8$	x: 1.83 m $\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 105.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 11.4$	$\eta = 0.2$	x: 1.83 m $\eta = 1.0$	**CUMPLE** **$\eta = 105.9$**
N389/N239	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 9.0$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 85.6$	x: 0 m $\eta = 10.9$	$\eta = 6.1$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 101.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 11.4$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 1.1$	**CUMPLE** **$\eta = 101.3$**
N239/N244	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 9.2$	$\eta = 0.5$	x: 1.75 m $\eta = 46.7$	x: 0 m $\eta = 5.4$	$\eta = 0.3$	x: 1.75 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.75 m $\eta = 55.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.3$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE** **$\eta = 55.3$**
N244/N241	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 9.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 47.0$	x: 1.75 m $\eta = 11.0$	$\eta = 0.7$	x: 1.75 m $\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 60.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.8$	$\eta = 0.1$	x: 1.75 m $\eta = 0.6$	**CUMPLE** **$\eta = 60.6$**
N241/N390	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 9.1$	$\eta = 0.5$	x: 1 m $\eta = 104.5$	x: 1 m $\eta = 14.1$	$\eta = 6.5$	x: 1 m $\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1 m $\eta = 120.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 9.0$	$\eta = 0.1$	x: 1 m $\eta = 1.5$	**CUMPLE** **$\eta = 120.4$**
N390/N391	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.4$	$\eta = 4.9$	x: 0 m $\eta = 104.5$	x: 1.83 m $\eta = 16.4$	$\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 117.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 9.0$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 1.5$	**CUMPLE** **$\eta = 117.2$**
N391/N392	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.4$	$\eta = 4.5$	x: 1.83 m $\eta = 53.7$	x: 0 m $\eta = 3.0$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 56.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.7$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE** **$\eta = 56.7$**
N392/N235	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.3$	$\eta = 4.5$	x: 0 m $\eta = 52.6$	x: 0 m $\eta = 16.7$	$\eta = 1.8$	x: 1.83 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 69.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 69.9$**
N244/N245	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 8.6$	x: 1.97 m $\eta = 17.2$	$\eta = 0.5$	x: 1.97 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 25.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 25.4$**
N215/N220	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.183 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 32.7$	x: 1.83 m $\eta = 8.9$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 39.3$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 39.3$**
N220/N221	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	x: 0 m $\eta = 32.0$	x: 0 m $\eta = 3.8$	$\eta = 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 34.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 0.5$	**CUMPLE** **$\eta = 34.9$**
N221/N218	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 26.8$	x: 0 m $\eta = 8.2$	$\eta = 0.9$	x: 1.83 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 35.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 35.0$**
N218/N222	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.183 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	$\eta = 0.2$	x: 1.83 m $\eta = 28.3$	x: 1.83 m $\eta = 3.8$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 29.4$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 29.4$**
N222/N223	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta < 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	x: 1.83 m $\eta = 32.6$	x: 0 m $\eta = 3.0$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 35.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.6$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.4$	**CUMPLE** **$\eta = 35.4$**
N223/N217	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 34.6$	x: 0 m $\eta = 6.7$	$\eta = 1.2$	x: 1.83 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 41.2$**
N219/N224	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.183 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	$\eta = 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 41.1$	x: 1.83 m $\eta = 8.5$	$\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 47.7$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 47.7$**
N224/N225	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	x: 0 m $\eta = 42.7$	x: 1.83 m $\eta = 3.4$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.47 m $\eta = 44.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.4$	**CUMPLE** **$\eta = 44.5$**
N225/N216	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 40.2$	x: 0 m $\eta = 13.6$	$\eta = 1.4$	x: 1.83 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 53.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 53.8$**
N217/N238	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.25 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 1 m $\eta = 29.9$	x: 1 m $\eta = 2.0$	$\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.25 m $\eta < 0.1$	x: 0.25 m $\eta < 0.1$	x: 1 m $\eta = 30.8$	x: 0.25 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 30.8$**
N240/N219	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 30.4$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta = 1.9$	x: 1 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 32.2$**
N250/N410	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.183 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 13.6$	$\eta = 3.5$	x: 1.83 m $\eta = 14.4$	x: 1.83 m $\eta = 9.6$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 31.4$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 31.4$**
N410/N407	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 13.5$	$\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 13.6$	x: 1.83 m $\eta = 7.5$	$\eta = 0.2$	x: 1.83 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	$\eta = 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 0.5$	**CUMPLE** **$\eta = 26.6$**
N407/N406	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 13.3$	$\eta = 3.6$	x: 1.83 m $\eta = 14.6$	x: 0 m $\eta = 18.4$	$\eta = 0.8$	x: 1.83 m $\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 35.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.3$	x: 1.83 m $\eta = 1.4$	**CUMPLE** **$\eta = 35.7$**
N406/N404	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 22.3$	$\eta = 6.5$	x: 0 m $\eta = 14.6$	x: 0 m $\eta = 13.8$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 44.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 1.2$	**CUMPLE** **$\eta = 44.6$**
N404/N402	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 22.3$	$\eta = 6.5$	x: 1.83 m $\eta = 4.9$	x: 1.83 m $\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.917 m $\eta = 25.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 25.8$**
N402/N419	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 22.3$	$\eta = 6.6$	x: 1.83 m $\eta = 12.2$	x: 0 m $\eta = 13.0$	$\eta = 0.6$	x: 1.83 m $\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 37.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	$\eta = 0.2$	x: 1.83 m $\eta = 0.9$	**CUMPLE** **$\eta = 37.8$**
N419/N399	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 9.8$	$\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 12.2$	x: 0 m $\eta = 8.7$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.8$	**CUMPLE** **$\eta = 25.3$**
N399/N272	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 9.9$	$\eta = 3.6$	x: 1.75 m $\eta = 9.2$	x: 0 m $\eta = 4.8$	$\eta = 0.3$	x: 1.75 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.75 m $\eta = 17.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.5$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.4$	**CUMPLE** **$\eta = 17.4$**
N272/N398	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 9.8$	$\eta = 4.1$	x: 0 m $\eta = 9.0$	x: 1.75 m $\eta = 10.3$	$\eta = 0.1$	x: 1.75 m $\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 19.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.0$	$\eta = 0.1$	x: 1.75 m $\eta = 0.6$	**CUMPLE** **$\eta = 19.6$**
N398/N397	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 9.8$	$\eta = 2.4$	x: 1 m $\eta = 28.8$	x: 1 m $\eta = 14.0$	$\eta = 1.7$	x: 1 m $\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1 m $\eta = 48.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	$\eta = 1.1$	x: 1 m $\eta = 1.5$	**CUMPLE** **$\eta = 48.2$**
N397/N396	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	$\eta = 5.2$	x: 0 m $\eta = 28.8$	x: 1.83 m $\eta = 16.3$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 43.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 1.5$	**CUMPLE** **$\eta = 43.8$**
N396/N395	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	$\eta = 4.9$	x: 1.83 m $\eta = 15.6$	x: 0 m $\eta = 3.0$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 18.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE** **$\eta = 18.8$**
N395/N247	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	$\eta = 4.9$	x: 0 m $\eta = 15.4$	x: 0 m $\eta = 16.8$	$\eta = 0.5$	x: 1.83 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 29.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE** **$\eta = 29.8$**
N252/N393	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 6.9$	x: 0.983 m $\eta = 4.9$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 7.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.4$	**CUMPLE** **$\eta = 7.1$**
N393/N395	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 5.9$	x: 0.787 m $\eta = 3.4$	$\eta = 0.4$	x: 1.97 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 7.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	$\eta = 0.2$	x: 1.97 m $\eta = 0.5$	**CUMPLE** **$\eta = 7.3$**
N395/N261	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 10.0$	x: 0 m $\eta = 2.9$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.4$	**CUMPLE** **$\eta = 10.3$**
N253/N394	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	x: 0 m $\eta = 6.4$	x: 1.18 m $\eta = 5.7$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.77 m $\eta = 7.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.4$	**CUMPLE** **$\eta = 7.8$**
N394/N396	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.2$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	x: 1.97 m $\eta = 4.3$	x: 1.97 m $\eta = 6.5$	$\eta = 0.3$	x: 1.97 m $\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 10.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	$\eta = 0.2$	x: 1.97 m $\eta = 0.6$	**CUMPLE** **$\eta = 10.1$**
N396/N262	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	x: 1.97 m $\eta = 10.6$	x: 0 m $\eta = 8.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.6$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 0.6$	**CUMPLE** **$\eta = 15.4$**
N256/N401	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.7$	x: 1.97 m $\eta = 6.9$	$\eta = 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	x: 0.197 m $\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 8.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 0.6$	**CUMPLE** **$\eta = 8.6$**
N401/N402	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 6.4$	x: 0 m $\eta = 7.7$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 11.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.7$	**CUMPLE** **$\eta = 11.4$**
N402/N263	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 8.2$	x: 0 m $\eta = 7.2$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 11.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	$\eta = 0.2$	x: 1.97 m $\eta = 0.5$	**CUMPLE** **$\eta = 11.4$**
N257/N403	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.2$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	x: 1.97 m $\eta = 4.0$	x: 1.97 m $\eta = 6.7$	$\eta = 0.2$	x: 1.97 m $\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	x: 0.197 m $\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 10.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.2$	x: 1.97 m $\eta = 0.6$	**CUMPLE** **$\eta = 10.6$**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - TEMPERATURA AMBIENTE															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N403/N404	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.97 m η = 3.7	x: 1.97 m η = 7.5	η = 0.2	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 11.3	η < 0.1	η = 1.1	η = 0.2	x: 0 m η = 0.7	**CUMPLE η = 11.3**
N404/N264	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.97 m η = 5.5	x: 0 m η = 6.9	η = 0.3	x: 0 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.4	η < 0.1	η = 1.0	η = 0.2	x: 1.97 m η = 0.5	**CUMPLE η = 10.4**
N259/N408	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 6.8	x: 1.97 m η = 4.2	η = 0.4	x: 1.97 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 9.9	η < 0.1	η = 1.4	η = 0.4	x: 1.97 m η = 0.5	**CUMPLE η = 9.9**
N408/N407	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 9.0	x: 1.97 m η = 6.2	η = 0.5	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 10.1	η < 0.1	η = 3.5	η = 0.3	x: 0 m η = 0.7	**CUMPLE η = 10.1**
N407/N265	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.97 m η = 13.4	x: 0 m η = 5.5	η = 0.8	x: 1.97 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 15.7	η < 0.1	η = 1.9	η = 0.6	x: 1.97 m η = 0.5	**CUMPLE η = 15.7**
N260/N409	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 3.6	x: 0.787 m η = 3.2	η = 0.2	x: 1.97 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 4.6	η < 0.1	η = 2.5	η = 0.2	x: 1.97 m η = 0.5	**CUMPLE η = 4.6**
N409/N410	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.1	x: 1.97 m η = 4.5	x: 0.983 m η = 3.4	η = 0.3	x: 0 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 5.2	η < 0.1	η = 2.5	η = 0.2	x: 1.97 m η = 0.4	**CUMPLE η = 5.2**
N410/N266	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.1	x: 1.97 m η = 3.2	x: 0.983 m η = 4.2	η = 0.2	x: 1.97 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.983 m η = 4.8	η < 0.1	η = 1.0	η < 0.1	x: 1.97 m η = 0.4	**CUMPLE η = 4.8**
N252/N246	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 0.1	x: 0 m η = 11.1	x: 0 m η = 13.6	η = 0.4	x: 1.83 m η = 0.8	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 22.7	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 22.7**
N253/N252	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 11.9	x: 1.83 m η = 3.5	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 14.7	η < 0.1	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 0.3	**CUMPLE η = 14.7**
N254/N253	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.183 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 0.1	x: 1.83 m η = 11.4	x: 1.83 m η = 8.6	η = 0.4	x: 0 m η = 0.6	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 19.4	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 19.4**
N256/N255	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η < 0.1	x: 0 m η = 6.3	x: 0 m η = 6.1	η = 0.2	x: 1.83 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 11.0	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 11.0**
N257/N256	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η < 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 6.4	x: 0 m η = 2.7	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 8.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 8.4**
N258/N257	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.183 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 0.2	x: 1.83 m η = 6.4	x: 1.65 m η = 3.3	η = 0.2	x: 0 m η = 0.3	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 8.8	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 8.8**
N259/N258	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 0.2	x: 0 m η = 8.3	x: 0 m η = 8.3	η = 0.3	x: 1.83 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 15.0	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 15.0**
N260/N259	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 9.5	x: 0 m η = 3.8	η < 0.1	x: 1.83 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 13.1	η < 0.1	η = 1.0	η < 0.1	x: 1.83 m η = 0.4	**CUMPLE η = 13.1**
N249/N260	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.183 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 9.2	x: 1.83 m η = 9.0	η = 0.3	x: 0 m η = 0.6	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 17.4	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 17.4**
N267/N274	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 1.2	x: 1.18 m η = 7.7	η < 0.1	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	x: 0.197 m η < 0.1	x: 1.18 m η = 8.1	η < 0.1	η = 13.8	η < 0.1	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE η = 13.8**
N274/N398	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.1	x: 1.97 m η = 4.4	x: 1.97 m η = 21.8	η = 0.3	x: 1.97 m η = 1.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 25.0	η < 0.1	η = 19.6	η = 0.1	x: 1.97 m η = 1.2	**CUMPLE η = 25.0**
N398/N268	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.1	x: 1.97 m η = 9.9	x: 0 m η = 17.1	η = 0.6	x: 0 m η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 21.0	η < 0.1	η = 4.3	η = 0.2	x: 0 m η = 0.9	**CUMPLE η = 21.0**
N269/N275	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.97 m η = 2.3	x: 1.97 m η = 10.9	η = 0.1	x: 1.97 m η = 1.2	η < 0.1	x: 0.197 m η < 0.1	x: 1.97 m η = 12.8	η < 0.1	η = 5.8	η = 0.1	x: 1.97 m η = 0.8	**CUMPLE η = 12.8**
N275/N399	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 3.6	x: 0 m η = 10.1	η = 0.2	x: 0 m η = 1.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 11.2	η < 0.1	η = 4.2	η < 0.1	x: 0 m η = 1.0	**CUMPLE η = 11.2**
N399/N270	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.1	x: 1.97 m η = 4.7	x: 0 m η = 8.3	η = 0.3	x: 1.97 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 12.3	η < 0.1	η = 2.3	η = 0.2	x: 1.97 m η = 0.5	**CUMPLE η = 12.3**
N267/N254	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 8.3	x: 0 m η = 1.9	η = 0.5	x: 1 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 8.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 8.4**
N255/N269	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.25 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η < 0.1	x: 1 m η = 3.5	x: 1 m η = 1.5	η = 0.2	x: 1 m η = 0.2	x: 0.25 m η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 1 m η = 3.7	x: 0.25 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 3.7**
N272/N271	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m η < 0.1	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 8.0	x: 1.97 m η = 2.7	η = 0.5	x: 1.97 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 8.4	η < 0.1	η = 1.4	η = 0.1	x: 1.97 m η = 0.4	**CUMPLE η = 8.4**
N273/N394	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0.183 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.83 m η = 14.5	x: 1.83 m η = 10.1	η = 0.5	x: 0 m η = 0.6	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 23.7	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 23.7**
N394/N393	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.83 m η = 14.8	x: 0 m η = 2.5	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 16.7	η < 0.1	η = 0.7	η < 0.1	x: 0 m η = 0.3	**CUMPLE η = 16.7**
N393/N248	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 16.0	x: 0 m η = 15.9	η = 0.6	x: 1.83 m η = 0.9	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 29.3	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 29.3**
N274/N273	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 0.1	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 4.4	η = 0.3	x: 1 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.3	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 5.3**
N251/N409	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.183 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 1.5	η = 1.0	x: 1.83 m η = 15.7	x: 1.83 m η = 10.4	η = 0.5	x: 0 m η = 0.6	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 25.6	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 25.6**
N409/N408	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 1.5	η = 1.3	x: 0 m η = 15.6	x: 0 m η = 4.6	η = 0.2	x: 1.83 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 18.8	η < 0.1	η = 2.4	η = 0.1	x: 1.83 m η = 0.4	**CUMPLE η = 18.8**
N408/N405	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 1.6	η = 1.5	x: 1.83 m η = 20.3	x: 0 m η = 16.7	η = 1.1	x: 1.83 m η = 1.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 34.7	η < 0.1	η = 1.2	η = 0.7	x: 1.83 m η = 1.4	**CUMPLE η = 34.7**
N405/N403	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 1.3	η = 0.6	x: 0 m η = 20.3	x: 0 m η = 13.7	η = 1.0	x: 0 m η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 34.6	η < 0.1	η = 1.2	η = 0.7	x: 0 m η = 1.2	**CUMPLE η = 34.6**
N403/N401	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 1.3	η = 0.8	x: 0 m η = 8.2	x: 0 m η = 1.6	η < 0.1	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 9.9	η < 0.1	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 0.3	**CUMPLE η = 9.9**
N401/N400	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 1.3	η = 1.0	x: 1.83 m η = 22.3	x: 0 m η = 11.3	η = 1.1	x: 1.83 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 30.9	η < 0.1	η = 0.8	η = 0.7	x: 1.83 m η = 0.9	**CUMPLE η = 30.9**
N400/N275	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 22.3	x: 0 m η = 8.5	η = 1.4	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 30.3	η < 0.1	η = 0.8	η = 0.9	x: 0 m η = 0.9	**CUMPLE η = 30.3**
N216/N286	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.67 m η = 28.2	x: 0.833 m η = 0.9	η = 1.0	x: 1.67 m η = 0.2	x: 0.208 m η < 0.1	x: 0.208 m η < 0.1	x: 1.67 m η = 29.1	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 29.1**
N286/N285	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 30.9	x: 0 m η = 1.5	η = 0.4	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 32.4	η < 0.1	η = 0.9	η = 0.3	x: 0 m η = 0.2	**CUMPLE η = 32.4**
N285/N284	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.67 m η = 30.7	x: 1.67 m η = 3.3	η = 1.7	x: 1.67 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 33.0	η < 0.1	η = 0.3	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.3	**CUMPLE η = 33.0**
N284/N283	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η < 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 30.7	x: 0 m η = 3.3	η = 1.2	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 32.9	η < 0.1	η = 0.3	η < 0.1	x: 0 m η = 0.3	**CUMPLE η = 32.9**
N283/N282	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.67 m η = 11.7	x: 0.833 m η = 1.0	η = 0.2	x: 1.67 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 12.2	η < 0.1	η = 0.3	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.2	**CUMPLE η = 12.2**
N282/N281	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η < 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.67 m η = 15.2	x: 1.67 m η = 3.4	η = 0.9	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 17.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 17.9**
N281/N280	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η < 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 15.2	x: 0 m η = 3.4	η = 0.9	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 17.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 17.9**
N280/N279	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 11.7	x: 0.833 m η = 1.0	η = 0.2	x: 1.67 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 11.9	η < 0.1	η = 0.3	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.2	**CUMPLE η = 11.9**
N279/N278	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η < 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.67 m η = 30.7	x: 1.67 m η = 3.2	η = 1.2	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 33.4	η < 0.1	η = 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.3	**CUMPLE η = 33.4**
N278/N277	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 30.7	x: 0 m η = 3.2	η = 1.7	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 33.5	η < 0.1	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 0.3	**CUMPLE η = 33.5**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - TEMPERATURA AMBIENTE															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N277/N276	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.2$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.67 m $\eta = 30.9$	x: 1.67 m $\eta = 1.6$	$\eta = 0.4$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 32.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	$\eta = 0.3$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE $\eta = 32.4$**
N276/N246	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.2$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 28.0$	x: 0.833 m $\eta = 0.9$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE $\eta = 28.5$**
N276/N317	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.2$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.983 m $\eta = 11.8$	x: 1.97 m $\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 1.18 m $\eta = 12.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 12.0$**
N317/N320	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.983 m $\eta = 14.8$	x: 1.97 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 1.18 m $\eta = 15.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 15.1$**
N320/N321	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.983 m $\eta = 18.9$	x: 1.97 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.983 m $\eta = 19.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 19.4$**
N321/N287	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.5 m $\eta = 0.6$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 14.2$	x: 0 m $\eta = 1.4$	x: 0.5 m $\eta = 1.9$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.6$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE $\eta = 15.6$**
N277/N318	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.983 m $\eta = 10.2$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 1.97 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.983 m $\eta = 10.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.6$	x: 1.97 m $\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE $\eta = 10.4$**
N318/N319	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.2$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.983 m $\eta = 10.8$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.983 m $\eta = 11.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 11.0$**
N319/N424	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.4$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.983 m $\eta = 12.8$	x: 0 m $\eta = 1.1$	x: 1.97 m $\eta = 1.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.983 m $\eta = 13.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 10.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 13.2$**
N424/N288	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1 m $\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1 m $\eta = 5.3$	x: 1 m $\eta = 3.0$	x: 1 m $\eta = 0.8$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1 m $\eta = 7.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 15.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 15.8$**
N279/N325	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.97 m $\eta = 10.2$	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 1.97 m $\eta = 1.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 11.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 11.4$**
N325/N322	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 11.2$	x: 1.97 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 11.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE $\eta = 11.6$**
N322/N422	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.4$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.57 m $\eta = 18.6$	x: 1.97 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 1.57 m $\eta = 19.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 19.2$**
N422/N340	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.5 m $\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.75 m $\eta = 20.7$	x: 1.5 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.75 m $\eta = 21.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE $\eta = 21.1$**
N340/N289	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.5 m $\eta = 0.6$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 16.8$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0.5 m $\eta = 2.2$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE $\eta = 18.3$**
N280/N324	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 10.0$	x: 0 m $\eta = 1.4$	x: 1.97 m $\eta = 1.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 10.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 10.6$**
N324/N323	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 10.2$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 11.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 11.0$**
N323/N421	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.4$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.77 m $\eta = 21.9$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 1.77 m $\eta = 22.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE $\eta = 22.7$**
N421/N339	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.5 m $\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.187 m $\eta = 21.0$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 1.5 m $\eta = 1.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE $\eta = 21.9$**
N339/N290	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1 m $\eta = 0.6$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 0.9$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.7$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE $\eta = 4.7$**
N282/N326	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.97 m $\eta = 10.1$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 1.97 m $\eta = 1.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 10.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 10.9$**
N326/N329	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 10.4$	x: 1.97 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 11.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 11.1$**
N329/N330	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.4$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.57 m $\eta = 20.8$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 2.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.57 m $\eta = 21.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE $\eta = 21.4$**
N330/N337	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.5 m $\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.187 m $\eta = 20.0$	x: 1.5 m $\eta = 0.5$	x: 1.5 m $\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.187 m $\eta = 20.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE $\eta = 20.6$**
N337/N291	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1 m $\eta = 0.6$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 2.9$	x: 0 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 0.8$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE $\eta = 3.9$**
N283/N327	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0.197 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.97 m $\eta = 10.1$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 1.97 m $\eta = 1.6$	$\eta = 0.1$	x: 0.197 m $\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 10.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 10.8$**
N327/N328	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 11.2$	x: 1.97 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 11.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE $\eta = 11.8$**
N328/N331	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.4$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.77 m $\eta = 21.5$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 1.77 m $\eta = 22.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE $\eta = 22.3$**
N331/N336	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.5 m $\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.562 m $\eta = 24.4$	x: 1.5 m $\eta = 0.7$	x: 1.5 m $\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.562 m $\eta = 25.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE $\eta = 25.0$**
N336/N292	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.5 m $\eta = 0.6$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 17.5$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0.5 m $\eta = 2.3$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.7$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE $\eta = 18.7$**
N285/N315	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.983 m $\eta = 10.4$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 1.97 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.983 m $\eta = 10.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.4$	x: 1.97 m $\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE $\eta = 10.6$**
N315/N334	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.983 m $\eta = 9.3$	x: 1.97 m $\eta = 1.4$	x: 1.97 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.983 m $\eta = 9.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 9.5$**
N334/N425	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.4$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.18 m $\eta = 14.6$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.38 m $\eta = 15.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 12.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 15.1$**
N425/N293	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1 m $\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.25 m $\eta = 5.1$	x: 1 m $\eta = 2.7$	x: 1 m $\eta = 0.9$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 5.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 11.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 11.8$**
N286/N314	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.2$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.983 m $\eta = 12.1$	x: 1.97 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 1.18 m $\eta = 12.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 12.3$**
N314/N333	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.983 m $\eta = 15.4$	x: 1.97 m $\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 1.18 m $\eta = 15.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 15.8$**
N333/N426	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.59 m $\eta = 14.6$	x: 1.97 m $\eta = 1.5$	x: 1.97 m $\eta = 1.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.59 m $\eta = 15.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 15.6$**
N426/N294	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.5 m $\eta = 0.6$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 7.9$	x: 0.5 m $\eta = 2.1$	x: 0.5 m $\eta = 1.8$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 9.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 9.4$**
N236/N314	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 5.6$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.67 m $\eta = 51.9$	x: 1.67 m $\eta = 1.2$	$\eta = 1.9$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	x: 0.208 m $\eta < 0.1$	x: 0.208 m $\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 57.5$	x: 0.208 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE $\eta = 57.5$**
N314/N315	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 5.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 50.1$	x: 0 m $\eta = 0.8$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 55.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE $\eta = 55.2$**
N315/N316	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 5.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.67 m $\eta = 65.6$	x: 1.67 m $\eta = 2.7$	$\eta = 3.5$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 71.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE $\eta = 71.4$**
N316/N327	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.8$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 65.6$	x: 0 m $\eta = 2.7$	$\eta = 3.2$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 70.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE $\eta = 70.1$**
N327/N326	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.7$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.67 m $\eta = 27.4$	x: 1.67 m $\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 31.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE $\eta = 31.1$**
N326/N344	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.7$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.67 m $\eta = 50.4$	x: 1.67 m $\eta = 2.9$	$\eta = 2.9$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 55.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE $\eta = 55.3$**
N344/N324	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.7$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 50.4$	x: 0 m $\eta = 2.9$	$\eta = 2.9$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 55.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE $\eta = 55.4$**
N324/N325	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.7$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 27.0$	x: 0 m $\eta = 0.7$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 30.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE $\eta = 30.6$**
N325/N420	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.7$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.67 m $\eta = 66.6$	x: 1.67 m $\eta = 2.7$	$\eta = 3.3$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 71.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE $\eta = 71.7$**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - TEMPERATURA AMBIENTE															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N420/N318	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 5.4$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 66.6$	x: 0 m $\eta = 2.7$	$\eta = 3.6$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 73.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE η = 73.1**
N318/N317	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 5.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.67 m $\eta = 50.7$	x: 1.67 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.8$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 55.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.5$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE η = 55.9**
N317/N248	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 5.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 52.8$	x: 0 m $\eta = 0.9$	$\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 58.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 58.1**
N235/N333	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta = 15.3$	x: 1.67 m $\eta = 44.6$	x: 1.67 m $\eta = 1.2$	$\eta = 1.6$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	x: 0.208 m $\eta < 0.1$	x: 0.208 m $\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 57.2$	x: 0.208 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 57.2**
N333/N334	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta = 15.2$	x: 0 m $\eta = 43.1$	x: 0 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 55.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.9$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE η = 55.4**
N334/N335	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta = 15.1$	x: 1.67 m $\eta = 68.0$	x: 1.67 m $\eta = 2.2$	$\eta = 3.6$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 81.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE η = 81.5**
N335/N328	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta = 11.4$	x: 0 m $\eta = 68.0$	x: 0 m $\eta = 2.2$	$\eta = 3.6$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 78.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE η = 78.2**
N328/N329	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta = 11.3$	x: 1.67 m $\eta = 32.6$	x: 1.67 m $\eta = 0.8$	$\eta = 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 41.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE η = 41.1**
N329/N343	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta = 11.3$	x: 1.67 m $\eta = 61.4$	x: 1.67 m $\eta = 2.4$	$\eta = 3.5$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 71.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 71.6**
N343/N323	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta = 11.3$	x: 0 m $\eta = 61.4$	x: 0 m $\eta = 2.4$	$\eta = 3.5$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 71.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 71.5**
N323/N322	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta = 11.3$	x: 0 m $\eta = 33.2$	x: 0 m $\eta = 0.7$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE η = 41.8**
N322/N342	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta = 11.3$	x: 1.67 m $\eta = 66.0$	x: 1.67 m $\eta = 2.2$	$\eta = 3.5$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 76.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.6$	$\eta = 2.2$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE η = 76.3**
N342/N319	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta = 15.0$	x: 0 m $\eta = 66.0$	x: 0 m $\eta = 2.2$	$\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 79.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE η = 79.3**
N319/N320	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta = 15.0$	x: 1.67 m $\eta = 48.3$	x: 1.67 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.8$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 60.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE η = 60.3**
N320/N247	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta = 15.1$	x: 0 m $\eta = 50.1$	x: 0 m $\eta = 1.0$	$\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 62.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 62.5**
N119/N336	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta = 2.5$	x: 1.67 m $\eta = 4.3$	x: 1.67 m $\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	x: 0.208 m $\eta < 0.1$	x: 0.208 m $\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 5.9$	x: 0.208 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 5.9**
N336/N337	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta = 2.6$	x: 1.67 m $\eta = 25.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.7$	$\eta = 0.7$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 26.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.0$	$\eta = 0.4$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE η = 26.9**
N337/N338	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta = 2.6$	x: 1.67 m $\eta = 31.8$	x: 1.67 m $\eta = 2.2$	$\eta = 1.9$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 34.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 34.2**
N338/N339	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 31.8$	x: 0 m $\eta = 2.2$	$\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 34.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 34.1**
N339/N340	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 26.3$	x: 0 m $\eta = 0.7$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE η = 28.1**
N340/N120	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 3.5**
N215/N305	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 8.1$	x: 0.833 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.3$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	x: 0.208 m $\eta < 0.1$	x: 0.208 m $\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 8.6$	x: 0.208 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 8.6**
N305/N304	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.9$	x: 0.833 m $\eta = 0.7$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 9.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE η = 9.3**
N304/N303	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta = 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 8.9$	x: 1.67 m $\eta = 2.6$	$\eta = 0.5$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 10.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.3$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE η = 10.9**
N303/N302	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.9$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE η = 10.9**
N302/N301	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 3.4$	x: 0.833 m $\eta = 0.8$	$\eta = 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 4.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 4.1**
N301/N300	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 4.6$	x: 1.67 m $\eta = 2.6$	$\eta = 0.3$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 6.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 6.6**
N300/N299	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.6$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 6.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 6.6**
N299/N298	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta < 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 3.4$	x: 0.833 m $\eta = 0.8$	$\eta = 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 3.6**
N298/N297	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 8.9$	x: 1.67 m $\eta = 2.6$	$\eta = 0.4$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 10.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE η = 10.8**
N297/N296	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.9$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE η = 10.9**
N296/N295	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta < 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.67 m $\eta = 8.8$	x: 1.67 m $\eta = 0.9$	$\eta = 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 9.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE η = 9.7**
N295/N249	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta < 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 8.0$	x: 0.833 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 8.4**
N232/N374	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.2$	$\eta = 1.5$	x: 1.67 m $\eta = 14.9$	x: 1.04 m $\eta = 1.2$	$\eta = 0.5$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	x: 0.208 m $\eta < 0.1$	x: 0.208 m $\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 15.7$	x: 0.208 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 15.7**
N374/N373	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.2$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 14.3$	x: 1.67 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.2$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	$\eta = 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE η = 15.2**
N373/N372	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.2$	$\eta = 1.5$	x: 1.67 m $\eta = 18.8$	x: 1.67 m $\eta = 2.7$	$\eta = 1.0$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 21.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE η = 21.5**
N372/N371	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.3$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 18.8$	x: 0 m $\eta = 2.7$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE η = 21.6**
N371/N370	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.3$	$\eta = 1.3$	x: 1.67 m $\eta = 7.6$	x: 1.67 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 9.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE η = 9.3**
N370/N369	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.3$	$\eta = 1.3$	x: 1.67 m $\eta = 14.1$	x: 1.67 m $\eta = 2.7$	$\eta = 0.8$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 17.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 17.1**
N369/N368	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.3$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 14.1$	x: 0 m $\eta = 2.7$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 17.1**
N368/N367	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.3$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 7.6$	x: 1.67 m $\eta = 1.1$	$\eta = 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.208 m $\eta = 8.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE η = 8.7**
N367/N366	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.3$	$\eta = 1.1$	x: 1.67 m $\eta = 18.9$	x: 1.67 m $\eta = 2.7$	$\eta = 0.9$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 21.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE η = 21.8**
N366/N365	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.2$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 18.9$	x: 0 m $\eta = 2.7$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE η = 21.8**
N365/N364	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.2$	$\eta = 0.9$	x: 1.67 m $\eta = 14.6$	x: 1.67 m $\eta = 1.2$	$\eta = 0.2$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 16.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	$\eta = 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE η = 16.4**
N364/N251	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.2$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 15.4$	x: 0.625 m $\eta = 1.2$	$\eta = 0.6$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 16.3**
N233/N353	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.9$	$\eta = 2.2$	x: 1.67 m $\eta = 13.6$	x: 0.833 m $\eta = 1.1$	$\eta = 0.5$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	x: 0.208 m $\eta < 0.1$	x: 0.208 m $\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 16.3$	x: 0.208 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 16.3**
N353/N354	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.9$	$\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 13.0$	x: 1.67 m $\eta = 1.1$	$\eta = 0.2$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	$\eta = 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE η = 15.7**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - TEMPERATURA AMBIENTE															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N354/N355	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.9$	$\eta = 2.2$	x: 1.67 m $\eta = 17.1$	x: 1.67 m $\eta = 2.6$	$\eta = 0.9$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 21.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	$\eta = 0.6$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE** **$\eta = 21.5$**
N355/N356	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.6$	$\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 17.1$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 21.3$**
N356/N357	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.6$	$\eta = 1.8$	x: 1.67 m $\eta = 7.7$	x: 1.67 m $\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 10.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 10.8$**
N357/N358	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.6$	$\eta = 1.8$	x: 1.67 m $\eta = 14.2$	x: 1.67 m $\eta = 2.5$	$\eta = 0.8$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 18.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 18.5$**
N358/N359	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.6$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 14.2$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 18.5$**
N359/N360	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.6$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 7.6$	x: 1.67 m $\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.417 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 10.3$**
N360/N361	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.6$	$\eta = 1.4$	x: 1.67 m $\eta = 17.5$	x: 1.67 m $\eta = 2.6$	$\eta = 0.9$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 21.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	$\eta = 0.5$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE** **$\eta = 21.8$**
N361/N362	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.9$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 17.5$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 22.0$**
N362/N363	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.9$	$\eta = 1.2$	x: 1.67 m $\eta = 15.1$	x: 0.833 m $\eta = 0.7$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 18.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 18.0$**
N363/N250	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.9$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 15.1$	x: 0.833 m $\eta = 0.9$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 18.0$**
N124/N349	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 3.9$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 4.4$**
N349/N348	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 4.8$	x: 0.625 m $\eta = 0.6$	$\eta = 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 5.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	$\eta = 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 5.4$**
N348/N347	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 6.1$	x: 1.67 m $\eta = 2.4$	$\eta = 0.4$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 8.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 8.0$**
N347/N346	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 6.1$	x: 0 m $\eta = 2.4$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 7.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 7.9$**
N346/N345	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.7$	x: 0 m $\eta = 0.6$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 5.3$**
N345/N125	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.4$	x: 0 m $\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 5.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 5.1$**
N295/N364	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.2$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.983 m $\eta = 3.3$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.983 m $\eta = 3.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 3.4$**
N364/N363	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.983 m $\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.983 m $\eta = 4.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 4.6$**
N363/N350	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.18 m $\eta = 5.9$	x: 1.97 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.18 m $\eta = 6.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 6.6$**
N350/N306	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.5 m $\eta = 0.6$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 3.8$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0.5 m $\eta = 0.5$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.7$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 4.7$**
N296/N365	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.97 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 1.97 m $\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 1.97 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 3.7$**
N365/N362	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 4.0$**
N362/N351	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.4$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.787 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 1.97 m $\eta = 0.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.787 m $\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.0$	x: 1.97 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 3.6$**
N351/N307	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1 m $\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 2.1$**
N298/N367	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.97 m $\eta = 3.8$	x: 0 m $\eta = 1.4$	x: 1.97 m $\eta = 0.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 1.97 m $\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 4.7$**
N367/N360	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 4.1$	x: 1.97 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 4.9$**
N360/N417	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.4$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 3.5$	x: 1.97 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 4.0$**
N417/N345	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.5 m $\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.937 m $\eta = 3.6$	x: 1.5 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 1.12 m $\eta = 4.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 4.3$**
N345/N308	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.5 m $\eta = 0.6$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 3.2$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0.5 m $\eta = 0.4$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.6$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 4.6$**
N299/N368	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0.197 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.97 m $\eta = 4.0$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 1.97 m $\eta = 0.5$	$\eta = 0.1$	x: 0.197 m $\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 1.97 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 4.4$**
N368/N359	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 4.0$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 4.4$**
N359/N416	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.4$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 3.3$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 4.2$**
N416/N346	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.5 m $\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 3.2$**
N346/N309	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1 m $\eta = 0.6$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 3.3$**
N301/N370	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0.197 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.97 m $\eta = 4.0$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 1.97 m $\eta = 0.5$	$\eta = 0.1$	x: 0.197 m $\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 1.97 m $\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 4.7$**
N370/N357	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 4.0$	x: 1.97 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 4.5$**
N357/N414	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.4$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 3.4$	x: 1.97 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 3.8$**
N414/N348	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.5 m $\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.75 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 3.0$**
N348/N310	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1 m $\eta = 0.6$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 3.1$**
N302/N371	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.97 m $\eta = 3.8$	x: 0 m $\eta = 1.1$	x: 1.97 m $\eta = 0.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 4.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 1.97 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 4.2$**
N371/N356	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 4.1$	x: 1.97 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 4.7$**
N356/N413	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.4$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 3.6$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 4.3$**
N413/N349	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.5 m $\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.937 m $\eta = 3.5$	x: 1.5 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.12 m $\eta = 4.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 4.3$**
N349/N311	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.5 m $\eta = 0.6$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 3.3$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0.5 m $\eta = 0.5$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 4.3$**
N304/N373	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.97 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 1.4$	x: 1.97 m $\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 1.97 m $\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 1.97 m $\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 3.8$**
N373/N354	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 3.9$**
N354/N411	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.4$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.983 m $\eta = 2.8$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 1.97 m $\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.787 m $\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.9$	x: 1.97 m $\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 3.3$**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - TEMPERATURA AMBIENTE															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N411/N312	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1 m $\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 3.0$**
N305/N374	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.2$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.983 m $\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.983 m $\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 3.6$**
N374/N353	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.983 m $\eta = 4.2$	x: 1.97 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.983 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 1.97 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 4.5$**
N353/N352	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 1.97 m $\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.787 m $\eta = 4.2$	x: 1.97 m $\eta = 0.7$	x: 1.97 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.787 m $\eta = 4.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	x: 1.97 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 4.6$**
N352/N313	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	x: 0.5 m $\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 3.9$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0.5 m $\eta = 0.5$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 5.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 5.0$**
N24/N266	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0.183 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.8$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.83 m $\eta = 8.7$	x: 1.83 m $\eta = 8.4$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 18.0$	x: 0.183 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 18.0$**
N266/N265	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.8$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 8.9$	x: 0 m $\eta = 6.5$	$\eta = 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 0.5$	**CUMPLE** **$\eta = 16.6$**
N265/N19	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 4.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.83 m $\eta = 7.7$	x: 0 m $\eta = 15.6$	$\eta = 0.5$	x: 1.83 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 22.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	$\eta = 0.3$	x: 1.83 m $\eta = 1.3$	**CUMPLE** **$\eta = 22.7$**
N19/N264	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 2.0$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 7.7$	x: 0 m $\eta = 13.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 1.1$	**CUMPLE** **$\eta = 21.5$**
N264/N263	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 2.0$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0.183 m $\eta = 4.9$	x: 0 m $\eta = 2.7$	$\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.917 m $\eta = 8.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 8.6$**
N263/N12	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 2.0$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.83 m $\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta = 11.1$	$\eta = 0.4$	x: 1.83 m $\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	x: 1.83 m $\eta = 0.9$	**CUMPLE** **$\eta = 15.0$**
N12/N270	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.8$	$\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta = 8.4$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.8$	**CUMPLE** **$\eta = 13.9$**
N270/N271	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.7$	$\eta = 2.8$	x: 1.75 m $\eta = 4.7$	x: 1.75 m $\eta = 4.2$	$\eta = 0.1$	x: 1.75 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.75 m $\eta = 7.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.4$	**CUMPLE** **$\eta = 7.2$**
N271/N268	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.7$	$\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 4.7$	x: 1.75 m $\eta = 8.8$	$\eta = 0.3$	x: 1.75 m $\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.75 m $\eta = 11.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.9$	$\eta = 0.2$	x: 1.75 m $\eta = 0.5$	**CUMPLE** **$\eta = 11.3$**
N268/N8	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.0$	x: 1 m $\eta = 6.7$	x: 1 m $\eta = 13.2$	$\eta = 0.1$	x: 1 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1 m $\eta = 19.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	x: 1 m $\eta = 1.3$	**CUMPLE** **$\eta = 19.5$**
N8/N262	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.7$	$\eta = 6.2$	x: 0 m $\eta = 6.7$	x: 1.83 m $\eta = 14.7$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 19.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 1.3$	**CUMPLE** **$\eta = 19.5$**
N262/N261	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.5$	$\eta = 6.3$	x: 1.83 m $\eta = 7.0$	x: 1.83 m $\eta = 3.8$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.83 m $\eta = 9.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE** **$\eta = 9.6$**
N261/N3	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.6$	$\eta = 5.8$	x: 0 m $\eta = 6.6$	x: 0 m $\eta = 14.8$	$\eta = 0.2$	x: 1.83 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 21.2$**
N21/N352	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 5.6$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 6.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.7$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 6.4$**
N351/N350	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 7.1$	x: 0 m $\eta = 0.9$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 8.1$**
N350/N24	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 2.7$	x: 0.833 m $\eta = 0.9$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.6$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 3.6$**
N352/N411	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	x: 1.67 m $\eta = 7.1$	x: 1.67 m $\eta = 1.3$	$\eta = 0.2$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 8.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.5$	$\eta = 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 8.4$**
N411/N412	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	x: 1.67 m $\eta = 9.9$	x: 1.67 m $\eta = 2.5$	$\eta = 0.5$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 11.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	$\eta = 0.3$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE** **$\eta = 11.7$**
N412/N413	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 9.9$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 12.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 12.0$**
N413/N414	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 6.4$	x: 0 m $\eta = 0.7$	$\eta = 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 7.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 7.0$**
N414/N415	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 11.6$	x: 1.67 m $\eta = 2.4$	$\eta = 0.6$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 13.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 13.8$**
N415/N416	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 11.6$	x: 0 m $\eta = 2.4$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 13.9$**
N416/N417	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.4$	x: 1.67 m $\eta = 6.4$	x: 1.67 m $\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 7.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 7.4$**
N417/N418	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.4$	x: 1.67 m $\eta = 10.0$	x: 1.67 m $\eta = 2.5$	$\eta = 0.6$	x: 1.67 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 12.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	$\eta = 0.4$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 12.3$**
N418/N351	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 10.0$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 12.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE** **$\eta = 12.3$**
N234/N380	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.25 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1 m $\eta = 4.0$	x: 1 m $\eta = 17.8$	x: 1 m $\eta = 0.3$	$\eta = 1.4$	x: 0.25 m $\eta < 0.1$	x: 0.25 m $\eta < 0.1$	x: 1 m $\eta = 21.5$	x: 0.25 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 21.5$**
N381/N237	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 16.8$	x: 1 m $\eta = 0.3$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 21.4$**
N321/N3	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.6$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 4.3$	x: 0.833 m $\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 5.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 5.2$**
N330/N341	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 23.7$	x: 0.833 m $\eta = 0.9$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 24.6$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 24.6$**
N331/N330	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 26.4$	x: 0 m $\eta = 0.7$	$\eta = 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 27.3$**
N332/N331	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 1.67 m $\eta = 27.3$	x: 0.833 m $\eta = 0.9$	$\eta = 1.0$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	x: 0.208 m $\eta < 0.1$	x: 0.208 m $\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 28.0$	x: 0.208 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 28.0$**
N2/N426	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.6$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 21.5$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 23.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 14.0$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 23.8$**
N426/N425	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.6$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 1.67 m $\eta = 20.8$	x: 0 m $\eta = 1.8$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 21.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.5$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 21.8$**
N425/N332	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.6$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(2)	x: 0 m $\eta = 20.2$	x: 0 m $\eta = 1.3$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 22.0$**
N341/N421	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 1.04 m $\eta = 0.9$	x: 1.67 m $\eta = 19.4$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.208 m $\eta < 0.1$	x: 0.208 m $\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 19.8$	x: 0.208 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **$\eta = 19.8$**
N421/N422	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 1.04 m $\eta = 0.6$	x: 1.67 m $\eta = 19.3$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 19.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 19.7$**
N422/N423	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 1.67 m $\eta = 2.6$	x: 1.67 m $\eta = 35.8$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	$\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 37.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.7$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 37.6$**
N423/N424	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 35.8$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.7$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 37.7$**
N424/N321	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	x: 1.67 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 16.4$	x: 1.67 m $\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 9.2$	x: 1.67 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 16.9$**
N140/N111	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.5 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 4.7$	x: 0.5 m $\eta = 1.7$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.9$	x: 0.5 m $\eta = 1.2$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 4.8$**
N107/N145	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0.5 m $\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.5 m $\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.5$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 6.0$**
N143/N113	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.5 m $\eta = 6.7$	x: 0 m $\eta = 31.9$	x: 0.5 m $\eta = 6.2$	$\eta = 4.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.8$	x: 0.5 m $\eta = 5.0$	$\eta = 2.9$	**CUMPLE** **$\eta = 32.7$**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - TEMPERATURA AMBIENTE															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N108/N146	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 6.6$	x: 0.5 m $\eta = 29.0$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.5 m $\eta = 29.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.5$	x: 0.5 m $\eta = 0.4$	$\eta = 2.0$	**CUMPLE** **$\eta = 29.7$**
N142/N114	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	x: 0.5 m $\eta = 4.0$	x: 0 m $\eta = 35.9$	x: 0.5 m $\eta = 3.9$	$\eta = 4.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.2$	x: 0.5 m $\eta = 2.5$	$\eta = 3.5$	**CUMPLE** **$\eta = 36.4$**
N109/N147	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 47.0$	x: 0.5 m $\eta = 32.6$	x: 0 m $\eta = 45.2$	$\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 47.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 7.1$	x: 0 m $\eta = 45.2$	$\eta = 2.3$	**CUMPLE** **$\eta = 47.8$**
N141/N115	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.1$	x: 0.5 m $\eta = 5.5$	x: 0 m $\eta = 26.7$	x: 0.5 m $\eta = 5.2$	$\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.9$	x: 0.5 m $\eta = 4.8$	$\eta = 2.5$	**CUMPLE** **$\eta = 27.6$**
N110/N148	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 54.7$	x: 0.5 m $\eta = 24.4$	x: 0 m $\eta = 52.6$	$\eta = 3.3$	x: 0 m $\eta = 54.8$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 55.9$	x: 0 m $\eta = 55.9$	$\eta = 4.4$	x: 0 m $\eta = 53.3$	$\eta = 1.7$	**CUMPLE** **$\eta = 55.9$**
N139/N112	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.5 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 44.8$	x: 0.5 m $\eta = 1.6$	$\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 45.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.4$	x: 0.5 m $\eta = 1.3$	$\eta = 4.1$	**CUMPLE** **$\eta = 45.6$**
N106/N144	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 3.5$	x: 0.5 m $\eta = 41.1$	x: 0.5 m $\eta = 3.4$	$\eta = 5.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.5 m $\eta = 41.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.2$	x: 0.5 m $\eta = 2.9$	$\eta = 2.7$	**CUMPLE** **$\eta = 41.8$**

Notación:
$\bar{\lambda}$: Limitación de esbeltez
λ_w: Abolladura del alma inducida por el ala comprimida
N_t: Resistencia a tracción
N_c: Resistencia a compresión
M_Y: Resistencia a flexión eje Y
M_Z: Resistencia a flexión eje Z
V_Z: Resistencia a corte Z
V_Y: Resistencia a corte Y
M_YV_Z: Resistencia a momento flector Y y fuerza cortante Z combinados
M_ZV_Y: Resistencia a momento flector Z y fuerza cortante Y combinados
NM_YM_Z: Resistencia a flexión y axil combinados
$NM_YM_ZV_YV_Z$: Resistencia a flexión, axil y cortante combinados
M_t: Resistencia a torsión
M_tV_Z: Resistencia a cortante Z y momento torsor combinados
M_tV_Y: Resistencia a cortante Y y momento torsor combinados
x: Distancia al origen de la barra
η: Coeficiente de aprovechamiento (%)
N.P.: No procede

Comprobaciones que no proceden (N.P.):
(1) La comprobación no procede, ya que no hay axil de tracción.
(2) La comprobación no procede, ya que no hay axil de compresión.
(3) La comprobación no procede, ya que no hay momento torsor.
(4) No hay interacción entre momento torsor y esfuerzo cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1/N216	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 9.1$	x: 0 m $\eta = 10.4$	x: 0 m $\eta = 12.1$	$\eta = 7.5$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	$\eta = 6.4$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 27.6$**
N216/N236	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 10.9$	x: 1.97 m $\eta = 12.8$	x: 0 m $\eta = 11.5$	$\eta = 7.7$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	$\eta = 6.5$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 26.1$**
N236/N126	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 9.0$	x: 0.933 m $\eta = 31.0$	x: 0.933 m $\eta = 2.8$	$\eta = 13.4$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.933 m $\eta = 41.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	$\eta = 11.4$	$\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 41.3$**
N126/N235	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 29.8$	x: 0 m $\eta = 6.4$	$\eta = 12.5$	x: 0 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 33.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.0$	$\eta = 11.0$	$\eta = 0.3$	**CUMPLE** **$\eta = 33.7$**
N235/N107	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 11.0$	x: 0 m $\eta = 2.7$	$\eta = 6.5$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 14.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.0$	$\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 14.0$**
N107/N2	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 8.4$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta = 6.8$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 7.3$	$\eta = 6.3$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 10.1$**
N4/N246	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 9.0$	x: 0 m $\eta = 10.1$	x: 0 m $\eta = 12.1$	$\eta = 7.5$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 29.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	$\eta = 6.3$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 29.4$**
N246/N248	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 10.9$	x: 1.97 m $\eta = 12.8$	x: 0 m $\eta = 11.4$	$\eta = 7.6$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	$\eta = 6.4$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 27.8$**
N248/N128	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 9.0$	x: 0.933 m $\eta = 31.0$	x: 0.933 m $\eta = 2.9$	$\eta = 13.3$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.933 m $\eta = 41.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	$\eta = 11.3$	$\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 41.4$**
N128/N247	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 29.8$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta = 12.4$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.9$	$\eta = 10.9$	$\eta = 0.3$	**CUMPLE** **$\eta = 32.4$**
N247/N111	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 11.1$	x: 0 m $\eta = 2.9$	$\eta = 6.4$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 14.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.9$	$\eta = 5.9$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 14.4$**
N111/N3	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 8.4$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta = 6.8$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 6.7$	$\eta = 6.3$	$\eta = 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 10.3$**
N2/N35	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 11.5$	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 5.1$	x: 0.104 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 7.6$	x: 0 m $\eta = 5.1$	$\eta = 0.2$	**CUMPLE** **$\eta = 13.9$**
N35/N41	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 3.0$	x: 0 m $\eta = 10.4$	x: 1.46 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 4.1$	x: 1.46 m $\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 12.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 7.6$	x: 0 m $\eta = 4.1$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 12.7$**
N41/N294	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0.174 m $\eta = 2.9$	x: 0 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 5.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 7.6$	x: 0 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 7.6$**
N294/N40	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 1.29 m $\eta = 4.4$	x: 1.29 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.29 m $\eta = 7.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 7.5$**
N40/N293	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 4.4$	x: 0.452 m $\eta = 3.8$	x: 0.452 m $\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.452 m $\eta = 9.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.5$	x: 0.452 m $\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 9.3$**
N293/N39	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 3.2$	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 1.01 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 7.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 1.01 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 7.1$**
N39/N119	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0.731 m $\eta = 8.8$	x: 0.731 m $\eta = 9.0$	x: 0.731 m $\eta = 4.5$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.731 m $\eta = 13.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 0.731 m $\eta = 4.3$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 13.3$**
N119/N38	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 8.8$	x: 0 m $\eta = 9.0$	x: 0 m $\eta = 4.8$	x: 0.731 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 13.4$**
N38/N292	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 1.01 m $\eta = 4.3$	x: 1.01 m $\eta = 6.9$	x: 0 m $\eta = 2.9$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.505 m $\eta = 11.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 11.2$**
N292/N37	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0.452 m $\eta = 5.5$	x: 0 m $\eta = 6.9$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0.452 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 11.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 11.0$**
N37/N291	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 5.5$	x: 1.29 m $\eta = 6.2$	x: 1.29 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.429 m $\eta = 9.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 1.29 m $\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 9.5$**
N291/N36	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 3.8$	x: 0 m $\eta = 6.2$	x: 0.174 m $\eta = 2.0$	x: 0.174 m $\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.087 m $\eta = 12.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 0.174 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 12.1$**
N36/N34	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.(1)	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 1.46 m $\eta = 8.9$	x: 0 m $\eta = 6.1$	x: 1.46 m $\eta = 4.2$	x: 1.46 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 12.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 1.46 m $\eta = 4.2$	$\eta < 0.1$	**CUMPLE** **$\eta = 12.0$**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N34/N5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.3	x: 0.104 m η = 10.1	x: 0 m η = 0.8	x: 0.104 m η = 5.2	x: 0 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 11.3	η < 0.1	η = 2.1	x: 0.104 m η = 5.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 11.3**
N3/N26	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.2	x: 0 m η = 11.6	x: 0.104 m η = 3.4	x: 0 m η = 5.1	x: 0.104 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 13.9	η < 0.1	η = 2.1	x: 0 m η = 4.0	η = 0.1	**CUMPLE η = 13.9**
N26/N28	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.1	x: 0 m η = 10.4	x: 0 m η = 3.4	x: 0 m η = 4.2	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 13.2	η < 0.1	η = 2.1	x: 0 m η = 3.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 13.2**
N28/N287	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.1	x: 0.174 m η = 2.9	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 2.0	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.174 m η = 4.7	η < 0.1	η = 2.1	x: 0 m η = 1.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 4.7**
N287/N29	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.6	x: 1.29 m η = 4.4	x: 1.29 m η = 2.6	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.29 m η = 6.6	η < 0.1	η = 2.1	x: 0 m η = 0.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 6.6**
N29/N288	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 4.4	x: 0.452 m η = 3.9	x: 0.452 m η = 1.5	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.452 m η = 7.4	η < 0.1	η = 2.1	x: 0.452 m η = 0.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 7.4**
N288/N30	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.2	x: 0 m η = 3.2	x: 1.01 m η = 2.4	x: 1.01 m η = 2.6	x: 0 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.01 m η = 6.7	η < 0.1	η = 1.8	x: 1.01 m η = 2.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 6.7**
N30/N120	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.9	x: 0.731 m η = 8.7	x: 0.731 m η = 9.9	x: 0.731 m η = 4.5	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 16.6	η < 0.1	η = 1.8	x: 0.731 m η = 4.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 16.6**
N120/N31	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.0	x: 0 m η = 8.7	x: 0 m η = 9.9	x: 0 m η = 4.7	x: 0.731 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 16.8	η < 0.1	η = 1.8	x: 0 m η = 4.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 16.8**
N31/N289	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.1	x: 1.01 m η = 4.2	x: 1.01 m η = 7.0	x: 0 m η = 2.8	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.01 m η = 11.7	η < 0.1	η = 1.8	x: 0 m η = 2.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 11.7**
N289/N32	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.7	x: 0.452 m η = 5.5	x: 0 m η = 7.0	x: 0 m η = 1.5	x: 0.452 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 11.7	η < 0.1	η = 1.8	x: 0 m η = 1.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 11.7**
N32/N290	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.1	x: 0 m η = 5.5	x: 1.29 m η = 6.2	x: 1.29 m η = 0.9	x: 0 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.429 m η = 10.9	η < 0.1	η = 1.8	x: 1.29 m η = 0.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 10.9**
N290/N33	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 3.8	x: 0 m η = 6.2	x: 0.174 m η = 2.0	x: 0.174 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.4	η < 0.1	η = 1.8	x: 0.174 m η = 2.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 10.4**
N33/N27	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.0	x: 1.46 m η = 8.9	x: 0 m η = 6.1	x: 1.46 m η = 4.2	x: 1.46 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 10.2	η < 0.1	η = 1.8	x: 1.46 m η = 4.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 10.2**
N27/N5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.3	x: 0.104 m η = 10.1	x: 0 m η = 0.6	x: 0.104 m η = 5.2	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 11.3	η < 0.1	η = 1.8	x: 0.104 m η = 5.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 11.3**
N8/N103	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0.104 m η = 8.3	x: 0 m η = 82.2	x: 0.104 m η = 2.9	x: 0.104 m η = 14.0	η = 1.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 81.0	η < 0.1	x: 0.104 m η = 9.4	x: 0.104 m η = 14.3	x: 0.104 m η = 1.4	**CUMPLE η = 82.2**
N103/N99	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 1.46 m η = 13.0	x: 0 m η = 81.0	x: 0 m η = 7.0	x: 1.46 m η = 16.7	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 81.1	η < 0.1	x: 0.364 m η = 0.4	x: 1.46 m η = 16.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 81.1**
N99/N95	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0.933 m η = 18.2	x: 0 m η = 57.5	x: 1.46 m η = 7.0	x: 0.935 m η = 19.5	x: 0.933 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.935 m η = 70.2	η < 0.1	x: 0.935 m η = 2.6	x: 0.935 m η = 19.4	x: 0.935 m η = 0.1	**CUMPLE η = 70.2**
N95/N91	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 17.5	x: 0 m η = 35.7	x: 1.46 m η = 9.0	x: 0 m η = 14.1	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 48.3	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 14.0	η = 0.1	**CUMPLE η = 48.3**
N91/N87	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 16.9	x: 1.46 m η = 32.0	x: 1.46 m η = 10.0	x: 0 m η = 8.3	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 44.5	η < 0.1	η = 1.0	x: 0 m η = 8.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 44.5**
N87/N83	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 16.4	x: 1.46 m η = 38.8	x: 1.46 m η = 9.7	x: 0 m η = 2.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 51.0	η < 0.1	η = 0.7	x: 0 m η = 2.4	η = 0.1	**CUMPLE η = 51.0**
N83/N79	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0.529 m η = 15.8	x: 0 m η = 38.8	x: 0.529 m η = 6.5	x: 0.527 m η = 3.7	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 50.0	η < 0.1	x: 0 m η = 1.2	x: 0.527 m η = 3.7	x: 0 m η < 0.1	**CUMPLE η = 50.0**
N79/N75	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.5	x: 0 m η = 22.0	x: 1.46 m η = 13.2	x: 0 m η = 5.6	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 36.8	η < 0.1	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 5.5	η = 0.4	**CUMPLE η = 36.8**
N75/N7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 6.4	x: 0 m η = 4.6	x: 0.104 m η = 11.9	x: 0 m η = 6.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 22.3	η < 0.1	x: 0 m η = 32.3	x: 0 m η = 6.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 32.3**
N6/N71	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0.104 m η = 8.3	x: 0 m η = 82.2	x: 0.104 m η = 2.8	x: 0.104 m η = 14.0	η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 80.8	η < 0.1	x: 0.104 m η = 9.6	x: 0.104 m η = 14.3	x: 0.104 m η = 1.3	**CUMPLE η = 82.2**
N71/N67	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 1.46 m η = 13.0	x: 0 m η = 81.0	x: 0 m η = 6.7	x: 1.46 m η = 16.7	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 80.7	η < 0.1	x: 1.46 m η = 0.4	x: 1.46 m η = 16.6	η = 0.1	**CUMPLE η = 81.0**
N67/N63	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0.933 m η = 18.2	x: 0 m η = 57.2	x: 1.46 m η = 6.6	x: 0.935 m η = 19.5	x: 0.933 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.935 m η = 69.8	η < 0.1	x: 0.935 m η = 2.2	x: 0.935 m η = 19.5	x: 0.935 m η = 0.1	**CUMPLE η = 69.8**
N63/N59	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 17.5	x: 0 m η = 35.2	x: 1.46 m η = 8.4	x: 0 m η = 14.1	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 47.7	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 14.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 47.7**
N59/N55	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 16.9	x: 1.46 m η = 32.5	x: 1.46 m η = 9.3	x: 0 m η = 8.3	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 44.7	η < 0.1	η = 1.0	x: 0 m η = 8.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 44.7**
N55/N51	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 16.4	x: 1.46 m η = 39.2	x: 1.46 m η = 9.2	x: 0 m η = 2.5	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 51.2	η < 0.1	η = 0.7	x: 0 m η = 2.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 51.2**
N51/N47	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0.529 m η = 15.8	x: 0 m η = 39.2	x: 0.529 m η = 6.4	x: 0.527 m η = 3.8	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.529 m η = 50.2	η < 0.1	x: 0 m η = 1.0	x: 0.527 m η = 3.8	x: 0 m η = 0.1	**CUMPLE η = 50.2**
N47/N43	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.5	x: 0 m η = 22.2	x: 1.46 m η = 13.5	x: 0 m η = 5.6	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 36.7	η < 0.1	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 5.6	η = 0.4	**CUMPLE η = 36.7**
N43/N7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 6.4	x: 0 m η = 4.6	x: 0 m η = 11.9	x: 0 m η = 6.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 22.4	η < 0.1	x: 0 m η = 32.9	x: 0 m η = 6.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 32.9**
N9/N219	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 12.1	x: 0 m η = 6.3	x: 0 m η = 10.6	η = 5.2	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 24.8	η < 0.1	η = 0.3	η = 2.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 24.8**
N219/N237	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 14.6	x: 1.97 m η = 10.2	x: 0 m η = 10.2	η = 5.2	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 24.4	η < 0.1	η = 0.3	η = 2.8	η = 0.1	**CUMPLE η = 24.4**
N237/N127	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 12.1	x: 0.933 m η = 17.1	x: 0 m η = 1.4	η = 5.2	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.933 m η = 27.4	η < 0.1	η = 0.3	η = 2.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 27.4**
N127/N390	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 6.1	x: 0 m η = 65.0	x: 0 m η = 4.1	η = 38.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 71.5	η < 0.1	η = 0.8	η = 37.9	η = 0.1	**CUMPLE η = 71.5**
N390/N108	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.7	x: 0.467 m η = 21.2	x: 0.467 m η = 7.0	η = 38.2	η = 1.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.467 m η = 33.7	η < 0.1	η = 0.8	η = 37.8	η = 1.4	**CUMPLE η = 38.2**
N108/N6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0.501 m η = 5.5	x: 0.499 m η = 41.8	x: 0 m η = 7.0	x: 0 m η = 35.7	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.499 m η = 50.4	η < 0.1	x: 0.501 m η = 8.5	x: 0 m η = 35.9	x: 0.501 m η = 0.5	**CUMPLE η = 50.4**
N10/N254	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 12.1	x: 0 m η = 9.7	x: 0 m η = 10.5	η = 6.7	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 29.5	η < 0.1	η = 0.3	η = 2.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 29.5**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N254/N273	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 14.6	x: 1.97 m η = 10.6	x: 0 m η = 10.1	η = 6.7	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 28.1	η < 0.1	η = 0.3	η = 2.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 28.1**
N273/N132	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 12.1	x: 0.933 m η = 19.5	x: 0 m η = 1.4	η = 6.7	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.933 m η = 29.2	η < 0.1	η = 0.3	η = 2.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 29.2**
N132/N397	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 6.1	x: 0 m η = 65.1	x: 0 m η = 4.3	η = 38.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 71.6	η < 0.1	η = 0.9	η = 38.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 71.6**
N397/N113	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.7	x: 0.467 m η = 21.4	x: 0.467 m η = 7.5	η = 38.3	η = 1.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.467 m η = 34.5	η < 0.1	η = 0.9	η = 38.5	η = 1.7	**CUMPLE η = 38.5**
N113/N8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0.501 m η = 5.5	x: 0.499 m η = 41.6	x: 0 m η = 7.5	x: 0 m η = 35.7	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.499 m η = 50.9	η < 0.1	x: 0 m η = 8.2	x: 0 m η = 36.1	x: 0.501 m η = 0.5	**CUMPLE η = 50.9**
N11/N72	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0.104 m η = 5.3	x: 0 m η = 87.4	x: 0.104 m η = 0.9	x: 0.104 m η = 14.1	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 80.8	η < 0.1	x: 0.104 m η = 13.8	x: 0.104 m η = 13.8	η = 0.6	**CUMPLE η = 87.4**
N72/N68	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 1.46 m η = 8.2	x: 0 m η = 86.3	x: 0 m η = 8.6	x: 1.46 m η = 17.0	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 80.8	η < 0.1	x: 1.46 m η = 0.5	x: 1.46 m η = 16.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 86.3**
N68/N64	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0.933 m η = 11.4	x: 0 m η = 63.3	x: 1.46 m η = 8.5	x: 0.935 m η = 20.2	x: 0.933 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.935 m η = 69.9	η < 0.1	x: 0.935 m η = 2.8	x: 0.935 m η = 19.7	x: 0.933 m η < 0.1	**CUMPLE η = 69.9**
N64/N60	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.8	x: 0 m η = 39.3	x: 1.46 m η = 10.1	x: 0 m η = 15.9	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 46.9	η < 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 15.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 46.9**
N60/N56	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.4	x: 1.46 m η = 44.2	x: 1.46 m η = 10.7	x: 0 m η = 11.0	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 51.8	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 10.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 51.8**
N56/N52	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.9	x: 1.46 m η = 60.4	x: 1.46 m η = 10.7	x: 0 m η = 6.1	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 67.8	η < 0.1	η = 0.4	x: 0 m η = 5.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 67.8**
N52/N48	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.4	x: 0.529 m η = 62.9	x: 1.46 m η = 6.7	x: 0.529 m η = 2.4	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.529 m η = 69.8	η < 0.1	x: 0 m η = 0.9	x: 0.529 m η = 1.3	x: 0 m η < 0.1	**CUMPLE η = 69.8**
N48/N44	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 6.2	x: 0 m η = 42.6	x: 1.46 m η = 13.1	x: 0 m η = 2.6	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 47.8	η < 0.1	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 2.6	η = 0.2	**CUMPLE η = 47.8**
N44/N13	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.7	x: 0 m η = 27.3	x: 0.104 m η = 11.2	x: 0 m η = 3.7	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 37.7	η < 0.1	x: 0 m η = 30.8	x: 0 m η = 3.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 37.7**
N14/N217	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 7.4	x: 0 m η = 65.0	x: 0 m η = 6.4	η = 19.1	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 73.7	η < 0.1	η = 0.1	η = 19.0	η = 0.2	**CUMPLE η = 73.7**
N217/N234	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 8.9	x: 0 m η = 62.4	x: 0 m η = 6.3	η = 19.1	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 71.1	η < 0.1	η = 0.1	η = 19.0	η = 0.2	**CUMPLE η = 71.1**
N234/N389	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 8.7	x: 1.97 m η = 47.7	x: 0 m η = 4.6	η = 19.1	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 56.3	η < 0.1	η = 0.1	η = 19.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 56.3**
N389/N109	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 6.9	x: 0.467 m η = 60.8	x: 0.467 m η = 8.0	η = 19.2	η = 1.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.467 m η = 74.6	η < 0.1	η = 0.1	η = 19.1	η = 1.7	**CUMPLE η = 74.6**
N109/N11	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0.501 m η = 4.6	x: 0.499 m η = 65.9	x: 0 m η = 7.9	x: 0 m η = 20.6	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.499 m η = 74.9	η < 0.1	x: 0.501 m η = 8.5	x: 0 m η = 20.9	x: 0 m η = 0.5	**CUMPLE η = 74.9**
N12/N105	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0.104 m η = 5.3	x: 0 m η = 88.6	x: 0.104 m η = 1.0	x: 0.104 m η = 14.1	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 81.9	η < 0.1	x: 0.104 m η = 13.8	x: 0.104 m η = 14.1	η = 0.8	**CUMPLE η = 88.6**
N105/N101	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 1.46 m η = 8.2	x: 0 m η = 87.5	x: 0 m η = 8.8	x: 1.46 m η = 17.0	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 82.2	η < 0.1	x: 1.46 m η = 0.4	x: 1.46 m η = 16.9	η = 0.1	**CUMPLE η = 87.5**
N101/N97	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0.933 m η = 11.4	x: 0 m η = 64.8	x: 1.46 m η = 8.7	x: 0.935 m η = 20.2	x: 0.933 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.935 m η = 72.6	η < 0.1	x: 0.935 m η = 2.9	x: 0.935 m η = 20.2	x: 0.933 m η < 0.1	**CUMPLE η = 72.6**
N97/N93	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.8	x: 0 m η = 41.7	x: 1.46 m η = 10.6	x: 0 m η = 15.9	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 49.7	η < 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 15.9	η = 0.1	**CUMPLE η = 49.7**
N93/N89	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.4	x: 1.46 m η = 42.2	x: 1.46 m η = 11.2	x: 0 m η = 11.0	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 49.8	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 11.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 49.8**
N89/N85	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.9	x: 1.46 m η = 59.9	x: 1.46 m η = 10.9	x: 0 m η = 6.1	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 67.3	η < 0.1	η = 0.4	x: 0 m η = 6.0	η = 0.1	**CUMPLE η = 67.3**
N85/N81	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.4	x: 0.529 m η = 62.9	x: 1.46 m η = 6.7	x: 0.529 m η = 1.8	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.529 m η = 69.6	η < 0.1	x: 0 m η = 0.8	x: 0.529 m η = 1.8	x: 0 m η < 0.1	**CUMPLE η = 69.6**
N81/N76	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 6.2	x: 0 m η = 42.6	x: 1.46 m η = 13.0	x: 0 m η = 2.2	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 47.8	η < 0.1	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 2.3	η = 0.3	**CUMPLE η = 47.8**
N76/N13	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.7	x: 0 m η = 27.3	x: 0 m η = 11.2	x: 0 m η = 3.5	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 37.7	η < 0.1	x: 0 m η = 30.8	x: 0 m η = 3.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 37.7**
N15/N255	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.2	x: 0 m η = 68.4	x: 0 m η = 6.5	η = 18.7	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 75.4	η < 0.1	η = 0.2	η = 18.6	η = 0.2	**CUMPLE η = 75.4**
N255/N400	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 6.2	x: 0 m η = 65.6	x: 0 m η = 6.4	η = 18.7	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 72.5	η < 0.1	η = 0.2	η = 18.6	η = 0.2	**CUMPLE η = 72.5**
N400/N419	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.9	x: 1.97 m η = 42.0	x: 0 m η = 4.6	η = 18.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 48.2	η < 0.1	η = 0.2	η = 18.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 48.2**
N419/N114	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.6	x: 0.467 m η = 54.4	x: 0.467 m η = 8.7	η = 18.8	η = 2.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.467 m η = 67.5	η < 0.1	η = 0.2	η = 18.7	η = 2.1	**CUMPLE η = 67.5**
N114/N12	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0.501 m η = 4.6	x: 0.499 m η = 66.3	x: 0 m η = 8.7	x: 0 m η = 20.5	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.499 m η = 75.8	η < 0.1	x: 0.501 m η = 8.6	x: 0 m η = 20.8	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE η = 75.8**
N17/N218	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 8.4	x: 0 m η = 65.3	x: 0 m η = 6.7	η = 19.5	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 74.4	η < 0.1	η = 0.4	η = 19.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 74.4**
N218/N377	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.1	x: 0 m η = 62.6	x: 0 m η = 6.5	η = 19.5	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 72.3	η < 0.1	η = 0.4	η = 19.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 72.3**
N377/N386	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.8	x: 1.97 m η = 49.4	x: 0 m η = 3.7	η = 19.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 58.4	η < 0.1	η = 0.4	η = 19.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 58.4**
N386/N110	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 7.8	x: 0.467 m η = 62.7	x: 0.467 m η = 6.1	η = 19.6	η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.467 m η = 76.1	η < 0.1	η = 0.4	η = 19.6	η = 1.2	**CUMPLE η = 76.1**
N110/N16	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0.501 m η = 4.9	x: 0.499 m η = 66.2	x: 0 m η = 6.1	x: 0 m η = 22.2	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.499 m η = 74.1	η < 0.1	x: 0 m η = 9.6	x: 0 m η = 22.3	x: 0.501 m η = 0.4	**CUMPLE η = 74.1**
N16/N73	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0.104 m η = 5.7	x: 0 m η = 89.3	x: 0.104 m η = 2.9	x: 0.104 m η = 15.1	η = 1.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 84.5	η < 0.1	x: 0.104 m η = 13.6	x: 0.104 m η = 15.0	η = 1.2	**CUMPLE η = 89.3**
N73/N69	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 1.46 m η = 8.8	x: 0 m η = 88.1	x: 0 m η = 5.5	x: 1.46 m η = 18.1	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 84.3	η < 0.1	x: 0.364 m η = 0.3	x: 1.46 m η = 17.6	η = 0.1	**CUMPLE η = 88.1**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N69/N65	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0.933 m η = 12.2	x: 0 m η = 62.5	x: 1.46 m η = 7.4	x: 0.935 m η = 20.9	x: 0.933 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 69.1	η < 0.1	x: 0.933 m η = 2.0	x: 0.935 m η = 20.3	x: 0.933 m η = 0.1	**CUMPLE η = 69.1**
N65/N61	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 11.5	x: 0 m η = 36.4	x: 1.46 m η = 8.8	x: 0 m η = 15.8	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 44.9	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 15.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 44.9**
N61/N57	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 11.0	x: 1.46 m η = 45.2	x: 1.46 m η = 9.6	x: 0 m η = 10.5	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 53.2	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 9.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 53.2**
N57/N53	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.5	x: 1.46 m η = 58.9	x: 1.46 m η = 9.9	x: 0 m η = 5.3	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 67.1	η < 0.1	η = 0.7	x: 0 m η = 4.8	η = 0.1	**CUMPLE η = 67.1**
N53/N49	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.0	x: 0.529 m η = 60.7	x: 1.46 m η = 7.8	x: 0.529 m η = 2.1	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.529 m η = 69.0	η < 0.1	x: 0 m η = 1.3	x: 0.529 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.1	**CUMPLE η = 69.0**
N49/N45	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 6.6	x: 0 m η = 40.3	x: 1.46 m η = 13.2	x: 0 m η = 3.1	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 48.9	η < 0.1	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 3.1	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE η = 48.9**
N45/N18	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 24.5	x: 0 m η = 11.5	x: 0 m η = 4.0	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 45.6	η < 0.1	x: 0 m η = 31.8	x: 0 m η = 4.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 45.6**
N20/N258	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.9	x: 0 m η = 68.8	x: 0 m η = 6.8	η = 18.9	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 75.7	η < 0.1	η = 0.4	η = 18.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 75.7**
N258/N405	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 7.0	x: 0 m η = 66.0	x: 0 m η = 6.7	η = 18.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 73.3	η < 0.1	η = 0.4	η = 18.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 73.3**
N405/N406	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 6.7	x: 1.97 m η = 42.8	x: 0 m η = 3.8	η = 18.8	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 48.9	η < 0.1	η = 0.4	η = 18.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 48.9**
N406/N115	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.2	x: 0.467 m η = 55.4	x: 0.467 m η = 6.6	η = 19.0	η = 1.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.467 m η = 67.0	η < 0.1	η = 0.4	η = 19.0	η = 1.4	**CUMPLE η = 67.0**
N115/N19	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0.501 m η = 4.9	x: 0.499 m η = 66.5	x: 0 m η = 6.6	x: 0 m η = 22.1	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.499 m η = 74.8	η < 0.1	x: 0 m η = 9.4	x: 0 m η = 22.3	x: 0.501 m η = 0.5	**CUMPLE η = 74.8**
N19/N104	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0.104 m η = 5.7	x: 0 m η = 90.6	x: 0.104 m η = 3.1	x: 0.104 m η = 15.0	η = 1.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 85.9	η < 0.1	x: 0.104 m η = 14.5	x: 0.104 m η = 15.4	x: 0.104 m η = 1.4	**CUMPLE η = 90.6**
N104/N100	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 1.46 m η = 8.8	x: 0 m η = 89.3	x: 0 m η = 5.3	x: 1.46 m η = 18.1	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 85.8	η < 0.1	x: 0.364 m η = 0.3	x: 1.46 m η = 18.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 89.3**
N100/N96	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0.933 m η = 12.2	x: 0 m η = 64.2	x: 1.46 m η = 7.2	x: 0.935 m η = 20.9	x: 0.933 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 71.1	η < 0.1	x: 0.933 m η = 2.2	x: 0.935 m η = 21.0	x: 0.935 m η = 0.1	**CUMPLE η = 71.1**
N96/N92	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 11.5	x: 0 m η = 39.1	x: 1.46 m η = 8.9	x: 0 m η = 15.8	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 47.9	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 15.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 47.9**
N92/N88	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 11.0	x: 1.46 m η = 42.9	x: 1.46 m η = 9.8	x: 0 m η = 10.5	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 50.8	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 10.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 50.8**
N88/N84	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.5	x: 1.46 m η = 58.4	x: 1.46 m η = 9.7	x: 0 m η = 5.3	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 66.5	η < 0.1	η = 0.7	x: 0 m η = 5.3	η = 0.1	**CUMPLE η = 66.5**
N84/N80	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.0	x: 0.529 m η = 60.7	x: 1.46 m η = 7.5	x: 0.529 m η = 1.1	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.529 m η = 68.9	η < 0.1	x: 0 m η = 1.2	x: 0.529 m η = 1.1	x: 0 m η = 0.1	**CUMPLE η = 68.9**
N80/N77	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 6.6	x: 0 m η = 40.3	x: 1.46 m η = 13.2	x: 0 m η = 2.7	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 48.9	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE η = 48.9**
N77/N18	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 24.5	x: 0 m η = 11.5	x: 0 m η = 3.7	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 45.6	η < 0.1	x: 0 m η = 31.8	x: 0 m η = 4.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 45.6**
N22/N215	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.6	x: 0 m η = 1.6	x: 0 m η = 7.4	η = 1.2	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.2	η < 0.1	η = 0.7	η = 0.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 10.2**
N215/N232	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 7.2	x: 0 m η = 0.9	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 9.8	η < 0.1	η = 0.7	η = 0.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 9.8**
N232/N233	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.6	x: 1.97 m η = 1.5	x: 0 m η = 3.6	η = 0.7	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 5.4	η < 0.1	η = 0.7	η = 0.5	η = 0.2	**CUMPLE η = 5.4**
N233/N106	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.1	x: 0.467 m η = 3.6	x: 0.467 m η = 12.7	η = 3.1	η = 2.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.467 m η = 17.4	η < 0.1	η = 0.7	η = 2.7	η = 2.1	**CUMPLE η = 17.4**
N106/N21	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.8	x: 1.5 m η = 3.3	x: 0 m η = 12.7	x: 1.5 m η = 1.2	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 15.5	η < 0.1	η = 5.8	η = 0.4	η = 0.7	**CUMPLE η = 15.5**
N21/N70	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 5.4	x: 0.104 m η = 3.1	x: 0 m η = 4.4	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 7.0	η < 0.1	η = 1.6	x: 0 m η = 4.4	η = 0.7	**CUMPLE η = 7.0**
N70/N66	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.8	x: 1.46 m η = 5.4	x: 0 m η = 3.1	x: 0 m η = 3.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 6.9	η < 0.1	η = 1.6	x: 0 m η = 3.4	η = 0.1	**CUMPLE η = 6.9**
N66/N313	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.5	x: 0.174 m η = 5.8	x: 0.174 m η = 0.4	x: 0 m η = 1.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.174 m η = 6.2	η < 0.1	η = 1.6	x: 0 m η = 1.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 6.2**
N313/N62	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.5	x: 0.644 m η = 6.0	x: 1.29 m η = 2.6	x: 1.29 m η = 0.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.429 m η = 6.3	η < 0.1	η = 1.6	x: 1.29 m η = 0.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 6.3**
N62/N312	x: 0.452 m η < 0.1	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 5.7	x: 0.452 m η = 3.3	x: 0.452 m η = 2.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 5.9	η < 0.1	η = 1.6	x: 0.452 m η = 2.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 5.9**
N312/N58	x: 1.01 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 3.7	x: 1.01 m η = 5.1	x: 1.01 m η = 3.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.505 m η = 7.1	η < 0.1	η = 1.6	x: 1.01 m η = 3.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 7.1**
N58/N124	x: 0.731 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.2	x: 0.731 m η = 11.4	x: 0 m η = 5.1	x: 0.731 m η = 5.5	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 11.9	η < 0.1	η = 1.6	x: 0.731 m η = 5.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 11.9**
N124/N54	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 11.3	x: 0.731 m η = 6.7	x: 0 m η = 5.5	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 12.1	η < 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 5.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 12.1**
N54/N311	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.5	x: 1.01 m η = 3.7	x: 0 m η = 6.7	x: 0 m η = 3.3	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.336 m η = 10.7	η < 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 3.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 10.7**
N311/N50	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.3	x: 0.452 m η = 5.4	x: 0 m η = 6.1	x: 0 m η = 2.0	x: 0.452 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.452 m η = 8.7	η < 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 2.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 8.7**
N50/N310	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 5.4	x: 0 m η = 6.0	x: 1.29 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 8.7	η < 0.1	η = 0.6	x: 1.29 m η = 0.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 8.7**
N310/N46	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 4.2	x: 0.174 m η = 5.9	x: 0.174 m η = 1.8	x: 0.174 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 7.8	η < 0.1	η = 0.6	x: 0.174 m η = 1.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 7.8**
N46/N42	x: 1.46 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.1	x: 1.46 m η = 8.9	x: 0 m η = 5.9	x: 1.46 m η = 4.3	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 9.1	η < 0.1	η = 0.6	x: 1.46 m η = 4.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 9.1**
N42/N23	x: 0.104 m η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.104 m η = 10.2	x: 0 m η = 0.5	x: 0.104 m η = 5.8	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 10.5	η < 0.1	η = 0.6	x: 0.104 m η = 5.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 10.5**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N24/N102	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 5.6	x: 0.104 m η = 3.3	x: 0 m η = 4.4	η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 7.4	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 4.4	η = 0.9	**CUMPLE η = 7.4**
N102/N98	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.6	x: 1.46 m η = 5.3	x: 0 m η = 3.3	x: 0 m η = 3.5	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 7.3	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 3.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 7.3**
N98/N306	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.3	x: 0.174 m η = 5.7	x: 0.174 m η = 0.3	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.174 m η = 6.2	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 1.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 6.2**
N306/N94	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.3	x: 0.644 m η = 5.9	x: 1.29 m η = 2.5	x: 1.29 m η = 0.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.29 m η = 6.3	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 6.3**
N94/N307	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 5.7	x: 0.452 m η = 3.4	x: 0.452 m η = 2.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 6.2	η < 0.1	η = 0.5	x: 0.452 m η = 2.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 6.2**
N307/N90	x: 1.01 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 3.7	x: 1.01 m η = 5.4	x: 1.01 m η = 3.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.01 m η = 7.7	η < 0.1	η = 0.5	x: 1.01 m η = 3.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 7.7**
N90/N125	x: 0.731 m η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.731 m η = 11.3	x: 0 m η = 5.4	x: 0.731 m η = 5.5	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 11.8	η < 0.1	η = 0.5	x: 0.731 m η = 5.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 11.8**
N125/N86	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 11.3	x: 0.731 m η = 7.0	x: 0 m η = 5.5	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 12.1	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 5.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 12.1**
N86/N308	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.5	x: 1.01 m η = 3.7	x: 0 m η = 7.0	x: 0 m η = 3.3	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.505 m η = 11.0	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 3.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 11.0**
N308/N82	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.3	x: 0.452 m η = 5.5	x: 0 m η = 6.2	x: 0 m η = 1.9	x: 0.452 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.452 m η = 10.0	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 1.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 10.0**
N82/N309	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 5.5	x: 0 m η = 6.2	x: 1.29 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.215 m η = 9.9	η < 0.1	η = 0.5	x: 1.29 m η = 0.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 9.9**
N309/N78	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 4.2	x: 0.174 m η = 6.0	x: 0.174 m η = 1.8	x: 0.174 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 9.3	η < 0.1	η = 0.5	x: 0.174 m η = 1.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 9.3**
N78/N74	x: 1.46 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.46 m η = 8.9	x: 0 m η = 6.0	x: 1.46 m η = 4.3	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 9.1	η < 0.1	η = 0.5	x: 1.46 m η = 4.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 9.1**
N74/N23	x: 0.104 m η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.104 m η = 10.2	x: 0 m η = 0.3	x: 0.104 m η = 5.8	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 10.5	η < 0.1	η = 0.5	x: 0.104 m η = 5.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 10.5**
N25/N249	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.6	x: 0 m η = 2.5	x: 0 m η = 7.5	η = 0.7	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.4	η < 0.1	η = 0.8	η = 0.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 10.4**
N249/N251	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 2.4	x: 0 m η = 7.4	x: 0 m η = 0.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.1	η < 0.1	η = 0.8	η = 0.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 10.1**
N251/N250	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.6	x: 1.97 m η = 1.8	x: 0 m η = 3.8	x: 0 m η = 1.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 5.3	η < 0.1	η = 0.8	η = 0.9	η = 0.2	**CUMPLE η = 5.3**
N250/N112	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.1	x: 0.467 m η = 4.0	x: 0.467 m η = 13.8	η = 3.2	η = 2.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.467 m η = 18.8	η < 0.1	η = 0.8	η = 3.2	η = 2.5	**CUMPLE η = 18.8**
N112/N24	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.8	x: 1.5 m η = 3.4	x: 0 m η = 13.8	η = 0.7	η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 17.0	η < 0.1	η = 5.9	η = 0.5	η = 0.9	**CUMPLE η = 17.0**
N42/N153	η = 0.1	η = 2.3	x: 2.75 m η = 30.1	x: 2.16 m η = 6.2	x: 0 m η = 4.5	x: 0 m η = 0.2	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.75 m η = 31.1	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 31.1**
N153/N45	η = 0.1	η = 2.3	x: 0.393 m η = 30.6	x: 2.75 m η = 11.6	x: 2.75 m η = 3.4	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.393 m η = 31.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 31.7**
N45/N167	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 7.9	x: 2.36 m η = 24.1	x: 0 m η = 5.3	x: 0 m η = 3.5	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.36 m η = 26.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 26.5**
N167/N44	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 7.9	x: 0 m η = 23.9	x: 2.75 m η = 10.1	x: 2.75 m η = 4.4	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 26.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 26.1**
N44/N160	η = 0.5	η = 4.8	x: 2.16 m η = 11.9	x: 0 m η = 4.2	x: 0 m η = 3.1	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.96 m η = 13.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 13.0**
N160/N43	η = 0.5	η = 4.8	x: 2.75 m η = 24.0	x: 2.75 m η = 12.0	x: 2.75 m η = 4.9	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 26.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 26.8**
N43/N174	η = 1.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 19.0	x: 0 m η = 7.8	x: 0 m η = 4.8	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 20.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 20.3**
N174/N34	η = 1.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.589 m η = 15.4	x: 0.393 m η = 7.4	x: 2.75 m η = 3.2	x: 2.75 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.393 m η = 15.9	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 15.9**
N46/N154	η = 0.3	η = 0.3	x: 2.75 m η = 36.4	x: 1.96 m η = 11.5	x: 0 m η = 6.3	x: 0 m η = 0.4	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.75 m η = 38.6	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 38.6**
N154/N49	η = 0.3	η = 0.3	x: 0 m η = 36.4	x: 2.75 m η = 24.8	x: 2.75 m η = 6.7	x: 2.75 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 38.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 38.6**
N49/N168	η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.55 m η = 29.9	x: 2.16 m η = 7.3	x: 0 m η = 6.0	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.55 m η = 33.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 33.2**
N168/N48	η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 29.7	x: 2.75 m η = 24.2	x: 2.75 m η = 7.0	x: 2.75 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 32.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 32.8**
N48/N161	η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.36 m η = 15.5	x: 1.96 m η = 9.0	x: 0 m η = 5.8	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 19.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 19.8**
N161/N47	η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.75 m η = 33.1	x: 2.75 m η = 27.3	x: 2.75 m η = 7.3	x: 2.75 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 38.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 38.8**
N47/N175	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 2.0	x: 0 m η = 33.5	x: 2.75 m η = 14.6	x: 0 m η = 7.9	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 36.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 36.3**
N175/N36	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 2.0	x: 0.589 m η = 23.9	x: 0.393 m η = 15.2	x: 2.75 m η = 5.1	x: 2.75 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 25.0	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 25.0**
N50/N155	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 35.9	x: 1.96 m η = 10.6	x: 0 m η = 6.3	x: 0 m η = 0.4	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.75 m η = 37.8	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 37.8**
N155/N53	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 35.9	x: 2.75 m η = 27.4	x: 2.75 m η = 6.7	x: 2.75 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 37.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 37.8**
N53/N169	η < 0.1	η = 1.1	x: 2.55 m η = 28.4	x: 1.77 m η = 8.9	x: 0 m η = 6.1	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.55 m η = 30.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 30.4**
N169/N52	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 28.2	x: 2.75 m η = 29.3	x: 2.75 m η = 6.9	x: 2.75 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 30.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 30.8**
N52/N162	η = 0.2	η = 0.5	x: 0 m η = 15.2	x: 1.57 m η = 10.8	x: 0 m η = 5.8	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 19.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 19.4**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N162/N51	η = 0.2	η = 0.5	x: 2.75 m η = 33.3	x: 2.75 m η = 32.1	x: 2.75 m η = 7.3	x: 2.75 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 41.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 41.0**
N51/N176	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 33.0	x: 2.75 m η = 15.9	x: 0 m η = 7.9	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 35.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 35.2**
N176/N37	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.589 m η = 24.1	x: 0.393 m η = 16.3	x: 2.75 m η = 5.2	x: 2.75 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 25.1	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 25.1**
N54/N156	η = 0.5	η = 1.7	x: 2.55 m η = 34.1	x: 1.77 m η = 9.6	x: 0 m η = 6.1	x: 0 m η = 0.3	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.75 m η = 35.9	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 35.9**
N156/N57	η = 0.5	η = 1.7	x: 0 m η = 34.0	x: 2.75 m η = 30.2	x: 2.75 m η = 6.9	x: 2.75 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 35.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 35.9**
N57/N170	η = 0.6	η = 1.3	x: 2.55 m η = 25.7	x: 1.57 m η = 11.4	x: 0 m η = 6.2	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.55 m η = 27.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 27.3**
N170/N56	η = 0.6	η = 1.3	x: 0 m η = 25.7	x: 2.75 m η = 35.1	x: 2.75 m η = 6.8	x: 2.75 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 36.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 36.5**
N56/N163	η = 0.7	η = 1.0	x: 0 m η = 16.6	x: 1.18 m η = 13.6	x: 0 m η = 5.8	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 21.1	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 5.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 21.1**
N163/N55	η = 0.7	η = 1.0	x: 2.75 m η = 33.6	x: 2.75 m η = 38.0	x: 2.75 m η = 7.2	x: 2.75 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 48.0	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 7.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 48.0**
N55/N177	η = 0.8	η = 0.8	x: 0 m η = 33.2	x: 2.75 m η = 17.4	x: 0 m η = 7.9	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 35.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 35.5**
N177/N38	η = 0.8	η = 0.8	x: 0.589 m η = 24.1	x: 0.196 m η = 17.6	x: 2.75 m η = 5.1	x: 2.75 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 25.1	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 25.1**
N58/N157	η = 0.4	η = 1.4	x: 2.55 m η = 31.0	x: 1.77 m η = 9.0	x: 0 m η = 5.8	x: 0 m η = 0.3	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.55 m η = 33.0	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 33.0**
N157/N61	η = 0.4	η = 1.4	x: 0 m η = 30.7	x: 2.75 m η = 32.3	x: 2.75 m η = 7.2	x: 2.75 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 33.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 33.6**
N61/N171	η = 0.5	η = 1.1	x: 2.75 m η = 21.9	x: 1.18 m η = 14.1	x: 0 m η = 6.5	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 23.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 23.0**
N171/N60	η = 0.5	η = 1.1	x: 0 m η = 21.9	x: 2.75 m η = 39.8	x: 2.75 m η = 6.6	x: 2.75 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 40.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 40.9**
N60/N164	η = 0.6	η = 0.8	x: 0 m η = 17.5	x: 0.982 m η = 16.6	x: 0 m η = 5.8	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 22.3	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 5.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 22.3**
N164/N59	η = 0.6	η = 0.8	x: 2.75 m η = 35.0	x: 2.75 m η = 42.9	x: 2.75 m η = 7.3	x: 2.75 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 52.9	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 7.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 52.9**
N59/N178	η = 0.7	η = 0.6	x: 0 m η = 34.6	x: 2.75 m η = 18.6	x: 0 m η = 8.0	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 37.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 37.1**
N178/N39	η = 0.7	η = 0.6	x: 0.589 m η = 23.5	x: 0.196 m η = 18.7	x: 2.75 m η = 5.1	x: 2.75 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 24.6	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 24.6**
N62/N158	η < 0.1	η = 0.1	x: 2.36 m η = 27.6	x: 1.77 m η = 8.5	x: 0 m η = 5.5	x: 0 m η = 0.3	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.36 m η = 29.8	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 29.8**
N158/N65	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 26.8	x: 2.75 m η = 33.7	x: 2.75 m η = 7.5	x: 2.75 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 36.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 36.7**
N65/N172	η = 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 24.6	x: 0.982 m η = 16.3	x: 0 m η = 6.8	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 25.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 25.7**
N172/N64	η = 0.1	η = 0.3	x: 2.75 m η = 18.4	x: 2.75 m η = 42.8	x: 2.75 m η = 6.2	x: 2.75 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 44.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 44.7**
N64/N165	η = 0.1	η = 0.4	x: 0 m η = 18.0	x: 0.786 m η = 18.8	x: 0 m η = 5.7	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.2	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 5.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 23.2**
N165/N63	η = 0.1	η = 0.4	x: 2.75 m η = 36.7	x: 2.75 m η = 46.1	x: 2.75 m η = 7.3	x: 2.75 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 55.3	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 7.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 55.3**
N63/N179	η = 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 36.3	x: 2.75 m η = 19.4	x: 0 m η = 8.0	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 39.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 39.1**
N179/N40	η = 0.1	η = 0.2	x: 0.589 m η = 22.8	x: 0.196 m η = 19.4	x: 2.75 m η = 5.0	x: 2.75 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 24.0	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 24.0**
N66/N159	η < 0.1	η = 1.4	x: 2.16 m η = 25.2	x: 1.77 m η = 8.3	x: 0 m η = 5.3	x: 0 m η = 0.3	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.36 m η = 27.7	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 27.7**
N159/N69	η < 0.1	η = 1.4	x: 2.75 m η = 29.8	x: 2.75 m η = 34.4	x: 2.75 m η = 7.8	x: 2.75 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 38.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 38.7**
N69/N173	η = 0.1	η = 1.7	x: 0 m η = 30.3	x: 0.786 m η = 17.5	x: 0 m η = 6.9	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 30.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 30.7**
N173/N68	η = 0.1	η = 1.7	x: 2.75 m η = 19.7	x: 2.75 m η = 44.5	x: 2.75 m η = 6.1	x: 2.75 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 48.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 48.0**
N68/N166	η = 0.4	η = 0.7	x: 0 m η = 19.2	x: 0.589 m η = 20.3	x: 0 m η = 5.8	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 24.9	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 5.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 24.9**
N166/N67	η = 0.4	η = 0.7	x: 2.75 m η = 36.4	x: 2.75 m η = 48.0	x: 2.75 m η = 7.2	x: 2.75 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 56.4	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 7.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 56.4**
N67/N180	η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 35.8	x: 2.75 m η = 19.7	x: 0 m η = 8.0	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 38.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 38.8**
N180/N41	η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.589 m η = 22.8	x: 0.196 m η = 19.7	x: 2.75 m η = 5.0	x: 2.75 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 24.1	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 24.1**
N70/N149	η = 1.0	η = 8.2	x: 2.16 m η = 13.5	x: 2.75 m η = 3.4	x: 0 m η = 3.0	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.36 m η = 17.2	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 17.2**
N149/N73	η = 1.0	η = 8.2	x: 2.75 m η = 22.6	x: 2.75 m η = 22.9	x: 2.75 m η = 4.9	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 39.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 39.0**
N73/N150	η = 3.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 17.0	x: 0 m η = 21.3	x: 0 m η = 4.1	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 22.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 22.8**
N150/N72	η = 3.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.75 m η = 13.6	x: 2.75 m η = 35.6	x: 2.75 m η = 3.8	x: 2.75 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 44.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 44.1**
N72/N151	η = 2.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 16.4	x: 0 m η = 25.0	x: 0 m η = 4.0	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 26.5	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 3.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 26.5**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N151/N71	η = 2.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.75 m η = 16.6	x: 2.75 m η = 39.4	x: 2.75 m η = 4.0	x: 2.75 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 49.3	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 4.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 49.3**
N71/N152	η = 1.5	η = 2.4	x: 0 m η = 22.4	x: 2.36 m η = 13.9	x: 0 m η = 4.9	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 25.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 25.5**
N152/N35	η = 1.5	η = 2.4	x: 0.589 m η = 13.5	x: 0 m η = 13.7	x: 2.75 m η = 3.0	x: 2.75 m η = 0.3	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 19.7	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 19.7**
N74/N206	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 2.3	x: 2.75 m η = 30.1	x: 2.75 m η = 1.5	x: 0 m η = 4.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.75 m η = 31.4	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 31.4**
N206/N77	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 2.3	x: 0.393 m η = 30.6	x: 2.75 m η = 5.0	x: 2.75 m η = 3.4	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.393 m η = 32.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 32.0**
N77/N199	η = 0.1	η = 7.8	x: 2.36 m η = 24.1	x: 0 m η = 2.1	x: 0 m η = 3.5	x: 0 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.36 m η = 26.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 26.5**
N199/N76	η = 0.1	η = 7.8	x: 0 m η = 23.9	x: 2.75 m η = 5.5	x: 2.75 m η = 4.4	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 26.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 26.1**
N76/N192	η = 0.7	η = 4.8	x: 2.16 m η = 11.9	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 3.1	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.96 m η = 13.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 13.2**
N192/N75	η = 0.7	η = 4.8	x: 2.75 m η = 24.0	x: 2.75 m η = 6.8	x: 2.75 m η = 4.9	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 28.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 28.0**
N75/N185	η = 1.1	η = 0.2	x: 0 m η = 19.0	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 4.8	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 20.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 20.3**
N185/N27	η = 1.1	η = 0.2	x: 0.589 m η = 15.4	x: 0.393 m η = 2.1	x: 2.75 m η = 3.2	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.393 m η = 16.0	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 16.0**
N78/N207	η = 0.3	η = 0.3	x: 2.75 m η = 36.4	x: 2.75 m η = 2.7	x: 0 m η = 6.3	x: 0 m η = 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.75 m η = 38.8	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 38.8**
N207/N80	η = 0.3	η = 0.3	x: 0 m η = 36.4	x: 2.75 m η = 10.8	x: 2.75 m η = 6.7	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 38.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 38.8**
N80/N200	η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.55 m η = 29.9	x: 0.589 m η = 4.9	x: 0 m η = 6.0	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.55 m η = 33.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 33.2**
N200/N81	η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 29.7	x: 2.75 m η = 14.4	x: 2.75 m η = 7.0	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 32.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 32.8**
N81/N193	η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.55 m η = 15.5	x: 0 m η = 8.4	x: 0 m η = 5.8	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 21.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 21.8**
N193/N79	η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.75 m η = 33.1	x: 2.75 m η = 16.9	x: 2.75 m η = 7.3	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 39.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 39.8**
N79/N186	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 1.9	x: 0 m η = 33.5	x: 2.75 m η = 5.5	x: 0 m η = 7.9	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 36.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 36.3**
N186/N33	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 1.9	x: 0.589 m η = 24.2	x: 0.196 m η = 5.5	x: 2.75 m η = 5.2	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 25.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 25.4**
N82/N208	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 35.8	x: 2.75 m η = 2.5	x: 0 m η = 6.3	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.75 m η = 37.9	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 37.9**
N208/N84	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 35.8	x: 2.75 m η = 13.7	x: 2.75 m η = 6.8	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 37.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 37.9**
N84/N201	η < 0.1	η = 1.1	x: 2.55 m η = 28.1	x: 0 m η = 10.0	x: 0 m η = 6.1	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.55 m η = 30.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 30.0**
N201/N85	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 28.0	x: 2.75 m η = 19.5	x: 2.75 m η = 6.9	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 29.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 29.8**
N85/N194	η = 0.2	η = 0.6	x: 0 m η = 15.7	x: 0 m η = 13.5	x: 0 m η = 5.8	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 21.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 21.5**
N194/N83	η = 0.2	η = 0.6	x: 2.75 m η = 33.3	x: 2.75 m η = 22.0	x: 2.75 m η = 7.3	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 38.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 38.8**
N83/N187	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 32.8	x: 2.55 m η = 6.7	x: 0 m η = 7.9	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 35.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 35.1**
N187/N32	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.589 m η = 24.5	x: 0 m η = 6.7	x: 2.75 m η = 5.2	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 25.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 25.5**
N86/N209	η = 0.5	η = 1.7	x: 2.55 m η = 33.8	x: 2.75 m η = 2.7	x: 0 m η = 6.1	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.75 m η = 36.0	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 36.0**
N209/N88	η = 0.5	η = 1.7	x: 0 m η = 33.7	x: 2.75 m η = 16.7	x: 2.75 m η = 6.9	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 36.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 36.0**
N88/N202	η = 0.6	η = 1.3	x: 2.55 m η = 25.2	x: 0 m η = 16.2	x: 0 m η = 6.2	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.55 m η = 26.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 26.7**
N202/N89	η = 0.6	η = 1.3	x: 0 m η = 25.1	x: 2.75 m η = 25.5	x: 2.75 m η = 6.8	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 34.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 34.9**
N89/N195	η = 0.7	η = 1.1	x: 0 m η = 17.1	x: 0 m η = 19.8	x: 0 m η = 5.9	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 26.3	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 5.8	η = 0.1	**CUMPLE η = 26.3**
N195/N87	η = 0.7	η = 1.1	x: 2.75 m η = 33.2	x: 2.75 m η = 28.3	x: 2.75 m η = 7.2	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 41.8	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 7.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 41.8**
N87/N188	η = 0.9	η = 0.8	x: 0 m η = 32.7	x: 2.36 m η = 8.3	x: 0 m η = 7.9	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 35.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 35.1**
N188/N31	η = 0.9	η = 0.8	x: 0.589 m η = 24.4	x: 0 m η = 8.2	x: 2.75 m η = 5.2	x: 2.75 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 25.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 25.5**
N90/N210	η = 0.4	η = 1.4	x: 2.55 m η = 30.7	x: 2.75 m η = 3.3	x: 0 m η = 5.8	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.55 m η = 33.1	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 33.1**
N210/N92	η = 0.4	η = 1.4	x: 0 m η = 30.3	x: 2.75 m η = 18.9	x: 2.75 m η = 7.2	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 32.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 32.9**
N92/N203	η = 0.5	η = 1.1	x: 2.75 m η = 21.2	x: 0 m η = 21.5	x: 0 m η = 6.5	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 26.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 26.1**
N203/N93	η = 0.5	η = 1.1	x: 0 m η = 21.2	x: 2.75 m η = 30.5	x: 2.75 m η = 6.5	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 40.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 40.6**
N93/N196	η = 0.6	η = 0.8	x: 0 m η = 18.0	x: 0 m η = 24.9	x: 0 m η = 5.9	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 31.5	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 5.8	η = 0.1	**CUMPLE η = 31.5**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N196/N91	η = 0.6	η = 0.8	x: 2.75 m η = 34.4	x: 2.75 m η = 33.4	x: 2.75 m η = 7.2	x: 2.75 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 47.2	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 7.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 47.2**
N91/N189	η = 0.7	η = 0.6	x: 0 m η = 33.9	x: 1.96 m η = 9.9	x: 0 m η = 7.9	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 36.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 36.5**
N189/N30	η = 0.7	η = 0.6	x: 0.589 m η = 23.8	x: 0 m η = 9.5	x: 2.75 m η = 5.1	x: 2.75 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 24.9	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 24.9**
N94/N211	η < 0.1	η = 0.1	x: 2.36 m η = 27.3	x: 2.75 m η = 3.9	x: 0 m η = 5.5	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.36 m η = 30.0	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 30.0**
N211/N96	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 26.4	x: 2.75 m η = 20.2	x: 2.75 m η = 7.5	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 31.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 31.7**
N96/N204	η = 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 25.3	x: 0 m η = 25.2	x: 0 m η = 6.8	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 32.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 32.1**
N204/N97	η = 0.1	η = 0.3	x: 2.75 m η = 18.9	x: 2.75 m η = 33.7	x: 2.75 m η = 6.2	x: 2.75 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 43.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 43.9**
N97/N197	η = 0.1	η = 0.4	x: 0 m η = 18.4	x: 0 m η = 28.2	x: 0 m η = 5.8	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 34.0	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 5.8	η = 0.1	**CUMPLE η = 34.0**
N197/N95	η = 0.1	η = 0.4	x: 2.75 m η = 36.1	x: 2.75 m η = 36.6	x: 2.75 m η = 7.3	x: 2.75 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 51.1	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 7.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 51.1**
N95/N190	η = 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 35.5	x: 1.77 m η = 11.1	x: 0 m η = 8.0	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 38.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 38.4**
N190/N29	η = 0.1	η = 0.3	x: 0.589 m η = 23.0	x: 0 m η = 10.4	x: 2.75 m η = 5.0	x: 2.75 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 24.3	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 24.3**
N98/N212	η < 0.1	η = 1.2	x: 2.16 m η = 25.0	x: 2.75 m η = 4.1	x: 0 m η = 5.2	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.36 m η = 28.0	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 28.0**
N212/N100	η < 0.1	η = 1.2	x: 2.75 m η = 30.1	x: 2.75 m η = 20.6	x: 2.75 m η = 7.8	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 37.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 37.7**
N100/N205	η < 0.1	η = 1.6	x: 0 m η = 30.7	x: 0 m η = 27.0	x: 0 m η = 6.9	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 35.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 35.9**
N205/N101	η < 0.1	η = 1.6	x: 2.75 m η = 20.0	x: 2.75 m η = 35.3	x: 2.75 m η = 6.1	x: 2.75 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 46.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 46.2**
N101/N198	η = 0.2	η = 0.7	x: 0 m η = 19.3	x: 0 m η = 29.9	x: 0 m η = 5.8	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 35.6	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 5.8	η = 0.1	**CUMPLE η = 35.6**
N198/N99	η = 0.2	η = 0.7	x: 2.75 m η = 35.9	x: 2.75 m η = 38.1	x: 2.75 m η = 7.2	x: 2.75 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 53.8	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 7.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 53.8**
N99/N191	η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 35.3	x: 1.77 m η = 11.6	x: 0 m η = 8.0	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 38.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 38.3**
N191/N28	η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.589 m η = 23.0	x: 0 m η = 10.8	x: 2.75 m η = 5.0	x: 2.75 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 24.3	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 24.3**
N102/N184	η = 1.1	η = 9.3	x: 2.16 m η = 13.4	x: 2.75 m η = 5.1	x: 0 m η = 3.0	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.75 m η = 18.0	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 18.0**
N184/N104	η = 1.1	η = 9.3	x: 2.75 m η = 22.8	x: 2.75 m η = 16.4	x: 2.75 m η = 4.9	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 36.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 36.2**
N104/N183	η = 3.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 16.9	x: 0 m η = 27.5	x: 0 m η = 4.1	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 32.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 32.1**
N183/N105	η = 3.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.75 m η = 13.6	x: 2.75 m η = 31.4	x: 2.75 m η = 3.8	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 43.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 43.2**
N105/N182	η = 2.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 16.6	x: 0 m η = 30.3	x: 0 m η = 4.0	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 35.2	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 4.0	η = 0.1	**CUMPLE η = 35.2**
N182/N103	η = 2.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.75 m η = 16.3	x: 2.75 m η = 34.3	x: 2.75 m η = 3.9	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 48.5	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 3.9	η = 0.1	**CUMPLE η = 48.5**
N103/N181	η = 1.1	η = 2.5	x: 0 m η = 22.4	x: 0.196 m η = 11.4	x: 0 m η = 4.9	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 25.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 25.7**
N181/N26	η = 1.1	η = 2.5	x: 0.589 m η = 13.5	x: 0 m η = 8.8	x: 2.75 m η = 3.0	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 17.6	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 17.6**
N116/N281	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.5	x: 0 m η = 57.7	x: 0 m η = 0.5	η = 10.5	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 82.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 82.7**
N281/N344	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 44.0	x: 0 m η = 55.3	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 9.8	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 89.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 89.4**
N344/N129	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 31.3	x: 0 m η = 13.8	x: 0.933 m η = 0.6	x: 0 m η = 6.0	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 38.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 38.8**
N129/N343	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.6	x: 1.03 m η = 10.3	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 5.2	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.03 m η = 11.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 11.9**
N343/N341	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.4	x: 1.97 m η = 14.4	x: 1.97 m η = 0.4	x: 0 m η = 1.5	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 16.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 16.1**
N341/N338	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.6	x: 0 m η = 14.4	x: 0 m η = 0.4	x: 1.5 m η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 15.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 15.9**
N338/N5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 11.8	x: 0 m η < 0.1	x: 1.5 m η = 3.7	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 12.9	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 12.9**
N118/N284	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 29.0	x: 0 m η = 46.9	x: 0 m η = 3.3	η = 9.8	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 73.7	η < 0.1	η = 0.7	η = 0.2	η = 0.2	**CUMPLE η = 73.7**
N284/N316	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 44.7	x: 0 m η = 44.6	x: 1.97 m η = 4.2	x: 0 m η = 8.5	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 79.1	η < 0.1	η = 0.7	η = 0.2	η = 0.2	**CUMPLE η = 79.1**
N316/N130	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 31.9	x: 0 m η = 8.8	x: 0.933 m η = 6.9	x: 0 m η = 4.3	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.933 m η = 39.1	η < 0.1	η = 0.7	η = 0.2	η = 0.6	**CUMPLE η = 39.1**
N130/N335	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.9	x: 1.03 m η = 8.9	x: 0 m η = 6.4	x: 0 m η = 4.1	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.03 m η = 13.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 13.7**
N335/N332	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.7	x: 0.393 m η = 9.0	x: 0 m η = 4.0	x: 1.97 m η = 0.9	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 13.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 13.7**
N332/N119	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.8	x: 0 m η = 7.4	x: 0 m η = 2.1	x: 1.5 m η = 2.5	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 10.3	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 10.3**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N117/N278	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 29.0	x: 0 m η = 47.6	x: 0 m η = 3.2	η = 9.9	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 75.9	η < 0.1	η = 0.7	η = 0.2	η = 0.3	**CUMPLE η = 75.9**
N278/N420	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 44.8	x: 0 m η = 45.4	x: 1.97 m η = 4.2	x: 0 m η = 8.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 81.3	η < 0.1	η = 0.7	η = 0.2	η = 0.2	**CUMPLE η = 81.3**
N420/N131	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 31.9	x: 0 m η = 9.0	x: 0.933 m η = 7.1	x: 0 m η = 4.3	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.933 m η = 39.4	η < 0.1	η = 0.7	η = 0.2	η = 0.6	**CUMPLE η = 39.4**
N131/N342	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.9	x: 1.03 m η = 9.0	x: 0 m η = 6.6	x: 0 m η = 4.2	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.03 m η = 13.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 13.8**
N342/N423	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.7	x: 0.787 m η = 9.5	x: 0 m η = 4.0	x: 1.97 m η = 0.7	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 13.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 13.8**
N423/N120	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.8	x: 0 m η = 8.7	x: 0 m η = 2.0	x: 1.5 m η = 2.9	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 11.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 11.4**
N121/N300	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.1	x: 0 m η = 21.0	x: 0 m η = 1.0	η = 2.4	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 23.9**
N300/N369	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.3	x: 0 m η = 20.8	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 2.3	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 23.7**
N369/N358	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 15.6	x: 1.97 m η = 0.5	x: 0 m η = 1.4	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 18.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 18.0**
N358/N415	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.7	x: 0 m η = 11.0	x: 1.97 m η = 0.5	η = 1.1	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 13.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 13.1**
N415/N347	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.9	x: 0 m η = 6.4	x: 0 m η = 0.5	η = 1.1	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 8.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 8.2**
N347/N23	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 3.0	x: 0 m η < 0.1	η = 1.0	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 4.3	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 4.3**
N123/N303	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.9	x: 0 m η = 21.1	x: 0 m η = 0.9	η = 2.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 23.6**
N303/N372	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 20.8	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 2.1	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 23.3**
N372/N355	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.7	x: 0 m η = 15.0	x: 1.97 m η = 0.7	η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 17.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 17.0**
N355/N412	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.4	x: 0 m η = 9.6	x: 1.97 m η = 0.9	η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 11.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 11.2**
N412/N124	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 4.2	x: 0 m η = 0.9	η = 1.4	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 5.5**
N122/N297	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.9	x: 0 m η = 21.2	x: 0 m η = 1.2	η = 2.4	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 24.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 24.1**
N297/N366	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 21.0	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 2.1	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 23.9**
N366/N361	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.7	x: 0 m η = 15.2	x: 1.97 m η = 0.9	η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 17.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 17.4**
N361/N418	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.4	x: 0 m η = 9.7	x: 0 m η = 0.9	η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 12.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 12.2**
N418/N125	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 4.3	x: 0 m η = 0.6	η = 1.4	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 6.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 6.4**
N127/N213	η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 11.8	x: 0 m η = 2.2	x: 2.75 m η = 1.5	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 14.4	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 14.4**
N213/N126	η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.75 m η = 19.6	x: 2.75 m η = 6.6	x: 2.75 m η = 2.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 26.5	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 1.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 26.5**
N126/N130	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.6	x: 5 m η = 93.4	x: 5 m η = 2.4	x: 5 m η = 52.9	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 5 m η = 93.8	x: 5 m η = 93.6	η = 1.0	x: 5 m η = 45.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 93.8**
N130/N129	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 90.4	x: 0 m η = 2.4	x: 0 m η = 51.9	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 90.7	x: 0 m η = 90.5	η = 0.4	x: 0 m η = 44.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 90.7**
N129/N131	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 90.4	x: 5 m η = 2.5	x: 0 m η = 51.9	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 90.7	x: 0 m η = 90.5	η = 0.4	x: 0 m η = 44.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 90.7**
N131/N128	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.6	x: 0 m η = 93.4	x: 0 m η = 2.5	x: 0 m η = 52.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 93.8	x: 0 m η = 93.6	η = 1.0	x: 0 m η = 45.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 93.8**
N132/N214	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 11.8	x: 2.75 m η = 2.3	x: 2.75 m η = 1.5	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 14.3	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 0.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 14.3**
N214/N128	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.75 m η = 19.5	x: 2.75 m η = 6.7	x: 2.75 m η = 2.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 26.5	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 1.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 26.5**
N127/N133	η = 6.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 5 m η = 90.5	x: 5 m η = 0.4	x: 5 m η = 52.1	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 5 m η = 93.4	x: 5 m η = 93.5	η = 0.1	x: 5 m η = 44.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 93.5**
N133/N135	η = 6.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 5 m η = 90.4	x: 0 m η = 0.3	x: 5 m η = 51.9	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 5 m η = 93.4	x: 5 m η = 93.4	η < 0.1	x: 0 m η = 44.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 93.4**
N135/N137	η = 6.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 90.4	x: 5 m η = 0.3	x: 0 m η = 51.9	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 93.4	x: 0 m η = 93.4	η < 0.1	x: 5 m η = 44.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 93.4**
N137/N132	η = 6.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 90.3	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 52.0	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 93.3	x: 0 m η = 93.3	η = 0.1	x: 5 m η = 44.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 93.3**
N134/N133	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 92.5	x: 3 m η = 2.0	x: 0 m η = 0.5	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 93.3	η < 0.1	η = 0.2	η = 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 93.3**
N136/N135	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 92.3	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 0.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 93.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 93.5**
N138/N137	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 92.4	x: 3 m η = 2.5	x: 0 m η = 0.5	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 94.2	η < 0.1	η = 0.2	η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 94.2**
N139/N141	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 2.3	x: 5.5 m η = 3.3	x: 5.5 m η = 15.5	x: 5.5 m η = 2.4	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.5 m η = 20.3	η < 0.1	η = 0.5	x: 5.5 m η = 2.4	η = 0.5	**CUMPLE η = 20.3**
N141/N142	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 3.7	x: 0 m η = 3.3	x: 0 m η = 9.7	x: 0 m η = 2.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 15.9	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 2.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 15.9**
N142/N143	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 1.7	x: 5.5 m η = 4.3	x: 0 m η = 12.3	x: 5.5 m η = 2.4	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.5 m η = 15.7	η < 0.1	η = 0.4	x: 5.5 m η = 2.4	η = 0.5	**CUMPLE η = 15.7**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N143/N140	η = 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 4.3	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 2.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 8.0	η < 0.1	η = 0.9	x: 0 m η = 2.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 8.0**
N144/N148	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 2.1	x: 5.5 m η = 15.6	x: 5.5 m η = 14.3	x: 5.5 m η = 4.3	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.5 m η = 24.6	η < 0.1	η = 0.7	x: 5.5 m η = 3.6	η = 0.4	**CUMPLE η = 24.6**
N148/N147	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 3.4	x: 3.85 m η = 21.9	x: 0 m η = 8.9	x: 0 m η = 23.5	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.85 m η = 25.2	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 15.0	η = 0.1	**CUMPLE η = 25.2**
N147/N146	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 1.6	x: 0 m η = 15.0	x: 0 m η = 11.3	x: 0 m η = 4.0	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 21.1	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 2.8	η = 0.4	**CUMPLE η = 21.1**
N146/N145	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 4.3	x: 0 m η = 3.5	x: 0 m η = 2.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 7.7	η < 0.1	η = 0.9	x: 0 m η = 2.4	η = 0.1	**CUMPLE η = 7.7**
N21/N226	η = 3.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 28.8	x: 1.83 m η = 21.3	η = 1.0	x: 0 m η = 1.4	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 48.6	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 48.6**
N226/N227	η = 3.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 31.0	x: 0 m η = 11.9	η = 0.4	x: 1.83 m η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 45.8	η < 0.1	η = 2.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 1.1	**CUMPLE η = 45.8**
N227/N16	η = 3.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 30.9	x: 1.83 m η = 33.5	η = 1.6	x: 1.83 m η = 3.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 67.6	η < 0.1	η = 2.1	η = 0.1	x: 1.83 m η = 3.2	**CUMPLE η = 67.6**
N16/N228	η = 1.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 30.9	x: 0 m η = 33.5	η = 1.1	x: 0 m η = 2.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 65.3	η < 0.1	η = 2.1	η = 0.1	x: 0 m η = 2.8	**CUMPLE η = 65.3**
N228/N229	η = 1.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 6.3	x: 1.47 m η = 5.8	η = 0.1	x: 0 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.1 m η = 10.9	η < 0.1	η = 2.8	η < 0.1	x: 0 m η = 0.8	**CUMPLE η = 10.9**
N229/N11	η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 12.5	x: 0 m η = 26.3	η = 0.5	x: 1.83 m η = 2.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 38.4	η < 0.1	η = 1.7	η = 0.2	x: 1.83 m η = 2.4	**CUMPLE η = 38.4**
N11/N242	η = 0.7	η = 1.5	x: 0 m η = 12.5	x: 0 m η = 24.5	η = 0.2	x: 0 m η = 2.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 37.7	η < 0.1	η = 1.7	η = 0.2	x: 0 m η = 2.8	**CUMPLE η = 37.7**
N242/N245	η = 0.5	η = 3.6	x: 1.75 m η = 18.8	x: 0 m η = 6.3	η = 0.6	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.75 m η = 21.4	η < 0.1	η = 11.6	η < 0.1	x: 0 m η = 1.0	**CUMPLE η = 21.4**
N245/N243	η = 0.5	η = 2.6	x: 0 m η = 18.8	x: 1.75 m η = 15.4	η = 0.9	x: 1.75 m η = 1.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 33.7	η < 0.1	η = 10.5	η < 0.1	x: 1.75 m η = 1.2	**CUMPLE η = 33.7**
N243/N6	η = 0.7	η = 0.5	x: 1 m η = 25.3	x: 1 m η = 33.5	η = 0.4	x: 1 m η = 3.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1 m η = 57.4	η < 0.1	η = 1.8	η = 0.1	x: 1 m η = 3.3	**CUMPLE η = 57.4**
N6/N230	η = 1.6	η = 9.3	x: 0 m η = 25.3	x: 1.83 m η = 36.0	η = 1.1	x: 0 m η = 3.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 59.3	η < 0.1	η = 1.8	η = 0.1	x: 0 m η = 3.5	**CUMPLE η = 59.3**
N230/N231	η = 1.1	η = 11.0	x: 1.83 m η = 26.4	x: 1.65 m η = 7.6	η = 0.4	x: 0 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 35.7	η < 0.1	η = 4.5	η < 0.1	x: 0 m η = 0.8	**CUMPLE η = 35.7**
N231/N2	η = 1.3	η = 9.4	x: 0 m η = 23.0	x: 0 m η = 31.2	η = 0.8	x: 1.83 m η = 1.8	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 57.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 57.2**
N220/N375	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 8.4	x: 0.983 m η = 12.1	η = 0.5	x: 1.97 m η = 2.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.787 m η = 13.3	η < 0.1	η = 2.0	η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 13.3**
N375/N384	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.5	x: 1.97 m η = 6.5	x: 0.983 m η = 10.1	η = 0.4	x: 0 m η = 2.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.983 m η = 11.0	η < 0.1	η = 2.0	η = 0.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 11.0**
N384/N226	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.4	x: 1.97 m η = 8.2	x: 0.983 m η = 13.7	η = 0.4	x: 0 m η = 2.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.18 m η = 14.7	η < 0.1	η = 4.1	η = 0.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 14.7**
N221/N376	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 15.8	x: 1.97 m η = 14.6	η = 1.0	x: 1.97 m η = 3.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 28.7	η < 0.1	η = 7.2	η = 1.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 28.7**
N376/N385	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 16.7	x: 0 m η = 15.3	η = 1.0	x: 0 m η = 3.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 32.1	η < 0.1	η = 2.7	η = 0.7	η = 0.3	**CUMPLE η = 32.1**
N385/N227	x: 1.97 m η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 26.6	x: 1.18 m η = 13.0	η = 1.5	x: 0 m η = 2.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 28.2	η < 0.1	η = 6.8	η = 1.3	η = 0.2	**CUMPLE η = 28.2**
N222/N378	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 10.2	x: 1.97 m η = 15.7	η = 0.6	x: 1.97 m η = 3.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 26.4	η < 0.1	η = 2.0	η = 0.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 26.4**
N378/N387	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 9.8	x: 1.97 m η = 15.6	η = 0.6	x: 1.97 m η = 2.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 22.2	η < 0.1	η = 6.8	η = 0.6	η = 0.3	**CUMPLE η = 22.2**
N387/N228	x: 1.97 m η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 15.4	x: 0 m η = 18.1	η = 0.9	x: 0 m η = 3.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 25.5	η < 0.1	η = 4.4	η = 0.9	η = 0.3	**CUMPLE η = 25.5**
N223/N379	x: 1.97 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 5.6	x: 0.983 m η = 15.4	η = 0.3	x: 0 m η = 2.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.983 m η = 16.9	η < 0.1	η = 3.9	η = 0.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 16.9**
N379/N388	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 8.2	x: 1.97 m η = 26.7	η = 0.5	x: 1.97 m η = 3.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 34.8	η < 0.1	η = 1.3	η = 0.3	η = 0.3	**CUMPLE η = 34.8**
N388/N229	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 15.9	x: 0 m η = 34.6	η = 0.9	x: 0 m η = 4.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 47.2	η < 0.1	η = 6.8	η = 0.6	η = 0.3	**CUMPLE η = 47.2**
N224/N382	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 16.3	x: 1.18 m η = 23.3	η = 0.9	x: 0 m η = 3.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.57 m η = 27.3	η < 0.1	η = 3.2	η = 0.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 27.3**
N382/N391	x: 1.97 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 11.1	x: 1.97 m η = 23.4	η = 0.7	x: 1.97 m η = 4.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 33.2	η < 0.1	η = 1.7	η = 0.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 33.2**
N391/N230	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 24.6	x: 0 m η = 30.1	η = 1.4	x: 0 m η = 4.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 45.1	η < 0.1	η = 10.5	η = 1.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 45.1**
N225/N383	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 14.8	x: 0.983 m η = 19.3	η = 0.8	x: 0 m η = 2.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.787 m η = 23.0	η < 0.1	η = 1.9	η = 0.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 23.0**
N383/N392	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 10.2	x: 0.787 m η = 13.9	η = 0.6	x: 1.97 m η = 3.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.59 m η = 17.4	η < 0.1	η = 7.9	η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 17.4**
N392/N231	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.5	x: 1.97 m η = 18.1	x: 0 m η = 10.5	η = 1.0	x: 0 m η = 2.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 24.4	η < 0.1	η = 5.6	η = 0.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 24.4**
N232/N375	η = 1.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 58.8	x: 1.83 m η = 24.6	η = 2.0	x: 0 m η = 1.5	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 79.4	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 79.4**
N375/N376	η = 1.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 58.4	x: 0 m η = 9.2	η = 0.9	x: 1.83 m η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 67.7	η < 0.1	η = 3.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 1.1	**CUMPLE η = 67.7**
N376/N377	η = 1.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 62.7	x: 0 m η = 27.6	η = 3.2	x: 1.83 m η = 2.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 89.1	η < 0.1	η = 2.8	η = 0.1	x: 1.83 m η = 2.6	**CUMPLE η = 89.1**
N377/N378	η = 0.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 62.7	x: 0 m η = 26.6	η = 2.9	x: 0 m η = 2.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 89.4	η < 0.1	η = 2.8	η = 0.1	x: 0 m η = 2.4	**CUMPLE η = 89.4**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N378/N379	η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 42.2	x: 0 m η = 3.8	η = 0.7	x: 0 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 43.3	η < 0.1	η = 1.2	η < 0.1	x: 0 m η = 0.8	**CUMPLE η = 43.3**
N379/N234	η = 1.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 39.2	x: 0 m η = 17.2	η = 1.4	x: 1.83 m η = 1.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 56.6	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 56.6**
N237/N382	η = 0.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 54.2	x: 1.83 m η = 25.6	η = 1.9	x: 0 m η = 1.6	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 77.3	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 77.3**
N382/N383	η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 59.1	x: 0 m η = 6.5	η = 0.2	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 63.9	η < 0.1	η = 3.7	η < 0.1	x: 0 m η = 1.0	**CUMPLE η = 63.9**
N383/N236	η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 55.3	x: 0 m η = 29.5	η = 1.9	x: 1.83 m η = 1.7	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 85.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 85.4**
N238/N380	x: 1.97 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 1.97 m η = 2.6	x: 1.18 m η = 32.1	η = 0.2	x: 0 m η = 4.1	η < 0.1	x: 0.197 m η < 0.1	x: 1.18 m η = 33.1	η < 0.1	η = 57.0	η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 57.0**
N380/N239	x: 1.97 m η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 3.9	x: 1.97 m η = 80.5	η = 0.2	x: 1.97 m η = 7.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 81.2	η < 0.1	η = 77.6	η = 0.2	η = 0.3	**CUMPLE η = 81.2**
N240/N381	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 2.0	x: 1.18 m η = 32.5	η = 0.1	x: 0 m η = 4.2	η < 0.1	x: 0.197 m η < 0.1	x: 1.18 m η = 33.4	η < 0.1	η = 57.3	η = 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 57.3**
N381/N241	x: 1.97 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 7.9	x: 1.97 m η = 79.0	η = 0.4	x: 1.97 m η = 7.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 87.2	η < 0.1	η = 78.1	η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 87.2**
N239/N242	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 10.2	x: 0 m η = 63.7	η = 0.6	x: 0 m η = 4.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 66.6	η < 0.1	η = 22.6	η = 0.6	η = 0.3	**CUMPLE η = 66.6**
N241/N243	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 16.3	x: 0 m η = 64.2	η = 1.0	x: 0 m η = 5.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 78.3	η < 0.1	η = 21.5	η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 78.3**
N233/N384	η = 11.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 55.8	x: 1.83 m η = 24.2	η = 1.9	x: 0 m η = 1.5	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 79.2	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 79.2**
N384/N385	η = 11.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 54.4	x: 1.83 m η = 13.2	η = 0.8	x: 1.83 m η = 1.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 72.2	η < 0.1	η = 1.2	η < 0.1	x: 1.83 m η = 1.2	**CUMPLE η = 72.2**
N385/N386	η = 9.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 57.7	x: 0 m η = 33.8	η = 3.0	x: 1.83 m η = 3.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 92.0	η < 0.1	η = 1.2	η = 0.3	x: 1.83 m η = 3.0	**CUMPLE η = 92.0**
N386/N387	η = 15.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 57.7	x: 0 m η = 30.6	η = 2.7	x: 0 m η = 2.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 94.9	η < 0.1	η = 1.2	η = 0.3	x: 0 m η = 2.7	**CUMPLE η = 94.9**
N387/N388	η = 18.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 24.2	x: 0 m η = 5.1	η = 0.1	x: 0 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.733 m η = 33.6	η < 0.1	η = 4.1	η < 0.1	x: 0 m η = 0.9	**CUMPLE η = 33.6**
N388/N389	η = 13.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 72.1	x: 0 m η = 22.5	η = 3.2	x: 1.83 m η = 2.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 97.0	η < 0.1	η = 9.5	η = 0.2	x: 1.83 m η = 1.9	**CUMPLE η = 97.0**
N389/N239	η = 5.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 72.1	x: 0 m η = 19.1	η = 5.1	x: 0 m η = 2.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 94.1	η < 0.1	η = 9.5	η = 0.3	x: 0 m η = 2.2	**CUMPLE η = 94.1**
N239/N244	η = 7.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.75 m η = 53.4	x: 0 m η = 7.8	η = 0.4	x: 0 m η = 1.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.75 m η = 57.8	η < 0.1	η = 6.0	η = 0.1	x: 0 m η = 1.1	**CUMPLE η = 57.8**
N244/N241	η = 7.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 53.4	x: 1.75 m η = 18.3	η = 0.8	x: 1.75 m η = 2.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 72.5	η < 0.1	η = 6.4	η = 0.1	x: 1.75 m η = 1.3	**CUMPLE η = 72.5**
N241/N390	η = 4.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1 m η = 70.5	x: 1 m η = 21.4	η = 4.4	x: 1 m η = 2.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1 m η = 93.3	η < 0.1	η = 6.1	η = 0.1	x: 1 m η = 2.3	**CUMPLE η = 93.3**
N390/N391	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 5.4	x: 0 m η = 70.5	x: 1.83 m η = 24.8	η = 3.2	x: 0 m η = 2.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 91.8	η < 0.1	η = 6.1	η = 0.1	x: 0 m η = 2.3	**CUMPLE η = 91.8**
N391/N392	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 8.8	x: 1.83 m η = 61.3	x: 1.83 m η = 5.5	η = 1.1	x: 0 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 65.4	η < 0.1	η = 2.8	η < 0.1	x: 0 m η = 0.9	**CUMPLE η = 65.4**
N392/N235	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 9.3	x: 0 m η = 59.9	x: 0 m η = 35.5	η = 2.1	x: 1.83 m η = 2.0	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 96.6	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 96.6**
N244/N245	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 10.5	x: 1.97 m η = 19.6	η = 0.7	x: 1.97 m η = 2.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 29.8	η < 0.1	η = 1.8	η = 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 29.8**
N215/N220	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 37.1	x: 1.83 m η = 22.3	η = 1.3	x: 0 m η = 1.4	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 56.8	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 56.8**
N220/N221	η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 36.6	x: 0 m η = 9.8	η = 0.1	x: 1.83 m η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 45.3	η < 0.1	η = 4.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 1.2	**CUMPLE η = 45.3**
N221/N218	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.8	x: 0 m η = 30.6	x: 0 m η = 17.5	η = 1.1	x: 1.83 m η = 1.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 48.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 48.2**
N218/N222	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.6	x: 1.83 m η = 32.2	x: 1.65 m η = 9.0	η = 1.1	x: 0 m η = 0.9	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 38.3	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 38.3**
N222/N223	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 37.2	x: 0 m η = 6.3	η = 0.1	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 43.3	η < 0.1	η = 4.1	η = 0.1	x: 0 m η = 0.9	**CUMPLE η = 43.3**
N223/N217	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 39.6	x: 0 m η = 14.5	η = 1.4	x: 1.83 m η = 1.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 53.9	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 53.9**
N219/N224	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.6	x: 1.83 m η = 46.7	x: 1.83 m η = 21.6	η = 1.6	x: 0 m η = 1.4	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 66.1	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 66.1**
N224/N225	η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 48.6	x: 1.83 m η = 8.0	η = 0.1	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.65 m η = 55.1	η < 0.1	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 0.9	**CUMPLE η = 55.1**
N225/N216	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.3	x: 0 m η = 45.7	x: 0 m η = 30.3	η = 1.6	x: 1.83 m η = 1.8	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 76.0	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 76.0**
N217/N238	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.1	x: 1 m η = 34.2	x: 1 m η = 3.4	η = 2.2	x: 0 m η = 0.5	x: 0.25 m η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 1 m η = 35.3	x: 0.25 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 35.3**
N240/N219	η < 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 34.4	x: 0 m η = 1.8	η = 2.2	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 34.9	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 34.9**
N250/N410	η = 12.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 16.4	x: 1.83 m η = 24.4	η = 0.6	x: 0 m η = 1.5	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 47.1	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 47.1**
N410/N407	η = 12.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 15.4	x: 1.83 m η = 13.1	η = 0.2	x: 1.83 m η = 1.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 32.8	η < 0.1	η = 1.4	η < 0.1	x: 1.83 m η = 1.2	**CUMPLE η = 32.8**
N407/N406	η = 11.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 13.3	x: 0 m η = 39.9	η = 0.8	x: 1.83 m η = 3.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 55.8	η < 0.1	η = 1.0	η = 0.3	x: 1.83 m η = 3.5	**CUMPLE η = 55.8**
N406/N404	η = 20.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 13.3	x: 0 m η = 35.1	η = 0.6	x: 0 m η = 3.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 63.0	η < 0.1	η = 1.0	η = 0.3	x: 0 m η = 3.1	**CUMPLE η = 63.0**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N404/N402	η = 20.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 5.5	x: 0 m η = 3.8	η < 0.1	x: 0 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.8	η < 0.1	η = 0.2	η < 0.1	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE η = 23.8**
N402/N419	η = 20.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 10.7	x: 0 m η = 26.3	η = 0.5	x: 1.83 m η = 2.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 47.0	η < 0.1	η = 1.0	η = 0.3	x: 1.83 m η = 2.2	**CUMPLE η = 47.0**
N419/N399	η = 8.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 10.7	x: 0 m η = 20.7	η = 0.7	x: 0 m η = 2.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 35.7	η < 0.1	η = 1.0	η = 0.5	x: 0 m η = 2.3	**CUMPLE η = 35.7**
N399/N272	η = 8.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.75 m η = 10.3	x: 0 m η = 8.8	η = 0.3	x: 0 m η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.75 m η = 20.9	η < 0.1	η = 2.7	η = 0.1	x: 0 m η = 1.2	**CUMPLE η = 20.9**
N272/N398	η = 8.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 10.2	x: 1.75 m η = 16.9	η = 0.1	x: 1.75 m η = 1.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.75 m η = 25.5	η < 0.1	η = 4.6	η = 0.1	x: 1.75 m η = 1.2	**CUMPLE η = 25.5**
N398/N397	η = 8.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1 m η = 32.9	x: 1 m η = 35.5	η = 2.0	x: 1 m η = 4.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1 m η = 73.0	η < 0.1	η = 1.7	η = 0.1	x: 1 m η = 3.7	**CUMPLE η = 73.0**
N397/N396	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 10.9	x: 0 m η = 32.9	x: 1.83 m η = 41.4	η = 1.5	x: 0 m η = 3.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 70.3	η < 0.1	η = 1.7	η = 0.1	x: 0 m η = 3.8	**CUMPLE η = 70.3**
N396/N395	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 9.7	x: 1.83 m η = 17.9	x: 1.83 m η = 5.5	η = 0.3	x: 0 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 25.5	η < 0.1	η = 1.0	η < 0.1	x: 0 m η = 0.9	**CUMPLE η = 25.5**
N395/N247	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 10.1	x: 0 m η = 17.7	x: 0 m η = 35.6	η = 0.6	x: 1.83 m η = 2.0	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 53.7	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 53.7**
N252/N393	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 14.8	x: 0.983 m η = 5.5	η = 0.8	x: 0 m η = 0.8	η < 0.1	x: 0.197 m η < 0.1	x: 0 m η = 15.2	η < 0.1	η = 0.8	η = 0.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 15.2**
N393/N395	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 10.0	x: 0.787 m η = 3.7	η = 0.6	x: 1.97 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 11.4	η < 0.1	η = 1.3	η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 11.4**
N395/N261	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.5	x: 1.97 m η = 18.4	x: 0 m η = 3.4	η = 1.1	x: 0 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 18.6	η < 0.1	η = 1.2	η = 0.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 18.6**
N253/N394	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 16.3	x: 1.18 m η = 6.3	η = 0.9	x: 0 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 16.4	η < 0.1	η = 1.0	η = 0.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 16.4**
N394/N396	x: 1.97 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 11.0	x: 1.97 m η = 7.6	η = 0.7	x: 1.97 m η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 18.4	η < 0.1	η = 1.0	η = 0.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 18.4**
N396/N262	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 24.6	x: 0 m η = 9.2	η = 1.5	x: 0 m η = 1.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 27.6	η < 0.1	η = 3.9	η = 1.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 27.6**
N256/N401	x: 1.97 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 5.7	x: 1.97 m η = 7.6	η = 0.3	x: 1.97 m η = 1.1	η < 0.1	x: 0.197 m η < 0.1	x: 1.97 m η = 12.9	η < 0.1	η = 0.9	η = 0.3	η = 0.1	**CUMPLE η = 12.9**
N401/N402	x: 1.97 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 10.4	x: 0 m η = 8.5	η = 0.6	x: 0 m η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 15.8	η < 0.1	η = 1.3	η = 0.4	η = 0.3	**CUMPLE η = 15.8**
N402/N263	x: 1.97 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.2	x: 1.97 m η = 14.3	x: 0 m η = 6.4	η = 0.8	x: 1.97 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 14.6	η < 0.1	η = 1.1	η = 0.5	η = 0.3	**CUMPLE η = 14.6**
N257/N403	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 9.4	x: 1.97 m η = 7.4	η = 0.6	x: 1.97 m η = 1.0	η < 0.1	x: 0.197 m η < 0.1	x: 1.97 m η = 17.0	η < 0.1	η = 0.9	η = 0.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 17.0**
N403/N404	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 9.2	x: 0 m η = 7.5	η = 0.6	x: 0 m η = 1.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 15.7	η < 0.1	η = 0.9	η = 0.6	η = 0.3	**CUMPLE η = 15.7**
N404/N264	x: 1.97 m η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 14.0	x: 0 m η = 6.2	η = 0.8	x: 0 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 16.4	η < 0.1	η = 0.9	η = 0.8	η = 0.2	**CUMPLE η = 16.4**
N259/N408	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 16.0	x: 1.97 m η = 4.5	η = 1.0	x: 1.97 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 19.1	η < 0.1	η = 1.1	η = 1.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 19.1**
N408/N407	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 16.8	x: 1.97 m η = 5.5	η = 1.0	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 18.3	η < 0.1	η = 2.9	η = 0.7	η = 0.3	**CUMPLE η = 18.3**
N407/N265	x: 1.97 m η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 26.5	x: 0.787 m η = 5.3	η = 1.5	x: 1.97 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 26.9	η < 0.1	η = 1.9	η = 1.3	η = 0.2	**CUMPLE η = 26.9**
N260/N409	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 8.7	x: 0.787 m η = 3.6	η = 0.5	x: 1.97 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 9.7	η < 0.1	η = 2.1	η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 9.7**
N409/N410	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.5	x: 1.97 m η = 6.8	x: 0.983 m η = 3.7	η = 0.4	x: 0 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 7.5	η < 0.1	η = 2.2	η = 0.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 7.5**
N410/N266	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.4	x: 1.97 m η = 8.1	x: 0.983 m η = 4.6	η = 0.4	x: 1.97 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 8.4	η < 0.1	η = 0.9	η = 0.4	η = 0.1	**CUMPLE η = 8.4**
N252/N246	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.3	x: 0 m η = 12.7	x: 0 m η = 30.3	η = 0.4	x: 1.83 m η = 1.8	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 40.8	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 40.8**
N253/N252	η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 13.4	x: 1.83 m η = 8.1	η < 0.1	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 21.0	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 0.9	**CUMPLE η = 21.0**
N254/N253	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.6	x: 1.83 m η = 12.9	x: 1.83 m η = 21.7	η = 0.4	x: 0 m η = 1.4	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 34.0	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 34.0**
N256/N255	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.1	x: 0 m η = 6.9	x: 0 m η = 12.9	η = 0.2	x: 1.83 m η = 1.0	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 18.3	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 18.3**
N257/N256	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 7.3	x: 0 m η = 5.3	η < 0.1	x: 0 m η = 0.9	N.P.(5)	η < 0.1	x: 0 m η = 12.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 12.1**
N258/N257	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.5	x: 1.83 m η = 7.1	x: 1.65 m η = 8.1	η = 0.2	x: 0 m η = 0.8	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 14.2	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 14.2**
N259/N258	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.8	x: 0 m η = 9.4	x: 0 m η = 17.9	η = 0.3	x: 1.83 m η = 1.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 25.6	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 25.6**
N260/N259	η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 10.9	x: 0 m η = 9.6	η < 0.1	x: 1.83 m η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 20.3	η < 0.1	η = 0.9	η < 0.1	x: 1.83 m η = 1.2	**CUMPLE η = 20.3**
N249/N260	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η < 0.1	x: 1.83 m η = 10.0	x: 1.83 m η = 22.5	η = 0.3	x: 0 m η = 1.4	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 31.8	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 31.8**
N267/N274	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 2.1	x: 1.18 m η = 8.4	η = 0.1	x: 0 m η = 1.1	η < 0.1	x: 0.197 m η < 0.1	x: 1.38 m η = 9.7	η < 0.1	η = 15.4	η = 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 15.4**
N274/N398	x: 1.97 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 7.2	x: 1.97 m η = 25.2	η = 0.4	x: 1.97 m η = 2.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 31.3	η < 0.1	η = 21.7	η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 31.3**
N398/N268	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 16.0	x: 0 m η = 19.7	η = 1.0	x: 0 m η = 1.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 28.8	η < 0.1	η = 4.8	η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 28.8**
N269/N275	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 3.1	x: 1.97 m η = 12.0	η = 0.1	x: 1.97 m η = 1.4	η < 0.1	x: 0.197 m η < 0.1	x: 1.97 m η = 15.0	η < 0.1	η = 6.2	η = 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 15.0**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N275/N399	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.8	x: 1.97 m η = 3.2	x: 0 m η = 11.1	η = 0.2	x: 0 m η = 1.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 12.5	η < 0.1	η = 4.6	η = 0.1	η = 0.4	**CUMPLE** **η = 12.5**
N399/N270	x: 1.97 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.4	x: 1.97 m η = 8.3	x: 0 m η = 7.4	η = 0.5	x: 1.97 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 14.9	η < 0.1	η = 2.0	η = 0.5	η = 0.4	**CUMPLE** **η = 14.9**
N267/N254	η < 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 9.3	x: 0 m η = 2.1	η = 0.6	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 10.7	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 10.7**
N255/N269	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.1	x: 1 m η = 3.7	x: 0.75 m η = 1.8	η = 0.2	x: 0 m η = 0.4	x: 0.25 m η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 1 m η = 4.4	x: 0.25 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 4.4**
N272/N271	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 9.3	x: 1.97 m η = 2.8	η = 0.6	x: 1.97 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 9.9	η < 0.1	η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	**CUMPLE** **η = 9.9**
N273/N394	η = 0.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 15.8	x: 1.83 m η = 25.6	η = 0.5	x: 0 m η = 1.6	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 40.9	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 40.9**
N394/N393	η = 0.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 16.6	x: 0 m η = 6.3	η = 0.1	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 22.3	η < 0.1	η = 0.7	η < 0.1	x: 0 m η = 1.0	**CUMPLE** **η = 22.3**
N393/N248	η = 0.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 17.8	x: 0 m η = 34.6	η = 0.6	x: 1.83 m η = 2.0	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 50.0	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 50.0**
N274/N273	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.3	x: 0 m η = 3.8	x: 0 m η = 3.5	η = 0.2	x: 1 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 4.1	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 4.1**
N251/N409	η = 1.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 17.8	x: 1.83 m η = 25.0	η = 0.6	x: 0 m η = 1.5	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 42.0	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 42.0**
N409/N408	η = 1.3	η = 0.1	x: 0 m η = 17.6	x: 0 m η = 9.2	η = 0.2	x: 1.83 m η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 25.6	η < 0.1	η = 2.2	η < 0.1	x: 1.83 m η = 1.0	**CUMPLE** **η = 25.6**
N408/N405	η = 1.4	η = 0.2	x: 1.83 m η = 22.8	x: 0 m η = 37.3	η = 1.3	x: 1.83 m η = 3.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 58.2	η < 0.1	η = 1.1	η = 0.2	x: 1.83 m η = 3.4	**CUMPLE** **η = 58.2**
N405/N403	η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 22.8	x: 0 m η = 34.8	η = 1.1	x: 0 m η = 3.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 58.1	η < 0.1	η = 1.1	η = 0.2	x: 0 m η = 3.0	**CUMPLE** **η = 58.1**
N403/N401	η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 8.9	x: 1.47 m η = 3.7	η < 0.1	x: 0 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.28 m η = 12.5	η < 0.1	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 0.8	**CUMPLE** **η = 12.5**
N401/N400	η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 25.0	x: 0 m η = 24.0	η = 1.2	x: 1.83 m η = 2.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 45.6	η < 0.1	η = 1.0	η = 0.2	x: 1.83 m η = 2.2	**CUMPLE** **η = 45.6**
N400/N275	η = 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 25.0	x: 0 m η = 20.6	η = 1.5	x: 0 m η = 2.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 45.0	η < 0.1	η = 1.0	η = 0.3	x: 0 m η = 2.4	**CUMPLE** **η = 45.0**
N216/N286	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 33.5	x: 0.833 m η = 1.8	η = 1.2	x: 1.67 m η = 0.5	x: 0.208 m η < 0.1	x: 0.208 m η < 0.1	x: 1.67 m η = 35.5	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 35.5**
N286/N285	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 36.8	x: 0 m η = 3.3	η = 0.5	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 40.1	η < 0.1	η = 1.1	η = 0.5	x: 0 m η = 0.5	**CUMPLE** **η = 40.1**
N285/N284	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 36.6	x: 1.67 m η = 5.4	η = 2.0	x: 1.67 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 41.1	η < 0.1	η = 0.4	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.6	**CUMPLE** **η = 41.1**
N284/N283	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 36.6	x: 0 m η = 5.4	η = 1.4	x: 0 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 40.9	η < 0.1	η = 0.4	η < 0.1	x: 0 m η = 0.7	**CUMPLE** **η = 40.9**
N283/N282	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 13.9	x: 0.833 m η = 1.8	η = 0.2	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 14.9	η < 0.1	η = 0.4	η = 0.2	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE** **η = 14.9**
N282/N281	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 18.1	x: 1.67 m η = 5.8	η = 1.0	x: 1.67 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 23.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 23.2**
N281/N280	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 18.1	x: 0 m η = 5.8	η = 1.0	x: 0 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 23.2**
N280/N279	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 13.9	x: 0.833 m η = 1.8	η = 0.2	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 14.5	η < 0.1	η = 0.3	η = 0.2	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE** **η = 14.5**
N279/N278	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 36.5	x: 1.67 m η = 5.4	η = 1.4	x: 1.67 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 41.5	η < 0.1	η = 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.7	**CUMPLE** **η = 41.5**
N278/N277	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 36.5	x: 0 m η = 5.4	η = 2.0	x: 0 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 41.7	η < 0.1	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE** **η = 41.7**
N277/N276	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 36.8	x: 1.67 m η = 3.3	η = 0.5	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 40.1	η < 0.1	η = 1.0	η = 0.5	x: 1.67 m η = 0.6	**CUMPLE** **η = 40.1**
N276/N246	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 33.3	x: 0.833 m η = 1.8	η = 1.2	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 34.8	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 34.8**
N276/N317	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.983 m η = 14.1	x: 1.97 m η = 2.2	x: 0 m η = 1.7	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.18 m η = 14.7	η < 0.1	η = 5.4	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE** **η = 14.7**
N317/N320	x: 1.97 m η = 0.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.983 m η = 17.6	x: 1.97 m η = 2.4	x: 0 m η = 1.7	η = 0.2	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.18 m η = 18.6	η < 0.1	η = 1.6	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE** **η = 18.6**
N320/N321	x: 1.97 m η = 1.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.983 m η = 22.5	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 1.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.983 m η = 23.7	η < 0.1	η = 1.9	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE** **η = 23.7**
N321/N287	x: 0.5 m η = 1.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 16.9	x: 0 m η = 1.4	x: 0.5 m η = 2.3	η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 19.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 19.2**
N277/N318	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.983 m η = 12.2	x: 1.97 m η = 0.8	x: 1.97 m η = 1.7	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.983 m η = 12.7	η < 0.1	η = 5.5	x: 1.97 m η = 1.8	η < 0.1	**CUMPLE** **η = 12.7**
N318/N319	x: 1.97 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.983 m η = 12.8	x: 0 m η = 2.1	x: 0 m η = 1.7	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.18 m η = 13.5	η < 0.1	η = 3.9	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE** **η = 13.5**
N319/N424	x: 1.97 m η = 1.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.983 m η = 15.3	x: 0 m η = 1.7	x: 1.97 m η = 1.6	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.983 m η = 16.2	η < 0.1	η = 13.0	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE** **η = 16.2**
N424/N288	x: 1 m η = 1.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1 m η = 6.3	x: 1 m η = 2.6	x: 1 m η = 0.9	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1 m η = 9.0	η < 0.1	η = 18.8	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE** **η = 18.8**
N279/N325	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 12.1	x: 0 m η = 2.4	x: 1.97 m η = 2.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 14.3	η < 0.1	η = 6.4	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE** **η = 14.3**
N325/N322	x: 1.97 m η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 13.3	x: 1.97 m η = 0.4	x: 0 m η = 1.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 14.0	η < 0.1	η = 2.9	x: 0 m η = 1.8	η < 0.1	**CUMPLE** **η = 14.0**
N322/N422	x: 1.97 m η = 1.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.57 m η = 22.1	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η = 2.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.57 m η = 23.6	η < 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 2.5	η = 0.1	**CUMPLE** **η = 23.6**
N422/N340	x: 1.5 m η = 1.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.75 m η = 24.6	x: 1.5 m η = 1.0	x: 0 m η = 1.3	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.75 m η = 25.9	η < 0.1	η = 6.9	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE** **η = 25.9**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N340/N289	x: 0.5 m η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 20.0	x: 0 m η = 1.9	x: 0.5 m η = 2.7	η = 0.3	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 23.1	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 23.1**
N280/N324	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 11.8	x: 0 m η = 2.1	x: 1.97 m η = 2.0	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 13.1	η < 0.1	η = 5.4	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 13.1**
N324/N323	x: 1.97 m η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 12.1	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 1.6	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 13.7	η < 0.1	η = 1.6	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 13.7**
N323/N421	x: 1.97 m η = 1.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.77 m η = 26.2	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 2.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.77 m η = 27.6	η < 0.1	η = 3.4	η < 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 27.6**
N421/N339	x: 1.5 m η = 1.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.187 m η = 25.1	x: 0 m η = 0.8	x: 1.5 m η = 2.3	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 26.8	η < 0.1	η = 4.2	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 26.8**
N339/N290	x: 1 m η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 1.0	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 6.6	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 6.6**
N282/N326	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 12.0	x: 0 m η = 2.0	x: 1.97 m η = 2.0	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 13.4	η < 0.1	η = 5.4	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 13.4**
N326/N329	x: 1.97 m η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 12.3	x: 1.97 m η = 1.4	x: 0 m η = 1.6	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 13.8	η < 0.1	η = 1.9	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 13.8**
N329/N330	x: 1.97 m η = 1.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.57 m η = 24.8	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 2.7	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.57 m η = 26.0	η < 0.1	η = 3.0	x: 0 m η = 2.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 26.0**
N330/N337	x: 1.5 m η = 1.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.187 m η = 23.8	x: 1.5 m η = 0.6	x: 1.5 m η = 2.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.187 m η = 25.2	η < 0.1	η = 4.7	η < 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 25.2**
N337/N291	x: 1 m η = 1.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.4	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 1.0	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.8	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 5.8**
N283/N327	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 12.0	x: 0 m η = 2.4	x: 1.97 m η = 2.0	η = 0.2	x: 0.197 m η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 13.6	η < 0.1	η = 6.4	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 13.6**
N327/N328	x: 1.97 m η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 13.4	x: 1.97 m η = 0.5	x: 0 m η = 1.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 14.3	η < 0.1	η = 3.0	x: 0 m η = 1.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 14.3**
N328/N331	x: 1.97 m η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.77 m η = 25.7	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 2.8	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.77 m η = 27.2	η < 0.1	η = 2.2	x: 0 m η = 2.8	η = 0.1	**CUMPLE η = 27.2**
N331/N336	x: 1.5 m η = 1.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.562 m η = 29.1	x: 1.5 m η = 0.7	x: 1.5 m η = 1.5	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.562 m η = 30.5	η < 0.1	η = 3.9	η < 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 30.5**
N336/N292	x: 0.5 m η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 20.8	x: 0 m η = 1.7	x: 0.5 m η = 2.8	η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 23.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 23.5**
N285/N315	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.983 m η = 12.3	x: 1.97 m η = 0.8	x: 1.97 m η = 1.7	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.983 m η = 12.8	η < 0.1	η = 5.2	x: 1.97 m η = 1.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 12.8**
N315/N334	x: 1.97 m η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.983 m η = 11.0	x: 0 m η = 2.1	x: 1.97 m η = 1.6	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.983 m η = 11.6	η < 0.1	η = 4.5	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 11.6**
N334/N425	x: 1.97 m η = 1.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.18 m η = 17.3	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 2.0	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.38 m η = 18.7	η < 0.1	η = 15.1	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 18.7**
N425/N293	x: 1 m η = 1.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.25 m η = 6.0	x: 1 m η = 2.2	x: 1 m η = 1.1	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.25 m η = 7.3	η < 0.1	η = 14.0	η = 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 14.0**
N286/N314	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.983 m η = 14.4	x: 1.97 m η = 2.2	x: 0 m η = 1.7	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.18 m η = 15.0	η < 0.1	η = 5.1	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 15.0**
N314/N333	x: 1.97 m η = 0.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.983 m η = 18.3	x: 1.97 m η = 2.4	x: 0 m η = 1.7	η = 0.2	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.18 m η = 19.4	η < 0.1	η = 1.7	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 19.4**
N333/N426	x: 1.97 m η = 1.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.59 m η = 17.4	x: 0 m η = 2.3	x: 1.97 m η = 2.1	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.59 m η = 19.4	η < 0.1	η = 1.0	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 19.4**
N426/N294	x: 0.5 m η = 1.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 9.4	x: 0.5 m η = 2.8	x: 0.5 m η = 2.1	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 11.8	η < 0.1	η = 3.2	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 11.8**
N236/N314	η = 10.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 61.9	x: 1.67 m η = 2.4	η = 2.2	x: 1.67 m η = 0.5	x: 0.208 m η < 0.1	x: 0.208 m η < 0.1	x: 1.67 m η = 72.7	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 72.7**
N314/N315	η = 10.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 59.7	x: 0 m η = 2.0	η = 1.0	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 69.9	η < 0.1	η = 0.7	η = 1.0	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 69.9**
N315/N316	η = 10.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 78.2	x: 1.67 m η = 4.3	η = 4.2	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 89.6	η < 0.1	η = 2.6	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.6	**CUMPLE η = 89.6**
N316/N327	η = 6.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 78.2	x: 0 m η = 4.3	η = 3.9	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 87.0	η < 0.1	η = 2.6	η < 0.1	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE η = 87.0**
N327/N326	η = 6.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 32.6	x: 1.67 m η = 1.7	η = 0.2	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 40.0	η < 0.1	η = 0.5	η = 0.2	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 40.0**
N326/N344	η = 6.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 60.0	x: 1.67 m η = 4.8	η = 3.4	x: 1.67 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 69.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 69.7**
N344/N324	η = 6.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 60.0	x: 0 m η = 4.8	η = 3.4	x: 0 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 69.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 69.7**
N324/N325	η = 6.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 32.2	x: 0 m η = 1.6	η = 0.2	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 39.4	η < 0.1	η = 0.4	η = 0.2	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 39.4**
N325/N420	η = 6.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 79.4	x: 1.67 m η = 4.3	η = 3.9	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 88.9	η < 0.1	η = 2.3	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.6	**CUMPLE η = 88.9**
N420/N318	η = 10.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 79.4	x: 0 m η = 4.3	η = 4.3	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 91.6	η < 0.1	η = 2.3	η < 0.1	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE η = 91.6**
N318/N317	η = 10.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 60.4	x: 1.67 m η = 2.1	η = 0.9	x: 1.67 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 70.8	η < 0.1	η = 0.6	η = 0.9	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 70.8**
N317/N248	η = 10.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 62.9	x: 0 m η = 2.1	η = 2.3	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 73.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 73.4**
N235/N333	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 40.4	x: 1.67 m η = 53.0	x: 1.67 m η = 2.3	η = 1.9	x: 1.67 m η = 0.5	x: 0.208 m η < 0.1	x: 0.208 m η < 0.1	x: 1.67 m η = 86.5	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 86.5**
N333/N334	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 40.2	x: 0 m η = 51.4	x: 0 m η = 2.2	η = 0.7	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 84.2	η < 0.1	η = 7.0	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 84.2**
N334/N335	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 32.9	x: 1.67 m η = 68.5	x: 1.67 m η = 2.9	η = 3.6	x: 1.67 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 98.0	η < 0.1	η = 5.7	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 98.0**
N335/N328	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 24.8	x: 0 m η = 68.5	x: 0 m η = 2.9	η = 3.7	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 90.9	η < 0.1	η = 5.7	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 90.9**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N328/N329	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 30.0	x: 1.67 m η = 38.8	x: 1.67 m η = 1.7	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 61.3	η < 0.1	η = 0.6	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 61.3**
N329/N343	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 24.7	x: 1.67 m η = 61.9	x: 1.67 m η = 3.3	η = 3.5	x: 1.67 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 83.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 83.9**
N343/N323	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 24.7	x: 0 m η = 61.9	x: 0 m η = 3.3	η = 3.5	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 83.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 83.8**
N323/N322	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 30.0	x: 0 m η = 39.6	x: 0 m η = 1.6	η = 0.2	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 62.1	η < 0.1	η = 1.7	η = 0.2	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 62.1**
N322/N342	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 24.8	x: 1.67 m η = 66.5	x: 1.67 m η = 2.9	η = 3.5	x: 1.67 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 88.8	η < 0.1	η = 5.6	η = 3.7	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 88.8**
N342/N319	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 33.1	x: 0 m η = 66.5	x: 0 m η = 2.9	η = 3.5	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 95.5	η < 0.1	η = 5.6	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 95.5**
N319/N320	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 40.4	x: 1.67 m η = 57.5	x: 1.67 m η = 2.2	η = 1.0	x: 1.67 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 90.3	η < 0.1	η = 4.7	η = 1.0	x: 1.67 m η = 0.5	**CUMPLE η = 90.3**
N320/N247	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 40.6	x: 0 m η = 59.7	x: 0 m η = 2.2	η = 2.1	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 93.3	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 93.3**
N119/N336	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 6.9	x: 1.67 m η = 5.1	x: 1.67 m η = 2.0	η = 0.2	x: 1.67 m η = 0.5	x: 0.208 m η < 0.1	x: 0.208 m η < 0.1	x: 1.67 m η = 10.4	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 10.4**
N336/N337	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 7.0	x: 1.67 m η = 29.9	x: 1.67 m η = 1.8	η = 0.8	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 35.1	η < 0.1	η = 6.0	η = 0.8	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 35.1**
N337/N338	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 7.1	x: 1.67 m η = 37.8	x: 1.67 m η = 3.7	η = 2.3	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 44.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 44.0**
N338/N339	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 7.1	x: 0 m η = 37.8	x: 0 m η = 3.7	η = 2.4	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 43.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 43.8**
N339/N340	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 7.0	x: 0 m η = 31.3	x: 0 m η = 1.8	η = 0.9	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 36.4	η < 0.1	η = 3.7	η = 1.0	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 36.4**
N340/N120	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 6.8	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 1.8	η < 0.1	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 8.7	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 8.7**
N215/N305	η < 0.1	η = 0.1	x: 1.67 m η = 9.6	x: 0.833 m η = 1.9	η = 0.3	x: 1.67 m η = 0.5	x: 0.208 m η < 0.1	x: 0.208 m η < 0.1	x: 1.67 m η = 10.8	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 10.8**
N305/N304	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 10.6	x: 0 m η = 1.5	η = 0.1	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 11.9	η < 0.1	η = 0.4	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 11.9**
N304/N303	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.2	x: 1.67 m η = 10.6	x: 1.67 m η = 4.1	η = 0.6	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 14.1	η < 0.1	η = 0.2	η = 0.6	x: 1.67 m η = 0.5	**CUMPLE η = 14.1**
N303/N302	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.6	x: 0 m η = 4.1	η = 0.4	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 14.1	η < 0.1	η = 0.2	η = 0.4	x: 0 m η = 0.5	**CUMPLE η = 14.1**
N302/N301	η < 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 4.1	x: 0.833 m η = 1.4	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 5.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 5.4**
N301/N300	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η < 0.1	x: 1.67 m η = 5.5	x: 1.67 m η = 4.1	η = 0.3	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 9.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 9.0**
N300/N299	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 5.5	x: 0 m η = 4.1	η = 0.3	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 9.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 9.0**
N299/N298	η < 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.1	x: 1.67 m η = 1.4	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 4.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 4.9**
N298/N297	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η < 0.1	x: 1.67 m η = 10.5	x: 1.67 m η = 4.1	η = 0.4	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 14.0	η < 0.1	η = 0.3	η = 0.4	x: 1.67 m η = 0.5	**CUMPLE η = 14.0**
N297/N296	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.5	x: 0 m η = 4.1	η = 0.6	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 14.1	η < 0.1	η = 0.3	η = 0.6	x: 0 m η = 0.5	**CUMPLE η = 14.1**
N296/N295	η < 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 10.5	x: 1.67 m η = 1.9	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 12.4	η < 0.1	η = 0.4	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 12.4**
N295/N249	η < 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 9.5	x: 0.833 m η = 1.9	η = 0.3	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 10.7	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 10.7**
N232/N374	η = 1.3	η = 0.1	x: 1.67 m η = 17.6	x: 0.833 m η = 2.0	η = 0.6	x: 1.67 m η = 0.5	x: 0.208 m η < 0.1	x: 0.208 m η < 0.1	x: 1.67 m η = 19.7	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 19.7**
N374/N373	η = 1.3	η = 0.1	x: 0 m η = 16.9	x: 1.67 m η = 1.8	η = 0.3	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 19.1	η < 0.1	η = 1.1	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 19.1**
N373/N372	η = 1.3	η = 0.1	x: 1.67 m η = 22.3	x: 1.67 m η = 4.2	η = 1.2	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 26.8	η < 0.1	η = 0.5	η = 1.2	x: 1.67 m η = 0.6	**CUMPLE η = 26.8**
N372/N371	η = 1.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 22.3	x: 0 m η = 4.2	η = 1.1	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 27.0	η < 0.1	η = 0.5	η = 1.1	x: 0 m η = 0.5	**CUMPLE η = 27.0**
N371/N370	η = 1.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 9.0	x: 1.67 m η = 1.8	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 11.9	η < 0.1	η = 0.1	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 11.9**
N370/N369	η = 1.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 16.9	x: 1.67 m η = 4.2	η = 1.0	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 21.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 21.6**
N369/N368	η = 1.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 16.9	x: 0 m η = 4.2	η = 1.0	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 21.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 21.6**
N368/N367	η = 1.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 9.0	x: 1.67 m η = 2.1	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 11.0	η < 0.1	η = 0.1	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.5	**CUMPLE η = 11.0**
N367/N366	η = 1.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 22.5	x: 1.67 m η = 4.2	η = 1.1	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 27.2	η < 0.1	η = 0.5	η = 1.1	x: 1.67 m η = 0.6	**CUMPLE η = 27.2**
N366/N365	η = 1.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 22.5	x: 0 m η = 4.2	η = 1.2	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 27.2	η < 0.1	η = 0.5	η = 1.2	x: 0 m η = 0.5	**CUMPLE η = 27.2**
N365/N364	η = 1.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 17.3	x: 1.67 m η = 2.2	η = 0.3	x: 1.67 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 20.6	η < 0.1	η = 1.0	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 20.6**
N364/N251	η = 1.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 18.2	x: 0.833 m η = 2.0	η = 0.7	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 20.3	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 20.3**
N233/N353	η = 4.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 16.1	x: 0.833 m η = 2.0	η = 0.6	x: 1.67 m η = 0.5	x: 0.208 m η < 0.1	x: 0.208 m η < 0.1	x: 1.67 m η = 20.4	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 20.4**
N353/N354	η = 4.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 15.5	x: 1.67 m η = 1.9	η = 0.2	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 19.6	η < 0.1	η = 2.0	η = 0.2	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 19.6**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N354/N355	η = 4.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 20.3	x: 1.67 m η = 4.0	η = 1.1	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 26.7	η < 0.1	η = 1.5	η = 1.1	x: 1.67 m η = 0.6	**CUMPLE η = 26.7**
N355/N356	η = 3.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 20.3	x: 0 m η = 4.0	η = 1.1	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 26.5	η < 0.1	η = 1.5	η < 0.1	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE η = 26.5**
N356/N357	η = 3.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 9.1	x: 1.67 m η = 1.8	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 13.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 13.7**
N357/N358	η = 3.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 16.9	x: 1.67 m η = 4.0	η = 0.9	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 23.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 23.1**
N358/N359	η = 3.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 16.9	x: 0 m η = 4.0	η = 0.9	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 23.1**
N359/N360	η = 3.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 9.1	x: 1.67 m η = 1.9	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 13.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 13.0**
N360/N361	η = 3.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 20.9	x: 1.67 m η = 4.0	η = 1.1	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 27.1	η < 0.1	η = 1.5	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.6	**CUMPLE η = 27.1**
N361/N362	η = 4.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 20.9	x: 0 m η = 4.0	η = 1.1	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 27.3	η < 0.1	η = 1.5	η < 0.1	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE η = 27.3**
N362/N363	η = 4.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 17.9	x: 0 m η = 1.5	η = 0.3	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 22.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 22.4**
N363/N250	η = 4.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 17.9	x: 0.833 m η = 1.8	η = 0.6	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 22.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 22.4**
N124/N349	η = 0.2	η = 0.1	x: 1.67 m η = 4.7	x: 0 m η = 3.4	η = 0.1	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 5.6	η < 0.1	η = 1.0	η < 0.1	x: 0 m η = 0.5	**CUMPLE η = 5.6**
N349/N348	η = 0.1	η = 0.2	x: 1.67 m η = 5.6	x: 1.67 m η = 1.6	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 7.3	η < 0.1	η = 1.0	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 7.3**
N348/N347	η = 0.1	η = 0.2	x: 1.67 m η = 7.2	x: 1.67 m η = 3.8	η = 0.4	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 10.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 10.4**
N347/N346	η = 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 7.2	x: 0 m η = 3.8	η = 0.4	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 10.4**
N346/N345	η = 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 5.6	x: 0 m η = 1.5	η = 0.1	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 7.1	η < 0.1	η = 1.0	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 7.1**
N345/N125	η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 5.2	x: 0 m η = 1.8	η = 0.2	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 7.1	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 7.1**
N295/N364	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.983 m η = 4.0	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.983 m η = 4.3	η < 0.1	η = 1.5	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 4.3**
N364/N363	x: 1.97 m η = 0.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.983 m η = 4.9	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.983 m η = 5.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 5.7**
N363/N350	x: 1.97 m η = 1.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.18 m η = 6.9	x: 1.97 m η = 0.7	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.18 m η = 8.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 8.6**
N350/N306	x: 0.5 m η = 1.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.5	x: 0 m η = 0.7	x: 0.5 m η = 0.6	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 6.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 6.5**
N296/N365	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 3.7	x: 0 m η = 1.2	x: 1.97 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.97 m η = 4.7	η < 0.1	η = 1.7	x: 1.97 m η = 0.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 4.7**
N365/N362	x: 1.97 m η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.1	η < 0.1	η = 1.7	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 5.1**
N362/N351	x: 1.97 m η = 1.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.787 m η = 3.8	x: 0 m η = 1.3	x: 1.97 m η = 0.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.787 m η = 4.9	η < 0.1	η = 3.6	x: 1.97 m η = 0.6	η = 0.1	**CUMPLE η = 4.9**
N351/N307	x: 1 m η = 1.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 0.3	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 3.1	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 3.1**
N298/N367	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 4.6	x: 0 m η = 1.6	x: 1.97 m η = 0.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 6.0	η < 0.1	η = 1.6	x: 1.97 m η = 0.6	η = 0.1	**CUMPLE η = 6.0**
N367/N360	x: 1.97 m η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.9	x: 1.97 m η = 1.4	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 6.2	η < 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 6.2**
N360/N417	x: 1.97 m η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.2	x: 1.97 m η = 0.9	x: 0 m η = 0.6	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.4	η < 0.1	η = 0.5	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 5.4**
N417/N345	x: 1.5 m η = 1.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.937 m η = 4.3	x: 1.5 m η = 1.1	x: 0 m η = 0.4	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.12 m η = 6.0	η < 0.1	η = 1.3	x: 0 m η = 0.4	η = 0.1	**CUMPLE η = 6.0**
N345/N308	x: 0.5 m η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.8	x: 0 m η = 1.7	x: 0.5 m η = 0.5	η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 6.8	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 6.8**
N299/N368	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 4.7	x: 0 m η = 1.3	x: 1.97 m η = 0.5	η = 0.1	x: 0.197 m η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 5.6	η < 0.1	η = 1.4	x: 1.97 m η = 0.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 5.6**
N368/N359	x: 1.97 m η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.6	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.7	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 5.7**
N359/N416	x: 1.97 m η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.9	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.6	η < 0.1	η = 0.4	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 5.6**
N416/N346	x: 1.5 m η = 1.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.0	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 0.4	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 4.7	η < 0.1	η = 1.6	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 4.7**
N346/N309	x: 1 m η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.4	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η = 0.2	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 4.9	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 4.9**
N301/N370	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 4.7	x: 0 m η = 1.4	x: 1.97 m η = 0.5	η = 0.1	x: 0.197 m η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 6.0	η < 0.1	η = 1.5	x: 1.97 m η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 6.0**
N370/N357	x: 1.97 m η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.7	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.7	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 5.7**
N357/N414	x: 1.97 m η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.9	x: 1.97 m η = 1.0	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.0	η < 0.1	η = 0.4	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 5.0**
N414/N348	x: 1.5 m η = 1.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.75 m η = 2.8	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 0.4	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 4.4	η < 0.1	η = 1.6	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 4.4**
N348/N310	x: 1 m η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.5	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 0.2	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 4.7	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 4.7**
N302/N371	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 4.5	x: 0 m η = 1.4	x: 1.97 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 5.3	η < 0.1	η = 1.6	x: 1.97 m η = 0.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 5.3**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N371/N356	x: 1.97 m η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 4.9	x: 1.97 m η = 1.1	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 6.0	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 6.0**
N356/N413	x: 1.97 m η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 4.3	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.8	η < 0.1	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 5.8**
N413/N349	x: 1.5 m η = 1.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.937 m η = 4.2	x: 1.5 m η = 1.4	x: 0 m η = 0.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.12 m η = 6.0	η < 0.1	η = 1.3	x: 0 m η = 0.4	η = 0.1	**CUMPLE η = 6.0**
N349/N311	x: 0.5 m η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 3.9	x: 0 m η = 0.9	x: 0.5 m η = 0.5	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 6.1	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 6.1**
N304/N373	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.97 m η = 3.7	x: 0 m η = 1.4	x: 1.97 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.97 m η = 4.8	η < 0.1	η = 1.6	x: 1.97 m η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 4.8**
N373/N354	x: 1.97 m η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 4.1	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.0	η < 0.1	η = 1.6	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 5.0**
N354/N411	x: 1.97 m η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.983 m η = 3.3	x: 0 m η = 1.3	x: 1.97 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.787 m η = 4.4	η < 0.1	η = 3.4	x: 1.97 m η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 4.4**
N411/N312	x: 1 m η = 1.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 1.7	x: 0 m η = 0.3	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 4.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 4.4**
N305/N374	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.983 m η = 4.1	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.983 m η = 4.4	η < 0.1	η = 1.4	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 4.4**
N374/N353	x: 1.97 m η = 0.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.983 m η = 5.1	x: 1.97 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.983 m η = 5.7	η < 0.1	η = 2.0	η < 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 5.7**
N353/N352	x: 1.97 m η = 1.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.787 m η = 4.8	x: 1.97 m η = 0.8	x: 1.97 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.787 m η = 6.0	η < 0.1	η = 2.5	η < 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 6.0**
N352/N313	x: 0.5 m η = 1.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 4.6	x: 0 m η = 1.1	x: 0.5 m η = 0.6	η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 6.8	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 6.8**
N24/N266	η = 3.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.83 m η = 9.6	x: 1.83 m η = 21.4	η = 0.3	x: 0 m η = 1.4	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 31.9	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 31.9**
N266/N265	η = 3.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 9.9	x: 0 m η = 11.7	η = 0.1	x: 1.83 m η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 22.3	η < 0.1	η = 0.6	η < 0.1	x: 1.83 m η = 1.1	**CUMPLE η = 22.3**
N265/N19	η = 3.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.83 m η = 8.5	x: 0 m η = 33.1	η = 0.5	x: 1.83 m η = 3.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 43.7	η < 0.1	η = 0.9	η = 0.1	x: 1.83 m η = 3.2	**CUMPLE η = 43.7**
N19/N264	η = 1.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 8.5	x: 0 m η = 32.8	η = 0.4	x: 0 m η = 2.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 42.4	η < 0.1	η = 0.9	η = 0.1	x: 0 m η = 2.8	**CUMPLE η = 42.4**
N264/N263	η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.83 m η = 5.1	x: 1.28 m η = 4.8	η < 0.1	x: 0 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.28 m η = 10.4	η < 0.1	η = 0.2	η < 0.1	x: 0 m η = 0.7	**CUMPLE η = 10.4**
N263/N12	η = 1.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.83 m η = 6.3	x: 0 m η = 22.3	η = 0.4	x: 1.83 m η = 2.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 26.3	η < 0.1	η = 0.4	η = 0.2	x: 1.83 m η = 2.0	**CUMPLE η = 26.3**
N12/N270	η = 0.8	η = 1.9	x: 0 m η = 6.3	x: 0 m η = 19.5	η = 0.5	x: 0 m η = 2.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 25.3	η < 0.1	η = 0.4	η = 0.2	x: 0 m η = 2.1	**CUMPLE η = 25.3**
N270/N271	η = 0.6	η = 4.1	x: 1.75 m η = 5.1	x: 0 m η = 7.5	η = 0.1	x: 0 m η = 1.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.75 m η = 9.7	η < 0.1	η = 1.9	η < 0.1	x: 0 m η = 1.1	**CUMPLE η = 9.7**
N271/N268	η = 0.6	η = 3.3	x: 0 m η = 5.2	x: 1.75 m η = 14.3	η = 0.3	x: 1.75 m η = 1.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.75 m η = 18.1	η < 0.1	η = 3.2	η < 0.1	x: 1.75 m η = 1.1	**CUMPLE η = 18.1**
N268/N8	η = 0.7	η = 0.8	x: 1 m η = 7.3	x: 1 m η = 33.3	η = 0.1	x: 1 m η = 3.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1 m η = 40.6	η < 0.1	η = 1.5	η = 0.1	x: 1 m η = 3.3	**CUMPLE η = 40.6**
N8/N262	η = 1.6	η = 7.7	x: 0 m η = 7.3	x: 1.83 m η = 36.0	η = 0.3	x: 0 m η = 3.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 42.0	η < 0.1	η = 1.5	η = 0.1	x: 0 m η = 3.5	**CUMPLE η = 42.0**
N262/N261	η = 1.1	η = 9.4	x: 1.83 m η = 7.7	x: 1.65 m η = 7.6	η = 0.1	x: 0 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.917 m η = 16.1	η < 0.1	η = 2.0	η < 0.1	x: 0 m η = 0.8	**CUMPLE η = 16.1**
N261/N3	η = 1.3	η = 7.8	x: 0 m η = 7.2	x: 0 m η = 31.4	η = 0.3	x: 1.83 m η = 1.8	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 41.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 41.4**
N21/N352	η = 0.3	η = 0.3	x: 0 m η = 2.2	x: 0 m η = 6.6	x: 0 m η = 0.3	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 8.5	η < 0.1	η = 5.4	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 8.5**
N351/N350	η = 0.4	η = 1.0	x: 0 m η = 8.4	x: 0 m η = 1.8	η = 0.2	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 10.3**
N350/N24	η = 0.4	η = 1.0	x: 0 m η = 3.3	x: 0.833 m η = 1.8	η = 0.1	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.0	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 5.0**
N352/N411	η = 0.3	η = 0.4	x: 1.67 m η = 8.5	x: 1.67 m η = 2.3	η = 0.2	x: 1.67 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 10.9	η < 0.1	η = 2.9	η = 0.2	x: 1.67 m η = 0.5	**CUMPLE η = 10.9**
N411/N412	η = 0.3	η = 0.4	x: 1.67 m η = 11.7	x: 1.67 m η = 3.9	η = 0.6	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 15.1	η < 0.1	η = 1.6	η = 0.7	x: 1.67 m η = 0.6	**CUMPLE η = 15.1**
N412/N413	η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 11.7	x: 0 m η = 3.9	η = 0.7	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 15.3	η < 0.1	η = 1.6	η < 0.1	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE η = 15.3**
N413/N414	η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 7.6	x: 0 m η = 1.6	η = 0.1	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 9.1	η < 0.1	η = 0.2	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 9.1**
N414/N415	η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.67 m η = 13.8	x: 1.67 m η = 3.8	η = 0.8	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 17.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 17.4**
N415/N416	η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 13.8	x: 0 m η = 3.8	η = 0.8	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 17.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 17.5**
N416/N417	η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.67 m η = 7.6	x: 1.67 m η = 1.6	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 9.6	η < 0.1	η = 0.2	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 9.6**
N417/N418	η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.67 m η = 12.0	x: 1.67 m η = 3.9	η = 0.7	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 15.7	η < 0.1	η = 1.7	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.6	**CUMPLE η = 15.7**
N418/N351	η = 0.4	η = 1.0	x: 0 m η = 12.0	x: 0 m η = 3.9	η = 0.6	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 15.6	η < 0.1	η = 1.7	η = 0.7	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE η = 15.6**
N234/N380	η = 0.1	η < 0.1	x: 1 m η = 4.6	x: 1 m η = 18.9	x: 0 m η = 0.4	η = 1.5	x: 0.25 m η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 1 m η = 20.0	x: 0.25 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 20.0**
N381/N237	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 0.3	x: 0 m η = 4.5	x: 0 m η = 18.9	x: 1 m η = 0.4	η = 1.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 23.6	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 23.6**
N321/N3	η = 0.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 5.1	x: 0 m η = 1.8	η = 0.2	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 7.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 7.5**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N330/N341	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.7	x: 0 m η = 28.2	x: 0.833 m η = 1.8	η = 1.0	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 29.9	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 29.9**
N331/N330	η < 0.1	η = 0.7	x: 0 m η = 31.5	x: 0 m η = 1.7	η = 0.2	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 33.3	η < 0.1	η = 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 33.3**
N332/N331	η < 0.1	η = 0.7	x: 1.67 m η = 32.6	x: 0.833 m η = 1.9	η = 1.2	x: 1.67 m η = 0.4	x: 0.208 m η < 0.1	x: 0.208 m η < 0.1	x: 1.67 m η = 33.9	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 33.9**
N2/N426	η = 0.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 25.5	x: 0 m η = 3.8	η = 1.2	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 29.9	η < 0.1	η = 16.7	η < 0.1	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE η = 29.9**
N426/N425	η = 0.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 24.8	x: 0 m η = 3.0	η = 0.6	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 26.3	η < 0.1	η = 6.5	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 26.3**
N425/N332	η = 0.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 24.1	x: 0 m η = 2.4	η = 0.9	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 27.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 27.4**
N341/N421	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.8	x: 0.833 m η = 1.5	x: 1.67 m η = 23.0	x: 1.67 m η = 0.3	η = 1.0	x: 0.208 m η < 0.1	x: 0.208 m η < 0.1	x: 1.67 m η = 24.1	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 24.1**
N421/N422	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.7	x: 0 m η = 1.2	x: 1.67 m η = 23.0	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 24.1	η < 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 24.1**
N422/N423	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.7	x: 1.67 m η = 3.6	x: 1.67 m η = 42.7	x: 1.67 m η = 0.4	η = 3.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 45.6	η < 0.1	η = 5.6	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 45.6**
N423/N424	η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.6	x: 0 m η = 42.7	x: 0 m η = 0.4	η = 2.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 45.8	η < 0.1	η = 5.6	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 45.8**
N424/N321	η = 0.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 2.6	x: 0 m η = 19.5	x: 1.67 m η = 0.4	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 20.3	η < 0.1	η = 11.0	x: 1.67 m η = 0.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 20.3**
N140/N111	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.5 m η = 3.7	x: 0 m η = 1.7	x: 0.5 m η = 3.7	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.5 m η = 5.2	η < 0.1	η = 4.2	x: 0.5 m η = 3.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 5.2**
N107/N145	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 4.0	x: 0.5 m η = 3.7	x: 0 m η = 4.1	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 5.3	η < 0.1	η = 3.8	x: 0 m η = 3.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 5.3**
N143/N113	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.6	x: 0.5 m η = 11.9	x: 0 m η = 26.9	x: 0.5 m η = 11.4	η = 3.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 27.7	η < 0.1	η = 4.0	x: 0.5 m η = 11.2	η = 3.7	**CUMPLE η = 27.7**
N108/N146	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.5	x: 0 m η = 11.9	x: 0.5 m η = 24.9	x: 0 m η = 11.4	η = 3.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.5 m η = 25.6	η < 0.1	η = 3.8	x: 0 m η = 7.8	η = 3.1	**CUMPLE η = 25.6**
N142/N114	η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.5 m η = 8.5	x: 0 m η = 31.9	x: 0.5 m η = 8.3	η = 4.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 32.4	η < 0.1	η = 4.4	x: 0.5 m η = 7.0	η = 4.4	**CUMPLE η = 32.4**
N109/N147	η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 55.0	x: 0.5 m η = 29.1	x: 0 m η = 53.0	η = 4.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 55.5	x: 0 m η = 55.5	η = 7.1	x: 0 m η = 34.5	η = 3.7	**CUMPLE η = 55.5**
N141/N115	η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.5 m η = 11.0	x: 0 m η = 22.6	x: 0.5 m η = 10.7	η = 3.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.4	η < 0.1	η = 4.2	x: 0.5 m η = 10.7	η = 3.1	**CUMPLE η = 23.4**
N110/N148	η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 64.5	x: 0.5 m η = 21.0	x: 0 m η = 62.1	η = 2.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 64.8	x: 0 m η = 65.5	η = 4.7	x: 0 m η = 42.1	η = 2.7	**CUMPLE η = 65.5**
N139/N112	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.6	x: 0.5 m η = 3.7	x: 0 m η = 37.9	x: 0.5 m η = 3.7	η = 5.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 38.5	η < 0.1	η = 3.2	x: 0.5 m η = 3.4	η = 5.1	**CUMPLE η = 38.5**
N106/N144	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.5	x: 0 m η = 3.6	x: 0.5 m η = 34.9	x: 0 m η = 3.6	η = 4.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.5 m η = 35.4	η < 0.1	η = 4.0	x: 0 m η = 0.8	η = 4.3	**CUMPLE η = 35.4**

Notación:
- *N_t: Resistencia a tracción*
- *N_c: Resistencia a compresión*
- *M_Y: Resistencia a flexión eje Y*
- *M_Z: Resistencia a flexión eje Z*
- *V_Z: Resistencia a corte Z*
- *V_Y: Resistencia a corte Y*
- *M_YV_Z: Resistencia a momento flector Y y fuerza cortante Z combinados*
- *M_ZV_Y: Resistencia a momento flector Z y fuerza cortante Y combinados*
- *NM_YM_Z: Resistencia a flexión y axil combinados*
- *$NM_YM_ZV_YV_Z$: Resistencia a flexión, axil y cortante combinados*
- *M_t: Resistencia a torsión*
- *M_tV_Z: Resistencia a cortante Z y momento torsor combinados*
- *M_tV_Y: Resistencia a cortante Y y momento torsor combinados*
- *x: Distancia al origen de la barra*
- *η: Coeficiente de aprovechamiento (%)*
- *N.P.: No procede*

Comprobaciones que no proceden (N.P.):
- *(1) La comprobación no procede, ya que no hay axil de tracción.*
- *(2) La comprobación no procede, ya que no hay axil de compresión.*
- *(3) La comprobación no procede, ya que no hay momento torsor.*
- *(4) No hay interacción entre momento torsor y esfuerzo cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.*
- *(5) No hay interacción entre momento flector y esfuerzo cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.*

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N24/N102	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 5.6	x: 0.104 m η = 3.3	x: 0 m η = 4.4	η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 7.4	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 4.4	η = 0.9	**CUMPLE η = 7.4**
N102/N98	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.6	x: 1.46 m η = 5.3	x: 0 m η = 3.3	x: 0 m η = 3.5	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 7.3	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 3.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 7.3**
N98/N306	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.3	x: 0.174 m η = 5.7	x: 0.174 m η = 0.3	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.174 m η = 6.2	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 1.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 6.2**
N306/N94	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.3	x: 0.644 m η = 5.9	x: 1.29 m η = 2.5	x: 1.29 m η = 0.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.29 m η = 6.3	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 6.3**
N94/N307	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 5.7	x: 0.452 m η = 3.4	x: 0.452 m η = 2.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 6.2	η < 0.1	η = 0.5	x: 0.452 m η = 2.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 6.2**
N307/N90	x: 1.01 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 3.7	x: 1.01 m η = 5.4	x: 1.01 m η = 3.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.01 m η = 7.7	η < 0.1	η = 0.5	x: 1.01 m η = 3.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 7.7**
N90/N125	x: 0.731 m η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.731 m η = 11.3	x: 0 m η = 5.4	x: 0.731 m η = 5.5	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 11.8	η < 0.1	η = 0.5	x: 0.731 m η = 5.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 11.8**
N125/N86	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 11.3	x: 0.731 m η = 7.0	x: 0 m η = 5.5	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 12.1	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 5.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 12.1**
N86/N308	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.5	x: 1.01 m η = 3.7	x: 0 m η = 7.0	x: 0 m η = 3.3	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.505 m η = 11.0	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 3.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 11.0**
N308/N82	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.3	x: 0.452 m η = 5.5	x: 0 m η = 6.2	x: 0 m η = 1.9	x: 0.452 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.452 m η = 10.0	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 1.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 10.0**
N82/N309	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 5.5	x: 0 m η = 6.2	x: 1.29 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.215 m η = 9.9	η < 0.1	η = 0.5	x: 1.29 m η = 0.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 9.9**
N309/N78	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 4.2	x: 0.174 m η = 6.0	x: 0.174 m η = 1.8	x: 0.174 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 9.3	η < 0.1	η = 0.5	x: 0.174 m η = 1.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 9.3**
N78/N74	x: 1.46 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.46 m η = 8.9	x: 0 m η = 6.0	x: 1.46 m η = 4.3	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 9.1	η < 0.1	η = 0.5	x: 1.46 m η = 4.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 9.1**
N74/N23	x: 0.104 m η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.104 m η = 10.2	x: 0 m η = 0.3	x: 0.104 m η = 5.8	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 10.5	η < 0.1	η = 0.5	x: 0.104 m η = 5.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 10.5**
N25/N249	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.6	x: 0 m η = 2.5	x: 0 m η = 7.5	η = 0.7	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.4	η < 0.1	η = 0.8	η = 0.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 10.4**
N249/N251	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 2.4	x: 0 m η = 7.4	x: 0 m η = 0.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.1	η < 0.1	η = 0.8	η = 0.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 10.1**
N251/N250	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.6	x: 1.97 m η = 1.8	x: 0 m η = 3.8	x: 0 m η = 1.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 5.3	η < 0.1	η = 0.8	η = 0.9	η = 0.2	**CUMPLE η = 5.3**
N250/N112	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 1.1	x: 0.467 m η = 4.0	x: 0.467 m η = 13.8	η = 3.2	η = 2.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.467 m η = 18.8	η < 0.1	η = 0.8	η = 3.2	η = 2.5	**CUMPLE η = 18.8**
N112/N24	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.8	x: 1.5 m η = 3.4	x: 0 m η = 13.8	η = 0.7	η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 17.0	η < 0.1	η = 5.9	η = 0.5	η = 0.9	**CUMPLE η = 17.0**
N42/N153	η = 0.1	η = 2.3	x: 2.75 m η = 30.1	x: 2.16 m η = 6.2	x: 0 m η = 4.5	x: 0 m η = 0.2	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.75 m η = 31.1	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 31.1**
N153/N45	η = 0.1	η = 2.3	x: 0.393 m η = 30.6	x: 2.75 m η = 11.6	x: 2.75 m η = 3.4	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.393 m η = 31.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 31.7**
N45/N167	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 7.9	x: 2.36 m η = 24.1	x: 0 m η = 5.3	x: 0 m η = 3.5	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.36 m η = 26.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 26.5**
N167/N44	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 7.9	x: 0 m η = 23.9	x: 2.75 m η = 10.1	x: 2.75 m η = 4.4	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 26.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 26.1**
N44/N160	η = 0.5	η = 4.8	x: 2.16 m η = 11.9	x: 0 m η = 4.2	x: 0 m η = 3.1	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.96 m η = 13.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 13.0**
N160/N43	η = 0.5	η = 4.8	x: 2.75 m η = 24.0	x: 2.75 m η = 12.0	x: 2.75 m η = 4.9	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 26.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 26.8**
N43/N174	η = 1.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 19.0	x: 0 m η = 7.8	x: 0 m η = 4.8	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 20.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 20.3**
N174/N34	η = 1.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.589 m η = 15.4	x: 0.393 m η = 7.4	x: 2.75 m η = 3.2	x: 2.75 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.393 m η = 15.9	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 15.9**
N46/N154	η = 0.3	η = 0.3	x: 2.75 m η = 36.4	x: 1.96 m η = 11.5	x: 0 m η = 6.3	x: 0 m η = 0.4	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.75 m η = 38.6	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 38.6**
N154/N49	η = 0.3	η = 0.3	x: 0 m η = 36.4	x: 2.75 m η = 24.8	x: 2.75 m η = 6.7	x: 2.75 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 38.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 38.6**
N49/N168	η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.55 m η = 29.9	x: 2.16 m η = 7.3	x: 0 m η = 6.0	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.55 m η = 33.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 33.2**
N168/N48	η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 29.7	x: 2.75 m η = 24.2	x: 2.75 m η = 7.0	x: 2.75 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 32.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 32.8**
N48/N161	η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.36 m η = 15.5	x: 1.96 m η = 9.0	x: 0 m η = 5.8	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 19.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 19.8**
N161/N47	η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.75 m η = 33.1	x: 2.75 m η = 27.3	x: 2.75 m η = 7.3	x: 2.75 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 38.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 38.8**
N47/N175	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 2.0	x: 0 m η = 33.5	x: 2.75 m η = 14.6	x: 0 m η = 7.9	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 36.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 36.3**
N175/N36	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 2.0	x: 0.589 m η = 23.9	x: 0.393 m η = 15.2	x: 2.75 m η = 5.1	x: 2.75 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 25.0	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 25.0**
N50/N155	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 35.9	x: 1.96 m η = 10.6	x: 0 m η = 6.3	x: 0 m η = 0.4	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.75 m η = 37.8	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 37.8**
N155/N53	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 35.9	x: 2.75 m η = 27.4	x: 2.75 m η = 6.7	x: 2.75 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 37.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 37.8**
N53/N169	η < 0.1	η = 1.1	x: 2.55 m η = 28.4	x: 1.77 m η = 8.9	x: 0 m η = 6.1	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.55 m η = 30.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 30.4**
N169/N52	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 28.2	x: 2.75 m η = 29.3	x: 2.75 m η = 6.9	x: 2.75 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 30.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 30.8**
N52/N162	η = 0.2	η = 0.5	x: 0 m η = 15.2	x: 1.57 m η = 10.8	x: 0 m η = 5.8	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 19.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 19.4**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N162/N51	η = 0.2	η = 0.5	x: 2.75 m η = 33.3	x: 2.75 m η = 32.1	x: 2.75 m η = 7.3	x: 2.75 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 41.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 41.0**
N51/N176	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 33.0	x: 2.75 m η = 15.9	x: 0 m η = 7.9	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 35.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 35.2**
N176/N37	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.589 m η = 24.1	x: 0.393 m η = 16.3	x: 2.75 m η = 5.2	x: 2.75 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 25.1	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 25.1**
N54/N156	η = 0.5	η = 1.7	x: 2.55 m η = 34.1	x: 1.77 m η = 9.6	x: 0 m η = 6.1	x: 0 m η = 0.3	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.75 m η = 35.9	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 35.9**
N156/N57	η = 0.5	η = 1.7	x: 0 m η = 34.0	x: 2.75 m η = 30.2	x: 2.75 m η = 6.9	x: 2.75 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 35.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 35.9**
N57/N170	η = 0.6	η = 1.3	x: 2.55 m η = 25.7	x: 1.57 m η = 11.4	x: 0 m η = 6.2	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.55 m η = 27.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 27.3**
N170/N56	η = 0.6	η = 1.3	x: 0 m η = 25.7	x: 2.75 m η = 35.1	x: 2.75 m η = 6.8	x: 2.75 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 36.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 36.5**
N56/N163	η = 0.7	η = 1.0	x: 0 m η = 16.6	x: 1.18 m η = 13.6	x: 0 m η = 5.8	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 21.1	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 5.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 21.1**
N163/N55	η = 0.7	η = 1.0	x: 2.75 m η = 33.6	x: 2.75 m η = 38.0	x: 2.75 m η = 7.2	x: 2.75 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 48.0	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 7.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 48.0**
N55/N177	η = 0.8	η = 0.8	x: 0 m η = 33.2	x: 2.75 m η = 17.4	x: 0 m η = 7.9	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 35.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 35.5**
N177/N38	η = 0.8	η = 0.8	x: 0.589 m η = 24.1	x: 0.196 m η = 17.6	x: 2.75 m η = 5.1	x: 2.75 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 25.1	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 25.1**
N58/N157	η = 0.4	η = 1.4	x: 2.55 m η = 31.0	x: 1.77 m η = 9.0	x: 0 m η = 5.8	x: 0 m η = 0.3	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.55 m η = 33.0	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 33.0**
N157/N61	η = 0.4	η = 1.4	x: 0 m η = 30.7	x: 2.75 m η = 32.3	x: 2.75 m η = 7.2	x: 2.75 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 33.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 33.6**
N61/N171	η = 0.5	η = 1.1	x: 2.75 m η = 21.9	x: 1.18 m η = 14.1	x: 0 m η = 6.5	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 23.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 23.0**
N171/N60	η = 0.5	η = 1.1	x: 0 m η = 21.9	x: 2.75 m η = 39.8	x: 2.75 m η = 6.6	x: 2.75 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 40.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 40.9**
N60/N164	η = 0.6	η = 0.8	x: 0 m η = 17.5	x: 0.982 m η = 16.6	x: 0 m η = 5.8	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 22.3	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 5.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 22.3**
N164/N59	η = 0.6	η = 0.8	x: 2.75 m η = 35.0	x: 2.75 m η = 42.9	x: 2.75 m η = 7.3	x: 2.75 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 52.9	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 7.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 52.9**
N59/N178	η = 0.7	η = 0.6	x: 0 m η = 34.6	x: 2.75 m η = 18.6	x: 0 m η = 8.0	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 37.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 37.1**
N178/N39	η = 0.7	η = 0.6	x: 0.589 m η = 23.5	x: 0.196 m η = 18.7	x: 2.75 m η = 5.1	x: 2.75 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 24.6	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 24.6**
N62/N158	η < 0.1	η = 0.1	x: 2.36 m η = 27.6	x: 1.77 m η = 8.5	x: 0 m η = 5.5	x: 0 m η = 0.3	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.36 m η = 29.8	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 29.8**
N158/N65	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 26.8	x: 2.75 m η = 33.7	x: 2.75 m η = 7.5	x: 2.75 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 36.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 36.7**
N65/N172	η = 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 24.6	x: 0.982 m η = 16.3	x: 0 m η = 6.8	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 25.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 25.7**
N172/N64	η = 0.1	η = 0.3	x: 2.75 m η = 18.4	x: 2.75 m η = 42.8	x: 2.75 m η = 6.2	x: 2.75 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 44.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 44.7**
N64/N165	η = 0.1	η = 0.4	x: 0 m η = 18.0	x: 0.786 m η = 18.8	x: 0 m η = 5.7	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.2	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 5.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 23.2**
N165/N63	η = 0.1	η = 0.4	x: 2.75 m η = 36.7	x: 2.75 m η = 46.1	x: 2.75 m η = 7.3	x: 2.75 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 55.3	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 7.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 55.3**
N63/N179	η = 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 36.3	x: 2.75 m η = 19.4	x: 0 m η = 8.0	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 39.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 39.1**
N179/N40	η = 0.1	η = 0.2	x: 0.589 m η = 22.8	x: 0.196 m η = 19.4	x: 2.75 m η = 5.0	x: 2.75 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 24.0	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 24.0**
N66/N159	η < 0.1	η = 1.4	x: 2.16 m η = 25.2	x: 1.77 m η = 8.3	x: 0 m η = 5.3	x: 0 m η = 0.3	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.36 m η = 27.7	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 27.7**
N159/N69	η < 0.1	η = 1.4	x: 2.75 m η = 29.8	x: 2.75 m η = 34.4	x: 2.75 m η = 7.8	x: 2.75 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 38.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 38.7**
N69/N173	η = 0.1	η = 1.7	x: 0 m η = 30.3	x: 0.786 m η = 17.5	x: 0 m η = 6.9	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 30.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 30.7**
N173/N68	η = 0.1	η = 1.7	x: 2.75 m η = 19.7	x: 2.75 m η = 44.5	x: 2.75 m η = 6.1	x: 2.75 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 48.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 48.0**
N68/N166	η = 0.4	η = 0.7	x: 0 m η = 19.2	x: 0.589 m η = 20.3	x: 0 m η = 5.8	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 24.9	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 5.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 24.9**
N166/N67	η = 0.4	η = 0.7	x: 2.75 m η = 36.4	x: 2.75 m η = 48.0	x: 2.75 m η = 7.2	x: 2.75 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 56.4	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 7.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 56.4**
N67/N180	η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 35.8	x: 2.75 m η = 19.7	x: 0 m η = 8.0	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 38.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 38.8**
N180/N41	η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.589 m η = 22.8	x: 0.196 m η = 19.7	x: 2.75 m η = 5.0	x: 2.75 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 24.1	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 24.1**
N70/N149	η = 1.0	η = 8.2	x: 2.16 m η = 13.5	x: 2.75 m η = 3.4	x: 0 m η = 3.0	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.36 m η = 17.2	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 17.2**
N149/N73	η = 1.0	η = 8.2	x: 2.75 m η = 22.6	x: 2.75 m η = 22.9	x: 2.75 m η = 4.9	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 39.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 39.0**
N73/N150	η = 3.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 17.0	x: 0 m η = 21.3	x: 0 m η = 4.1	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 22.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 22.8**
N150/N72	η = 3.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.75 m η = 13.6	x: 2.75 m η = 35.6	x: 2.75 m η = 3.8	x: 2.75 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 44.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 44.1**
N72/N151	η = 2.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 16.4	x: 0 m η = 25.0	x: 0 m η = 4.0	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 26.5	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 3.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 26.5**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N151/N71	η = 2.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.75 m η = 16.6	x: 2.75 m η = 39.4	x: 2.75 m η = 4.0	x: 2.75 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 49.3	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 4.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 49.3**
N71/N152	η = 1.5	η = 2.4	x: 0 m η = 22.4	x: 2.36 m η = 13.9	x: 0 m η = 4.9	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 25.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 25.5**
N152/N35	η = 1.5	η = 2.4	x: 0.589 m η = 13.5	x: 0 m η = 13.7	x: 2.75 m η = 3.0	x: 2.75 m η = 0.3	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 19.7	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 19.7**
N74/N206	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 2.3	x: 2.75 m η = 30.1	x: 2.75 m η = 1.5	x: 0 m η = 4.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.75 m η = 31.4	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 31.4**
N206/N77	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 2.3	x: 0.393 m η = 30.6	x: 2.75 m η = 5.0	x: 2.75 m η = 3.4	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.393 m η = 32.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 32.0**
N77/N199	η = 0.1	η = 7.8	x: 2.36 m η = 24.1	x: 0 m η = 2.1	x: 0 m η = 3.5	x: 0 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.36 m η = 26.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 26.5**
N199/N76	η = 0.1	η = 7.8	x: 0 m η = 23.9	x: 2.75 m η = 5.5	x: 2.75 m η = 4.4	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 26.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 26.1**
N76/N192	η = 0.7	η = 4.8	x: 2.16 m η = 11.9	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 3.1	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.96 m η = 13.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 13.2**
N192/N75	η = 0.7	η = 4.8	x: 2.75 m η = 24.0	x: 2.75 m η = 6.8	x: 2.75 m η = 4.9	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 28.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 28.0**
N75/N185	η = 1.1	η = 0.2	x: 0 m η = 19.0	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 4.8	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 20.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 20.3**
N185/N27	η = 1.1	η = 0.2	x: 0.589 m η = 15.4	x: 0.393 m η = 2.1	x: 2.75 m η = 3.2	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.393 m η = 16.0	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 16.0**
N78/N207	η = 0.3	η = 0.3	x: 2.75 m η = 36.4	x: 2.75 m η = 2.7	x: 0 m η = 6.3	x: 0 m η = 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.75 m η = 38.8	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 38.8**
N207/N80	η = 0.3	η = 0.3	x: 0 m η = 36.4	x: 2.75 m η = 10.8	x: 2.75 m η = 6.7	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 38.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 38.8**
N80/N200	η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.55 m η = 29.9	x: 0.589 m η = 4.9	x: 0 m η = 6.0	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.55 m η = 33.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 33.2**
N200/N81	η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 29.7	x: 2.75 m η = 14.4	x: 2.75 m η = 7.0	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 32.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 32.8**
N81/N193	η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.55 m η = 15.5	x: 0 m η = 8.4	x: 0 m η = 5.8	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 21.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 21.8**
N193/N79	η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.75 m η = 33.1	x: 2.75 m η = 16.9	x: 2.75 m η = 7.3	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 39.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 39.8**
N79/N186	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 1.9	x: 0 m η = 33.5	x: 2.75 m η = 5.5	x: 0 m η = 7.9	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 36.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 36.3**
N186/N33	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 1.9	x: 0.589 m η = 24.2	x: 0.196 m η = 5.5	x: 2.75 m η = 5.2	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 25.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 25.4**
N82/N208	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 35.8	x: 2.75 m η = 2.5	x: 0 m η = 6.3	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.75 m η = 37.9	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 37.9**
N208/N84	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 35.8	x: 2.75 m η = 13.7	x: 2.75 m η = 6.8	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 37.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 37.9**
N84/N201	η < 0.1	η = 1.1	x: 2.55 m η = 28.1	x: 0 m η = 10.0	x: 0 m η = 6.1	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.55 m η = 30.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 30.0**
N201/N85	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 28.0	x: 2.75 m η = 19.5	x: 2.75 m η = 6.9	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 29.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 29.8**
N85/N194	η = 0.2	η = 0.6	x: 0 m η = 15.7	x: 0 m η = 13.5	x: 0 m η = 5.8	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 21.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 21.5**
N194/N83	η = 0.2	η = 0.6	x: 2.75 m η = 33.3	x: 2.75 m η = 22.0	x: 2.75 m η = 7.3	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 38.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 38.8**
N83/N187	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 32.8	x: 2.55 m η = 6.7	x: 0 m η = 7.9	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 35.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 35.1**
N187/N32	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.589 m η = 24.5	x: 0 m η = 6.7	x: 2.75 m η = 5.2	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 25.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 25.5**
N86/N209	η = 0.5	η = 1.7	x: 2.55 m η = 33.8	x: 2.75 m η = 2.7	x: 0 m η = 6.1	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.75 m η = 36.0	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 36.0**
N209/N88	η = 0.5	η = 1.7	x: 0 m η = 33.7	x: 2.75 m η = 16.7	x: 2.75 m η = 6.9	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 36.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 36.0**
N88/N202	η = 0.6	η = 1.3	x: 2.55 m η = 25.2	x: 0 m η = 16.2	x: 0 m η = 6.2	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.55 m η = 26.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 26.7**
N202/N89	η = 0.6	η = 1.3	x: 0 m η = 25.1	x: 2.75 m η = 25.5	x: 2.75 m η = 6.8	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 34.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 34.9**
N89/N195	η = 0.7	η = 1.1	x: 0 m η = 17.1	x: 0 m η = 19.8	x: 0 m η = 5.9	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 26.3	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 5.8	η = 0.1	**CUMPLE η = 26.3**
N195/N87	η = 0.7	η = 1.1	x: 2.75 m η = 33.2	x: 2.75 m η = 28.3	x: 2.75 m η = 7.2	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 41.8	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 7.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 41.8**
N87/N188	η = 0.9	η = 0.8	x: 0 m η = 32.7	x: 2.36 m η = 8.3	x: 0 m η = 7.9	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 35.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 35.1**
N188/N31	η = 0.9	η = 0.8	x: 0.589 m η = 24.4	x: 0 m η = 8.2	x: 2.75 m η = 5.2	x: 2.75 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 25.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 25.5**
N90/N210	η = 0.4	η = 1.4	x: 2.55 m η = 30.7	x: 2.75 m η = 3.3	x: 0 m η = 5.8	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.55 m η = 33.1	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 33.1**
N210/N92	η = 0.4	η = 1.4	x: 0 m η = 30.3	x: 2.75 m η = 18.9	x: 2.75 m η = 7.2	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 32.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 32.9**
N92/N203	η = 0.5	η = 1.1	x: 2.75 m η = 21.2	x: 0 m η = 21.5	x: 0 m η = 6.5	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 26.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 26.1**
N203/N93	η = 0.5	η = 1.1	x: 0 m η = 21.2	x: 2.75 m η = 30.5	x: 2.75 m η = 6.5	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 40.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 40.6**
N93/N196	η = 0.6	η = 0.8	x: 0 m η = 18.0	x: 0 m η = 24.9	x: 0 m η = 5.9	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 31.5	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 5.8	η = 0.1	**CUMPLE η = 31.5**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N196/N91	η = 0.6	η = 0.8	x: 2.75 m η = 34.4	x: 2.75 m η = 33.4	x: 2.75 m η = 7.2	x: 2.75 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 47.2	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 7.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 47.2**
N91/N189	η = 0.7	η = 0.6	x: 0 m η = 33.9	x: 1.96 m η = 9.9	x: 0 m η = 7.9	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 36.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 36.5**
N189/N30	η = 0.7	η = 0.6	x: 0.589 m η = 23.8	x: 0 m η = 9.5	x: 2.75 m η = 5.1	x: 2.75 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 24.9	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 24.9**
N94/N211	η < 0.1	η = 0.1	x: 2.36 m η = 27.3	x: 2.75 m η = 3.9	x: 0 m η = 5.5	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.36 m η = 30.0	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 30.0**
N211/N96	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 26.4	x: 2.75 m η = 20.2	x: 2.75 m η = 7.5	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 31.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 31.7**
N96/N204	η = 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 25.3	x: 0 m η = 25.2	x: 0 m η = 6.8	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 32.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 32.1**
N204/N97	η = 0.1	η = 0.3	x: 2.75 m η = 18.9	x: 2.75 m η = 33.7	x: 2.75 m η = 6.2	x: 2.75 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 43.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 43.9**
N97/N197	η = 0.1	η = 0.4	x: 0 m η = 18.4	x: 0 m η = 28.2	x: 0 m η = 5.8	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 34.0	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 5.8	η = 0.1	**CUMPLE η = 34.0**
N197/N95	η = 0.1	η = 0.4	x: 2.75 m η = 36.1	x: 2.75 m η = 36.6	x: 2.75 m η = 7.3	x: 2.75 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 51.1	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 7.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 51.1**
N95/N190	η = 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 35.5	x: 1.77 m η = 11.1	x: 0 m η = 8.0	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 38.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 38.4**
N190/N29	η = 0.1	η = 0.3	x: 0.589 m η = 23.0	x: 0 m η = 10.4	x: 2.75 m η = 5.0	x: 2.75 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 24.3	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 24.3**
N98/N212	η < 0.1	η = 1.2	x: 2.16 m η = 25.0	x: 2.75 m η = 4.1	x: 0 m η = 5.2	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.36 m η = 28.0	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 28.0**
N212/N100	η < 0.1	η = 1.2	x: 2.75 m η = 30.1	x: 2.75 m η = 20.6	x: 2.75 m η = 7.8	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 37.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 37.7**
N100/N205	η < 0.1	η = 1.6	x: 0 m η = 30.7	x: 0 m η = 27.0	x: 0 m η = 6.9	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 35.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 35.9**
N205/N101	η < 0.1	η = 1.6	x: 2.75 m η = 20.0	x: 2.75 m η = 35.3	x: 2.75 m η = 6.1	x: 2.75 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 46.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 46.2**
N101/N198	η = 0.2	η = 0.7	x: 0 m η = 19.3	x: 0 m η = 29.9	x: 0 m η = 5.8	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 35.6	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 5.8	η = 0.1	**CUMPLE η = 35.6**
N198/N99	η = 0.2	η = 0.7	x: 2.75 m η = 35.9	x: 2.75 m η = 38.1	x: 2.75 m η = 7.2	x: 2.75 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 53.8	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 7.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 53.8**
N99/N191	η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 35.3	x: 1.77 m η = 11.6	x: 0 m η = 8.0	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 38.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 38.3**
N191/N28	η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.589 m η = 23.0	x: 0 m η = 10.8	x: 2.75 m η = 5.0	x: 2.75 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 24.3	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 24.3**
N102/N184	η = 1.1	η = 9.3	x: 2.16 m η = 13.4	x: 2.75 m η = 5.1	x: 0 m η = 3.0	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.75 m η = 18.0	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 18.0**
N184/N104	η = 1.1	η = 9.3	x: 2.75 m η = 22.8	x: 2.75 m η = 16.4	x: 2.75 m η = 4.9	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 36.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 36.2**
N104/N183	η = 3.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 16.9	x: 0 m η = 27.5	x: 0 m η = 4.1	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 32.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 32.1**
N183/N105	η = 3.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.75 m η = 13.6	x: 2.75 m η = 31.4	x: 2.75 m η = 3.8	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 43.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 43.2**
N105/N182	η = 2.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 16.6	x: 0 m η = 30.3	x: 0 m η = 4.0	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 35.2	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 4.0	η = 0.1	**CUMPLE η = 35.2**
N182/N103	η = 2.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.75 m η = 16.3	x: 2.75 m η = 34.3	x: 2.75 m η = 3.9	x: 2.75 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 48.5	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 3.9	η = 0.1	**CUMPLE η = 48.5**
N103/N181	η = 1.1	η = 2.5	x: 0 m η = 22.4	x: 0.196 m η = 11.4	x: 0 m η = 4.9	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 25.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 25.7**
N181/N26	η = 1.1	η = 2.5	x: 0.589 m η = 13.5	x: 0 m η = 8.8	x: 2.75 m η = 3.0	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 17.6	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 17.6**
N116/N281	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.5	x: 0 m η = 57.7	x: 0 m η = 0.5	η = 10.5	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 82.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 82.7**
N281/N344	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 44.0	x: 0 m η = 55.3	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 9.8	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 89.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 89.4**
N344/N129	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 31.3	x: 0 m η = 13.8	x: 0.933 m η = 0.6	x: 0 m η = 6.0	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 38.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 38.8**
N129/N343	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.6	x: 1.03 m η = 10.3	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 5.2	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.03 m η = 11.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 11.9**
N343/N341	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.4	x: 1.97 m η = 14.4	x: 1.97 m η = 0.4	x: 0 m η = 1.5	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 16.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 16.1**
N341/N338	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.6	x: 0 m η = 14.4	x: 0 m η = 0.4	x: 1.5 m η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 15.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 15.9**
N338/N5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 11.8	x: 0 m η < 0.1	x: 1.5 m η = 3.7	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 12.9	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 12.9**
N118/N284	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 29.0	x: 0 m η = 46.9	x: 0 m η = 3.3	η = 9.8	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 73.7	η < 0.1	η = 0.7	η = 0.2	η = 0.2	**CUMPLE η = 73.7**
N284/N316	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 44.7	x: 0 m η = 44.6	x: 1.97 m η = 4.2	x: 0 m η = 8.5	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 79.1	η < 0.1	η = 0.7	η = 0.2	η = 0.2	**CUMPLE η = 79.1**
N316/N130	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 31.9	x: 0 m η = 8.8	x: 0.933 m η = 6.9	x: 0 m η = 4.3	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.933 m η = 39.1	η < 0.1	η = 0.7	η = 0.2	η = 0.6	**CUMPLE η = 39.1**
N130/N335	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.9	x: 1.03 m η = 8.9	x: 0 m η = 6.4	x: 0 m η = 4.1	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.03 m η = 13.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 13.7**
N335/N332	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.7	x: 0.393 m η = 9.0	x: 0 m η = 4.0	x: 1.97 m η = 0.9	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 13.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 13.7**
N332/N119	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.8	x: 0 m η = 7.4	x: 0 m η = 2.1	x: 1.5 m η = 2.5	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 10.3	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 10.3**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N117/N278	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 29.0	x: 0 m η = 47.6	x: 0 m η = 3.2	η = 9.9	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 75.9	η < 0.1	η = 0.7	η = 0.2	η = 0.3	**CUMPLE η = 75.9**
N278/N420	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 44.8	x: 0 m η = 45.4	x: 1.97 m η = 4.2	x: 0 m η = 8.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 81.3	η < 0.1	η = 0.7	η = 0.2	η = 0.2	**CUMPLE η = 81.3**
N420/N131	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 31.9	x: 0 m η = 9.0	x: 0.933 m η = 7.1	x: 0 m η = 4.3	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.933 m η = 39.4	η < 0.1	η = 0.7	η = 0.2	η = 0.6	**CUMPLE η = 39.4**
N131/N342	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.9	x: 1.03 m η = 9.0	x: 0 m η = 6.6	x: 0 m η = 4.2	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.03 m η = 13.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 13.8**
N342/N423	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.7	x: 0.787 m η = 9.5	x: 0 m η = 4.0	x: 1.97 m η = 0.7	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 13.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 13.8**
N423/N120	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.8	x: 0 m η = 8.7	x: 0 m η = 2.0	x: 1.5 m η = 2.9	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 11.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 11.4**
N121/N300	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.1	x: 0 m η = 21.0	x: 0 m η = 1.0	η = 2.4	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 23.9**
N300/N369	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.3	x: 0 m η = 20.8	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 2.3	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 23.7**
N369/N358	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 15.6	x: 1.97 m η = 0.5	x: 0 m η = 1.4	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 18.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 18.0**
N358/N415	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.7	x: 0 m η = 11.0	x: 1.97 m η = 0.5	η = 1.1	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 13.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 13.1**
N415/N347	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.9	x: 0 m η = 6.4	x: 0 m η = 0.5	η = 1.1	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 8.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 8.2**
N347/N23	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 3.0	x: 0 m η < 0.1	η = 1.0	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 4.3	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 4.3**
N123/N303	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.9	x: 0 m η = 21.1	x: 0 m η = 0.9	η = 2.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 23.6**
N303/N372	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 20.8	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 2.1	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 23.3**
N372/N355	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.7	x: 0 m η = 15.0	x: 1.97 m η = 0.7	η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 17.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 17.0**
N355/N412	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.4	x: 0 m η = 9.6	x: 1.97 m η = 0.9	η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 11.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 11.2**
N412/N124	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 4.2	x: 0 m η = 0.9	η = 1.4	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 5.5**
N122/N297	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.9	x: 0 m η = 21.2	x: 0 m η = 1.2	η = 2.4	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 24.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 24.1**
N297/N366	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 21.0	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 2.1	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 23.9**
N366/N361	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.7	x: 0 m η = 15.2	x: 1.97 m η = 0.9	η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 17.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 17.4**
N361/N418	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.4	x: 0 m η = 9.7	x: 0 m η = 0.9	η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 12.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 12.2**
N418/N125	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 4.3	x: 0 m η = 0.6	η = 1.4	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 6.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 6.4**
N127/N213	η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 11.8	x: 0 m η = 2.2	x: 2.75 m η = 1.5	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 14.4	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 14.4**
N213/N126	η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.75 m η = 19.6	x: 2.75 m η = 6.6	x: 2.75 m η = 2.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 26.5	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 1.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 26.5**
N126/N130	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.6	x: 5 m η = 93.4	x: 5 m η = 2.4	x: 5 m η = 52.9	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 5 m η = 93.8	x: 5 m η = 93.6	η = 1.0	x: 5 m η = 45.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 93.8**
N130/N129	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 90.4	x: 0 m η = 2.4	x: 0 m η = 51.9	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 90.7	x: 0 m η = 90.5	η = 0.4	x: 0 m η = 44.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 90.7**
N129/N131	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 90.4	x: 5 m η = 2.5	x: 0 m η = 51.9	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 90.7	x: 0 m η = 90.5	η = 0.4	x: 0 m η = 44.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 90.7**
N131/N128	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.6	x: 0 m η = 93.4	x: 0 m η = 2.5	x: 0 m η = 52.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 93.8	x: 0 m η = 93.6	η = 1.0	x: 0 m η = 45.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 93.8**
N132/N214	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 11.8	x: 2.75 m η = 2.3	x: 2.75 m η = 1.5	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 14.3	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 0.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 14.3**
N214/N128	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.75 m η = 19.5	x: 2.75 m η = 6.7	x: 2.75 m η = 2.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 26.5	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 1.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 26.5**
N127/N133	η = 6.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 5 m η = 90.5	x: 5 m η = 0.4	x: 5 m η = 52.1	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 5 m η = 93.4	x: 5 m η = 93.5	η = 0.1	x: 5 m η = 44.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 93.5**
N133/N135	η = 6.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 5 m η = 90.4	x: 0 m η = 0.3	x: 5 m η = 51.9	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 5 m η = 93.4	x: 5 m η = 93.4	η < 0.1	x: 0 m η = 44.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 93.4**
N135/N137	η = 6.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 90.4	x: 5 m η = 0.3	x: 0 m η = 51.9	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 93.4	x: 0 m η = 93.4	η < 0.1	x: 5 m η = 44.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 93.4**
N137/N132	η = 6.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 90.3	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 52.0	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 93.3	x: 0 m η = 93.3	η = 0.1	x: 5 m η = 44.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 93.3**
N134/N133	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 92.5	x: 3 m η = 2.0	x: 0 m η = 0.5	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 93.3	η < 0.1	η = 0.2	η = 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 93.3**
N136/N135	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 92.3	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 0.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 93.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 93.5**
N138/N137	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 92.4	x: 3 m η = 2.5	x: 0 m η = 0.5	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 94.2	η < 0.1	η = 0.2	η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 94.2**
N139/N141	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 2.3	x: 5.5 m η = 3.3	x: 5.5 m η = 15.5	x: 5.5 m η = 2.4	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.5 m η = 20.3	η < 0.1	η = 0.5	x: 5.5 m η = 2.4	η = 0.5	**CUMPLE η = 20.3**
N141/N142	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 3.7	x: 0 m η = 3.3	x: 0 m η = 9.7	x: 0 m η = 2.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 15.9	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 2.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 15.9**
N142/N143	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 1.7	x: 5.5 m η = 4.3	x: 0 m η = 12.3	x: 5.5 m η = 2.4	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.5 m η = 15.7	η < 0.1	η = 0.4	x: 5.5 m η = 2.4	η = 0.5	**CUMPLE η = 15.7**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N143/N140	η = 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 4.3	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 2.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 8.0	η < 0.1	η = 0.9	x: 0 m η = 2.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 8.0**
N144/N148	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 2.1	x: 5.5 m η = 15.6	x: 5.5 m η = 14.3	x: 5.5 m η = 4.3	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.5 m η = 24.6	η < 0.1	η = 0.7	x: 5.5 m η = 3.6	η = 0.4	**CUMPLE η = 24.6**
N148/N147	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 3.4	x: 3.85 m η = 21.9	x: 0 m η = 8.9	x: 0 m η = 23.5	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.85 m η = 25.2	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 15.0	η = 0.1	**CUMPLE η = 25.2**
N147/N146	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 1.6	x: 0 m η = 15.0	x: 0 m η = 11.3	x: 0 m η = 4.0	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 21.1	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 2.8	η = 0.4	**CUMPLE η = 21.1**
N146/N145	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 4.3	x: 0 m η = 3.5	x: 0 m η = 2.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 7.7	η < 0.1	η = 0.9	x: 0 m η = 2.4	η = 0.1	**CUMPLE η = 7.7**
N21/N226	η = 3.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 28.8	x: 1.83 m η = 21.3	η = 1.0	x: 0 m η = 1.4	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 48.6	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 48.6**
N226/N227	η = 3.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 31.0	x: 0 m η = 11.9	η = 0.4	x: 1.83 m η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 45.8	η < 0.1	η = 2.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 1.1	**CUMPLE η = 45.8**
N227/N16	η = 3.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 30.9	x: 1.83 m η = 33.5	η = 1.6	x: 1.83 m η = 3.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 67.6	η < 0.1	η = 2.1	η = 0.1	x: 1.83 m η = 3.2	**CUMPLE η = 67.6**
N16/N228	η = 1.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 30.9	x: 0 m η = 33.5	η = 1.1	x: 0 m η = 2.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 65.3	η < 0.1	η = 2.1	η = 0.1	x: 0 m η = 2.8	**CUMPLE η = 65.3**
N228/N229	η = 1.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 6.3	x: 1.47 m η = 5.8	η = 0.1	x: 0 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.1 m η = 10.9	η < 0.1	η = 2.8	η < 0.1	x: 0 m η = 0.8	**CUMPLE η = 10.9**
N229/N11	η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 12.5	x: 0 m η = 26.3	η = 0.5	x: 1.83 m η = 2.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 38.4	η < 0.1	η = 1.7	η = 0.2	x: 1.83 m η = 2.4	**CUMPLE η = 38.4**
N11/N242	η = 0.7	η = 1.5	x: 0 m η = 12.5	x: 0 m η = 24.5	η = 0.2	x: 0 m η = 2.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 37.7	η < 0.1	η = 1.7	η = 0.2	x: 0 m η = 2.8	**CUMPLE η = 37.7**
N242/N245	η = 0.5	η = 3.6	x: 1.75 m η = 18.8	x: 0 m η = 6.3	η = 0.6	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.75 m η = 21.4	η < 0.1	η = 11.6	η < 0.1	x: 0 m η = 1.0	**CUMPLE η = 21.4**
N245/N243	η = 0.5	η = 2.6	x: 0 m η = 18.8	x: 1.75 m η = 15.4	η = 0.9	x: 1.75 m η = 1.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 33.7	η < 0.1	η = 10.5	η < 0.1	x: 1.75 m η = 1.2	**CUMPLE η = 33.7**
N243/N6	η = 0.7	η = 0.5	x: 1 m η = 25.3	x: 1 m η = 33.5	η = 0.4	x: 1 m η = 3.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1 m η = 57.4	η < 0.1	η = 1.8	η = 0.1	x: 1 m η = 3.3	**CUMPLE η = 57.4**
N6/N230	η = 1.6	η = 9.3	x: 0 m η = 25.3	x: 1.83 m η = 36.0	η = 1.1	x: 0 m η = 3.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 59.3	η < 0.1	η = 1.8	η = 0.1	x: 0 m η = 3.5	**CUMPLE η = 59.3**
N230/N231	η = 1.1	η = 11.0	x: 1.83 m η = 26.4	x: 1.65 m η = 7.6	η = 0.4	x: 0 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 35.7	η < 0.1	η = 4.5	η < 0.1	x: 0 m η = 0.8	**CUMPLE η = 35.7**
N231/N2	η = 1.3	η = 9.4	x: 0 m η = 23.0	x: 0 m η = 31.2	η = 0.8	x: 1.83 m η = 1.8	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 57.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 57.2**
N220/N375	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 8.4	x: 0.983 m η = 12.1	η = 0.5	x: 1.97 m η = 2.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.787 m η = 13.3	η < 0.1	η = 2.0	η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 13.3**
N375/N384	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.5	x: 1.97 m η = 6.5	x: 0.983 m η = 10.1	η = 0.4	x: 0 m η = 2.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.983 m η = 11.0	η < 0.1	η = 2.0	η = 0.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 11.0**
N384/N226	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.4	x: 1.97 m η = 8.2	x: 0.983 m η = 13.7	η = 0.4	x: 0 m η = 2.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.18 m η = 14.7	η < 0.1	η = 4.1	η = 0.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 14.7**
N221/N376	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 15.8	x: 1.97 m η = 14.6	η = 1.0	x: 1.97 m η = 3.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 28.7	η < 0.1	η = 7.2	η = 1.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 28.7**
N376/N385	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 16.7	x: 0 m η = 15.3	η = 1.0	x: 0 m η = 3.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 32.1	η < 0.1	η = 2.7	η = 0.7	η = 0.3	**CUMPLE η = 32.1**
N385/N227	x: 1.97 m η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 26.6	x: 1.18 m η = 13.0	η = 1.5	x: 0 m η = 2.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 28.2	η < 0.1	η = 6.8	η = 1.3	η = 0.2	**CUMPLE η = 28.2**
N222/N378	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 10.2	x: 1.97 m η = 15.7	η = 0.6	x: 1.97 m η = 3.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 26.4	η < 0.1	η = 2.0	η = 0.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 26.4**
N378/N387	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 9.8	x: 1.97 m η = 15.6	η = 0.6	x: 1.97 m η = 2.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 22.2	η < 0.1	η = 6.8	η = 0.6	η = 0.3	**CUMPLE η = 22.2**
N387/N228	x: 1.97 m η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 15.4	x: 0 m η = 18.1	η = 0.9	x: 0 m η = 3.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 25.5	η < 0.1	η = 4.4	η = 0.9	η = 0.3	**CUMPLE η = 25.5**
N223/N379	x: 1.97 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 5.6	x: 0.983 m η = 15.4	η = 0.3	x: 0 m η = 2.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.983 m η = 16.9	η < 0.1	η = 3.9	η = 0.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 16.9**
N379/N388	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 8.2	x: 1.97 m η = 26.7	η = 0.5	x: 1.97 m η = 3.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 34.8	η < 0.1	η = 1.3	η = 0.3	η = 0.3	**CUMPLE η = 34.8**
N388/N229	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 15.9	x: 0 m η = 34.6	η = 0.9	x: 0 m η = 4.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 47.2	η < 0.1	η = 6.8	η = 0.6	η = 0.3	**CUMPLE η = 47.2**
N224/N382	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 16.3	x: 1.18 m η = 23.3	η = 0.9	x: 0 m η = 3.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.57 m η = 27.3	η < 0.1	η = 3.2	η = 0.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 27.3**
N382/N391	x: 1.97 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 11.1	x: 1.97 m η = 23.4	η = 0.7	x: 1.97 m η = 4.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 33.2	η < 0.1	η = 1.7	η = 0.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 33.2**
N391/N230	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 24.6	x: 0 m η = 30.1	η = 1.4	x: 0 m η = 4.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 45.1	η < 0.1	η = 10.5	η = 1.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 45.1**
N225/N383	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 14.8	x: 0.983 m η = 19.3	η = 0.8	x: 0 m η = 2.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.787 m η = 23.0	η < 0.1	η = 1.9	η = 0.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 23.0**
N383/N392	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 10.2	x: 0.787 m η = 13.9	η = 0.6	x: 1.97 m η = 3.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.59 m η = 17.4	η < 0.1	η = 7.9	η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 17.4**
N392/N231	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.5	x: 1.97 m η = 18.1	x: 0 m η = 10.5	η = 1.0	x: 0 m η = 2.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 24.4	η < 0.1	η = 5.6	η = 0.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 24.4**
N232/N375	η = 1.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 58.8	x: 1.83 m η = 24.6	η = 2.0	x: 0 m η = 1.5	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 79.4	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 79.4**
N375/N376	η = 1.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 58.4	x: 0 m η = 9.2	η = 0.9	x: 1.83 m η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 67.7	η < 0.1	η = 3.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 1.1	**CUMPLE η = 67.7**
N376/N377	η = 1.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 62.7	x: 0 m η = 27.6	η = 3.2	x: 1.83 m η = 2.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 89.1	η < 0.1	η = 2.8	η = 0.1	x: 1.83 m η = 2.6	**CUMPLE η = 89.1**
N377/N378	η = 0.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 62.7	x: 0 m η = 26.6	η = 2.9	x: 0 m η = 2.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 89.4	η < 0.1	η = 2.8	η = 0.1	x: 0 m η = 2.4	**CUMPLE η = 89.4**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N378/N379	η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 42.2	x: 0 m η = 3.8	η = 0.7	x: 0 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 43.3	η < 0.1	η = 1.2	η < 0.1	x: 0 m η = 0.8	**CUMPLE η = 43.3**
N379/N234	η = 1.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 39.2	x: 0 m η = 17.2	η = 1.4	x: 1.83 m η = 1.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 56.6	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 56.6**
N237/N382	η = 0.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 54.2	x: 1.83 m η = 25.6	η = 1.9	x: 0 m η = 1.6	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 77.3	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 77.3**
N382/N383	η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 59.1	x: 0 m η = 6.5	η = 0.2	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 63.9	η < 0.1	η = 3.7	η < 0.1	x: 0 m η = 1.0	**CUMPLE η = 63.9**
N383/N236	η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 55.3	x: 0 m η = 29.5	η = 1.9	x: 1.83 m η = 1.7	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 85.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 85.4**
N238/N380	x: 1.97 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 1.97 m η = 2.6	x: 1.18 m η = 32.1	η = 0.2	x: 0 m η = 4.1	η < 0.1	x: 0.197 m η < 0.1	x: 1.18 m η = 33.1	η < 0.1	η = 57.0	η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 57.0**
N380/N239	x: 1.97 m η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 3.9	x: 1.97 m η = 80.5	η = 0.2	x: 1.97 m η = 7.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 81.2	η < 0.1	η = 77.6	η = 0.2	η = 0.3	**CUMPLE η = 81.2**
N240/N381	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 2.0	x: 1.18 m η = 32.5	η = 0.1	x: 0 m η = 4.2	η < 0.1	x: 0.197 m η < 0.1	x: 1.18 m η = 33.4	η < 0.1	η = 57.3	η = 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 57.3**
N381/N241	x: 1.97 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 7.9	x: 1.97 m η = 79.0	η = 0.4	x: 1.97 m η = 7.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 87.2	η < 0.1	η = 78.1	η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 87.2**
N239/N242	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 10.2	x: 0 m η = 63.7	η = 0.6	x: 0 m η = 4.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 66.6	η < 0.1	η = 22.6	η = 0.6	η = 0.3	**CUMPLE η = 66.6**
N241/N243	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 16.3	x: 0 m η = 64.2	η = 1.0	x: 0 m η = 5.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 78.3	η < 0.1	η = 21.5	η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 78.3**
N233/N384	η = 11.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 55.8	x: 1.83 m η = 24.2	η = 1.9	x: 0 m η = 1.5	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 79.2	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 79.2**
N384/N385	η = 11.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 54.4	x: 1.83 m η = 13.2	η = 0.8	x: 1.83 m η = 1.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 72.2	η < 0.1	η = 1.2	η < 0.1	x: 1.83 m η = 1.2	**CUMPLE η = 72.2**
N385/N386	η = 9.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 57.7	x: 0 m η = 33.8	η = 3.0	x: 1.83 m η = 3.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 92.0	η < 0.1	η = 1.2	η = 0.3	x: 1.83 m η = 3.0	**CUMPLE η = 92.0**
N386/N387	η = 15.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 57.7	x: 0 m η = 30.6	η = 2.7	x: 0 m η = 2.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 94.9	η < 0.1	η = 1.2	η = 0.3	x: 0 m η = 2.7	**CUMPLE η = 94.9**
N387/N388	η = 18.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 24.2	x: 0 m η = 5.1	η = 0.1	x: 0 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.733 m η = 33.6	η < 0.1	η = 4.1	η < 0.1	x: 0 m η = 0.9	**CUMPLE η = 33.6**
N388/N389	η = 13.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 72.1	x: 0 m η = 22.5	η = 3.2	x: 1.83 m η = 2.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 97.0	η < 0.1	η = 9.5	η = 0.2	x: 1.83 m η = 1.9	**CUMPLE η = 97.0**
N389/N239	η = 5.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 72.1	x: 0 m η = 19.1	η = 5.1	x: 0 m η = 2.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 94.1	η < 0.1	η = 9.5	η = 0.3	x: 0 m η = 2.2	**CUMPLE η = 94.1**
N239/N244	η = 7.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.75 m η = 53.4	x: 0 m η = 7.8	η = 0.4	x: 0 m η = 1.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.75 m η = 57.8	η < 0.1	η = 6.0	η = 0.1	x: 0 m η = 1.1	**CUMPLE η = 57.8**
N244/N241	η = 7.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 53.4	x: 1.75 m η = 18.3	η = 0.8	x: 1.75 m η = 2.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 72.5	η < 0.1	η = 6.4	η = 0.1	x: 1.75 m η = 1.3	**CUMPLE η = 72.5**
N241/N390	η = 4.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1 m η = 70.5	x: 1 m η = 21.4	η = 4.4	x: 1 m η = 2.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1 m η = 93.3	η < 0.1	η = 6.1	η = 0.1	x: 1 m η = 2.3	**CUMPLE η = 93.3**
N390/N391	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 5.4	x: 0 m η = 70.5	x: 1.83 m η = 24.8	η = 3.2	x: 0 m η = 2.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 91.8	η < 0.1	η = 6.1	η = 0.1	x: 0 m η = 2.3	**CUMPLE η = 91.8**
N391/N392	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 8.8	x: 1.83 m η = 61.3	x: 1.83 m η = 5.5	η = 1.1	x: 0 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 65.4	η < 0.1	η = 2.8	η < 0.1	x: 0 m η = 0.9	**CUMPLE η = 65.4**
N392/N235	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 9.3	x: 0 m η = 59.9	x: 0 m η = 35.5	η = 2.1	x: 1.83 m η = 2.0	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 96.6	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 96.6**
N244/N245	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 10.5	x: 1.97 m η = 19.6	η = 0.7	x: 1.97 m η = 2.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 29.8	η < 0.1	η = 1.8	η = 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 29.8**
N215/N220	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 37.1	x: 1.83 m η = 22.3	η = 1.3	x: 0 m η = 1.4	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 56.8	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 56.8**
N220/N221	η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 36.6	x: 0 m η = 9.8	η = 0.1	x: 1.83 m η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 45.3	η < 0.1	η = 4.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 1.2	**CUMPLE η = 45.3**
N221/N218	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.8	x: 0 m η = 30.6	x: 0 m η = 17.5	η = 1.1	x: 1.83 m η = 1.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 48.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 48.2**
N218/N222	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.6	x: 1.83 m η = 32.2	x: 1.65 m η = 9.0	η = 1.1	x: 0 m η = 0.9	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 38.3	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 38.3**
N222/N223	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 37.2	x: 0 m η = 6.3	η = 0.1	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 43.3	η < 0.1	η = 4.1	η = 0.1	x: 0 m η = 0.9	**CUMPLE η = 43.3**
N223/N217	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 39.6	x: 0 m η = 14.5	η = 1.4	x: 1.83 m η = 1.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 53.9	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 53.9**
N219/N224	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.6	x: 1.83 m η = 46.7	x: 1.83 m η = 21.6	η = 1.6	x: 0 m η = 1.4	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 66.1	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 66.1**
N224/N225	η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 48.6	x: 1.83 m η = 8.0	η = 0.1	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.65 m η = 55.1	η < 0.1	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 0.9	**CUMPLE η = 55.1**
N225/N216	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.3	x: 0 m η = 45.7	x: 0 m η = 30.3	η = 1.6	x: 1.83 m η = 1.8	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 76.0	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 76.0**
N217/N238	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.1	x: 1 m η = 34.2	x: 1 m η = 3.4	η = 2.2	x: 0 m η = 0.5	x: 0.25 m η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 1 m η = 35.3	x: 0.25 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 35.3**
N240/N219	η < 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 34.4	x: 0 m η = 1.8	η = 2.2	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 34.9	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 34.9**
N250/N410	η = 12.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 16.4	x: 1.83 m η = 24.4	η = 0.6	x: 0 m η = 1.5	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 47.1	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 47.1**
N410/N407	η = 12.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 15.4	x: 1.83 m η = 13.1	η = 0.2	x: 1.83 m η = 1.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 32.8	η < 0.1	η = 1.4	η < 0.1	x: 1.83 m η = 1.2	**CUMPLE η = 32.8**
N407/N406	η = 11.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 13.3	x: 0 m η = 39.9	η = 0.8	x: 1.83 m η = 3.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 55.8	η < 0.1	η = 1.0	η = 0.3	x: 1.83 m η = 3.5	**CUMPLE η = 55.8**
N406/N404	η = 20.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 13.3	x: 0 m η = 35.1	η = 0.6	x: 0 m η = 3.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 63.0	η < 0.1	η = 1.0	η = 0.3	x: 0 m η = 3.1	**CUMPLE η = 63.0**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N404/N402	η = 20.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 5.5	x: 0 m η = 3.8	η < 0.1	x: 0 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.8	η < 0.1	η = 0.2	η < 0.1	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE η = 23.8**
N402/N419	η = 20.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 10.7	x: 0 m η = 26.3	η = 0.5	x: 1.83 m η = 2.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 47.0	η < 0.1	η = 1.0	η = 0.3	x: 1.83 m η = 2.2	**CUMPLE η = 47.0**
N419/N399	η = 8.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 10.7	x: 0 m η = 20.7	η = 0.7	x: 0 m η = 2.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 35.7	η < 0.1	η = 1.0	η = 0.5	x: 0 m η = 2.3	**CUMPLE η = 35.7**
N399/N272	η = 8.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.75 m η = 10.3	x: 0 m η = 8.8	η = 0.3	x: 0 m η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.75 m η = 20.9	η < 0.1	η = 2.7	η = 0.1	x: 0 m η = 1.2	**CUMPLE η = 20.9**
N272/N398	η = 8.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 10.2	x: 1.75 m η = 16.9	η = 0.1	x: 1.75 m η = 1.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.75 m η = 25.5	η < 0.1	η = 4.6	η = 0.1	x: 1.75 m η = 1.2	**CUMPLE η = 25.5**
N398/N397	η = 8.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1 m η = 32.9	x: 1 m η = 35.5	η = 2.0	x: 1 m η = 4.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1 m η = 73.0	η < 0.1	η = 1.7	η = 0.1	x: 1 m η = 3.7	**CUMPLE η = 73.0**
N397/N396	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 10.9	x: 0 m η = 32.9	x: 1.83 m η = 41.4	η = 1.5	x: 0 m η = 3.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 70.3	η < 0.1	η = 1.7	η = 0.1	x: 0 m η = 3.8	**CUMPLE η = 70.3**
N396/N395	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 9.7	x: 1.83 m η = 17.9	x: 1.83 m η = 5.5	η = 0.3	x: 0 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 25.5	η < 0.1	η = 1.0	η < 0.1	x: 0 m η = 0.9	**CUMPLE η = 25.5**
N395/N247	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 10.1	x: 0 m η = 17.7	x: 0 m η = 35.6	η = 0.6	x: 1.83 m η = 2.0	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 53.7	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 53.7**
N252/N393	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 14.8	x: 0.983 m η = 5.5	η = 0.8	x: 0 m η = 0.8	η < 0.1	x: 0.197 m η < 0.1	x: 0 m η = 15.2	η < 0.1	η = 0.8	η = 0.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 15.2**
N393/N395	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 10.0	x: 0.787 m η = 3.7	η = 0.6	x: 1.97 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 11.4	η < 0.1	η = 1.3	η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 11.4**
N395/N261	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.5	x: 1.97 m η = 18.4	x: 0 m η = 3.4	η = 1.1	x: 0 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 18.6	η < 0.1	η = 1.2	η = 0.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 18.6**
N253/N394	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 16.3	x: 1.18 m η = 6.3	η = 0.9	x: 0 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 16.4	η < 0.1	η = 1.0	η = 0.9	η < 0.1	**CUMPLE η = 16.4**
N394/N396	x: 1.97 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 11.0	x: 1.97 m η = 7.6	η = 0.7	x: 1.97 m η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 18.4	η < 0.1	η = 1.0	η = 0.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 18.4**
N396/N262	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 24.6	x: 0 m η = 9.2	η = 1.5	x: 0 m η = 1.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 27.6	η < 0.1	η = 3.9	η = 1.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 27.6**
N256/N401	x: 1.97 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 5.7	x: 1.97 m η = 7.6	η = 0.3	x: 1.97 m η = 1.1	η < 0.1	x: 0.197 m η < 0.1	x: 1.97 m η = 12.9	η < 0.1	η = 0.9	η = 0.3	η = 0.1	**CUMPLE η = 12.9**
N401/N402	x: 1.97 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 10.4	x: 0 m η = 8.5	η = 0.6	x: 0 m η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 15.8	η < 0.1	η = 1.3	η = 0.4	η = 0.3	**CUMPLE η = 15.8**
N402/N263	x: 1.97 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.2	x: 1.97 m η = 14.3	x: 0 m η = 6.4	η = 0.8	x: 1.97 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 14.6	η < 0.1	η = 1.1	η = 0.5	η = 0.3	**CUMPLE η = 14.6**
N257/N403	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 9.4	x: 1.97 m η = 7.4	η = 0.6	x: 1.97 m η = 1.0	η < 0.1	x: 0.197 m η < 0.1	x: 1.97 m η = 17.0	η < 0.1	η = 0.9	η = 0.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 17.0**
N403/N404	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 9.2	x: 0 m η = 7.5	η = 0.6	x: 0 m η = 1.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 15.7	η < 0.1	η = 0.9	η = 0.6	η = 0.3	**CUMPLE η = 15.7**
N404/N264	x: 1.97 m η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 14.0	x: 0 m η = 6.2	η = 0.8	x: 0 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 16.4	η < 0.1	η = 0.9	η = 0.8	η = 0.2	**CUMPLE η = 16.4**
N259/N408	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 16.0	x: 1.97 m η = 4.5	η = 1.0	x: 1.97 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 19.1	η < 0.1	η = 1.1	η = 1.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 19.1**
N408/N407	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 16.8	x: 1.97 m η = 5.5	η = 1.0	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 18.3	η < 0.1	η = 2.9	η = 0.7	η = 0.3	**CUMPLE η = 18.3**
N407/N265	x: 1.97 m η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 26.5	x: 0.787 m η = 5.3	η = 1.5	x: 1.97 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 26.9	η < 0.1	η = 1.9	η = 1.3	η = 0.2	**CUMPLE η = 26.9**
N260/N409	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 8.7	x: 0.787 m η = 3.6	η = 0.5	x: 1.97 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 9.7	η < 0.1	η = 2.1	η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 9.7**
N409/N410	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.5	x: 1.97 m η = 6.8	x: 0.983 m η = 3.7	η = 0.4	x: 0 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 7.5	η < 0.1	η = 2.2	η = 0.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 7.5**
N410/N266	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.4	x: 1.97 m η = 8.1	x: 0.983 m η = 4.6	η = 0.4	x: 1.97 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 8.4	η < 0.1	η = 0.9	η = 0.4	η = 0.1	**CUMPLE η = 8.4**
N252/N246	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.3	x: 0 m η = 12.7	x: 0 m η = 30.3	η = 0.4	x: 1.83 m η = 1.8	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 40.8	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 40.8**
N253/N252	η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 13.4	x: 1.83 m η = 8.1	η < 0.1	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 21.0	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 0.9	**CUMPLE η = 21.0**
N254/N253	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.6	x: 1.83 m η = 12.9	x: 1.83 m η = 21.7	η = 0.4	x: 0 m η = 1.4	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 34.0	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 34.0**
N256/N255	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.1	x: 0 m η = 6.9	x: 0 m η = 12.9	η = 0.2	x: 1.83 m η = 1.0	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 18.3	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 18.3**
N257/N256	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 7.3	x: 0 m η = 5.3	η < 0.1	x: 0 m η = 0.9	N.P.(5)	η < 0.1	x: 0 m η = 12.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 12.1**
N258/N257	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.5	x: 1.83 m η = 7.1	x: 1.65 m η = 8.1	η = 0.2	x: 0 m η = 0.8	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 14.2	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 14.2**
N259/N258	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.8	x: 0 m η = 9.4	x: 0 m η = 17.9	η = 0.3	x: 1.83 m η = 1.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 25.6	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 25.6**
N260/N259	η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 10.9	x: 0 m η = 9.6	η < 0.1	x: 1.83 m η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 20.3	η < 0.1	η = 0.9	η < 0.1	x: 1.83 m η = 1.2	**CUMPLE η = 20.3**
N249/N260	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η < 0.1	x: 1.83 m η = 10.0	x: 1.83 m η = 22.5	η = 0.3	x: 0 m η = 1.4	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 31.8	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 31.8**
N267/N274	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 2.1	x: 1.18 m η = 8.4	η = 0.1	x: 0 m η = 1.1	η < 0.1	x: 0.197 m η < 0.1	x: 1.38 m η = 9.7	η < 0.1	η = 15.4	η = 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 15.4**
N274/N398	x: 1.97 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 7.2	x: 1.97 m η = 25.2	η = 0.4	x: 1.97 m η = 2.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 31.3	η < 0.1	η = 21.7	η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 31.3**
N398/N268	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 16.0	x: 0 m η = 19.7	η = 1.0	x: 0 m η = 1.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 28.8	η < 0.1	η = 4.8	η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 28.8**
N269/N275	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 3.1	x: 1.97 m η = 12.0	η = 0.1	x: 1.97 m η = 1.4	η < 0.1	x: 0.197 m η < 0.1	x: 1.97 m η = 15.0	η < 0.1	η = 6.2	η = 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 15.0**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N275/N399	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.8	x: 1.97 m η = 3.2	x: 0 m η = 11.1	η = 0.2	x: 0 m η = 1.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 12.5	η < 0.1	η = 4.6	η = 0.1	η = 0.4	**CUMPLE** **η = 12.5**
N399/N270	x: 1.97 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.4	x: 1.97 m η = 8.3	x: 0 m η = 7.4	η = 0.5	x: 1.97 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 14.9	η < 0.1	η = 2.0	η = 0.5	η = 0.4	**CUMPLE** **η = 14.9**
N267/N254	η < 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 9.3	x: 0 m η = 2.1	η = 0.6	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 10.7	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 10.7**
N255/N269	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.1	x: 1 m η = 3.7	x: 0.75 m η = 1.8	η = 0.2	x: 0 m η = 0.4	x: 0.25 m η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 1 m η = 4.4	x: 0.25 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 4.4**
N272/N271	x: 1.97 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 9.3	x: 1.97 m η = 2.8	η = 0.6	x: 1.97 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 9.9	η < 0.1	η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	**CUMPLE** **η = 9.9**
N273/N394	η = 0.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 15.8	x: 1.83 m η = 25.6	η = 0.5	x: 0 m η = 1.6	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 40.9	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 40.9**
N394/N393	η = 0.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 16.6	x: 0 m η = 6.3	η = 0.1	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 22.3	η < 0.1	η = 0.7	η < 0.1	x: 0 m η = 1.0	**CUMPLE** **η = 22.3**
N393/N248	η = 0.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 17.8	x: 0 m η = 34.6	η = 0.6	x: 1.83 m η = 2.0	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 50.0	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 50.0**
N274/N273	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.3	x: 0 m η = 3.8	x: 0 m η = 3.5	η = 0.2	x: 1 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 4.1	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 4.1**
N251/N409	η = 1.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 17.8	x: 1.83 m η = 25.0	η = 0.6	x: 0 m η = 1.5	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 42.0	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 42.0**
N409/N408	η = 1.3	η = 0.1	x: 0 m η = 17.6	x: 0 m η = 9.2	η = 0.2	x: 1.83 m η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 25.6	η < 0.1	η = 2.2	η < 0.1	x: 1.83 m η = 1.0	**CUMPLE** **η = 25.6**
N408/N405	η = 1.4	η = 0.2	x: 1.83 m η = 22.8	x: 0 m η = 37.3	η = 1.3	x: 1.83 m η = 3.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 58.2	η < 0.1	η = 1.1	η = 0.2	x: 1.83 m η = 3.4	**CUMPLE** **η = 58.2**
N405/N403	η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 22.8	x: 0 m η = 34.8	η = 1.1	x: 0 m η = 3.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 58.1	η < 0.1	η = 1.1	η = 0.2	x: 0 m η = 3.0	**CUMPLE** **η = 58.1**
N403/N401	η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 8.9	x: 1.47 m η = 3.7	η < 0.1	x: 0 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.28 m η = 12.5	η < 0.1	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 0.8	**CUMPLE** **η = 12.5**
N401/N400	η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.83 m η = 25.0	x: 0 m η = 24.0	η = 1.2	x: 1.83 m η = 2.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 45.6	η < 0.1	η = 1.0	η = 0.2	x: 1.83 m η = 2.2	**CUMPLE** **η = 45.6**
N400/N275	η = 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 25.0	x: 0 m η = 20.6	η = 1.5	x: 0 m η = 2.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 45.0	η < 0.1	η = 1.0	η = 0.3	x: 0 m η = 2.4	**CUMPLE** **η = 45.0**
N216/N286	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 33.5	x: 0.833 m η = 1.8	η = 1.2	x: 1.67 m η = 0.5	x: 0.208 m η < 0.1	x: 0.208 m η < 0.1	x: 1.67 m η = 35.5	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 35.5**
N286/N285	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 36.8	x: 0 m η = 3.3	η = 0.5	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 40.1	η < 0.1	η = 1.1	η = 0.5	x: 0 m η = 0.5	**CUMPLE** **η = 40.1**
N285/N284	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 36.6	x: 1.67 m η = 5.4	η = 2.0	x: 1.67 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 41.1	η < 0.1	η = 0.4	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.6	**CUMPLE** **η = 41.1**
N284/N283	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 36.6	x: 0 m η = 5.4	η = 1.4	x: 0 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 40.9	η < 0.1	η = 0.4	η < 0.1	x: 0 m η = 0.7	**CUMPLE** **η = 40.9**
N283/N282	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 13.9	x: 0.833 m η = 1.8	η = 0.2	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 14.9	η < 0.1	η = 0.4	η = 0.2	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE** **η = 14.9**
N282/N281	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 18.1	x: 1.67 m η = 5.8	η = 1.0	x: 1.67 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 23.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 23.2**
N281/N280	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 18.1	x: 0 m η = 5.8	η = 1.0	x: 0 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 23.2**
N280/N279	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 13.9	x: 0.833 m η = 1.8	η = 0.2	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 14.5	η < 0.1	η = 0.3	η = 0.2	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE** **η = 14.5**
N279/N278	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 36.5	x: 1.67 m η = 5.4	η = 1.4	x: 1.67 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 41.5	η < 0.1	η = 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.7	**CUMPLE** **η = 41.5**
N278/N277	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 36.5	x: 0 m η = 5.4	η = 2.0	x: 0 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 41.7	η < 0.1	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE** **η = 41.7**
N277/N276	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 36.8	x: 1.67 m η = 3.3	η = 0.5	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 40.1	η < 0.1	η = 1.0	η = 0.5	x: 1.67 m η = 0.6	**CUMPLE** **η = 40.1**
N276/N246	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 33.3	x: 0.833 m η = 1.8	η = 1.2	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 34.8	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 34.8**
N276/N317	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.983 m η = 14.1	x: 1.97 m η = 2.2	x: 0 m η = 1.7	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.18 m η = 14.7	η < 0.1	η = 5.4	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE** **η = 14.7**
N317/N320	x: 1.97 m η = 0.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.983 m η = 17.6	x: 1.97 m η = 2.4	x: 0 m η = 1.7	η = 0.2	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.18 m η = 18.6	η < 0.1	η = 1.6	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE** **η = 18.6**
N320/N321	x: 1.97 m η = 1.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.983 m η = 22.5	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 1.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.983 m η = 23.7	η < 0.1	η = 1.9	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE** **η = 23.7**
N321/N287	x: 0.5 m η = 1.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 16.9	x: 0 m η = 1.4	x: 0.5 m η = 2.3	η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 19.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE** **η = 19.2**
N277/N318	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.983 m η = 12.2	x: 1.97 m η = 0.8	x: 1.97 m η = 1.7	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.983 m η = 12.7	η < 0.1	η = 5.5	x: 1.97 m η = 1.8	η < 0.1	**CUMPLE** **η = 12.7**
N318/N319	x: 1.97 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.983 m η = 12.8	x: 0 m η = 2.1	x: 0 m η = 1.7	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.18 m η = 13.5	η < 0.1	η = 3.9	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE** **η = 13.5**
N319/N424	x: 1.97 m η = 1.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.983 m η = 15.3	x: 0 m η = 1.7	x: 1.97 m η = 1.6	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.983 m η = 16.2	η < 0.1	η = 13.0	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE** **η = 16.2**
N424/N288	x: 1 m η = 1.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1 m η = 6.3	x: 1 m η = 2.6	x: 1 m η = 0.9	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1 m η = 9.0	η < 0.1	η = 18.8	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE** **η = 18.8**
N279/N325	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 12.1	x: 0 m η = 2.4	x: 1.97 m η = 2.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 14.3	η < 0.1	η = 6.4	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE** **η = 14.3**
N325/N322	x: 1.97 m η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 13.3	x: 1.97 m η = 0.4	x: 0 m η = 1.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 14.0	η < 0.1	η = 2.9	x: 0 m η = 1.8	η < 0.1	**CUMPLE** **η = 14.0**
N322/N422	x: 1.97 m η = 1.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.57 m η = 22.1	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η = 2.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.57 m η = 23.6	η < 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 2.5	η = 0.1	**CUMPLE** **η = 23.6**
N422/N340	x: 1.5 m η = 1.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.75 m η = 24.6	x: 1.5 m η = 1.0	x: 0 m η = 1.3	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.75 m η = 25.9	η < 0.1	η = 6.9	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE** **η = 25.9**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N340/N289	x: 0.5 m η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 20.0	x: 0 m η = 1.9	x: 0.5 m η = 2.7	η = 0.3	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 23.1	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 23.1**
N280/N324	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 11.8	x: 0 m η = 2.1	x: 1.97 m η = 2.0	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 13.1	η < 0.1	η = 5.4	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 13.1**
N324/N323	x: 1.97 m η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 12.1	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 1.6	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 13.7	η < 0.1	η = 1.6	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 13.7**
N323/N421	x: 1.97 m η = 1.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.77 m η = 26.2	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 2.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.77 m η = 27.6	η < 0.1	η = 3.4	η < 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 27.6**
N421/N339	x: 1.5 m η = 1.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.187 m η = 25.1	x: 0 m η = 0.8	x: 1.5 m η = 2.3	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 26.8	η < 0.1	η = 4.2	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 26.8**
N339/N290	x: 1 m η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 1.0	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 6.6	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 6.6**
N282/N326	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 12.0	x: 0 m η = 2.0	x: 1.97 m η = 2.0	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 13.4	η < 0.1	η = 5.4	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 13.4**
N326/N329	x: 1.97 m η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 12.3	x: 1.97 m η = 1.4	x: 0 m η = 1.6	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 13.8	η < 0.1	η = 1.9	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 13.8**
N329/N330	x: 1.97 m η = 1.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.57 m η = 24.8	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 2.7	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.57 m η = 26.0	η < 0.1	η = 3.0	x: 0 m η = 2.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 26.0**
N330/N337	x: 1.5 m η = 1.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.187 m η = 23.8	x: 1.5 m η = 0.6	x: 1.5 m η = 2.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.187 m η = 25.2	η < 0.1	η = 4.7	η < 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 25.2**
N337/N291	x: 1 m η = 1.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.4	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 1.0	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.8	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 5.8**
N283/N327	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 12.0	x: 0 m η = 2.4	x: 1.97 m η = 2.0	η = 0.2	x: 0.197 m η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 13.6	η < 0.1	η = 6.4	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 13.6**
N327/N328	x: 1.97 m η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 13.4	x: 1.97 m η = 0.5	x: 0 m η = 1.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 14.3	η < 0.1	η = 3.0	x: 0 m η = 1.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 14.3**
N328/N331	x: 1.97 m η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.77 m η = 25.7	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 2.8	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.77 m η = 27.2	η < 0.1	η = 2.2	x: 0 m η = 2.8	η = 0.1	**CUMPLE η = 27.2**
N331/N336	x: 1.5 m η = 1.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.562 m η = 29.1	x: 1.5 m η = 0.7	x: 1.5 m η = 1.5	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.562 m η = 30.5	η < 0.1	η = 3.9	η < 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 30.5**
N336/N292	x: 0.5 m η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 20.8	x: 0 m η = 1.7	x: 0.5 m η = 2.8	η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 23.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 23.5**
N285/N315	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.983 m η = 12.3	x: 1.97 m η = 0.8	x: 1.97 m η = 1.7	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.983 m η = 12.8	η < 0.1	η = 5.2	x: 1.97 m η = 1.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 12.8**
N315/N334	x: 1.97 m η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.983 m η = 11.0	x: 0 m η = 2.1	x: 1.97 m η = 1.6	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.983 m η = 11.6	η < 0.1	η = 4.5	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 11.6**
N334/N425	x: 1.97 m η = 1.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.18 m η = 17.3	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 2.0	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.38 m η = 18.7	η < 0.1	η = 15.1	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 18.7**
N425/N293	x: 1 m η = 1.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.25 m η = 6.0	x: 1 m η = 2.2	x: 1 m η = 1.1	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.25 m η = 7.3	η < 0.1	η = 14.0	η = 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 14.0**
N286/N314	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.983 m η = 14.4	x: 1.97 m η = 2.2	x: 0 m η = 1.7	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.18 m η = 15.0	η < 0.1	η = 5.1	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 15.0**
N314/N333	x: 1.97 m η = 0.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.983 m η = 18.3	x: 1.97 m η = 2.4	x: 0 m η = 1.7	η = 0.2	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.18 m η = 19.4	η < 0.1	η = 1.7	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 19.4**
N333/N426	x: 1.97 m η = 1.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.59 m η = 17.4	x: 0 m η = 2.3	x: 1.97 m η = 2.1	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.59 m η = 19.4	η < 0.1	η = 1.0	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 19.4**
N426/N294	x: 0.5 m η = 1.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 9.4	x: 0.5 m η = 2.8	x: 0.5 m η = 2.1	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 11.8	η < 0.1	η = 3.2	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 11.8**
N236/N314	η = 10.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 61.9	x: 1.67 m η = 2.4	η = 2.2	x: 1.67 m η = 0.5	x: 0.208 m η < 0.1	x: 0.208 m η < 0.1	x: 1.67 m η = 72.7	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 72.7**
N314/N315	η = 10.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 59.7	x: 0 m η = 2.0	η = 1.0	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 69.9	η < 0.1	η = 0.7	η = 1.0	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 69.9**
N315/N316	η = 10.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 78.2	x: 1.67 m η = 4.3	η = 4.2	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 89.6	η < 0.1	η = 2.6	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.6	**CUMPLE η = 89.6**
N316/N327	η = 6.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 78.2	x: 0 m η = 4.3	η = 3.9	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 87.0	η < 0.1	η = 2.6	η < 0.1	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE η = 87.0**
N327/N326	η = 6.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 32.6	x: 1.67 m η = 1.7	η = 0.2	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 40.0	η < 0.1	η = 0.5	η = 0.2	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 40.0**
N326/N344	η = 6.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 60.0	x: 1.67 m η = 4.8	η = 3.4	x: 1.67 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 69.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 69.7**
N344/N324	η = 6.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 60.0	x: 0 m η = 4.8	η = 3.4	x: 0 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 69.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 69.7**
N324/N325	η = 6.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 32.2	x: 0 m η = 1.6	η = 0.2	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 39.4	η < 0.1	η = 0.4	η = 0.2	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 39.4**
N325/N420	η = 6.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 79.4	x: 1.67 m η = 4.3	η = 3.9	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 88.9	η < 0.1	η = 2.3	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.6	**CUMPLE η = 88.9**
N420/N318	η = 10.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 79.4	x: 0 m η = 4.3	η = 4.3	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 91.6	η < 0.1	η = 2.3	η < 0.1	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE η = 91.6**
N318/N317	η = 10.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 60.4	x: 1.67 m η = 2.1	η = 0.9	x: 1.67 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 70.8	η < 0.1	η = 0.6	η = 0.9	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 70.8**
N317/N248	η = 10.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 62.9	x: 0 m η = 2.1	η = 2.3	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 73.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 73.4**
N235/N333	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 40.4	x: 1.67 m η = 53.0	x: 1.67 m η = 2.3	η = 1.9	x: 1.67 m η = 0.5	x: 0.208 m η < 0.1	x: 0.208 m η < 0.1	x: 1.67 m η = 86.5	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 86.5**
N333/N334	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 40.2	x: 0 m η = 51.4	x: 0 m η = 2.2	η = 0.7	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 84.2	η < 0.1	η = 7.0	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 84.2**
N334/N335	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 32.9	x: 1.67 m η = 68.5	x: 1.67 m η = 2.9	η = 3.6	x: 1.67 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 98.0	η < 0.1	η = 5.7	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 98.0**
N335/N328	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 24.8	x: 0 m η = 68.5	x: 0 m η = 2.9	η = 3.7	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 90.9	η < 0.1	η = 5.7	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 90.9**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N328/N329	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 30.0	x: 1.67 m η = 38.8	x: 1.67 m η = 1.7	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 61.3	η < 0.1	η = 0.6	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 61.3**
N329/N343	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 24.7	x: 1.67 m η = 61.9	x: 1.67 m η = 3.3	η = 3.5	x: 1.67 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 83.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 83.9**
N343/N323	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 24.7	x: 0 m η = 61.9	x: 0 m η = 3.3	η = 3.5	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 83.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 83.8**
N323/N322	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 30.0	x: 0 m η = 39.6	x: 0 m η = 1.6	η = 0.2	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 62.1	η < 0.1	η = 1.7	η = 0.2	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 62.1**
N322/N342	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 24.8	x: 1.67 m η = 66.5	x: 1.67 m η = 2.9	η = 3.5	x: 1.67 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 88.8	η < 0.1	η = 5.6	η = 3.7	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 88.8**
N342/N319	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 33.1	x: 0 m η = 66.5	x: 0 m η = 2.9	η = 3.5	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 95.5	η < 0.1	η = 5.6	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 95.5**
N319/N320	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 40.4	x: 1.67 m η = 57.5	x: 1.67 m η = 2.2	η = 1.0	x: 1.67 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 90.3	η < 0.1	η = 4.7	η = 1.0	x: 1.67 m η = 0.5	**CUMPLE η = 90.3**
N320/N247	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 40.6	x: 0 m η = 59.7	x: 0 m η = 2.2	η = 2.1	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 93.3	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 93.3**
N119/N336	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 6.9	x: 1.67 m η = 5.1	x: 1.67 m η = 2.0	η = 0.2	x: 1.67 m η = 0.5	x: 0.208 m η < 0.1	x: 0.208 m η < 0.1	x: 1.67 m η = 10.4	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 10.4**
N336/N337	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 7.0	x: 1.67 m η = 29.9	x: 1.67 m η = 1.8	η = 0.8	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 35.1	η < 0.1	η = 6.0	η = 0.8	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 35.1**
N337/N338	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 7.1	x: 1.67 m η = 37.8	x: 1.67 m η = 3.7	η = 2.3	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 44.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 44.0**
N338/N339	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 7.1	x: 0 m η = 37.8	x: 0 m η = 3.7	η = 2.4	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 43.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 43.8**
N339/N340	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 7.0	x: 0 m η = 31.3	x: 0 m η = 1.8	η = 0.9	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 36.4	η < 0.1	η = 3.7	η = 1.0	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 36.4**
N340/N120	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 6.8	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 1.8	η < 0.1	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 8.7	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 8.7**
N215/N305	η < 0.1	η = 0.1	x: 1.67 m η = 9.6	x: 0.833 m η = 1.9	η = 0.3	x: 1.67 m η = 0.5	x: 0.208 m η < 0.1	x: 0.208 m η < 0.1	x: 1.67 m η = 10.8	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 10.8**
N305/N304	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 10.6	x: 0 m η = 1.5	η = 0.1	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 11.9	η < 0.1	η = 0.4	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 11.9**
N304/N303	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.2	x: 1.67 m η = 10.6	x: 1.67 m η = 4.1	η = 0.6	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 14.1	η < 0.1	η = 0.2	η = 0.6	x: 1.67 m η = 0.5	**CUMPLE η = 14.1**
N303/N302	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.6	x: 0 m η = 4.1	η = 0.4	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 14.1	η < 0.1	η = 0.2	η = 0.4	x: 0 m η = 0.5	**CUMPLE η = 14.1**
N302/N301	η < 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 4.1	x: 0.833 m η = 1.4	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 5.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 5.4**
N301/N300	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η < 0.1	x: 1.67 m η = 5.5	x: 1.67 m η = 4.1	η = 0.3	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 9.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 9.0**
N300/N299	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 5.5	x: 0 m η = 4.1	η = 0.3	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 9.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 9.0**
N299/N298	η < 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.1	x: 1.67 m η = 1.4	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 4.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 4.9**
N298/N297	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η < 0.1	x: 1.67 m η = 10.5	x: 1.67 m η = 4.1	η = 0.4	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 14.0	η < 0.1	η = 0.3	η = 0.4	x: 1.67 m η = 0.5	**CUMPLE η = 14.0**
N297/N296	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.5	x: 0 m η = 4.1	η = 0.6	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 14.1	η < 0.1	η = 0.3	η = 0.6	x: 0 m η = 0.5	**CUMPLE η = 14.1**
N296/N295	η < 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 10.5	x: 1.67 m η = 1.9	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 12.4	η < 0.1	η = 0.4	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 12.4**
N295/N249	η < 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 9.5	x: 0.833 m η = 1.9	η = 0.3	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 10.7	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 10.7**
N232/N374	η = 1.3	η = 0.1	x: 1.67 m η = 17.6	x: 0.833 m η = 2.0	η = 0.6	x: 1.67 m η = 0.5	x: 0.208 m η < 0.1	x: 0.208 m η < 0.1	x: 1.67 m η = 19.7	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 19.7**
N374/N373	η = 1.3	η = 0.1	x: 0 m η = 16.9	x: 1.67 m η = 1.8	η = 0.3	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 19.1	η < 0.1	η = 1.1	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 19.1**
N373/N372	η = 1.3	η = 0.1	x: 1.67 m η = 22.3	x: 1.67 m η = 4.2	η = 1.2	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 26.8	η < 0.1	η = 0.5	η = 1.2	x: 1.67 m η = 0.6	**CUMPLE η = 26.8**
N372/N371	η = 1.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 22.3	x: 0 m η = 4.2	η = 1.1	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 27.0	η < 0.1	η = 0.5	η = 1.1	x: 0 m η = 0.5	**CUMPLE η = 27.0**
N371/N370	η = 1.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 9.0	x: 1.67 m η = 1.8	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 11.9	η < 0.1	η = 0.1	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 11.9**
N370/N369	η = 1.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 16.9	x: 1.67 m η = 4.2	η = 1.0	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 21.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 21.6**
N369/N368	η = 1.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 16.9	x: 0 m η = 4.2	η = 1.0	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 21.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 21.6**
N368/N367	η = 1.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 9.0	x: 1.67 m η = 2.1	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 11.0	η < 0.1	η = 0.1	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.5	**CUMPLE η = 11.0**
N367/N366	η = 1.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 22.5	x: 1.67 m η = 4.2	η = 1.1	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 27.2	η < 0.1	η = 0.5	η = 1.1	x: 1.67 m η = 0.6	**CUMPLE η = 27.2**
N366/N365	η = 1.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 22.5	x: 0 m η = 4.2	η = 1.2	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 27.2	η < 0.1	η = 0.5	η = 1.2	x: 0 m η = 0.5	**CUMPLE η = 27.2**
N365/N364	η = 1.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 17.3	x: 1.67 m η = 2.2	η = 0.3	x: 1.67 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 20.6	η < 0.1	η = 1.0	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 20.6**
N364/N251	η = 1.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 18.2	x: 0.833 m η = 2.0	η = 0.7	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 20.3	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 20.3**
N233/N353	η = 4.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 16.1	x: 0.833 m η = 2.0	η = 0.6	x: 1.67 m η = 0.5	x: 0.208 m η < 0.1	x: 0.208 m η < 0.1	x: 1.67 m η = 20.4	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 20.4**
N353/N354	η = 4.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 15.5	x: 1.67 m η = 1.9	η = 0.2	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 19.6	η < 0.1	η = 2.0	η = 0.2	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 19.6**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N354/N355	η = 4.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 20.3	x: 1.67 m η = 4.0	η = 1.1	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 26.7	η < 0.1	η = 1.5	η = 1.1	x: 1.67 m η = 0.6	**CUMPLE η = 26.7**
N355/N356	η = 3.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 20.3	x: 0 m η = 4.0	η = 1.1	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 26.5	η < 0.1	η = 1.5	η < 0.1	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE η = 26.5**
N356/N357	η = 3.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 9.1	x: 1.67 m η = 1.8	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 13.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 13.7**
N357/N358	η = 3.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 16.9	x: 1.67 m η = 4.0	η = 0.9	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 23.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 23.1**
N358/N359	η = 3.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 16.9	x: 0 m η = 4.0	η = 0.9	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 23.1**
N359/N360	η = 3.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 9.1	x: 1.67 m η = 1.9	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 13.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 13.0**
N360/N361	η = 3.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 20.9	x: 1.67 m η = 4.0	η = 1.1	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 27.1	η < 0.1	η = 1.5	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.6	**CUMPLE η = 27.1**
N361/N362	η = 4.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 20.9	x: 0 m η = 4.0	η = 1.1	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 27.3	η < 0.1	η = 1.5	η < 0.1	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE η = 27.3**
N362/N363	η = 4.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 17.9	x: 0 m η = 1.5	η = 0.3	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 22.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 22.4**
N363/N250	η = 4.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 17.9	x: 0.833 m η = 1.8	η = 0.6	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 22.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 22.4**
N124/N349	η = 0.2	η = 0.1	x: 1.67 m η = 4.7	x: 0 m η = 3.4	η = 0.1	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 5.6	η < 0.1	η = 1.0	η < 0.1	x: 0 m η = 0.5	**CUMPLE η = 5.6**
N349/N348	η = 0.1	η = 0.2	x: 1.67 m η = 5.6	x: 1.67 m η = 1.6	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 7.3	η < 0.1	η = 1.0	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 7.3**
N348/N347	η = 0.1	η = 0.2	x: 1.67 m η = 7.2	x: 1.67 m η = 3.8	η = 0.4	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 10.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 10.4**
N347/N346	η = 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 7.2	x: 0 m η = 3.8	η = 0.4	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 10.4**
N346/N345	η = 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 5.6	x: 0 m η = 1.5	η = 0.1	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 7.1	η < 0.1	η = 1.0	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 7.1**
N345/N125	η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 5.2	x: 0 m η = 1.8	η = 0.2	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 7.1	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 7.1**
N295/N364	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.983 m η = 4.0	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.983 m η = 4.3	η < 0.1	η = 1.5	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 4.3**
N364/N363	x: 1.97 m η = 0.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.983 m η = 4.9	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.983 m η = 5.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 5.7**
N363/N350	x: 1.97 m η = 1.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.18 m η = 6.9	x: 1.97 m η = 0.7	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.18 m η = 8.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 8.6**
N350/N306	x: 0.5 m η = 1.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.5	x: 0 m η = 0.7	x: 0.5 m η = 0.6	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 6.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 6.5**
N296/N365	x: 1.97 m η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 3.7	x: 0 m η = 1.2	x: 1.97 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.97 m η = 4.7	η < 0.1	η = 1.7	x: 1.97 m η = 0.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 4.7**
N365/N362	x: 1.97 m η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.1	η < 0.1	η = 1.7	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 5.1**
N362/N351	x: 1.97 m η = 1.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.787 m η = 3.8	x: 0 m η = 1.3	x: 1.97 m η = 0.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.787 m η = 4.9	η < 0.1	η = 3.6	x: 1.97 m η = 0.6	η = 0.1	**CUMPLE η = 4.9**
N351/N307	x: 1 m η = 1.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 0.3	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 3.1	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 3.1**
N298/N367	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 4.6	x: 0 m η = 1.6	x: 1.97 m η = 0.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 6.0	η < 0.1	η = 1.6	x: 1.97 m η = 0.6	η = 0.1	**CUMPLE η = 6.0**
N367/N360	x: 1.97 m η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.9	x: 1.97 m η = 1.4	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 6.2	η < 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 6.2**
N360/N417	x: 1.97 m η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.2	x: 1.97 m η = 0.9	x: 0 m η = 0.6	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.4	η < 0.1	η = 0.5	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 5.4**
N417/N345	x: 1.5 m η = 1.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.937 m η = 4.3	x: 1.5 m η = 1.1	x: 0 m η = 0.4	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.12 m η = 6.0	η < 0.1	η = 1.3	x: 0 m η = 0.4	η = 0.1	**CUMPLE η = 6.0**
N345/N308	x: 0.5 m η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.8	x: 0 m η = 1.7	x: 0.5 m η = 0.5	η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 6.8	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 6.8**
N299/N368	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 4.7	x: 0 m η = 1.3	x: 1.97 m η = 0.5	η = 0.1	x: 0.197 m η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 5.6	η < 0.1	η = 1.4	x: 1.97 m η = 0.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 5.6**
N368/N359	x: 1.97 m η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.6	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.7	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 5.7**
N359/N416	x: 1.97 m η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.9	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.6	η < 0.1	η = 0.4	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 5.6**
N416/N346	x: 1.5 m η = 1.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.0	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 0.4	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 4.7	η < 0.1	η = 1.6	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 4.7**
N346/N309	x: 1 m η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.4	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η = 0.2	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 4.9	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 4.9**
N301/N370	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 4.7	x: 0 m η = 1.4	x: 1.97 m η = 0.5	η = 0.1	x: 0.197 m η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 6.0	η < 0.1	η = 1.5	x: 1.97 m η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 6.0**
N370/N357	x: 1.97 m η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.7	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.7	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 5.7**
N357/N414	x: 1.97 m η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.9	x: 1.97 m η = 1.0	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.0	η < 0.1	η = 0.4	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 5.0**
N414/N348	x: 1.5 m η = 1.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.75 m η = 2.8	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 0.4	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 4.4	η < 0.1	η = 1.6	η < 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 4.4**
N348/N310	x: 1 m η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.5	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 0.2	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 4.7	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 4.7**
N302/N371	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.97 m η = 4.5	x: 0 m η = 1.4	x: 1.97 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.97 m η = 5.3	η < 0.1	η = 1.6	x: 1.97 m η = 0.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 5.3**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N371/N356	x: 1.97 m η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 4.9	x: 1.97 m η = 1.1	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 6.0	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 6.0**
N356/N413	x: 1.97 m η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 4.3	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.8	η < 0.1	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 5.8**
N413/N349	x: 1.5 m η = 1.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.937 m η = 4.2	x: 1.5 m η = 1.4	x: 0 m η = 0.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.12 m η = 6.0	η < 0.1	η = 1.3	x: 0 m η = 0.4	η = 0.1	**CUMPLE η = 6.0**
N349/N311	x: 0.5 m η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 3.9	x: 0 m η = 0.9	x: 0.5 m η = 0.5	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 6.1	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 6.1**
N304/N373	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.97 m η = 3.7	x: 0 m η = 1.4	x: 1.97 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.97 m η = 4.8	η < 0.1	η = 1.6	x: 1.97 m η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 4.8**
N373/N354	x: 1.97 m η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 4.1	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.0	η < 0.1	η = 1.6	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 5.0**
N354/N411	x: 1.97 m η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.983 m η = 3.3	x: 0 m η = 1.3	x: 1.97 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.787 m η = 4.4	η < 0.1	η = 3.4	x: 1.97 m η = 0.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 4.4**
N411/N312	x: 1 m η = 1.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 1.7	x: 0 m η = 0.3	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 4.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 4.4**
N305/N374	x: 1.97 m η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.983 m η = 4.1	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.983 m η = 4.4	η < 0.1	η = 1.4	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 4.4**
N374/N353	x: 1.97 m η = 0.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.983 m η = 5.1	x: 1.97 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.983 m η = 5.7	η < 0.1	η = 2.0	η < 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 5.7**
N353/N352	x: 1.97 m η = 1.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.787 m η = 4.8	x: 1.97 m η = 0.8	x: 1.97 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.787 m η = 6.0	η < 0.1	η = 2.5	η < 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 6.0**
N352/N313	x: 0.5 m η = 1.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 4.6	x: 0 m η = 1.1	x: 0.5 m η = 0.6	η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 6.8	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 6.8**
N24/N266	η = 3.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.83 m η = 9.6	x: 1.83 m η = 21.4	η = 0.3	x: 0 m η = 1.4	x: 0.183 m η < 0.1	x: 0.183 m η < 0.1	x: 1.83 m η = 31.9	x: 0.183 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 31.9**
N266/N265	η = 3.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 9.9	x: 0 m η = 11.7	η = 0.1	x: 1.83 m η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 22.3	η < 0.1	η = 0.6	η < 0.1	x: 1.83 m η = 1.1	**CUMPLE η = 22.3**
N265/N19	η = 3.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.83 m η = 8.5	x: 0 m η = 33.1	η = 0.5	x: 1.83 m η = 3.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 43.7	η < 0.1	η = 0.9	η = 0.1	x: 1.83 m η = 3.2	**CUMPLE η = 43.7**
N19/N264	η = 1.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 8.5	x: 0 m η = 32.8	η = 0.4	x: 0 m η = 2.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 42.4	η < 0.1	η = 0.9	η = 0.1	x: 0 m η = 2.8	**CUMPLE η = 42.4**
N264/N263	η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.83 m η = 5.1	x: 1.28 m η = 4.8	η < 0.1	x: 0 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.28 m η = 10.4	η < 0.1	η = 0.2	η < 0.1	x: 0 m η = 0.7	**CUMPLE η = 10.4**
N263/N12	η = 1.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.83 m η = 6.3	x: 0 m η = 22.3	η = 0.4	x: 1.83 m η = 2.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.83 m η = 26.3	η < 0.1	η = 0.4	η = 0.2	x: 1.83 m η = 2.0	**CUMPLE η = 26.3**
N12/N270	η = 0.8	η = 1.9	x: 0 m η = 6.3	x: 0 m η = 19.5	η = 0.5	x: 0 m η = 2.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 25.3	η < 0.1	η = 0.4	η = 0.2	x: 0 m η = 2.1	**CUMPLE η = 25.3**
N270/N271	η = 0.6	η = 4.1	x: 1.75 m η = 5.1	x: 0 m η = 7.5	η = 0.1	x: 0 m η = 1.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.75 m η = 9.7	η < 0.1	η = 1.9	η < 0.1	x: 0 m η = 1.1	**CUMPLE η = 9.7**
N271/N268	η = 0.6	η = 3.3	x: 0 m η = 5.2	x: 1.75 m η = 14.3	η = 0.3	x: 1.75 m η = 1.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.75 m η = 18.1	η < 0.1	η = 3.2	η < 0.1	x: 1.75 m η = 1.1	**CUMPLE η = 18.1**
N268/N8	η = 0.7	η = 0.8	x: 1 m η = 7.3	x: 1 m η = 33.3	η = 0.1	x: 1 m η = 3.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1 m η = 40.6	η < 0.1	η = 1.5	η = 0.1	x: 1 m η = 3.3	**CUMPLE η = 40.6**
N8/N262	η = 1.6	η = 7.7	x: 0 m η = 7.3	x: 1.83 m η = 36.0	η = 0.3	x: 0 m η = 3.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 42.0	η < 0.1	η = 1.5	η = 0.1	x: 0 m η = 3.5	**CUMPLE η = 42.0**
N262/N261	η = 1.1	η = 9.4	x: 1.83 m η = 7.7	x: 1.65 m η = 7.6	η = 0.1	x: 0 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.917 m η = 16.1	η < 0.1	η = 2.0	η < 0.1	x: 0 m η = 0.8	**CUMPLE η = 16.1**
N261/N3	η = 1.3	η = 7.8	x: 0 m η = 7.2	x: 0 m η = 31.4	η = 0.3	x: 1.83 m η = 1.8	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 41.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 41.4**
N21/N352	η = 0.3	η = 0.3	x: 0 m η = 2.2	x: 0 m η = 6.6	x: 0 m η = 0.3	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 8.5	η < 0.1	η = 5.4	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 8.5**
N351/N350	η = 0.4	η = 1.0	x: 0 m η = 8.4	x: 0 m η = 1.8	η = 0.2	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 10.3**
N350/N24	η = 0.4	η = 1.0	x: 0 m η = 3.3	x: 0.833 m η = 1.8	η = 0.1	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.0	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 5.0**
N352/N411	η = 0.3	η = 0.4	x: 1.67 m η = 8.5	x: 1.67 m η = 2.3	η = 0.2	x: 1.67 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 10.9	η < 0.1	η = 2.9	η = 0.2	x: 1.67 m η = 0.5	**CUMPLE η = 10.9**
N411/N412	η = 0.3	η = 0.4	x: 1.67 m η = 11.7	x: 1.67 m η = 3.9	η = 0.6	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 15.1	η < 0.1	η = 1.6	η = 0.7	x: 1.67 m η = 0.6	**CUMPLE η = 15.1**
N412/N413	η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 11.7	x: 0 m η = 3.9	η = 0.7	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 15.3	η < 0.1	η = 1.6	η < 0.1	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE η = 15.3**
N413/N414	η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 7.6	x: 0 m η = 1.6	η = 0.1	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 9.1	η < 0.1	η = 0.2	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 9.1**
N414/N415	η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.67 m η = 13.8	x: 1.67 m η = 3.8	η = 0.8	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 17.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 17.4**
N415/N416	η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 13.8	x: 0 m η = 3.8	η = 0.8	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 17.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 17.5**
N416/N417	η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.67 m η = 7.6	x: 1.67 m η = 1.6	η = 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 9.6	η < 0.1	η = 0.2	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 9.6**
N417/N418	η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.67 m η = 12.0	x: 1.67 m η = 3.9	η = 0.7	x: 1.67 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 15.7	η < 0.1	η = 1.7	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.6	**CUMPLE η = 15.7**
N418/N351	η = 0.4	η = 1.0	x: 0 m η = 12.0	x: 0 m η = 3.9	η = 0.6	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 15.6	η < 0.1	η = 1.7	η = 0.7	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE η = 15.6**
N234/N380	η = 0.1	η < 0.1	x: 1 m η = 4.6	x: 1 m η = 18.9	x: 0 m η = 0.4	η = 1.5	x: 0.25 m η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 1 m η = 20.0	x: 0.25 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 20.0**
N381/N237	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 0.3	x: 0 m η = 4.5	x: 0 m η = 18.9	x: 1 m η = 0.4	η = 1.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 23.6	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 23.6**
N321/N3	η = 0.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 5.1	x: 0 m η = 1.8	η = 0.2	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 7.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 7.5**

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N330/N341	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.7	x: 0 m η = 28.2	x: 0.833 m η = 1.8	η = 1.0	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 29.9	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 29.9**
N331/N330	η < 0.1	η = 0.7	x: 0 m η = 31.5	x: 0 m η = 1.7	η = 0.2	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 33.3	η < 0.1	η = 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 0.4	**CUMPLE η = 33.3**
N332/N331	η < 0.1	η = 0.7	x: 1.67 m η = 32.6	x: 0.833 m η = 1.9	η = 1.2	x: 1.67 m η = 0.4	x: 0.208 m η < 0.1	x: 0.208 m η < 0.1	x: 1.67 m η = 33.9	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 33.9**
N2/N426	η = 0.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 25.5	x: 0 m η = 3.8	η = 1.2	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 29.9	η < 0.1	η = 16.7	η < 0.1	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE η = 29.9**
N426/N425	η = 0.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 24.8	x: 0 m η = 3.0	η = 0.6	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 26.3	η < 0.1	η = 6.5	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 26.3**
N425/N332	η = 0.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 24.1	x: 0 m η = 2.4	η = 0.9	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 27.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 27.4**
N341/N421	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.8	x: 0.833 m η = 1.5	x: 1.67 m η = 23.0	x: 1.67 m η = 0.3	η = 1.0	x: 0.208 m η < 0.1	x: 0.208 m η < 0.1	x: 1.67 m η = 24.1	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 24.1**
N421/N422	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.7	x: 0 m η = 1.2	x: 1.67 m η = 23.0	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 24.1	η < 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 24.1**
N422/N423	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.7	x: 1.67 m η = 3.6	x: 1.67 m η = 42.7	x: 1.67 m η = 0.4	η = 3.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.67 m η = 45.6	η < 0.1	η = 5.6	x: 1.67 m η = 0.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 45.6**
N423/N424	η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.6	x: 0 m η = 42.7	x: 0 m η = 0.4	η = 2.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 45.8	η < 0.1	η = 5.6	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 45.8**
N424/N321	η = 0.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.67 m η = 2.6	x: 0 m η = 19.5	x: 1.67 m η = 0.4	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 20.3	η < 0.1	η = 11.0	x: 1.67 m η = 0.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 20.3**
N140/N111	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.5 m η = 3.7	x: 0 m η = 1.7	x: 0.5 m η = 3.7	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.5 m η = 5.2	η < 0.1	η = 4.2	x: 0.5 m η = 3.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 5.2**
N107/N145	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 4.0	x: 0.5 m η = 3.7	x: 0 m η = 4.1	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 5.3	η < 0.1	η = 3.8	x: 0 m η = 3.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 5.3**
N143/N113	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.6	x: 0.5 m η = 11.9	x: 0 m η = 26.9	x: 0.5 m η = 11.4	η = 3.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 27.7	η < 0.1	η = 4.0	x: 0.5 m η = 11.2	η = 3.7	**CUMPLE η = 27.7**
N108/N146	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.5	x: 0 m η = 11.9	x: 0.5 m η = 24.9	x: 0 m η = 11.4	η = 3.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.5 m η = 25.6	η < 0.1	η = 3.8	x: 0 m η = 7.8	η = 3.1	**CUMPLE η = 25.6**
N142/N114	η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.5 m η = 8.5	x: 0 m η = 31.9	x: 0.5 m η = 8.3	η = 4.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 32.4	η < 0.1	η = 4.4	x: 0.5 m η = 7.0	η = 4.4	**CUMPLE η = 32.4**
N109/N147	η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 55.0	x: 0.5 m η = 29.1	x: 0 m η = 53.0	η = 4.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 55.5	x: 0 m η = 55.5	η = 7.1	x: 0 m η = 34.5	η = 3.7	**CUMPLE η = 55.5**
N141/N115	η = 0.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.5 m η = 11.0	x: 0 m η = 22.6	x: 0.5 m η = 10.7	η = 3.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.4	η < 0.1	η = 4.2	x: 0.5 m η = 10.7	η = 3.1	**CUMPLE η = 23.4**
N110/N148	η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 64.5	x: 0.5 m η = 21.0	x: 0 m η = 62.1	η = 2.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 64.8	x: 0 m η = 65.5	η = 4.7	x: 0 m η = 42.1	η = 2.7	**CUMPLE η = 65.5**
N139/N112	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.6	x: 0.5 m η = 3.7	x: 0 m η = 37.9	x: 0.5 m η = 3.7	η = 5.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 38.5	η < 0.1	η = 3.2	x: 0.5 m η = 3.4	η = 5.1	**CUMPLE η = 38.5**
N106/N144	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.5	x: 0 m η = 3.6	x: 0.5 m η = 34.9	x: 0 m η = 3.6	η = 4.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.5 m η = 35.4	η < 0.1	η = 4.0	x: 0 m η = 0.8	η = 4.3	**CUMPLE η = 35.4**

Notación:
- *N_t: Resistencia a tracción*
- *N_c: Resistencia a compresión*
- *M_Y: Resistencia a flexión eje Y*
- *M_Z: Resistencia a flexión eje Z*
- *V_Z: Resistencia a corte Z*
- *V_Y: Resistencia a corte Y*
- *M_YV_Z: Resistencia a momento flector Y y fuerza cortante Z combinados*
- *M_ZV_Y: Resistencia a momento flector Z y fuerza cortante Y combinados*
- *NM_YM_Z: Resistencia a flexión y axil combinados*
- *$NM_YM_ZV_YV_Z$: Resistencia a flexión, axil y cortante combinados*
- *M_t: Resistencia a torsión*
- *M_tV_Z: Resistencia a cortante Z y momento torsor combinados*
- *M_tV_Y: Resistencia a cortante Y y momento torsor combinados*
- *x: Distancia al origen de la barra*
- *η: Coeficiente de aprovechamiento (%)*
- *N.P.: No procede*

Comprobaciones que no proceden (N.P.):
- *(1) La comprobación no procede, ya que no hay axil de tracción.*
- *(2) La comprobación no procede, ya que no hay axil de compresión.*
- *(3) La comprobación no procede, ya que no hay momento torsor.*
- *(4) No hay interacción entre momento torsor y esfuerzo cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.*
- *(5) No hay interacción entre momento flector y esfuerzo cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.*

ÍNDICE

1.- DATOS DE OBRA..... 2
1.1.- Normas consideradas..... 2
1.2.- Resistencia al fuego..... 2

2.- ESTRUCTURA..... 2
2.1.- Resultados..... 2
2.1.1.- Barras..... 2

1.- DATOS DE OBRA

1.1.- Normas consideradas

Cimentación: EHE-98-CTE

Hormigón: EHE-98-CTE

Aceros laminados y armados: CTE DB SE-A

Categoría de uso: A. Zonas residenciales

1.2.- Resistencia al fuego

Perfiles de acero

Norma: CTE DB SI. Anejo D: Resistencia al fuego de los elementos de acero.

Resistencia requerida: R 90

Revestimiento de protección: Placa de vermiculita-perlita con cemento

Densidad: 800.0 kg/m³

Conductividad: 0.20 W/(m·K)

Calor específico: 1200.00 J/(kg·K)

El espesor mínimo necesario de revestimiento para cada barra se indica en la tabla de comprobación de resistencia.

2.- ESTRUCTURA

2.1.- Resultados

2.1.1.- Barras

2.1.1.1.- Comprobaciones E.L.U. (Resumido)

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - TEMPERATURA AMBIENTE																Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y		
N1/N126	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{cd} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 21.6	x: 3 m η = 44.3	x: 0 m η = 19.3	x: 3 m η = 8.4	x: 0 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 3 m η = 63.9	η < 0.1	η = 2.1	η = 7.5	x: 0 m η = 0.6		CUMPLE h = 63.9
N126/N107	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{cd} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 42.8	x: 0 m η = 12.7	x: 1.5 m η = 7.1	x: 0 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 50.4	η < 0.1	η = 4.7	η = 6.6	x: 0 m η = 0.4		CUMPLE h = 50.4
N107/N2	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.5 m η < 0.1	x: 0 m η = 2.1	x: 1.5 m η = 22.9	x: 0.563 m η = 2.2	x: 1.5 m η = 10.0	x: 1.5 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.5 m η = 24.7	η < 0.1	η = 2.0	η = 7.7	x: 1.5 m η = 0.2		CUMPLE h = 24.7
N4/N128	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{cd} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 21.9	x: 3 m η = 48.3	x: 0 m η = 19.5	x: 0 m η = 9.5	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 3 m η = 65.7	η < 0.1	η = 2.1	η = 8.3	x: 0 m η = 0.6		CUMPLE h = 65.7
N128/N111	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{cd} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 43.8	x: 0 m η = 12.4	η = 7.2	x: 0 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 51.8	η < 0.1	η = 4.7	η = 7.3	x: 0 m η = 0.3		CUMPLE h = 51.8
N111/N3	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{cd} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.2	x: 1.5 m η = 24.0	x: 0.75 m η = 2.0	η = 9.7	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.5 m η = 25.9	η < 0.1	η = 2.0	η = 9.3	x: 0 m η = 0.1		CUMPLE h = 25.9
N2/N35	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{cd} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.5	x: 0 m η = 42.8	x: 0.104 m η = 2.9	x: 0 m η = 11.0	x: 0.104 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 47.0	η < 0.1	η = 1.4	x: 0 m η = 6.8	x: 0.104 m η = 0.5		CUMPLE h = 47.0
N35/N41	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{cd} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.7	x: 0 m η = 37.9	x: 1.46 m η = 5.6	x: 0 m η = 7.9	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 43.0	η < 0.1	η = 1.4	x: 0 m η = 4.9	x: 0 m η = 0.2		CUMPLE h = 43.0
N41/N40	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.1	x: 0 m η = 4.3	x: 1.46 m η = 23.4	x: 0 m η = 5.6	x: 0 m η = 1.9	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 29.3	η < 0.1	η = 1.4	x: 0 m η = 1.3	x: 1.46 m η = 0.1		CUMPLE h = 29.3
N40/N39	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.2	x: 0 m η = 3.9	x: 0 m η = 23.4	x: 1.46 m η = 15.2	x: 1.46 m η = 5.0	x: 1.46 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 28.9	η < 0.1	η = 1.4	x: 1.46 m η = 2.7	x: 1.46 m η = 0.2		CUMPLE h = 28.9
N39/N119	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.731 m η = 0.2	x: 0 m η = 2.6	x: 0.731 m η = 42.0	x: 0.731 m η = 40.8	x: 0.731 m η = 11.2	x: 0 m η = 2.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 66.8	η < 0.1	η = 1.4	x: 0.731 m η = 6.4	x: 0 m η = 1.5		CUMPLE h = 66.8
N119/N38	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.731 m η = 0.1	x: 0 m η = 3.2	x: 0 m η = 41.0	x: 0 m η = 40.9	x: 0 m η = 10.2	x: 0.731 m η = 2.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 67.4	η < 0.1	M_{td} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)		CUMPLE h = 67.4
N38/N37	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 22.9	x: 0 m η = 5.0	x: 1.46 m η = 17.9	x: 0 m η = 22.3	x: 0 m η = 4.3	x: 0 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 44.7	η < 0.1	M_{td} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)		CUMPLE h = 44.7
N37/N36	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 23.3	x: 0 m η = 4.9	x: 0 m η = 17.9	x: 1.46 m η = 6.0	x: 1.46 m η = 1.3	x: 1.46 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 41.3	η < 0.1	M_{td} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)		CUMPLE h = 41.3
N36/N34	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 23.6	x: 0 m η = 4.8	x: 1.46 m η = 25.2	x: 1.46 m η = 21.8	x: 1.46 m η = 5.8	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 54.4	η < 0.1	M_{td} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)		CUMPLE h = 54.4
N34/N5	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.104 m η = 49.7	x: 0 m η = 2.8	x: 0.104 m η = 28.6	x: 0.104 m η = 32.5	x: 0.104 m η = 7.6	x: 0 m η = 3.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 89.8	η < 0.1	M_{td} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)		CUMPLE h = 89.8
N3/N26	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{cd} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.6	x: 0 m η = 44.9	x: 0.104 m η = 2.8	x: 0 m η = 11.1	x: 0.104 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 49.2	η < 0.1	η = 1.4	x: 0 m η = 7.4	x: 0.104 m η = 0.4		CUMPLE h = 49.2
N26/N28	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η < 0.1	x: 0 m η = 5.7	x: 0 m η = 39.9	x: 1.46 m η = 5.6	x: 0 m η = 8.1	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 44.9	η < 0.1	η = 1.4	x: 0 m η = 5.5	x: 0 m η = 0.2		CUMPLE h = 44.9
N28/N29	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{cd} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.2	x: 1.46 m η = 23.4	x: 0 m η = 5.6	x: 0 m η = 2.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 29.3	η < 0.1	η = 1.4	x: 0 m η = 1.7	x: 1.46 m η = 0.1		CUMPLE h = 29.3
N29/N30	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{cd} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 3.7	x: 0 m η = 23.4	x: 1.46 m η = 15.2	x: 1.46 m η = 4.9	x: 1.46 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 28.9	η < 0.1	η = 1.4	x: 1.46 m η = 2.4	x: 1.46 m η = 0.2		CUMPLE h = 28.9
N30/N120	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.731 m η = 11.3	x: 0 m η = 1.3	x: 0.731 m η = 41.6	x: 0.731 m η = 40.9	x: 0.731 m η = 11.1	x: 0 m η = 2.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 77.0	η < 0.1	η = 1.4	x: 0.731 m η = 6.2	x: 0 m η = 1.5		CUMPLE h = 77.0
N120/N31	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.731 m η = 9.8	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η = 41.5	x: 0 m η = 41.0	x: 0 m η = 10.3	x: 0.731 m η = 2.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 75.7	η < 0.1	M_{td} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)		CUMPLE h = 75.7
N31/N32	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 22.9	x: 0 m η = 4.9	x: 1.46 m η = 18.0	x: 0 m η = 22.3	x: 0 m η = 4.4	x: 0 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 44.6	η < 0.1	M_{td} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)		CUMPLE h = 44.6
N32/N33	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 23.3	x: 0 m η = 4.8	x: 0 m η = 18.0	x: 1.46 m η = 5.8	x: 1.46 m η = 1.2	x: 1.46 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 41.1	η < 0.1	M_{td} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)		CUMPLE h = 41.1
N33/N27	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 23.6	x: 0 m η = 4.7	x: 1.46 m η = 24.5	x: 1.46 m η = 21.9	x: 1.46 m η = 5.8	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 53.8	η < 0.1	M_{td} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)		CUMPLE h = 53.8
N27/N5	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.104 m η = 49.7	x: 0 m η = 2.7	x: 0.104 m η = 27.8	x: 0.104 m η = 32.5	x: 0.104 m η = 7.5	x: 0 m η = 3.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 89.4	η < 0.1	M_{td} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)		CUMPLE h = 89.4

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - TEMPERATURA AMBIENTE															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N8/N103	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.0521 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.104 m η < 0.1	x: 0.104 m η = 4.3	x: 0 m η = 52.9	x: 0.104 m η = 2.4	x: 0.104 m η = 12.5	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 51.7	η < 0.1	x: 0.104 m η = 11.7	x: 0.104 m η = 7.6	η = 0.3	CUMPLE h = 52.9
N103/N99	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.162 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.1	x: 1.29 m η = 8.1	x: 0 m η = 45.2	x: 1.46 m η = 14.5	x: 1.3 m η = 21.5	x: 1.29 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.3 m η = 58.3	η < 0.1	x: 1.3 m η = 9.8	x: 1.3 m η = 13.1	x: 1.3 m η = 0.7	CUMPLE h = 58.3
N99/N95	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.2	x: 0 m η = 19.6	x: 0 m η = 34.1	x: 0 m η = 5.5	x: 0 m η = 14.8	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 53.5	η < 0.1	η = 0.9	x: 0 m η = 8.8	η = 0.1	CUMPLE h = 53.5
N95/N91	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.3	x: 0 m η = 19.0	x: 1.46 m η = 44.6	x: 0 m η = 8.0	x: 0 m η = 8.0	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 67.0	η < 0.1	η = 1.4	x: 0 m η = 4.8	η = 0.3	CUMPLE h = 67.0
N91/N216	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.731 m η = 0.5	x: 0 m η = 10.7	x: 0.731 m η = 46.2	x: 0 m η = 5.8	x: 0 m η = 1.3	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 57.2	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 0.6	η = 0.1	CUMPLE h = 57.2
N216/N87	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.731 m η = 0.5	x: 0 m η = 10.7	x: 0.731 m η = 48.1	x: 0.731 m η = 4.5	x: 0 m η = 1.2	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 61.4	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	CUMPLE h = 61.4
N87/N83	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.8	x: 0 m η = 31.0	x: 0 m η = 48.1	x: 0 m η = 5.4	x: 1.46 m η = 6.9	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 77.5	η < 0.1	η = 0.8	x: 1.46 m η = 4.2	η = 0.2	CUMPLE h = 77.5
N83/N79	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.9	x: 0 m η = 30.2	x: 1.46 m η = 29.2	x: 1.46 m η = 7.1	x: 1.46 m η = 15.7	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 62.3	η < 0.1	η = 0.4	x: 1.46 m η = 9.5	η = 0.3	CUMPLE h = 62.3
N79/N75	x: 1.46 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 1.3 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.167 m η = 0.9	x: 0.167 m η = 29.7	x: 1.46 m η = 42.7	x: 1.46 m η = 11.9	x: 0.165 m η = 25.4	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 69.6	η < 0.1	x: 0 m η = 2.2	x: 0.165 m η = 15.3	x: 0 m η = 0.4	CUMPLE h = 69.6
N75/N7	x: 0.104 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.0522 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 14.9	x: 0.104 m η = 47.7	x: 0 m η = 9.5	x: 0 m η = 13.5	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 65.4	η < 0.1	x: 0 m η = 21.8	x: 0 m η = 8.6	η = 0.1	CUMPLE h = 65.4
N6/N71	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.0522 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.104 m η < 0.1	x: 0.104 m η = 4.3	x: 0 m η = 52.7	x: 0.104 m η = 2.3	x: 0.104 m η = 12.6	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 51.5	η < 0.1	x: 0.104 m η = 11.8	x: 0.104 m η = 7.8	η = 0.2	CUMPLE h = 52.7
N71/N67	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.162 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.29 m η = 0.1	x: 1.29 m η = 8.2	x: 0 m η = 45.1	x: 1.46 m η = 14.2	x: 1.3 m η = 21.7	x: 1.29 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.3 m η = 57.5	η < 0.1	x: 1.3 m η = 9.6	x: 1.3 m η = 13.5	x: 1.3 m η = 0.6	CUMPLE h = 57.5
N67/N63	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.1	x: 0 m η = 19.6	x: 0 m η = 33.4	x: 0 m η = 6.0	x: 0 m η = 14.9	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 53.2	η < 0.1	η = 0.9	x: 0 m η = 9.0	η = 0.2	CUMPLE h = 53.2
N63/N59	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.2	x: 0 m η = 19.0	x: 1.46 m η = 45.5	x: 0 m η = 7.7	x: 0 m η = 8.0	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 67.3	η < 0.1	η = 1.4	x: 0 m η = 4.8	η = 0.3	CUMPLE h = 67.3
N59/N214	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.731 m η = 0.2	x: 0 m η = 15.8	x: 0.731 m η = 47.0	x: 0 m η = 6.3	x: 0 m η = 1.2	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 62.9	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 0.6	η = 0.1	CUMPLE h = 62.9
N214/N55	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.731 m η = 0.2	x: 0 m η = 15.8	x: 0.731 m η = 48.3	x: 0.731 m η = 5.0	x: 0 m η = 1.0	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 66.3	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 0.4	η = 0.1	CUMPLE h = 66.3
N55/N51	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.6	x: 0 m η = 31.0	x: 0 m η = 48.4	x: 0 m η = 5.2	x: 1.46 m η = 6.9	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 77.8	η < 0.1	η = 0.8	x: 1.46 m η = 4.4	η = 0.1	CUMPLE h = 77.8
N51/N47	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.7	x: 0 m η = 30.2	x: 1.46 m η = 29.1	x: 1.46 m η = 6.8	x: 1.46 m η = 15.7	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 61.8	η < 0.1	η = 0.5	x: 1.46 m η = 9.8	η = 0.2	CUMPLE h = 61.8
N47/N43	x: 1.46 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 1.3 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.167 m η = 0.8	x: 0.167 m η = 29.7	x: 1.46 m η = 42.7	x: 1.46 m η = 11.7	x: 0.165 m η = 25.4	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 69.5	η < 0.1	x: 0 m η = 1.9	x: 0.165 m η = 15.5	x: 0 m η = 0.3	CUMPLE h = 69.5
N43/N7	x: 0.104 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.0522 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 14.9	x: 0.104 m η = 47.7	x: 0.104 m η = 9.5	x: 0 m η = 13.5	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 65.4	η < 0.1	x: 0 m η = 21.8	x: 0 m η = 8.8	η = 0.1	CUMPLE h = 65.4
N9/N127	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 12.1	x: 3 m η = 39.2	x: 0 m η = 15.8	x: 0 m η = 11.9	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 3 m η = 51.6	η < 0.1	η = 1.2	η = 6.2	η = 0.4	CUMPLE h = 51.6
N127/N108	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.5 m η = 0.2	x: 0 m η = 5.7	x: 0 m η = 39.2	x: 1.5 m η = 6.5	η = 27.0	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.5 m η = 46.7	η < 0.1	η = 1.9	η = 15.4	η = 0.1	CUMPLE h = 46.7
N108/N6	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.5 m η = 0.5	x: 0 m η = 4.9	x: 1.5 m η = 86.8	x: 0 m η = 6.5	η = 20.8	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.5 m η = 92.4	η < 0.1	η = 2.9	η = 12.6	η = 0.2	CUMPLE h = 92.4
N10/N132	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 12.1	x: 3 m η = 39.6	x: 0 m η = 15.8	η = 10.1	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 3 m η = 51.9	η < 0.1	η = 1.2	η = 5.4	η = 0.4	CUMPLE h = 51.9
N132/N113	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.7	x: 0 m η = 39.6	x: 1.5 m η = 6.7	η = 27.3	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.5 m η = 47.2	η < 0.1	η = 1.9	η = 16.3	η = 0.2	CUMPLE h = 47.2
N113/N8	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.9	x: 1.5 m η = 87.0	x: 0 m η = 6.7	η = 20.7	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.5 m η = 92.5	η < 0.1	η = 3.0	η = 12.2	η = 0.2	CUMPLE h = 92.5
N11/N72	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.0522 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0.104 m η = 4.9	x: 0 m η = 69.6	x: 0.104 m η = 1.0	x: 0.104 m η = 13.1	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 65.8	η < 0.1	x: 0.104 m η = 14.1	x: 0.104 m η = 7.9	η = 0.2	CUMPLE h = 69.6
N72/N68	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.162 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.29 m η < 0.1	x: 1.29 m η = 9.3	x: 1.3 m η = 71.2	x: 1.46 m η = 10.2	x: 1.3 m η = 23.2	x: 1.29 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.3 m η = 82.5	η < 0.1	x: 1.3 m η = 6.9	x: 1.3 m η = 13.6	x: 1.3 m η = 0.3	CUMPLE h = 82.5
N68/N64	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η < 0.1	x: 0 m η = 8.6	x: 0 m η = 62.3	x: 1.46 m η = 4.9	x: 0 m η = 17.0	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 70.7	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 9.8	η < 0.1	CUMPLE h = 70.7
N64/N60	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.1	x: 0 m η = 8.1	x: 1.46 m η = 33.8	x: 1.46 m η = 6.0	x: 0 m η = 10.4	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 44.0	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 5.8	η = 0.1	CUMPLE h = 44.0
N60/N56	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.1	x: 0 m η = 7.7	x: 1.46 m η = 45.7	x: 0 m η = 6.6	x: 0 m η = 4.0	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 54.4	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 2.0	η = 0.2	CUMPLE h = 54.4
N56/N52	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.2	x: 0 m η = 7.3	x: 0 m η = 45.6	x: 0 m η = 4.5	x: 1.46 m η = 2.1	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 54.4	η < 0.1	η = 0.3	x: 1.46 m η = 1.6	η < 0.1	CUMPLE h = 54.4
N52/N48	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.2	x: 0 m η = 7.0	x: 0 m η = 38.8	x: 0 m η = 3.6	x: 1.46 m η = 6.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 46.6	η < 0.1	η = 0.1	x: 1.46 m η = 3.9	η = 0.1	CUMPLE h = 46.6
N48/N44	x: 1.46 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 1.3 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.167 m η = 0.3	x: 0.167 m η = 6.9	x: 0 m η = 19.5	x: 1.46 m η = 4.8	x: 0.165 m η = 8.3	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 25.4	η < 0.1	x: 0 m η = 0.8	x: 0.165 m η = 5.3	x: 0 m η = 0.1	CUMPLE h = 25.4
N44/N13	x: 0.104 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.0522 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 3.5	x: 0.104 m η = 2.7	x: 0.104 m η = 3.9	x: 0 m η = 3.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 11.4	η < 0.1	x: 0 m η = 8.9	x: 0 m η = 2.2	η = 0.1	CUMPLE h = 11.4
N14/N109	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 4.5 m η < 0.1	x: 0 m η = 14.2	x: 0 m η = 56.4	x: 0 m η = 9.6	η = 14.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 72.1	η < 0.1	η = 0.2	η = 10.4	η = 0.2	CUMPLE h = 72.1
N109/N11	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.5 m η = 0.4	x: 0 m η = 4.3	x: 1.5 m η = 84.8	x: 0 m η = 3.4	η = 21.2	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.5 m η = 89.0	η < 0.1	η = 1.5	η = 13.9	η = 0.1	CUMPLE h = 89.0
N12/N105	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.0521 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.104 m η = 0.1	x: 0.104 m η = 4.9	x: 0 m η = 70.9	x: 0.104 m η = 1.1	x: 0.104 m η = 13.1	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 67.2	η < 0.1	x: 0.104 m η = 13.9	x: 0.104 m η = 8.3	η = 0.3	CUMPLE h = 70.9
N105/N101	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.162 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.2	x: 1.29 m η = 9.3	x: 1.3 m η = 73.8	x: 1.46 m η = 10.7	x: 1.3 m η = 23.3	x: 1.29 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.3 m η = 85.6	η < 0.1	x: 1.3 m η = 7.2	x: 1.3 m η = 14.5	x: 1.3 m η = 0.5	CUMPLE h = 85.6
N101/N97	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.2	x: 0 m η = 8.6	x: 0 m η = 64.8	x: 1.46 m η = 5.4	x: 0 m η = 17.1	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 73.9	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 10.5	η = 0.1	CUMPLE h = 73.9
N97/N93	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.3	x: 0 m η = 8.1	x: 1.46 m η = 33.1	x: 1.46 m η = 6.4	x: 0 m η = 10.5	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 41.4	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 6.5	η = 0.2	CUMPLE h = 41.4
N93/N89	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.3	x: 0 m η = 7.6	x: 1.46 m η = 45.9	x: 0 m η = 5.9	x: 0 m η = 4.0	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 52.4	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 2.5	η = 0.1	CUMPLE h = 52.4
N89/N85	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.4	x: 0 m η = 7.3	x: 0 m η = 45.9	x: 0 m η = 4.8	x: 1.46 m η = 1.8	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 52.8	η < 0.1	η = 0.3	x: 1.46 m η = 1.1	η = 0.1	CUMPLE h = 52.8
N85/N81	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.5	x: 0 m η = 7.0	x: 0 m η = 40.6	x: 0 m η = 4.2	x: 1.46 m η = 5.6	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 46.6	η < 0.1	η = 0.1	x: 1.46 m η = 3.4	η = 0.2	CUMPLE h = 46.6
N81/N76	x: 1.46 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 1.3 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.165 m η = 0.5	x: 0.167 m η = 7.0	x: 0 m η = 22.2	x: 1.46 m η = 5.1	x: 0.165 m η = 8.0	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 27.4	η < 0.1	x: 0 m η = 1.2	x: 0.165 m η = 4.8	x: 0 m η = 0.2	CUMPLE h = 27.4
N76/N13	x: 0.104 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.0522 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 3.6	x: 0.104 m η = 2.6	x: 0 m η = 3.9	x: 0 m η = 3.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 11.6	η < 0.1	x: 0 m η = 8.9	x: 0 m η = 2.0	η = 0.1	CUMPLE h = 11.6
N15/N114	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.1	x: 0 m η = 59.4	x: 0 m η = 9.9	η = 13.6	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 71.2	η < 0.1	η = 0.3	η = 9.0	η = 0.2	CUMPLE h = 71.2
N114/N12	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.3	x: 1.5 m η = 86.5	x: 0 m η = 3.7	η = 20.9	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.5 m η = 90.8	η < 0.1	η = 1.6	η = 13.5	η = 0.1	CUMPLE h = 90.8
N17/N110	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 4.5 m η < 0.1	x: 0 m η = 14.1	x: 4.5 m η = 52.6	x: 0 m η = 8.3	η = 13.5	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.5 m η = 65.6	η < 0.1	η = 0.5	η = 9.5	η < 0.1	CUMPLE h = 65.6
N110/N16	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.5 m η = 0.4	x: 0 m η = 4.3	x: 1.5 m η = 64.3	x: 1.5 m η = 7.0	η = 11.1	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.5 m η = 74.1	η < 0.1	η = 1.8	η = 8.3	η = 0.4	CUMPLE h = 74.1
N16/N73	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.0522 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0.104 m η = 3.1	x: 0 m η = 53.4	x: 0.104 m η = 10.1	x: 0.104 m η = 12.7	η = 3.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 57.7	η < 0.1	x: 0.104 m η = 8.7	x: 0.104 m η = 7.6	x: 0.104 m η = 2.5	CUMPLE h = 57.7
N73/N69	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.162 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 1.29 m η = 5.8	x: 0 m η = 45.6	x: 1.46 m η = 12.2	x: 1.3 m η = 21.2	x: 1.29 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 56.2	η < 0.1	x: 1.3 m η = 8.2	x: 1.3 m η = 12.3	x: 1.3 m η = 0.3	CUMPLE h = 56.2
N69/N65	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 16.7	x: 0 m η = 33.1	x: 0 m η = 7.2	x: 0 m η = 14.6	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 52.4	η < 0.1	η = 1.0	x: 0 m η = 8.3	η = 0.2	CUMPLE h = 52.4
N65/N61	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η < 0.1	x: 0 m η = 16.1	x: 1.46 m η = 46.7	x: 0 m η = 6.9	x: 0 m η = 8.0	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 62.8	η < 0.1	η = 1.6	x: 0 m η = 4.3	η = 0.1	CUMPLE h = 62.8
N61/N215	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.731 m η = 0.1	x: 0 m η = 13.4	x: 0.731 m η = 48.3	x: 0 m η = 7.1	x: 0 m η = 1.5	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 63.8	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 0.5	η = 0.3	CUMPLE h = 63.8
N215/N57	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.731 m η = 0.1	x: 0 m η = 13.4	x: 0.731 m η = 49.6	x: 0.731 m η = 6.7	x: 0 m η = 1.4	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 67.8	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 0.4	η = 0.3	CUMPLE h = 67.8

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - TEMPERATURA AMBIENTE															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N57/N53	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.4	x: 0 m η = 27.9	x: 0 m η = 49.6	x: 0 m η = 3.6	x: 1.46 m η = 6.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 73.9	η < 0.1	η = 0.7	x: 1.46 m η = 3.9	η < 0.1	CUMPLE h = 73.9
N53/N49	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.5	x: 0 m η = 27.3	x: 0 m η = 29.2	x: 0 m η = 3.0	x: 1.46 m η = 14.4	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 53.9	η < 0.1	η = 0.5	x: 1.46 m η = 8.7	η < 0.1	CUMPLE h = 53.9
N49/N45	x: 1.46 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 1.3 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.167 m η = 0.6	x: 0.167 m η = 26.9	x: 1.46 m η = 36.8	x: 1.46 m η = 9.9	x: 0.165 m η = 23.3	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 60.4	η < 0.1	x: 0 m η = 2.6	x: 0.165 m η = 13.9	x: 0 m η = 0.3	CUMPLE h = 60.4
N45/N18	x: 0.104 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.0522 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 13.4	x: 0.104 m η = 40.9	x: 0 m η = 8.1	x: 0 m η = 12.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 56.4	η < 0.1	x: 0 m η = 18.3	x: 0 m η = 7.7	η = 0.1	CUMPLE h = 56.4
N20/N115	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 8.7	x: 0 m η = 51.9	x: 0 m η = 8.3	η = 13.1	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 59.7	η < 0.1	η = 0.5	η = 8.9	η < 0.1	CUMPLE h = 59.7
N115/N19	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 4.3	x: 1.5 m η = 66.4	x: 1.5 m η = 7.2	η = 10.4	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.5 m η = 76.5	η < 0.1	η = 1.8	η = 7.3	η = 0.4	CUMPLE h = 76.5
N19/N104	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.0521 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0.104 m η = 3.0	x: 0 m η = 55.1	x: 0.104 m η = 10.3	x: 0.104 m η = 12.8	η = 3.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 59.6	η < 0.1	x: 0.104 m η = 8.9	x: 0.104 m η = 8.1	x: 0.104 m η = 2.7	CUMPLE h = 59.6
N104/N100	x: 0 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.162 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 1.29 m η = 5.6	x: 0.162 m η = 47.2	x: 1.46 m η = 12.3	x: 1.3 m η = 21.4	x: 1.29 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 57.9	η < 0.1	x: 1.3 m η = 8.2	x: 1.3 m η = 13.2	x: 1.3 m η = 0.3	CUMPLE h = 57.9
N100/N96	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η < 0.1	x: 0 m η = 16.6	x: 0 m η = 36.2	x: 0 m η = 7.3	x: 0 m η = 14.7	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 55.7	η < 0.1	η = 0.9	x: 0 m η = 9.2	η = 0.2	CUMPLE h = 55.7
N96/N92	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.1	x: 0 m η = 16.0	x: 1.46 m η = 43.8	x: 0 m η = 6.8	x: 0 m η = 8.1	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 59.5	η < 0.1	η = 1.6	x: 0 m η = 5.2	η = 0.1	CUMPLE h = 59.5
N92/N217	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.731 m η = 0.3	x: 0 m η = 8.4	x: 0.731 m η = 46.1	x: 0 m η = 6.9	x: 0 m η = 1.6	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 56.0	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 1.2	η = 0.3	CUMPLE h = 56.0
N217/N88	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.731 m η = 0.3	x: 0 m η = 8.4	x: 0.731 m η = 48.3	x: 0.731 m η = 6.6	x: 0 m η = 1.5	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 61.1	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 1.0	η = 0.3	CUMPLE h = 61.1
N88/N84	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.6	x: 0 m η = 28.0	x: 0 m η = 48.3	x: 0 m η = 3.7	x: 1.46 m η = 6.0	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 72.2	η < 0.1	η = 0.7	x: 1.46 m η = 3.4	η < 0.1	CUMPLE h = 72.2
N84/N80	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.6	x: 0 m η = 27.3	x: 0 m η = 30.3	x: 1.46 m η = 3.2	x: 1.46 m η = 14.1	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 53.1	η < 0.1	η = 0.5	x: 1.46 m η = 8.3	η < 0.1	CUMPLE h = 53.1
N80/N77	x: 1.46 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 1.3 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.165 m η = 0.7	x: 0.167 m η = 26.9	x: 1.46 m η = 36.9	x: 1.46 m η = 9.5	x: 0.165 m η = 23.0	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 59.7	η < 0.1	x: 0 m η = 2.9	x: 0.165 m η = 13.6	x: 0 m η = 0.3	CUMPLE h = 59.7
N77/N18	x: 0.104 m $\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.0522 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 13.5	x: 0.104 m η = 40.9	x: 0.104 m η = 8.0	x: 0 m η = 12.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 56.6	η < 0.1	x: 0 m η = 18.4	x: 0 m η = 7.5	η = 0.1	CUMPLE h = 56.6
N22/N106	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 4.5 m η = 0.3	x: 0 m η = 8.1	x: 0 m η = 16.6	x: 0 m η = 8.1	x: 0 m η = 4.6	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.5 m η = 18.5	η < 0.1	η = 0.4	η = 0.3	x: 0 m η = 0.1	CUMPLE h = 18.5
N106/N21	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 1.7	x: 1.5 m η = 13.6	x: 1.5 m η = 8.7	x: 1.5 m η = 4.0	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.5 m η = 21.1	η < 0.1	η = 1.7	η = 0.1	x: 0 m η = 0.3	CUMPLE h = 21.1
N21/N70	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.104 m η = 0.2	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 25.4	x: 0 m η = 8.5	x: 0 m η = 9.8	x: 0 m η = 2.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 34.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 34.6
N70/N66	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.2	x: 0 m η = 2.3	x: 1.46 m η = 24.7	x: 1.46 m η = 7.6	x: 0 m η = 6.9	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 32.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 32.6
N66/N62	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.3	x: 0 m η = 2.6	x: 1.46 m η = 27.1	x: 0 m η = 7.6	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 32.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 32.6
N62/N58	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.5	x: 0 m η = 2.5	x: 0 m η = 27.1	x: 0 m η = 5.5	x: 1.46 m η = 6.3	x: 1.46 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 32.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 32.9
N58/N124	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.731 m η = 1.0	x: 0 m η = 1.6	x: 0.731 m η = 52.6	x: 0.731 m η = 12.8	x: 0.731 m η = 13.1	x: 0 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 60.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 60.5
N124/N54	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.731 m η = 0.2	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η = 46.6	x: 0 m η = 12.8	x: 0 m η = 11.5	x: 0.731 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 54.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 54.6
N54/N50	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 23.1	x: 0 m η = 3.7	x: 1.46 m η = 20.0	x: 0 m η = 9.0	x: 0 m η = 5.0	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 44.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 44.2
N50/N46	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 23.5	x: 0 m η = 3.6	x: 0 m η = 20.0	x: 1.46 m η = 4.5	x: 1.46 m η = 1.4	x: 1.46 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 44.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 44.6
N46/N42	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 23.9	x: 0 m η = 3.6	x: 1.46 m η = 30.1	x: 1.46 m η = 6.7	x: 1.46 m η = 6.8	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 59.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 59.7
N42/N23	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.104 m η = 49.9	x: 0 m η = 2.1	x: 0.104 m η = 34.4	x: 0.104 m η = 7.3	x: 0.104 m η = 9.4	η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 89.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 89.7
N24/N102	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.104 m η = 0.2	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η = 28.7	x: 0 m η = 8.5	x: 0 m η = 10.1	x: 0 m η = 2.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 38.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 38.5
N102/N98	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.2	x: 0 m η = 1.8	x: 0 m η = 24.2	x: 1.46 m η = 7.6	x: 0 m η = 7.1	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 30.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 30.8
N98/N94	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.3	x: 0 m η = 1.6	x: 1.46 m η = 26.6	x: 0 m η = 7.6	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 32.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 32.4
N94/N90	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 0.5	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 26.6	x: 0 m η = 5.5	x: 1.46 m η = 5.9	x: 1.46 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 32.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 32.2
N90/N125	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.731 m η = 12.0	x: 0 m η = 0.3	x: 0.731 m η = 49.6	x: 0.731 m η = 12.7	x: 0.731 m η = 12.7	x: 0 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 68.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 68.0
N125/N86	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.731 m η = 10.4	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 47.6	x: 0 m η = 12.7	x: 0 m η = 11.5	x: 0.731 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 64.1	η < 0.1	η = 1.4	x: 0 m η = 7.1	x: 0.731 m η = 0.6	CUMPLE h = 64.1
N86/N82	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 23.1	x: 0 m η = 3.6	x: 1.46 m η = 19.7	x: 0 m η = 9.1	x: 0 m η = 5.1	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 45.2	η < 0.1	η = 1.4	x: 0 m η = 3.3	x: 0 m η = 0.2	CUMPLE h = 45.2
N82/N78	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 23.5	x: 0 m η = 3.5	x: 0 m η = 19.7	x: 1.46 m η = 9.1	x: 1.46 m η = 1.2	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 45.6	η < 0.1	η = 1.4	x: 1.46 m η = 0.6	x: 1.46 m η = 0.2	CUMPLE h = 45.6
N78/N74	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 1.46 m η = 24.0	x: 0 m η = 3.4	x: 1.46 m η = 28.2	x: 1.46 m η = 5.4	x: 1.46 m η = 6.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 56.7	η < 0.1	η = 3.2	x: 1.46 m η = 3.9	x: 0 m η = 0.1	CUMPLE h = 56.7
N74/N23	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 0.104 m η = 49.9	x: 0 m η = 2.0	x: 0.104 m η = 32.4	x: 0.104 m η = 7.4	x: 0.104 m η = 9.3	η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 88.3	η < 0.1	η = 3.2	x: 0.104 m η = 5.6	η = 0.6	CUMPLE h = 88.3
N25/N112	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 8.2	x: 0 m η = 14.6	x: 0 m η = 8.1	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 19.9	η < 0.1	η = 0.4	η = 1.8	x: 0 m η = 0.1	CUMPLE h = 19.9
N112/N24	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 1.7	x: 1.5 m η = 15.4	x: 1.5 m η = 9.0	η = 2.1	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.5 m η = 23.6	η < 0.1	η = 1.6	η = 1.5	x: 0 m η = 0.3	CUMPLE h = 23.6
N42/N153	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η < 0.1	η = 67.5	x: 1.96 m η = 5.9	x: 2.16 m η = 2.8	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.16 m η = 71.8	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 71.8
N153/N45	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η < 0.1	η = 67.5	x: 2.75 m η = 17.5	x: 2.75 m η = 4.6	x: 2.75 m η = 3.7	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 81.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 81.1
N45/N167	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 0.9	η = 68.6	x: 2.75 m η = 22.4	x: 0 m η = 4.5	x: 0 m η = 5.9	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 84.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 84.1
N167/N44	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 0.9	η = 68.6	x: 2.75 m η = 37.4	x: 2.75 m η = 2.6	x: 0 m η = 3.1	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 92.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 92.8
N44/N160	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 1.0	η = 68.3	x: 0 m η = 38.2	x: 0 m η = 4.3	x: 2.75 m η = 3.8	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 95.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 95.7
N160/N43	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 1.0	η = 68.3	x: 2.75 m η = 31.8	x: 2.75 m η = 4.6	x: 2.75 m η = 6.6	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 92.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 92.9
N43/N174	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η < 0.1	η = 67.3	x: 0 m η = 29.6	x: 0 m η = 4.5	x: 0 m η = 4.4	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 88.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 88.6
N174/N34	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η < 0.1	η = 67.3	x: 1.57 m η = 2.7	x: 0.589 m η = 2.8	x: 0 m η = 1.6	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 69.8	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 69.8
N46/N154	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η < 0.1	η = 0.3	x: 1.96 m η = 12.6	x: 2.16 m η = 5.8	x: 0 m η = 3.7	x: 0 m η = 0.2	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.16 m η = 14.0	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 14.0
N154/N49	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η < 0.1	η = 0.3	x: 2.75 m η = 25.3	x: 2.75 m η = 9.0	x: 2.75 m η = 6.4	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 29.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 29.0
N49/N168	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 0.2	η < 0.1	x: 0 m η = 25.7	x: 0 m η = 9.1	x: 0 m η = 8.0	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 31.0	η < 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 4.6	η < 0.1	CUMPLE h = 31.0
N168/N48	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 0.2	η < 0.1	x: 1.57 m η = 32.2	x: 2.75 m η = 5.5	x: 0 m η = 2.9	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.38 m η = 33.2	η < 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 1.7	η < 0.1	CUMPLE h = 33.2
N48/N161	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 0.786 m η = 30.2	x: 0 m η = 7.7	x: 2.75 m η = 3.6	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.393 m η = 35.2	η < 0.1	η = 0.3	x: 2.75 m η = 2.2	η < 0.1	CUMPLE h = 35.2
N161/N47	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 2.75 m η = 37.6	x: 2.75 m η = 10.5	x: 2.75 m η = 8.6	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 46.1	η < 0.1	η = 0.3	x: 2.75 m η = 5.1	η < 0.1	CUMPLE h = 46.1
N47/N175	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 0.2	η = 0.3	x: 0 m η = 36.8	x: 0 m η = 9.0	x: 0 m η = 7.0	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 41.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 41.6
N175/N36	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 0.2	η = 0.3	x: 0.982 m η = 8.9	x: 0.589 m η = 5.9	x: 2.75 m η = 3.1	x: 2.75 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.982 m η = 11.3	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 11.3

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - TEMPERATURA AMBIENTE															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N50/N155	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.36 m $\eta = 15.6$	x: 2.16 m $\eta = 5.6$	x: 0 m $\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 2.36 m $\eta = 16.6$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 16.6
N155/N53	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 17.5$	x: 2.75 m $\eta = 8.8$	x: 2.75 m $\eta = 6.0$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 20.0$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 20.0
N53/N169	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 23.1$	x: 0 m $\eta = 9.5$	x: 0 m $\eta = 6.9$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE h = 25.2
N169/N52	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.982 m $\eta = 26.0$	x: 2.75 m $\eta = 5.6$	x: 2.75 m $\eta = 3.2$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 26.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 2.75 m $\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE h = 26.6
N52/N162	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 1.38 m $\eta = 23.1$	x: 0 m $\eta = 8.2$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 27.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 2.75 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE h = 27.4
N162/N51	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 2.75 m $\eta = 28.4$	x: 2.75 m $\eta = 12.1$	x: 2.75 m $\eta = 7.5$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 38.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 2.75 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE h = 38.7
N51/N176	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 27.6$	x: 0 m $\eta = 8.8$	x: 0 m $\eta = 6.5$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.5$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 31.5
N176/N37	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 11.8$	x: 0.589 m $\eta = 5.8$	x: 2.75 m $\eta = 3.6$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 13.6$	x: 0 m $\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 13.6
N54/N156	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	$\eta = 61.9$	x: 2.55 m $\eta = 19.7$	x: 2.16 m $\eta = 5.4$	x: 0 m $\eta = 4.7$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 2.55 m $\eta = 74.7$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 74.7
N156/N57	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	$\eta = 61.9$	x: 0 m $\eta = 19.6$	x: 2.75 m $\eta = 8.7$	x: 2.75 m $\eta = 5.5$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 74.7$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 74.7
N57/N170	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 2.1$	$\eta = 0.3$	x: 2.75 m $\eta = 20.7$	x: 0 m $\eta = 10.2$	x: 0 m $\eta = 5.6$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.55 m $\eta = 24.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 3.3$	$\eta = 0.1$	CUMPLE h = 24.1
N170/N56	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 2.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.393 m $\eta = 20.9$	x: 2.75 m $\eta = 5.7$	x: 2.75 m $\eta = 4.5$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 24.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 2.75 m $\eta = 2.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE h = 24.1
N56/N163	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 2.0$	$\eta = 0.3$	x: 2.16 m $\eta = 17.2$	x: 0 m $\eta = 8.9$	x: 0 m $\eta = 4.0$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.57 m $\eta = 21.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE h = 21.3
N163/N55	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 2.0$	$\eta = 0.3$	x: 2.75 m $\eta = 17.1$	x: 2.75 m $\eta = 13.3$	x: 2.75 m $\eta = 6.1$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 30.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 2.75 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE h = 30.1
N55/N177	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	$\eta = 62.7$	x: 0 m $\eta = 16.5$	x: 0 m $\eta = 8.6$	x: 0 m $\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 75.7$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 75.7
N177/N38	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	$\eta = 62.7$	x: 0.393 m $\eta = 15.8$	x: 0.589 m $\eta = 5.6$	x: 2.75 m $\eta = 4.2$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.393 m $\eta = 73.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 73.5
N58/N157	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 2.55 m $\eta = 21.0$	x: 2.16 m $\eta = 5.4$	x: 0 m $\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 21.8$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 21.8
N157/N61	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 20.9$	x: 2.75 m $\eta = 8.8$	x: 2.75 m $\eta = 5.3$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.8$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 21.8
N61/N171	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 2.75 m $\eta = 16.8$	x: 0 m $\eta = 11.0$	x: 0 m $\eta = 4.9$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.16 m $\eta = 18.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 2.8$	$\eta = 0.1$	CUMPLE h = 18.8
N171/N60	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 16.8$	x: 2.75 m $\eta = 6.4$	x: 2.75 m $\eta = 5.2$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 2.75 m $\eta = 3.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE h = 17.9
N60/N164	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.4$	x: 2.55 m $\eta = 13.3$	x: 0 m $\eta = 10.2$	x: 0 m $\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE h = 18.3
N164/N59	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 13.2$	x: 2.75 m $\eta = 14.1$	x: 2.75 m $\eta = 5.3$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 24.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 2.75 m $\eta = 3.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE h = 24.9
N59/N178	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 17.6$	x: 0 m $\eta = 8.6$	x: 0 m $\eta = 5.6$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 18.5$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 18.5
N178/N39	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.1$	x: 0.393 m $\eta = 17.9$	x: 0.589 m $\eta = 5.6$	x: 2.75 m $\eta = 4.4$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta = 18.7$	x: 0 m $\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 18.7
N62/N158	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.55 m $\eta = 18.7$	x: 2.16 m $\eta = 5.3$	x: 0 m $\eta = 4.5$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 2.55 m $\eta = 18.9$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 18.9
N158/N65	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.5$	x: 2.75 m $\eta = 8.9$	x: 2.75 m $\eta = 5.5$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.7$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 18.7
N65/N172	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.1$	x: 2.55 m $\eta = 11.9$	x: 0 m $\eta = 9.7$	x: 0 m $\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE h = 18.0
N172/N64	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 13.7$	x: 2.75 m $\eta = 6.2$	x: 2.75 m $\eta = 5.2$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 19.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 2.75 m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE h = 19.7
N64/N165	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.3$	x: 0 m $\eta = 11.8$	x: 0 m $\eta = 5.0$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 2.9$	$\eta = 0.1$	CUMPLE h = 25.4
N165/N63	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 14.0$	x: 2.75 m $\eta = 12.3$	x: 2.75 m $\eta = 5.1$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 25.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 2.75 m $\eta = 3.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE h = 25.5
N63/N179	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 2.75 m $\eta = 16.6$	x: 0 m $\eta = 8.7$	x: 0 m $\eta = 5.8$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 17.3$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 17.3
N179/N40	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.393 m $\eta = 17.0$	x: 0.589 m $\eta = 5.4$	x: 2.75 m $\eta = 4.3$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.393 m $\eta = 17.6$	x: 0 m $\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 17.6
N66/N159	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	$\eta = 3.1$	x: 2.36 m $\eta = 16.2$	x: 2.16 m $\eta = 5.6$	x: 0 m $\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 2.36 m $\eta = 18.4$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 18.4
N159/N69	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	$\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 15.7$	x: 2.75 m $\eta = 9.1$	x: 2.75 m $\eta = 5.8$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 18.2$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 18.2
N69/N173	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 18.5$	$\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 15.7$	x: 0 m $\eta = 11.1$	x: 0 m $\eta = 5.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.5$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 41.5
N173/N68	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 18.5$	$\eta = 2.3$	x: 2.75 m $\eta = 15.3$	x: 2.75 m $\eta = 7.9$	x: 2.75 m $\eta = 5.0$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 40.8$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 40.8
N68/N166	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 18.5$	$\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 14.7$	x: 0 m $\eta = 14.3$	x: 0 m $\eta = 4.9$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 47.1$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 47.1
N166/N67	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 18.5$	$\eta = 2.3$	x: 2.75 m $\eta = 17.6$	x: 2.75 m $\eta = 14.0$	x: 2.75 m $\eta = 5.2$	x: 2.75 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 49.5$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 49.5
N67/N180	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	$\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta = 16.5$	x: 0 m $\eta = 8.9$	x: 0 m $\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.4$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 21.4
N180/N41	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	$\eta = 5.9$	x: 0.393 m $\eta = 15.8$	x: 0.589 m $\eta = 5.4$	x: 2.75 m $\eta = 4.2$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.393 m $\eta = 19.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 19.0
N70/N149	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.7$	x: 2.16 m $\eta = 7.6$	x: 2.36 m $\eta = 3.2$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 2.36 m $\eta = 9.5$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 9.5
N149/N73	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.7$	x: 2.75 m $\eta = 12.7$	x: 2.75 m $\eta = 4.7$	x: 2.75 m $\eta = 3.4$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 15.3$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 15.3
N73/N150	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.6$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 9.4$	x: 0 m $\eta = 10.1$	x: 0 m $\eta = 2.9$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.4$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 20.4
N150/N72	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 3.6$	$\eta = 0.4$	x: 2.75 m $\eta = 8.4$	x: 2.75 m $\eta = 8.8$	x: 2.75 m $\eta = 2.8$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 18.4$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 18.4
N72/N151	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 2.9$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 8.1$	x: 0 m $\eta = 15.0$	x: 0 m $\eta = 2.7$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.8$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 25.8
N151/N71	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 2.9$	$\eta = 0.2$	x: 2.75 m $\eta = 10.2$	x: 2.75 m $\eta = 15.4$	x: 2.75 m $\eta = 2.9$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 28.4$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 28.4
N71/N152	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.8$	x: 0 m $\eta = 5.6$	x: 0 m $\eta = 3.3$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.4$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 15.4
N152/N35	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	x: 0.589 m $\eta = 7.9$	x: 0.393 m $\eta = 3.0$	x: 2.75 m $\eta = 2.2$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta = 10.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 10.1
N74/N206	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	$\eta = 67.9$	x: 1.96 m $\eta = 5.9$	x: 2.75 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 2.16 m $\eta = 72.2$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 72.2
N206/N77	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	$\eta = 67.9$	x: 2.75 m $\eta = 17.7$	x: 2.75 m $\eta = 1.5$	x: 2.75 m $\eta = 3.7$	x: 2.75 m $\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 81.6$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 81.6
N77/N199	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.1$	$\eta = 68.8$	x: 2.75 m $\eta = 22.5$	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 83.9$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 83.9
N199/N76	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.1$	$\eta = 68.8$	x: 2.75 m $\eta = 37.3$	x: 2.75 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 2.75 m $\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 92.9$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 92.9
N76/N192	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.0$	$\eta = 68.3$	x: 0 m $\eta = 38.2$	x: 0 m $\eta = 3.6$	x: 2.75 m $\eta = 3.8$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 98.0$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 98.0
N192/N75	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	$\eta = 1.0$	$\eta = 68.3$	x: 2.75 m $\eta = 31.8$	x: 2.75 m $\eta = 4.3$	x: 2.75 m $\eta = 6.6$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 95.2$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 95.2
N75/N185	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	$\eta = 67.3$	x: 0 m $\eta = 29.6$	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 4.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 88.7$	$\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 88.7
N185/N27	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	$\eta = 67.3$	x: 1.38 m $\eta = 2.8$	x: 0 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 2.75 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 69.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 69.8

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - TEMPERATURA AMBIENTE															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N78/N218	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 1.96 m $\eta = 12.4$	x: 0 m $\eta = 5.2$	x: 0 m $\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.77 m $\eta = 13.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 0.1$	CUMPLE h = 13.7
N218/N80	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 2.75 m $\eta = 25.7$	x: 2.75 m $\eta = 5.9$	x: 2.75 m $\eta = 6.4$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 31.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 2.75 m $\eta = 3.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	CUMPLE h = 31.7
N80/N200	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.2$	x: 0 m $\eta = 4.7$	x: 0 m $\eta = 8.0$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 30.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE h = 30.1
N200/N81	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	x: 1.57 m $\eta = 32.2$	x: 2.75 m $\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 2.9$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.38 m $\eta = 33.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE h = 33.2
N81/N193	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.2$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	x: 0.786 m $\eta = 30.2$	x: 0 m $\eta = 8.1$	x: 2.75 m $\eta = 3.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta = 36.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 2.75 m $\eta = 2.2$	$\eta = 0.1$	CUMPLE h = 36.0
N193/N79	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.2$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	x: 2.75 m $\eta = 37.6$	x: 2.75 m $\eta = 10.0$	x: 2.75 m $\eta = 8.6$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 47.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 2.75 m $\eta = 5.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE h = 47.0
N79/N186	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 36.8$	x: 0 m $\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 7.0$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 41.6
N186/N33	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.3$	x: 0.982 m $\eta = 9.1$	x: 0 m $\eta = 2.7$	x: 2.75 m $\eta = 3.1$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 11.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 11.2
N82/N207	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	x: 2.36 m $\eta = 15.4$	x: 2.75 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 4.1$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 2.36 m $\eta = 16.5$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 16.5
N207/N84	$\bar{\lambda} \leq 3.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	x: 2.75 m $\eta = 18.3$	x: 2.75 m $\eta = 2.8$	x: 2.75 m $\eta = 6.0$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 21.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 21.0
N84/N201	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 22.9$	x: 0 m $\eta = 5.8$	x: 0 m $\eta = 6.9$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 24.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 4.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE h = 24.6
N201/N85	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	x: 0.982 m $\eta = 25.9$	x: 2.75 m $\eta = 2.4$	x: 2.75 m $\eta = 3.2$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 26.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 2.75 m $\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE h = 26.6
N85/N194	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 1.38 m $\eta = 23.1$	x: 0 m $\eta = 9.7$	x: 0 m $\eta = 2.7$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 1.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE h = 28.0
N194/N83	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 2.75 m $\eta = 28.4$	x: 2.75 m $\eta = 11.7$	x: 2.75 m $\eta = 7.5$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 39.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 2.75 m $\eta = 4.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE h = 39.5
N83/N187	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 27.6$	x: 0 m $\eta = 3.9$	x: 0 m $\eta = 6.5$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 31.5
N187/N32	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 12.0$	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 2.75 m $\eta = 3.6$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.589 m $\eta = 14.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 14.0
N86/N208	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	$\eta = 61.9$	x: 2.55 m $\eta = 19.4$	x: 2.16 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 4.6$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 2.55 m $\eta = 74.8$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 74.8
N208/N88	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	$\eta = 61.9$	x: 0 m $\eta = 19.2$	x: 2.75 m $\eta = 2.8$	x: 2.75 m $\eta = 5.5$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 74.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 74.8
N88/N202	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 2.1$	$\eta = 0.3$	x: 2.75 m $\eta = 20.2$	x: 0 m $\eta = 7.4$	x: 0 m $\eta = 5.6$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 23.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE h = 23.6
N202/N89	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 2.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.393 m $\eta = 20.5$	x: 2.75 m $\eta = 4.9$	x: 2.75 m $\eta = 4.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 23.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 2.75 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE h = 23.6
N89/N195	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 2.0$	$\eta = 0.3$	x: 2.16 m $\eta = 17.1$	x: 0 m $\eta = 10.3$	x: 0 m $\eta = 4.0$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.57 m $\eta = 21.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 2.4$	$\eta = 0.1$	CUMPLE h = 21.5
N195/N87	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 2.0$	$\eta = 0.3$	x: 2.75 m $\eta = 17.1$	x: 2.75 m $\eta = 12.0$	x: 2.75 m $\eta = 6.1$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 29.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 2.75 m $\eta = 3.6$	$\eta = 0.1$	CUMPLE h = 29.6
N87/N188	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	$\eta = 62.6$	x: 0 m $\eta = 16.4$	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 75.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 75.6
N188/N31	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	$\eta = 62.6$	x: 0.393 m $\eta = 16.1$	x: 0.589 m $\eta = 1.7$	x: 2.75 m $\eta = 4.2$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.393 m $\eta = 73.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 73.4
N90/N209	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 2.55 m $\eta = 20.5$	x: 2.16 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 21.4$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 21.4
N209/N92	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 20.5$	x: 2.75 m $\eta = 2.8$	x: 2.75 m $\eta = 5.4$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 21.4
N92/N203	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 2.75 m $\eta = 16.1$	x: 0 m $\eta = 7.7$	x: 0 m $\eta = 4.9$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.16 m $\eta = 17.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 2.9$	$\eta = 0.1$	CUMPLE h = 17.8
N203/N93	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 16.1$	x: 2.75 m $\eta = 5.9$	x: 2.75 m $\eta = 5.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 2.75 m $\eta = 3.0$	$\eta = 0.1$	CUMPLE h = 17.0
N93/N196	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.4$	x: 2.55 m $\eta = 13.2$	x: 0 m $\eta = 11.7$	x: 0 m $\eta = 4.9$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 2.9$	$\eta = 0.1$	CUMPLE h = 20.2
N196/N91	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 13.2$	x: 2.75 m $\eta = 13.0$	x: 2.75 m $\eta = 5.2$	x: 2.75 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 24.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 2.75 m $\eta = 3.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE h = 24.1
N91/N189	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 17.8$	x: 0 m $\eta = 3.0$	x: 0 m $\eta = 5.6$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 19.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 19.0
N189/N30	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.1$	x: 0.393 m $\eta = 18.1$	x: 0.589 m $\eta = 1.7$	x: 2.75 m $\eta = 4.5$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta = 19.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 19.2
N94/N210	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.55 m $\eta = 18.3$	x: 2.16 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 4.5$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 2.55 m $\eta = 18.5$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 18.5
N210/N96	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.1$	x: 2.75 m $\eta = 2.7$	x: 2.75 m $\eta = 5.6$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 18.3
N96/N204	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.1$	x: 2.55 m $\eta = 11.1$	x: 0 m $\eta = 6.0$	x: 0 m $\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE h = 16.4
N204/N97	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 14.2$	x: 2.75 m $\eta = 5.7$	x: 2.75 m $\eta = 5.2$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 19.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 2.75 m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE h = 19.9
N97/N197	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.7$	x: 0 m $\eta = 13.3$	x: 0 m $\eta = 5.1$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 3.0$	$\eta = 0.1$	CUMPLE h = 27.3
N197/N95	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 13.5$	x: 2.75 m $\eta = 13.1$	x: 2.75 m $\eta = 5.0$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 26.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 2.75 m $\eta = 2.9$	$\eta = 0.1$	CUMPLE h = 26.6
N95/N190	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 2.75 m $\eta = 16.8$	x: 0 m $\eta = 2.9$	x: 0 m $\eta = 5.7$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 17.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 17.4
N190/N29	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.393 m $\eta = 17.2$	x: 0.589 m $\eta = 1.5$	x: 2.75 m $\eta = 4.4$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.393 m $\eta = 17.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 17.8
N98/N211	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	$\eta = 3.1$	x: 2.36 m $\eta = 16.0$	x: 2.36 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 2.36 m $\eta = 18.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 18.1
N211/N100	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	$\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 15.5$	x: 2.75 m $\eta = 2.9$	x: 2.75 m $\eta = 5.9$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 18.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 18.6
N100/N205	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 18.5$	$\eta = 2.7$	x: 0 m $\eta = 16.0$	x: 0 m $\eta = 7.4$	x: 0 m $\eta = 5.1$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 41.5
N205/N101	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 18.5$	$\eta = 2.7$	x: 2.75 m $\eta = 15.6$	x: 2.75 m $\eta = 7.4$	x: 2.75 m $\eta = 5.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 40.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 40.8
N101/N198	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 18.5$	$\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 15.0$	x: 0 m $\eta = 15.8$	x: 0 m $\eta = 4.9$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 48.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 48.8
N198/N99	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 18.5$	$\eta = 2.6$	x: 2.75 m $\eta = 17.1$	x: 2.75 m $\eta = 15.5$	x: 2.75 m $\eta = 5.2$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 50.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 50.7
N99/N191	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	$\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta = 15.8$	x: 0 m $\eta = 4.0$	x: 0 m $\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 20.6
N191/N28	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	$\eta = 5.9$	x: 0.393 m $\eta = 16.0$	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 2.75 m $\eta = 4.2$	x: 2.75 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.393 m $\eta = 19.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 19.2
N102/N184	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.196 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.7$	x: 2.16 m $\eta = 7.5$	x: 2.75 m $\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	x: 2.36 m $\eta = 9.3$	x: 0.196 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 9.3
N184/N104	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.7$	x: 2.75 m $\eta = 12.7$	x: 2.75 m $\eta = 4.3$	x: 2.75 m $\eta = 3.4$	x: 2.75 m $\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 15.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 15.4
N104/N183	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 3.6$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 9.4$	x: 0 m $\eta = 9.8$	x: 0 m $\eta = 2.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 19.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 19.9
N183/N105	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 3.6$	$\eta = 0.4$	x: 2.75 m $\eta = 8.5$	x: 2.75 m $\eta = 9.0$	x: 2.75 m $\eta = 2.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 18.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 18.2
N105/N182	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 3.0$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 8.1$	x: 0 m $\eta = 16.3$	x: 0 m $\eta = 2.7$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 27.2
N182/N103	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 3.0$	$\eta = 0.3$	x: 2.75 m $\eta = 10.1$	x: 2.75 m $\eta = 16.7$	x: 2.75 m $\eta = 2.9$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.75 m $\eta = 29.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 29.8
N103/N181	$\bar{\lambda

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - TEMPERATURA AMBIENTE															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_tV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_tV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N116/N129	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.214 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.8	x: 3 m η = 39.3	x: 3 m η = 3.1	x: 0 m η = 8.3	η = 0.1	x: 0.214 m η < 0.1	x: 0.214 m η < 0.1	x: 3 m η = 65.5	x: 0.214 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 65.5
N129/N5	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 6 m η = 0.6	x: 0 m η = 59.2	x: 1.2 m η = 42.3	x: 6 m η = 3.6	x: 6 m η = 7.0	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.9 m η = 77.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 77.7
N118/N130	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.214 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 44.1	x: 3 m η = 32.5	x: 3 m η = 8.0	x: 0 m η = 7.3	η = 0.1	x: 0.214 m η < 0.1	x: 0.214 m η < 0.1	x: 3 m η = 67.5	x: 0.214 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 67.5
N130/N119	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 4.5 m η = 0.6	x: 0 m η = 10.3	x: 0.9 m η = 35.4	x: 0 m η = 5.6	x: 4.5 m η = 6.8	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.9 m η = 40.5	η < 0.1	η = 0.4	x: 4.5 m η = 4.1	η = 0.1	CUMPLE h = 40.5
N117/N131	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.214 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 44.1	x: 3 m η = 32.5	x: 3 m η = 5.4	x: 0 m η = 7.3	η = 0.1	x: 0.214 m η < 0.1	x: 0.214 m η < 0.1	x: 3 m η = 65.5	x: 0.214 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 65.5
N131/N120	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.4	x: 0.9 m η = 35.4	x: 0 m η = 6.2	x: 4.5 m η = 6.8	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.9 m η = 40.0	η < 0.1	η = 0.4	x: 4.5 m η = 4.1	η < 0.1	CUMPLE h = 40.0
N121/N23	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.45 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 9 m η = 0.2	x: 0 m η = 28.0	x: 4.5 m η = 3.4	x: 9 m η = 1.3	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	x: 0.45 m η < 0.1	x: 0.45 m η < 0.1	x: 4.05 m η = 28.4	x: 0.45 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 28.4
N123/N124	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.375 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	x: 7.5 m η = 0.3	x: 0 m η = 8.3	x: 3.75 m η = 4.0	x: 7.5 m η = 3.0	x: 0 m η = 1.2	η < 0.1	x: 0.375 m η < 0.1	x: 0.375 m η < 0.1	x: 4.87 m η = 10.7	x: 0.375 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 10.7
N122/N125	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.375 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 8.2	x: 3.75 m η = 4.0	x: 7.5 m η = 2.1	x: 0 m η = 1.2	η < 0.1	x: 0.375 m η < 0.1	x: 0.375 m η < 0.1	x: 3.75 m η = 9.6	x: 0.375 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 9.6
N127/N212	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 0.6	η = 0.6	x: 0 m η = 10.9	x: 2.75 m η = 5.5	x: 2.75 m η = 0.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 12.6	η < 0.1	η = 1.2	x: 2.75 m η = 0.6	η < 0.1	CUMPLE h = 12.6
N212/N126	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 0.6	η = 0.6	x: 2.75 m η = 8.9	x: 2.75 m η = 12.5	x: 2.75 m η = 1.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 21.8	η < 0.1	η = 1.2	x: 2.75 m η = 1.0	η < 0.1	CUMPLE h = 21.8
N126/N130	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 0.1	η = 0.8	x: 5 m η = 81.5	x: 5 m η = 9.5	x: 5 m η = 45.2	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 5 m η = 87.3	η < 0.1	η = 1.2	x: 5 m η = 45.2	η = 0.1	CUMPLE h = 87.3
N130/N129	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 0.1	η = 0.7	x: 0 m η = 78.9	x: 0 m η = 9.5	x: 0 m η = 42.1	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 84.5	η < 0.1	η = 0.7	x: 0 m η = 42.1	η = 0.1	CUMPLE h = 84.5
N129/N131	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 0.1	η = 0.6	x: 5 m η = 78.9	x: 5 m η = 9.5	x: 5 m η = 42.1	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 5 m η = 84.7	η < 0.1	η = 0.7	x: 5 m η = 42.2	η = 0.1	CUMPLE h = 84.7
N131/N128	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 80.9	x: 0 m η = 9.5	x: 0 m η = 45.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 86.6	η < 0.1	η = 1.2	x: 0 m η = 44.8	η = 0.1	CUMPLE h = 86.6
N132/N213	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 0.6	η = 0.7	x: 0 m η = 11.0	x: 2.75 m η = 5.6	x: 2.75 m η = 0.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 12.7	η < 0.1	η = 1.2	x: 2.75 m η = 0.6	η < 0.1	CUMPLE h = 12.7
N213/N128	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 0.6	η = 0.7	x: 2.75 m η = 8.8	x: 2.75 m η = 12.5	x: 2.75 m η = 1.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 21.8	η < 0.1	η = 1.2	x: 2.75 m η = 1.0	η < 0.1	CUMPLE h = 21.8
N127/N133	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0.312 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 6.0	η = 1.4	x: 5 m η = 90.6	x: 5 m η = 0.8	x: 5 m η = 49.7	η < 0.1	x: 0.312 m η < 0.1	x: 0.312 m η < 0.1	x: 5 m η = 94.6	x: 0.312 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 94.6
N133/N135	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 6.0	η = 1.3	x: 0 m η = 90.6	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 43.7	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 94.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 94.6
N135/N137	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 6.0	η = 1.3	x: 5 m η = 90.6	x: 5 m η = 0.8	x: 5 m η = 43.7	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 5 m η = 94.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 94.6
N137/N132	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 6.0	η = 1.3	x: 0 m η = 90.6	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 49.7	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 94.6	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 94.6
N134/N133	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 65.6	x: 0 m η = 2.5	x: 0 m η = 1.6	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 69.0	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 69.0
N136/N135	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.8	x: 0 m η = 2.5	x: 0 m η = 0.6	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 57.0	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 57.0
N138/N137	$\bar{\lambda} < 2.0$	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 65.6	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 1.6	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 69.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 69.4
N139/N141	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η < 0.1	η = 0.1	x: 2.75 m η = 1.1	x: 5.5 m η = 0.9	x: 5.5 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.5 m η = 1.8	η < 0.1	η = 0.4	x: 5.5 m η = 0.9	η < 0.1	CUMPLE h = 1.8
N141/N142	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η < 0.1	η = 0.3	x: 5.5 m η = 1.9	x: 5.5 m η = 16.4	x: 5.5 m η = 1.1	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.5 m η = 18.3	η < 0.1	η = 0.8	x: 5.5 m η = 1.0	η = 0.2	CUMPLE h = 18.3
N142/N143	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η < 0.1	η = 0.2	x: 5.5 m η = 1.9	x: 0 m η = 16.9	x: 0 m η = 1.0	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 18.8	η < 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 1.0	η = 0.4	CUMPLE h = 18.8
N143/N140	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 9.1	x: 0 m η = 1.2	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.6	η < 0.1	η = 0.8	x: 0 m η = 1.0	η = 0.1	CUMPLE h = 10.6
N144/N148	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η < 0.1	η = 0.1	x: 5.5 m η = 5.9	x: 5.5 m η = 1.1	x: 5.5 m η = 1.9	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.5 m η = 6.6	η < 0.1	η = 1.4	x: 5.5 m η = 1.9	η < 0.1	CUMPLE h = 6.6
N148/N147	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η < 0.1	η = 0.3	x: 2.2 m η = 10.2	x: 5.5 m η = 15.7	x: 5.5 m η = 14.1	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.5 m η = 20.2	η < 0.1	η = 0.9	x: 5.5 m η = 14.1	η = 0.2	CUMPLE h = 20.2
N147/N146	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 6.3	x: 0 m η = 16.2	x: 0 m η = 1.6	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 20.7	η < 0.1	η = 1.6	x: 0 m η = 1.6	η = 0.3	CUMPLE h = 20.7
N146/N145	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 2.8	x: 0 m η = 8.2	x: 0 m η = 1.3	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.0	η < 0.1	η = 0.8	x: 0 m η = 1.3	η = 0.1	CUMPLE h = 10.0
N17/N21	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		η = 4.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	N.P.(7)	N.P.(7)	N.P.(8)	N.P.(9)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 4.2
N22/N16	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		η = 88.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	N.P.(7)	N.P.(7)	N.P.(8)	N.P.(9)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 88.8
N21/N219	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 0.5	η = 2.2	x: 0 m η = 8.2	x: 0 m η = 7.5	x: 2.75 m η = 0.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 13.4	η < 0.1	η = 0.3	x: 2.75 m η = 0.6	η < 0.1	CUMPLE h = 13.4
N219/N16	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 0.5	η = 2.2	x: 2.75 m η = 12.7	x: 2.75 m η = 7.1	x: 2.75 m η = 1.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 17.2	η < 0.1	η = 0.3	x: 2.75 m η = 1.1	η < 0.1	CUMPLE h = 17.2
N86/N77	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		η = 4.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	N.P.(7)	N.P.(7)	N.P.(8)	N.P.(9)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 4.1
N88/N74	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		η = 87.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	N.P.(7)	N.P.(7)	N.P.(8)	N.P.(9)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 87.5
N98/N88	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		η = 3.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	N.P.(7)	N.P.(7)	N.P.(8)	N.P.(9)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 3.7
N100/N86	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		η = 79.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	N.P.(7)	N.P.(7)	N.P.(8)	N.P.(9)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 79.9
N102/N100	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		η = 59.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	N.P.(7)	N.P.(7)	N.P.(8)	N.P.(9)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 59.8
N104/N98	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		η = 76.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	N.P.(7)	N.P.(7)	N.P.(8)	N.P.(9)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 76.2
N25/N19	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		η = 90.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	N.P.(7)	N.P.(7)	N.P.(8)	N.P.(9)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 90.0
N20/N24	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		η = 2.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	N.P.(7)	N.P.(7)	N.P.(8)	N.P.(9)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 2.8
N24/N220	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 0.6	η = 2.1	x: 0 m η = 8.4	x: 0 m η = 7.5	x: 2.75 m η = 0.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 13.6	η < 0.1	η = 0.3	x: 2.75 m η = 0.6	η < 0.1	CUMPLE h = 13.6
N220/N19	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	η = 0.6	η = 2.1	x: 2.75 m η = 13.0	x: 2.75 m η = 7.1	x: 2.75 m η = 1.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 17.4	η < 0.1	η = 0.3	x: 2.75 m η = 1.1	η < 0.1	CUMPLE h = 17.4
N26/N99	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		η = 2.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	N.P.(7)	N.P.(7)	N.P.(8)	N.P.(9)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 2.7
N103/N28	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		η = 96.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	N.P.(7)	N.P.(7)	N.P.(8)	N.P.(9)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 96.0
N28/N87	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		η = 3.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	N.P.(7)	N.P.(7)	N.P.(8)	N.P.(9)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 3.7
N99/N31	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		η = 82.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	N.P.(7)	N.P.(7)	N.P.(8)	N.P.(9)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 82.9
N31/N75	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		η = 4.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	N.P.(7)	N.P.(7)	N.P.(8)	N.P.(9)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 4.0
N87/N27	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		η = 88.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	N.P.(7)	N.P.(7)	N.P.(8)	N.P.(9)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 88.1
N71/N41	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		η = 96.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	N.P.(7)	N.P.(7)	N.P.(8)	N.P.(9)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 96.0
N35/N67	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		η = 1.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	N.P.(7)	N.P.(7)	N.P.(8)	N.P.(9)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 1.1
N67/N38	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		η = 83.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	N.P.(7)	N.P.(7)	N.P.(8)	N.P.(9)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 83.0
N38/N43	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		η = 3.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(6)	N.P.(7)	N.P.(7)	N.P.(8)	N.P.(9)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 3.5

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - TEMPERATURA AMBIENTE															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_tV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_yV_z	M_zV_y	
N55/N34	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		$\eta = 88.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[5]	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[5]	$V_{Ed} = 0.00$ N.P.[6]	$V_{Ed} = 0.00$ N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 88.1
N41/N55	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		$\eta = 3.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[5]	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[5]	$V_{Ed} = 0.00$ N.P.[6]	$V_{Ed} = 0.00$ N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 3.1
N70/N69	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		$\eta = 61.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[5]	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[5]	$V_{Ed} = 0.00$ N.P.[6]	$V_{Ed} = 0.00$ N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 61.1
N69/N54	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		$\eta = 79.9$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[5]	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[5]	$V_{Ed} = 0.00$ N.P.[6]	$V_{Ed} = 0.00$ N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 79.9
N54/N45	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		$\eta = 3.7$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[5]	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[5]	$V_{Ed} = 0.00$ N.P.[6]	$V_{Ed} = 0.00$ N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 3.7
N57/N42	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		$\eta = 87.6$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[5]	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[5]	$V_{Ed} = 0.00$ N.P.[6]	$V_{Ed} = 0.00$ N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 87.6
N66/N57	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		$\eta = 3.2$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[5]	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[5]	$V_{Ed} = 0.00$ N.P.[6]	$V_{Ed} = 0.00$ N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 3.2
N73/N66	$\bar{\lambda} \leq 4.0$		$\eta = 76.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[5]	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[5]	$V_{Ed} = 0.00$ N.P.[6]	$V_{Ed} = 0.00$ N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 76.3
N140/N111	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	x: 0.5 m $\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0.5 m $\eta = 3.3$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.5 m $\eta = 4.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.7$	x: 0.5 m $\eta = 2.9$	$\eta = 0.1$	CUMPLE h = 4.2
N107/N145	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.5$	x: 0.5 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 3.1$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE h = 3.9
N143/N113	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.5$	x: 0.5 m $\eta = 10.0$	x: 0 m $\eta = 9.0$	x: 0.5 m $\eta = 8.5$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.5 m $\eta = 11.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.1$	x: 0.5 m $\eta = 6.6$	$\eta = 0.6$	CUMPLE h = 11.8
N108/N146	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 10.0$	x: 0.5 m $\eta = 8.6$	x: 0 m $\eta = 8.5$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 11.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.2$	x: 0 m $\eta = 5.6$	$\eta = 0.5$	CUMPLE h = 11.8
N142/N114	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 1.8$	$\eta = 0.2$	x: 0.5 m $\eta = 9.8$	x: 0 m $\eta = 6.9$	x: 0.5 m $\eta = 8.4$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.5 m $\eta = 11.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.6$	x: 0.5 m $\eta = 8.4$	$\eta = 0.6$	CUMPLE h = 11.8
N109/N147	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 1.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 72.3$	x: 0.5 m $\eta = 6.6$	x: 0 m $\eta = 63.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 73.0$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 73.2$	x: 0 m $\eta = 74.0$	$\eta = 5.0$	x: 0 m $\eta = 64.0$	$\eta = 0.5$	CUMPLE h = 74.0
N141/N115	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.5 m $\eta = 8.7$	x: 0 m $\eta = 9.8$	x: 0.5 m $\eta = 7.6$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.3$	x: 0.5 m $\eta = 6.3$	$\eta = 0.7$	CUMPLE h = 10.6
N110/N148	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 73.1$	x: 0.5 m $\eta = 9.5$	x: 0 m $\eta = 63.8$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 73.9$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 73.2$	x: 0 m $\eta = 74.0$	$\eta = 4.3$	x: 0 m $\eta = 63.3$	$\eta = 0.6$	CUMPLE h = 74.0
N139/N112	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.5 m $\eta = 3.8$	x: 0 m $\eta = 4.3$	x: 0.5 m $\eta = 3.4$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.9$	x: 0.5 m $\eta = 3.1$	$\eta = 0.4$	CUMPLE h = 4.4
N106/N144	$\bar{\lambda} < 2.0$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.9$	x: 0.5 m $\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta = 3.5$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.5 m $\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.9$	x: 0.5 m $\eta = 0.8$	$\eta = 0.3$	CUMPLE h = 4.4

Notación:
$\bar{\lambda}$: Limitación de esbeltez
$I_{,c}$: Abolladura del alma inducida por el ala comprimida
N_t: Resistencia a tracción
N_c: Resistencia a compresión
M_y: Resistencia a flexión eje Y
M_z: Resistencia a flexión eje Z
V_z: Resistencia a corte Z
V_y: Resistencia a corte Y
M_yV_z: Resistencia a momento flector Y y fuerza cortante Z combinados
M_zV_y: Resistencia a momento flector Z y fuerza cortante Y combinados
NM_yM_z: Resistencia a flexión y axil combinados
$NM_yM_zV_yV_z$: Resistencia a flexión, axil y cortante combinados
M_t: Resistencia a torsión
M_tV_z: Resistencia a cortante Z y momento torsor combinados
M_tV_y: Resistencia a cortante Y y momento torsor combinados
x: Distancia al origen de la barra
h: Coeficiente de aprovechamiento (%)
N.P.: No procede

Comprobaciones que no proceden (N.P.):
[1] La comprobación no procede, ya que no hay axil de tracción.
[2] La comprobación no procede, ya que no hay momento torsor.
[3] No hay interacción entre momento torsor y esfuerzo cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.
[4] La comprobación no procede, ya que no hay axil de compresión.
[5] La comprobación no procede, ya que no hay momento flector.
[6] La comprobación no procede, ya que no hay esfuerzo cortante.
[7] No hay interacción entre momento flector y esfuerzo cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.
[8] No hay interacción entre axil y momento flector ni entre momentos flectores en ambas direcciones para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.
[9] No hay interacción entre momento flector, axil y cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_tV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_yV_z	M_zV_y	
N1/N126	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m $\eta = 34.6$	x: 3 m $\eta = 51.1$	x: 0 m $\eta = 15.7$	$\eta = 9.3$	x: 0 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 78.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	$\eta = 7.4$	x: 0 m $\eta = 0.8$	CUMPLE h = 78.6
N126/N107	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m $\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta = 63.2$	x: 0 m $\eta = 14.4$	$\eta = 10.9$	x: 0 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 69.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.1$	$\eta = 9.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE h = 69.5
N107/N2	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 30.1$	x: 0.563 m $\eta = 2.6$	x: 1.5 m $\eta = 12.1$	x: 1.5 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	$\eta = 11.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE h = 32.7
N4/N128	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m $\eta = 34.9$	x: 3 m $\eta = 52.1$	x: 0 m $\eta = 15.9$	$\eta = 9.6$	x: 0 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 80.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	$\eta = 7.8$	x: 0 m $\eta = 0.8$	CUMPLE h = 80.1
N128/N111	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m $\eta = 4.3$	x: 0 m $\eta = 65.0$	x: 0 m $\eta = 14.1$	$\eta = 11.2$	x: 0 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 70.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.1$	$\eta = 9.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE h = 70.4
N111/N3	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 30.9$	x: 0.563 m $\eta = 2.3$	$\eta = 12.5$	x: 1.5 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 33.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	$\eta = 12.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE h = 33.4
N2/N35	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m $\eta = 3.8$	x: 0 m $\eta = 39.9$	x: 0.104 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 9.4$	x: 0.104 m $\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 44.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 6.2$	x: 0.104 m $\eta = 0.8$	CUMPLE h = 44.2
N35/N41	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m $\eta = 9.4$	x: 0 m $\eta = 35.7$	x: 1.46 m $\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta = 6.8$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 40.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 4.4$	x: 0 m $\eta = 0.3$	CUMPLE h = 40.4
N41/N40	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m $\eta = 7.9$	x: 1.46 m $\eta = 17.0$	x: 0.731 m $\eta = 4.5$	x: 0 m $\eta = 2.0$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.46 m $\eta = 22.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 0.1$	CUMPLE h = 22.8
N40/N39	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m $\eta = 7.4$	x: 0 m $\eta = 17.0$	x: 1.46 m $\eta = 15.0$	x: 1.46 m $\eta = 3.8$	x: 1.46 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 1.46 m $\eta = 2.0$	x: 1.46 m $\eta = 0.4$	CUMPLE h = 22.5
N39/N119	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m $\eta = 3.5$	x: 0.731 m $\eta = 31.5$	x: 0.731 m $\eta = 40.7$	x: 0.731 m $\eta = 8.5$	x: 0 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.731 m $\eta = 59.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0.731 m $\eta = 4.7$	x: 0 m $\eta = 2.4$	CUMPLE h = 59.3
N119/N38	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m $\eta = 4.4$	x: 0 m $\eta = 30.5$	x: 0 m $\eta = 40.8$	x: 0 m $\eta = 7.9$	x: 0.731 m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 59.0
N38/N37	x: 1.46 m $\eta = 16.4$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	x: 1.46 m $\eta = 14.4$	x: 0 m $\eta = 22.0$	x: 0 m $\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 36.7
N37/N36	x: 1.46 m $\eta = 16.7$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	x: 0 m $\eta = 14.4$	x: 1.46 m $\eta = 4.5$	x: 1.46 m $\eta = 1.3$	x: 1.46 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 31.8
N36/N34	x: 1.46 m $\eta = 17.0$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	x: 1.46 m $\eta = 20.7$	x: 1.46 m $\eta = 19.4$	x: 1.46 m $\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.46 m $\eta = 43.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 43.0
N34/N5	x: 0.104 m $\eta = 37.7$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	x: 0.104 m $\eta = 23.6$	x: 0.104 m $\eta = 30.1$	x: 0.104 m $\eta = 6.4$	x: 0 m $\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.104 m $\eta = 68.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 68.2
N3/N26	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m $\eta = 3.9$	x: 0 m $\eta = 41.6$	x: 0.104 m $\eta = 3.0$	x: 0 m $\eta = 9.5$	x: 0.104 m $\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 46.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 6.5$	x: 0.104 m $\eta = 0.7$	CUMPLE h = 46.0
N26/N28	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m $\eta = 9.7$	x: 0 m $\eta = 37.4$	x: 1.46 m $\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta = 6.9$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 42.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 4.7$	x: 0 m $\eta = 0.3$	CUMPLE h = 42.2
N28/N29	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m $\eta = 8.5$	x: 1.46 m $\eta = 17.0$	x: 0.731 m $\eta = 4.5$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.46 m $\eta = 22.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 0.1$	CUMPLE h = 22.8
N29/N30	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[1]	x: 0 m $\eta = 7.9$	x: 0 m $\eta = 17.0$	x: 1.46 m $\eta = 15.0$	x: 1.46 m $\eta = 3.7$	x: 1.46 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 1.46 m $\eta = 1.8$	x: 1.46 m $\eta = 0.4$	CUMPLE h = 22.5
N30/N120	x: 0.731 m $\eta = 7.4$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	x: 0.731 m $\eta = 30.8$	x: 0.731 m $\eta = 40.7$	x: 0.731 m $\eta = 8.5$	x: 0 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.731 m $\eta = 62.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0.731 m $\eta = 4.6$	x: 0 m $\eta = 2.4$	CUMPLE h = 62.8
N120/N31	x: 0.731 m $\eta = 6.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	x: 0 m $\eta = 31.0$	x: 0 m $\eta = 40.8$	x: 0 m $\eta = 8.0$	x: 0.731 m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 62.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 62.2
N31/N32	x: 1.46 m $\eta = 16.4$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	x: 1.46 m $\eta = 14.5$	x: 0 m $\eta = 22.0$	x: 0 m $\eta = 3.5$	x: 0 m $\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 36.6
N32/N33	x: 1.46 m $\eta = 16.7$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	x: 0 m $\eta = 14.5$	x: 1.46 m $\eta = 4.5$	x: 1.46 m $\eta = 1.2$	x: 1.46 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 31.9

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_yV_z	M_zV_y	
N33/N27	x: 1.46 m η = 16.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 1.46 m η = 20.1	x: 1.46 m η = 19.5	x: 1.46 m η = 4.8	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 42.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 42.4
N27/N5	x: 0.104 m η = 37.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 0.104 m η = 22.9	x: 0.104 m η = 30.1	x: 0.104 m η = 6.4	x: 0 m η = 3.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 67.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 67.8
N8/N103	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0.104 m η = 4.8	x: 0 m η = 56.7	x: 0.104 m η = 2.7	x: 0.104 m η = 13.7	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 55.8	η < 0.1	x: 0.104 m η = 12.0	x: 0.104 m η = 14.3	x: 0.104 m η = 0.7	CUMPLE h = 56.7
N103/N99	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 1.29 m η = 11.7	x: 0 m η = 48.4	x: 1.46 m η = 18.0	x: 1.3 m η = 22.8	x: 1.29 m η = 1.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.3 m η = 61.3	η < 0.1	x: 1.3 m η = 12.1	x: 1.3 m η = 23.3	x: 1.3 m η = 0.7	CUMPLE h = 61.3
N99/N95	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 27.2	x: 0 m η = 37.2	x: 0 m η = 6.3	x: 0 m η = 16.1	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 58.2	η < 0.1	η = 1.0	x: 0 m η = 16.0	η = 0.2	CUMPLE h = 58.2
N95/N91	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 26.4	x: 1.46 m η = 46.5	x: 1.46 m η = 10.0	x: 0 m η = 8.9	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 67.4	η < 0.1	η = 1.5	x: 0 m η = 8.9	η = 0.5	CUMPLE h = 67.4
N91/N216	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 12.7	x: 0.731 m η = 48.9	x: 0 m η = 6.3	x: 0 m η = 1.6	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 61.1	η < 0.1	η = 1.2	x: 0 m η = 1.6	η = 0.3	CUMPLE h = 61.1
N216/N87	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 12.7	x: 0.731 m η = 50.6	x: 0.731 m η = 4.6	x: 0 m η = 1.2	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 66.1	η < 0.1	η = 1.2	x: 0 m η = 1.2	η = 0.3	CUMPLE h = 66.1
N87/N83	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 42.9	x: 0 m η = 50.6	x: 0 m η = 7.0	x: 1.46 m η = 7.3	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 81.2	η < 0.1	η = 0.7	x: 1.46 m η = 7.2	η = 0.2	CUMPLE h = 81.2
N83/N79	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 41.9	x: 1.46 m η = 28.9	x: 1.46 m η = 7.4	x: 1.46 m η = 16.7	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 75.2	η < 0.1	η = 0.5	x: 1.46 m η = 16.5	η = 0.4	CUMPLE h = 75.2
N79/N75	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0.167 m η = 41.2	x: 1.46 m η = 43.9	x: 1.46 m η = 12.3	x: 0.165 m η = 26.4	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 72.4	η < 0.1	x: 0 m η = 2.3	x: 0.165 m η = 26.4	x: 0 m η = 0.6	CUMPLE h = 72.4
N75/N7	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 16.1	x: 0.104 m η = 49.0	x: 0 m η = 9.9	x: 0 m η = 14.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 68.1	η < 0.1	x: 0 m η = 22.7	x: 0 m η = 15.9	η = 0.1	CUMPLE h = 68.1
N6/N71	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0.104 m η = 4.9	x: 0 m η = 56.5	x: 0.104 m η = 2.6	x: 0.104 m η = 13.8	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 55.6	η < 0.1	x: 0.104 m η = 12.0	x: 0.104 m η = 14.5	x: 0.104 m η = 0.6	CUMPLE h = 56.5
N71/N67	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 1.29 m η = 11.8	x: 0 m η = 48.2	x: 1.46 m η = 17.6	x: 1.3 m η = 22.9	x: 1.29 m η = 1.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.3 m η = 60.3	η < 0.1	x: 1.3 m η = 11.9	x: 1.3 m η = 23.6	x: 1.3 m η = 0.6	CUMPLE h = 60.3
N67/N63	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 27.2	x: 0 m η = 36.3	x: 0 m η = 6.8	x: 0 m η = 16.2	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 58.0	η < 0.1	η = 1.0	x: 0 m η = 16.2	η = 0.3	CUMPLE h = 58.0
N63/N59	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 26.4	x: 1.46 m η = 47.6	x: 1.46 m η = 9.6	x: 0 m η = 8.9	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 67.7	η < 0.1	η = 1.5	x: 0 m η = 9.0	η = 0.4	CUMPLE h = 67.7
N59/N214	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 18.5	x: 0.731 m η = 49.9	x: 0 m η = 6.9	x: 0 m η = 1.6	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 66.7	η < 0.1	η = 1.2	x: 0 m η = 1.6	η = 0.2	CUMPLE h = 66.7
N214/N55	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 18.5	x: 0.731 m η = 51.6	x: 0.731 m η = 4.8	x: 0 m η = 1.2	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 71.5	η < 0.1	η = 1.2	x: 0 m η = 1.2	η = 0.2	CUMPLE h = 71.5
N55/N51	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 42.9	x: 0 m η = 51.6	x: 0 m η = 6.7	x: 1.46 m η = 7.3	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 81.5	η < 0.1	η = 0.7	x: 1.46 m η = 7.3	η = 0.2	CUMPLE h = 81.5
N51/N47	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 41.9	x: 1.46 m η = 28.8	x: 1.46 m η = 7.0	x: 1.46 m η = 16.7	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.28 m η = 71.0	η < 0.1	η = 0.5	x: 1.46 m η = 16.7	η = 0.3	CUMPLE h = 71.0
N47/N43	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0.167 m η = 41.2	x: 1.46 m η = 43.9	x: 1.46 m η = 12.1	x: 0.165 m η = 26.4	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 72.3	η < 0.1	x: 0 m η = 2.0	x: 0.165 m η = 26.6	x: 0 m η = 0.6	CUMPLE h = 72.3
N43/N7	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 16.1	x: 0.104 m η = 49.0	x: 0.104 m η = 9.9	x: 0 m η = 14.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 68.1	η < 0.1	x: 0 m η = 22.7	x: 0 m η = 16.0	η = 0.1	CUMPLE h = 68.1
N9/N127	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 23.3	x: 3 m η = 39.4	x: 0 m η = 19.2	η = 10.5	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 3 m η = 58.0	η < 0.1	η = 1.5	η = 10.5	η = 0.1	CUMPLE h = 58.0
N127/N108	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 7.9	x: 0 m η = 39.4	x: 1.5 m η = 6.7	η = 28.3	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.5 m η = 51.6	η < 0.1	η = 1.7	η = 27.9	η = 0.2	CUMPLE h = 51.6
N108/N6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 5.6	x: 1.5 m η = 86.9	x: 0 m η = 6.8	η = 22.4	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.5 m η = 92.9	η < 0.1	η = 3.2	η = 22.6	η = 0.4	CUMPLE h = 92.9
N10/N132	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 23.3	x: 3 m η = 39.8	x: 0 m η = 19.3	η = 10.1	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 3 m η = 58.3	η < 0.1	η = 1.5	η = 9.8	η = 0.1	CUMPLE h = 58.3
N132/N113	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 7.9	x: 0 m η = 39.8	x: 1.5 m η = 6.9	η = 28.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.5 m η = 52.2	η < 0.1	η = 1.7	η = 28.6	η = 0.2	CUMPLE h = 52.2
N113/N8	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 5.5	x: 1.5 m η = 87.1	x: 0 m η = 7.0	η = 22.2	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.5 m η = 93.0	η < 0.1	η = 3.3	η = 22.3	η = 0.4	CUMPLE h = 93.0
N11/N72	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0.104 m η = 5.5	x: 0 m η = 74.8	x: 0.104 m η = 1.0	x: 0.104 m η = 14.4	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 70.8	η < 0.1	x: 0.104 m η = 17.7	x: 0.104 m η = 14.2	η = 0.2	CUMPLE h = 74.8
N72/N68	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 1.29 m η = 13.2	x: 1.3 m η = 76.7	x: 1.46 m η = 13.6	x: 1.3 m η = 24.7	x: 1.29 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.3 m η = 85.3	η < 0.1	x: 1.3 m η = 9.3	x: 1.3 m η = 24.2	x: 1.29 m η < 0.1	CUMPLE h = 85.3
N68/N64	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 12.3	x: 0 m η = 67.1	x: 1.46 m η = 6.6	x: 0 m η = 18.5	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 76.5	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 18.0	η < 0.1	CUMPLE h = 76.5
N64/N60	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 11.6	x: 1.46 m η = 36.0	x: 1.46 m η = 7.9	x: 0 m η = 11.4	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 43.9	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 11.0	η = 0.1	CUMPLE h = 43.9
N60/N56	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 11.0	x: 1.46 m η = 48.9	x: 0 m η = 8.0	x: 0 m η = 4.5	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 56.5	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 4.1	η < 0.1	CUMPLE h = 56.5
N56/N52	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 10.5	x: 0 m η = 48.9	x: 0 m η = 6.0	x: 1.46 m η = 2.4	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 56.3	η < 0.1	η = 0.3	x: 1.46 m η = 2.4	η = 0.1	CUMPLE h = 56.3
N52/N48	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 10.1	x: 0 m η = 41.9	x: 0 m η = 4.7	x: 1.46 m η = 6.4	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 48.8	η < 0.1	η = 0.1	x: 1.46 m η = 4.1	η = 0.3	CUMPLE h = 48.8
N48/N44	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0.167 m η = 10.0	x: 0 m η = 22.0	x: 1.46 m η = 5.9	x: 0.165 m η = 8.4	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 28.7	η < 0.1	x: 0 m η = 0.9	x: 0.165 m η = 8.4	x: 0 m η = 0.1	CUMPLE h = 28.7
N44/N13	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 4.0	x: 0.0522 m η = 2.4	x: 0.104 m η = 4.7	x: 0 m η = 3.7	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.3	η < 0.1	x: 0 m η = 10.9	x: 0 m η = 3.8	η = 0.1	CUMPLE h = 10.9
N14/N109	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 21.4	x: 0 m η = 49.3	x: 0 m η = 9.9	η = 13.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 64.9	η < 0.1	η = 0.2	η = 13.0	η = 0.1	CUMPLE h = 64.9
N109/N11	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 4.0	x: 1.5 m η = 71.4	x: 0 m η = 3.1	η = 18.5	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.5 m η = 75.1	η < 0.1	η = 1.5	η = 18.5	η = 0.1	CUMPLE h = 75.1
N12/N105	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0.104 m η = 5.5	x: 0 m η = 76.3	x: 0.104 m η = 1.1	x: 0.104 m η = 14.4	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 72.4	η < 0.1	x: 0.104 m η = 17.4	x: 0.104 m η = 14.6	η = 0.3	CUMPLE h = 76.3
N105/N101	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 1.29 m η = 13.2	x: 1.3 m η = 79.6	x: 1.46 m η = 14.1	x: 1.3 m η = 24.8	x: 1.29 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.3 m η = 88.3	η < 0.1	x: 1.3 m η = 9.6	x: 1.3 m η = 24.8	x: 1.29 m η = 0.1	CUMPLE h = 88.3
N101/N97	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 12.2	x: 0 m η = 70.0	x: 1.46 m η = 7.2	x: 0 m η = 18.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 80.2	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 18.6	η = 0.1	CUMPLE h = 80.2
N97/N93	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 11.6	x: 1.46 m η = 32.6	x: 1.46 m η = 8.5	x: 0 m η = 11.5	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 40.8	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 11.5	η = 0.1	CUMPLE h = 40.8
N93/N89	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 11.0	x: 1.46 m η = 46.8	x: 0 m η = 7.3	x: 0 m η = 4.6	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 54.9	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 4.6	η = 0.1	CUMPLE h = 54.9
N89/N85	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 10.5	x: 0 m η = 46.8	x: 0 m η = 6.4	x: 1.46 m η = 2.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 54.5	η < 0.1	η = 0.3	x: 1.46 m η = 2.0	η = 0.1	CUMPLE h = 54.5
N85/N81	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 10.1	x: 0 m η = 41.2	x: 0 m η = 5.4	x: 1.46 m η = 6.1	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 48.6	η < 0.1	η = 0.1	x: 1.46 m η = 3.7	η = 0.4	CUMPLE h = 48.6
N81/N76	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0.167 m η = 10.1	x: 0 m η = 22.0	x: 1.46 m η = 6.2	x: 0.165 m η = 8.0	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 28.8	η < 0.1	x: 0 m η = 1.3	x: 0.165 m η = 8.0	x: 0 m η = 0.3	CUMPLE h = 28.8
N76/N13	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 2.5	x: 0 m η = 4.7	x: 0 m η = 3.5	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.3	η < 0.1	x: 0 m η = 10.8	x: 0 m η = 3.5	η = 0.1	CUMPLE h = 10.8
N15/N114	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 13.8	x: 0 m η = 52.1	x: 0 m η = 10.1	η = 12.1	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 63.2	η < 0.1	η = 0.2	η = 12.1	η = 0.1	CUMPLE h = 63.2
N114/N12	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 4.0	x: 1.5 m η = 72.9	x: 0 m η = 3.2	η = 18.3	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.5 m η = 76.7	η < 0.1	η = 1.6	η = 18.3	η = 0.1	CUMPLE h = 76.7
N17/N110	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 21.0	x: 4.5 m η = 47.7	x: 0 m η = 7.4	η = 12.0	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.5 m η = 63.7	η < 0.1	η = 0.4	η = 12.1	η = 0.1	CUMPLE h = 63.7

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N110/N16	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 3.5	x: 1.5 m η = 52.7	x: 1.5 m η = 7.8	η = 9.7	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.5 m η = 59.0	η < 0.1	η = 1.5	η = 9.7	η = 0.4	CUMPLE h = 59.0
N16/N73	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0.104 m η = 3.5	x: 0 m η = 55.9	x: 0.104 m η = 12.8	x: 0.104 m η = 13.9	η = 4.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 56.5	η < 0.1	x: 0.104 m η = 10.6	x: 0.104 m η = 13.8	x: 0.104 m η = 1.2	CUMPLE h = 56.5
N73/N69	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 1.29 m η = 8.2	x: 0 m η = 47.7	x: 1.46 m η = 13.4	x: 1.3 m η = 22.3	x: 1.29 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 59.7	η < 0.1	x: 1.3 m η = 9.1	x: 1.3 m η = 22.5	x: 1.3 m η = 0.9	CUMPLE h = 59.7
N69/N65	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 23.5	x: 0 m η = 33.8	x: 0 m η = 7.9	x: 0 m η = 15.6	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 56.6	η < 0.1	η = 0.9	x: 0 m η = 15.1	η = 0.4	CUMPLE h = 56.6
N65/N61	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 22.8	x: 1.46 m η = 50.0	x: 0 m η = 6.4	x: 0 m η = 8.6	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 67.7	η < 0.1	η = 1.6	x: 0 m η = 8.2	η = 0.3	CUMPLE h = 67.7
N61/N215	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 15.9	x: 0.731 m η = 51.8	x: 0 m η = 9.3	x: 0 m η = 1.7	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 66.6	η < 0.1	η = 1.2	x: 0 m η = 1.3	η = 0.2	CUMPLE h = 66.6
N215/N57	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 15.9	x: 0.731 m η = 53.0	x: 0.731 m η = 8.7	x: 0 m η = 1.3	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 70.0	η < 0.1	η = 1.2	x: 0 m η = 0.9	η = 0.2	CUMPLE h = 70.0
N57/N53	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 39.3	x: 0 m η = 53.0	x: 0 m η = 4.3	x: 1.46 m η = 6.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 80.2	η < 0.1	η = 0.7	x: 1.46 m η = 7.0	η = 0.1	CUMPLE h = 80.2
N53/N49	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 38.4	x: 0 m η = 30.6	x: 0 m η = 3.3	x: 1.46 m η = 15.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.183 m η = 65.6	η < 0.1	η = 0.5	x: 1.46 m η = 15.6	η = 0.2	CUMPLE h = 65.6
N49/N45	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0.167 m η = 37.8	x: 1.46 m η = 38.8	x: 1.46 m η = 10.8	x: 0.165 m η = 24.6	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 64.5	η < 0.1	x: 0 m η = 2.5	x: 0.165 m η = 24.8	x: 0 m η = 0.6	CUMPLE h = 64.5
N45/N18	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 14.7	x: 0.104 m η = 43.2	x: 0 m η = 8.8	x: 0 m η = 13.4	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 60.3	η < 0.1	x: 0 m η = 19.9	x: 0 m η = 14.6	η = 0.2	CUMPLE h = 60.3
N20/N115	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 12.5	x: 0 m η = 45.3	x: 0 m η = 7.4	η = 11.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 56.2	η < 0.1	η = 0.4	η = 11.7	η = 0.1	CUMPLE h = 56.2
N115/N19	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 3.5	x: 1.5 m η = 54.6	x: 1.5 m η = 8.0	η = 9.0	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.5 m η = 61.0	η < 0.1	η = 1.4	η = 9.1	η = 0.4	CUMPLE h = 61.0
N19/N104	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0.104 m η = 3.4	x: 0 m η = 57.9	x: 0.104 m η = 13.1	x: 0.104 m η = 13.9	η = 5.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 58.6	η < 0.1	x: 0.104 m η = 10.8	x: 0.104 m η = 14.2	x: 0.104 m η = 1.4	CUMPLE h = 58.6
N104/N100	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 1.29 m η = 7.9	x: 0 m η = 49.5	x: 1.46 m η = 13.4	x: 1.3 m η = 22.5	x: 1.29 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 61.6	η < 0.1	x: 1.3 m η = 9.0	x: 1.3 m η = 23.3	x: 1.3 m η = 0.9	CUMPLE h = 61.6
N100/N96	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 23.4	x: 0 m η = 37.4	x: 0 m η = 8.0	x: 0 m η = 15.8	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 60.4	η < 0.1	η = 0.9	x: 0 m η = 15.9	η = 0.4	CUMPLE h = 60.4
N96/N92	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 22.7	x: 1.46 m η = 46.5	x: 0 m η = 6.3	x: 0 m η = 8.8	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 63.8	η < 0.1	η = 1.6	x: 0 m η = 8.8	η = 0.3	CUMPLE h = 63.8
N92/N217	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 10.1	x: 0.731 m η = 49.2	x: 0 m η = 9.1	x: 0 m η = 1.8	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 58.5	η < 0.1	η = 1.2	x: 0 m η = 1.8	η = 0.1	CUMPLE h = 58.5
N217/N88	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 10.1	x: 0.731 m η = 51.1	x: 0.731 m η = 8.5	x: 0 m η = 1.4	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 62.5	η < 0.1	η = 1.2	x: 0 m η = 1.4	η = 0.1	CUMPLE h = 62.5
N88/N84	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 39.3	x: 0 m η = 51.1	x: 0 m η = 4.3	x: 1.46 m η = 6.5	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 78.1	η < 0.1	η = 0.7	x: 1.46 m η = 6.5	η = 0.1	CUMPLE h = 78.1
N84/N80	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 38.4	x: 0 m η = 30.0	x: 1.46 m η = 3.4	x: 1.46 m η = 15.2	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 65.6	η < 0.1	η = 0.5	x: 1.46 m η = 15.3	η = 0.2	CUMPLE h = 65.6
N80/N77	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0.167 m η = 37.8	x: 1.46 m η = 38.9	x: 1.46 m η = 10.4	x: 0.165 m η = 24.2	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 63.8	η < 0.1	x: 0 m η = 2.7	x: 0.165 m η = 24.5	x: 0 m η = 0.6	CUMPLE h = 63.8
N77/N18	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 14.7	x: 0.104 m η = 43.2	x: 0.104 m η = 8.7	x: 0 m η = 13.3	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 60.5	η < 0.1	x: 0 m η = 20.0	x: 0 m η = 14.5	η = 0.2	CUMPLE h = 60.5
N22/N106	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 18.3	x: 4.5 m η = 14.0	x: 0 m η = 8.0	x: 0 m η = 3.7	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 29.7	η < 0.1	η = 0.3	η = 1.4	η = 0.1	CUMPLE h = 29.7
N106/N21	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 2.0	x: 1.5 m η = 10.9	x: 1.5 m η = 6.9	x: 1.5 m η = 4.7	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.5 m η = 13.3	η < 0.1	η = 1.5	η = 1.4	η = 0.1	CUMPLE h = 13.3
N21/N70	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 18.8	x: 0 m η = 6.9	x: 0 m η = 8.1	x: 0 m η = 1.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 26.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 26.8
N70/N66	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 3.4	x: 1.46 m η = 19.9	x: 1.46 m η = 6.1	x: 0 m η = 5.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 26.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 26.6
N66/N62	x: 1.46 m η = 0.1	x: 0 m η = 2.6	x: 1.46 m η = 21.4	x: 0 m η = 6.1	x: 0 m η = 0.9	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 26.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 26.0
N62/N58	x: 1.46 m η = 0.3	x: 0 m η = 2.1	x: 0 m η = 21.4	x: 0 m η = 4.6	x: 1.46 m η = 5.2	x: 1.46 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 24.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 24.8
N58/N124	x: 0.731 m η = 0.7	x: 0 m η = 0.8	x: 0.731 m η = 41.9	x: 0.731 m η = 12.5	x: 0.731 m η = 10.4	x: 0 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 43.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 43.0
N124/N54	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 36.6	x: 0 m η = 12.5	x: 0 m η = 9.0	x: 0.731 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 38.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 38.0
N54/N50	x: 1.46 m η = 18.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 1.46 m η = 15.3	x: 0 m η = 8.9	x: 0 m η = 4.1	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 35.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 35.0
N50/N46	x: 1.46 m η = 18.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 0 m η = 15.3	x: 1.46 m η = 3.6	x: 1.46 m η = 1.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 35.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 35.3
N46/N42	x: 1.46 m η = 19.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 1.46 m η = 23.5	x: 1.46 m η = 5.4	x: 1.46 m η = 5.4	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 47.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 47.7
N42/N23	x: 0.104 m η = 40.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 0.104 m η = 26.9	x: 0 m η = 5.4	x: 0.104 m η = 7.6	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 71.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 71.3
N24/N102	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 22.4	x: 0 m η = 6.9	x: 0 m η = 8.4	x: 0 m η = 1.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 30.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 30.5
N102/N98	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 18.7	x: 1.46 m η = 6.1	x: 0 m η = 5.8	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 25.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 25.1
N98/N94	x: 1.46 m η = 0.1	x: 0 m η = 1.7	x: 1.46 m η = 21.1	x: 0 m η = 6.1	x: 0 m η = 1.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 24.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 24.5
N94/N90	x: 1.46 m η = 0.3	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 21.1	x: 0 m η = 4.6	x: 1.46 m η = 4.9	x: 1.46 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 24.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 24.2
N90/N125	x: 0.731 m η = 9.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 0.731 m η = 39.3	x: 0.731 m η = 12.5	x: 0.731 m η = 10.0	x: 0 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.731 m η = 49.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 49.4
N125/N86	x: 0.731 m η = 8.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 0 m η = 37.5	x: 0 m η = 12.4	x: 0 m η = 9.0	x: 0.731 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 46.2	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 9.1	η < 0.1	CUMPLE h = 46.2
N86/N82	x: 1.46 m η = 18.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 1.46 m η = 15.1	x: 0 m η = 9.0	x: 0 m η = 4.1	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 35.7	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 4.2	η = 0.1	CUMPLE h = 35.7
N82/N78	x: 1.46 m η = 18.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 0 m η = 15.1	x: 1.46 m η = 7.2	x: 1.46 m η = 1.1	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 36.1	η < 0.1	η = 1.1	x: 1.46 m η = 1.0	η = 0.2	CUMPLE h = 36.1
N78/N74	x: 1.46 m η = 19.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 1.46 m η = 21.9	x: 1.46 m η = 4.4	x: 1.46 m η = 5.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.46 m η = 45.2	η < 0.1	η = 2.5	x: 1.46 m η = 5.2	η = 0.1	CUMPLE h = 45.2
N74/N23	x: 0.104 m η = 40.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 0.104 m η = 25.2	x: 0.104 m η = 5.2	x: 0.104 m η = 7.5	η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.104 m η = 70.1	η < 0.1	η = 2.5	x: 0.104 m η = 7.4	η = 0.1	CUMPLE h = 70.1
N25/N112	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 18.3	x: 4.5 m η = 14.8	x: 0 m η = 8.0	x: 0 m η = 2.9	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 32.2	η < 0.1	η = 0.3	η = 2.4	η = 0.1	CUMPLE h = 32.2
N112/N24	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 2.0	x: 1.5 m η = 12.9	x: 1.5 m η = 7.1	η = 2.5	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.5 m η = 15.7	η < 0.1	η = 1.4	η = 2.5	η = 0.1	CUMPLE h = 15.7
N42/N153	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 71.3	x: 1.77 m η = 3.9	x: 2.16 m η = 2.3	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η = 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 1.96 m η = 74.4	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 74.4
N153/N45	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 71.3	x: 2.75 m η = 12.0	x: 2.75 m η = 3.4	x: 2.75 m η = 2.6	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 80.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 80.7
N45/N167	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 72.5	x: 2.75 m η = 14.6	x: 0 m η = 3.5	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 82.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 82.9
N167/N44	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 72.5	x: 2.75 m η = 24.7	x: 2.75 m η = 2.1	x: 0 m η = 2.1	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 88.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 88.6

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_yV_z	M_zV_y	
N44/N160	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 72.1	x: 0 m η = 25.1	x: 0 m η = 2.8	x: 2.75 m η = 2.5	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 90.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 90.3
N160/N43	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 72.1	x: 2.75 m η = 20.7	x: 2.75 m η = 3.6	x: 2.75 m η = 4.5	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 88.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 88.4
N43/N174	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 71.0	x: 0 m η = 19.3	x: 0 m η = 3.2	x: 0 m η = 3.0	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 85.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 85.3
N174/N34	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 97.0	x: 1.38 m η = 2.6	x: 0.589 m η = 3.0	x: 0 m η = 1.4	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.18 m η = 99.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 99.4
N46/N154	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 0.4	x: 1.96 m η = 9.3	x: 2.16 m η = 6.0	x: 0 m η = 2.8	x: 0 m η = 0.2	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.16 m η = 10.5	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 10.5
N154/N49	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 0.4	x: 2.75 m η = 20.2	x: 2.75 m η = 8.2	x: 2.75 m η = 5.0	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 23.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 23.4
N49/N168	η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 0 m η = 20.6	x: 0 m η = 9.0	x: 0 m η = 6.5	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 24.9	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 6.4	η < 0.1	CUMPLE h = 24.9
N168/N48	η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 1.77 m η = 27.7	x: 2.75 m η = 5.5	x: 0 m η = 2.5	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.96 m η = 28.1	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 2.5	η < 0.1	CUMPLE h = 28.1
N48/N161	η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 0.589 m η = 26.6	x: 0 m η = 5.7	x: 2.75 m η = 3.0	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.196 m η = 30.4	η < 0.1	η = 0.1	x: 2.75 m η = 3.0	η = 0.1	CUMPLE h = 30.4
N161/N47	η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 2.75 m η = 29.8	x: 2.75 m η = 9.7	x: 2.75 m η = 7.0	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 36.3	η < 0.1	η = 0.1	x: 2.75 m η = 6.9	η = 0.1	CUMPLE h = 36.3
N47/N175	η = 0.2	η = 0.5	x: 0 m η = 29.2	x: 0 m η = 7.8	x: 0 m η = 5.5	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 33.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 33.1
N175/N36	η = 0.2	η = 0.5	x: 1.18 m η = 6.4	x: 0.589 m η = 6.1	x: 2.75 m η = 2.4	x: 2.75 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.982 m η = 7.7	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 7.7
N50/N155	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 2.16 m η = 11.9	x: 2.16 m η = 5.9	x: 0 m η = 3.2	x: 0 m η = 0.2	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.36 m η = 12.8	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 12.8
N155/N53	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 2.75 m η = 13.6	x: 2.75 m η = 8.4	x: 2.75 m η = 4.7	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 15.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 15.8
N53/N169	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 2.75 m η = 18.9	x: 0 m η = 9.3	x: 0 m η = 5.6	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 20.4	η < 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 5.6	η = 0.1	CUMPLE h = 20.4
N169/N52	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 1.18 m η = 22.0	x: 2.75 m η = 5.2	x: 2.75 m η = 2.3	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.38 m η = 22.5	η < 0.1	η = 0.6	x: 2.75 m η = 2.3	η = 0.1	CUMPLE h = 22.5
N52/N162	η = 0.1	η = 0.1	x: 1.18 m η = 19.9	x: 0 m η = 6.3	x: 2.75 m η = 2.1	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.786 m η = 23.7	η < 0.1	η = 0.7	x: 2.75 m η = 2.1	η = 0.1	CUMPLE h = 23.7
N162/N51	η = 0.1	η = 0.1	x: 2.75 m η = 22.4	x: 2.75 m η = 10.2	x: 2.75 m η = 6.0	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 30.7	η < 0.1	η = 0.7	x: 2.75 m η = 6.0	η = 0.1	CUMPLE h = 30.7
N51/N176	η < 0.1	η = 0.7	x: 0 m η = 21.7	x: 0 m η = 7.9	x: 0 m η = 5.1	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 25.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 25.0
N176/N37	η < 0.1	η = 0.7	x: 0.786 m η = 8.8	x: 0.589 m η = 6.1	x: 2.75 m η = 2.8	x: 2.75 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.786 m η = 10.0	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 10.0
N54/N156	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 65.5	x: 2.55 m η = 11.9	x: 2.16 m η = 4.4	x: 0 m η = 2.8	x: 0 m η = 0.2	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.55 m η = 73.5	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 73.5
N156/N57	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 65.5	x: 0 m η = 11.8	x: 2.75 m η = 6.8	x: 2.75 m η = 3.3	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 73.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 73.5
N57/N170	η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 2.75 m η = 17.1	x: 0 m η = 9.6	x: 0 m η = 4.5	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 19.8	η < 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 4.5	η = 0.1	CUMPLE h = 19.8
N170/N56	η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 0.393 m η = 17.4	x: 2.75 m η = 4.6	x: 2.75 m η = 3.4	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 19.8	η < 0.1	η = 0.6	x: 2.75 m η = 3.4	η = 0.1	CUMPLE h = 19.8
N56/N163	η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 2.16 m η = 14.3	x: 0 m η = 7.8	x: 0 m η = 3.0	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.38 m η = 18.2	η < 0.1	η = 0.8	x: 0 m η = 3.0	η = 0.1	CUMPLE h = 18.2
N163/N55	η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 0 m η = 13.3	x: 2.75 m η = 10.5	x: 2.75 m η = 4.9	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 24.1	η < 0.1	η = 0.8	x: 2.75 m η = 4.9	η = 0.1	CUMPLE h = 24.1
N55/N177	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 65.1	x: 0 m η = 9.7	x: 0 m η = 6.3	x: 0 m η = 3.6	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 74.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 74.2
N177/N38	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 88.9	x: 0.393 m η = 12.2	x: 0.589 m η = 6.0	x: 2.75 m η = 3.2	x: 2.75 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.196 m η = 98.7	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 98.7
N58/N157	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 1.2	x: 2.75 m η = 16.7	x: 2.16 m η = 5.8	x: 0 m η = 3.8	x: 0 m η = 0.2	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.75 m η = 17.1	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 17.1
N157/N61	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 1.2	x: 0 m η = 16.7	x: 2.75 m η = 8.9	x: 2.75 m η = 4.1	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 17.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 17.1
N61/N171	η < 0.1	η = 0.5	x: 2.75 m η = 13.9	x: 0 m η = 9.9	x: 0 m η = 3.8	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.16 m η = 15.5	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 3.8	η = 0.1	CUMPLE h = 15.5
N171/N60	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 13.9	x: 2.75 m η = 5.1	x: 2.75 m η = 4.0	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 14.8	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 4.0	η = 0.1	CUMPLE h = 14.8
N60/N164	η = 0.4	η = 0.5	x: 2.55 m η = 10.9	x: 0 m η = 8.9	x: 0 m η = 3.7	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 14.4	η < 0.1	η = 0.7	x: 0 m η = 3.7	η = 0.1	CUMPLE h = 14.4
N164/N59	η = 0.4	η = 0.5	x: 0 m η = 10.8	x: 2.75 m η = 10.8	x: 2.75 m η = 4.2	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 19.0	η < 0.1	η = 0.7	x: 2.75 m η = 4.2	η = 0.1	CUMPLE h = 19.0
N59/N178	η = 0.8	η = 0.1	x: 2.75 m η = 13.8	x: 0 m η = 8.4	x: 0 m η = 4.4	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 14.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 14.7
N178/N39	η = 0.8	η = 0.1	x: 0.393 m η = 14.0	x: 0.589 m η = 5.9	x: 2.75 m η = 3.5	x: 2.75 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.196 m η = 14.8	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 14.8
N62/N158	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 2.55 m η = 14.9	x: 2.16 m η = 5.6	x: 0 m η = 3.6	x: 0 m η = 0.2	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.55 m η = 15.1	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 15.1
N158/N65	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 0 m η = 14.8	x: 2.75 m η = 9.2	x: 2.75 m η = 4.3	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 15.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 15.0
N65/N172	η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 2.55 m η = 9.7	x: 0 m η = 9.5	x: 0 m η = 3.8	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 12.6	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 3.8	η = 0.1	CUMPLE h = 12.6
N172/N64	η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 2.75 m η = 10.4	x: 2.75 m η = 5.3	x: 2.75 m η = 4.1	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 15.7	η < 0.1	η = 0.1	x: 2.75 m η = 4.1	η = 0.1	CUMPLE h = 15.7
N64/N165	η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 0 m η = 10.2	x: 0 m η = 9.1	x: 0 m η = 3.9	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 19.0	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 3.9	η = 0.1	CUMPLE h = 19.0
N165/N63	η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 2.75 m η = 10.5	x: 2.75 m η = 10.3	x: 2.75 m η = 4.0	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 18.6	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 4.0	η = 0.1	CUMPLE h = 18.6
N63/N179	η = 0.1	η = 0.4	x: 2.75 m η = 13.2	x: 0 m η = 9.0	x: 0 m η = 4.5	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 13.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 13.6
N179/N40	η = 0.1	η = 0.4	x: 0.393 m η = 13.5	x: 0.589 m η = 5.7	x: 2.75 m η = 3.4	x: 2.75 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.393 m η = 13.8	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 13.8
N66/N159	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 4.4	x: 2.36 m η = 12.9	x: 2.16 m η = 5.8	x: 0 m η = 3.3	x: 0 m η = 0.2	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.36 m η = 14.6	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 14.6
N159/N69	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 4.4	x: 0 m η = 12.4	x: 2.75 m η = 8.7	x: 2.75 m η = 4.5	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 14.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 14.3
N69/N173	η = 15.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 0 m η = 12.1	x: 0 m η = 10.1	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 34.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 34.3
N173/N68	η = 15.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 2.75 m η = 11.7	x: 2.75 m η = 6.8	x: 2.75 m η = 3.9	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 34.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 34.0
N68/N166	η = 15.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 0 m η = 11.6	x: 0 m η = 13.7	x: 0 m η = 3.9	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 35.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 35.8
N166/N67	η = 15.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 2.75 m η = 13.2	x: 2.75 m η = 13.6	x: 2.75 m η = 4.0	x: 2.75 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 36.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 36.7
N67/N180	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 9.9	x: 0 m η = 12.5	x: 0 m η = 9.0	x: 0 m η = 4.6	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 18.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 18.5

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_yV_z	M_zV_y	
N180/N41	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 9.9	x: 0.393 m η = 12.5	x: 0.589 m η = 5.7	x: 2.75 m η = 3.3	x: 2.75 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 16.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 16.5
N70/N149	η < 0.1	η = 1.0	x: 2.16 m η = 7.0	x: 2.36 m η = 3.3	x: 0 m η = 2.0	x: 0 m η = 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.36 m η = 8.5	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 8.5
N149/N73	η < 0.1	η = 1.0	x: 2.75 m η = 10.3	x: 2.75 m η = 3.5	x: 2.75 m η = 3.1	x: 2.75 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 13.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 13.8
N73/N150	η = 3.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 0 m η = 8.7	x: 0 m η = 7.6	x: 0 m η = 2.6	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 18.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 18.1
N150/N72	η = 3.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 2.75 m η = 7.0	x: 2.75 m η = 7.6	x: 2.75 m η = 2.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 16.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 16.3
N72/N151	η = 2.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 0 m η = 7.4	x: 0 m η = 14.9	x: 0 m η = 2.5	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 22.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 22.4
N151/N71	η = 2.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 2.75 m η = 8.9	x: 2.75 m η = 15.2	x: 2.75 m η = 2.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 24.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 24.8
N71/N152	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 0 m η = 9.9	x: 0 m η = 5.6	x: 0 m η = 3.1	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 12.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 12.2
N152/N35	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 0.589 m η = 7.1	x: 0.589 m η = 3.1	x: 2.75 m η = 2.0	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.393 m η = 8.0	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 8.0
N74/N206	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 71.7	x: 1.77 m η = 3.9	x: 2.36 m η = 0.8	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 1.96 m η = 74.8	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 74.8
N206/N77	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 71.7	x: 2.75 m η = 12.2	x: 2.75 m η = 1.0	x: 2.75 m η = 2.6	x: 2.75 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 81.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 81.2
N77/N199	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 72.7	x: 2.75 m η = 14.6	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 83.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 83.1
N199/N76	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 72.7	x: 2.75 m η = 24.7	x: 2.75 m η = 1.2	x: 0 m η = 2.1	x: 2.75 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 88.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 88.7
N76/N192	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 72.2	x: 0 m η = 25.1	x: 0 m η = 2.6	x: 2.75 m η = 2.5	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 91.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 91.8
N192/N75	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 72.2	x: 2.75 m η = 20.7	x: 2.75 m η = 2.9	x: 2.75 m η = 4.5	x: 2.75 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 89.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 89.9
N75/N185	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 71.1	x: 0 m η = 19.3	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 3.0	x: 0 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 85.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 85.4
N185/N27	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 97.1	x: 1.38 m η = 2.6	x: 0.393 m η = 1.0	x: 0 m η = 1.4	x: 2.75 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 1.18 m η = 99.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 99.5
N78/N218	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.4	x: 1.96 m η = 9.0	x: 0 m η = 4.1	x: 0 m η = 2.8	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.57 m η = 10.2	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η = 0.1	CUMPLE h = 10.2
N218/N80	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.4	x: 2.75 m η = 20.6	x: 2.75 m η = 5.1	x: 2.75 m η = 5.0	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 25.8	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 2.2	x: 2.75 m η = 0.1	CUMPLE h = 25.8
N80/N200	η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 0 m η = 21.1	x: 0 m η = 3.7	x: 0 m η = 6.5	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 24.4	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 6.4	η < 0.1	CUMPLE h = 24.4
N200/N81	η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 1.77 m η = 27.7	x: 2.75 m η = 2.2	x: 0 m η = 2.5	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.96 m η = 27.9	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 2.5	η < 0.1	CUMPLE h = 27.9
N81/N193	η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 0.589 m η = 26.6	x: 0 m η = 6.6	x: 2.75 m η = 3.0	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.196 m η = 31.1	η < 0.1	η = 0.1	x: 2.75 m η = 3.0	η = 0.1	CUMPLE h = 31.1
N193/N79	η = 0.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 2.75 m η = 29.8	x: 2.75 m η = 7.9	x: 2.75 m η = 7.0	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 37.1	η < 0.1	η = 0.1	x: 2.75 m η = 6.9	η = 0.1	CUMPLE h = 37.1
N79/N186	η = 0.2	η = 0.5	x: 0 m η = 29.2	x: 0 m η = 3.9	x: 0 m η = 5.5	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 33.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 33.2
N186/N33	η = 0.2	η = 0.5	x: 1.18 m η = 6.5	x: 0.393 m η = 2.1	x: 2.75 m η = 2.4	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.982 m η = 7.7	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 7.7
N82/N207	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 2.16 m η = 11.7	x: 2.16 m η = 1.9	x: 0 m η = 3.2	x: 0 m η = 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.36 m η = 12.7	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 12.7
N207/N84	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 2.75 m η = 14.4	x: 2.75 m η = 2.2	x: 2.75 m η = 4.7	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 16.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 16.7
N84/N201	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 2.75 m η = 18.8	x: 0 m η = 4.6	x: 0 m η = 5.6	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 20.2	η < 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 5.6	η < 0.1	CUMPLE h = 20.2
N201/N85	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 1.18 m η = 21.9	x: 2.75 m η = 2.0	x: 2.75 m η = 2.3	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.38 m η = 22.2	η < 0.1	η = 0.6	x: 2.75 m η = 2.3	η < 0.1	CUMPLE h = 22.2
N85/N194	η = 0.1	η = 0.1	x: 1.18 m η = 19.9	x: 0 m η = 7.6	x: 2.75 m η = 2.1	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.589 m η = 24.2	η < 0.1	η = 0.7	x: 2.75 m η = 2.1	η = 0.1	CUMPLE h = 24.2
N194/N83	η = 0.1	η = 0.1	x: 2.75 m η = 22.4	x: 2.75 m η = 9.4	x: 2.75 m η = 6.0	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 31.4	η < 0.1	η = 0.7	x: 2.75 m η = 6.0	η = 0.1	CUMPLE h = 31.4
N83/N187	η < 0.1	η = 0.7	x: 0 m η = 21.7	x: 0 m η = 3.2	x: 0 m η = 5.1	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 25.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 25.0
N187/N32	η < 0.1	η = 0.7	x: 0.786 m η = 8.9	x: 0.393 m η = 2.0	x: 2.75 m η = 2.8	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.589 m η = 10.1	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 10.1
N86/N208	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 65.5	x: 2.55 m η = 11.6	x: 2.16 m η = 1.3	x: 0 m η = 2.8	x: 0 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.55 m η = 73.6	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 73.6
N208/N88	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 65.5	x: 0 m η = 11.5	x: 2.75 m η = 2.0	x: 2.75 m η = 3.3	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 73.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 73.6
N88/N202	η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 2.75 m η = 16.6	x: 0 m η = 5.5	x: 0 m η = 4.5	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 19.3	η < 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 4.5	η = 0.1	CUMPLE h = 19.3
N202/N89	η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 0.393 m η = 17.0	x: 2.75 m η = 3.5	x: 2.75 m η = 3.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 19.3	η < 0.1	η = 0.6	x: 2.75 m η = 3.4	η = 0.1	CUMPLE h = 19.3
N89/N195	η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 2.16 m η = 14.3	x: 0 m η = 9.1	x: 0 m η = 3.1	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.38 m η = 18.5	η < 0.1	η = 0.8	x: 0 m η = 3.0	η = 0.1	CUMPLE h = 18.5
N195/N87	η = 1.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 0 m η = 13.3	x: 2.75 m η = 10.6	x: 2.75 m η = 4.9	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 24.9	η < 0.1	η = 0.8	x: 2.75 m η = 4.8	η = 0.1	CUMPLE h = 24.9
N87/N188	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 65.1	x: 0 m η = 9.6	x: 0 m η = 1.8	x: 0 m η = 3.6	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 74.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 74.1
N188/N31	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 88.9	x: 0.393 m η = 12.4	x: 0.589 m η = 1.7	x: 2.75 m η = 3.3	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.196 m η = 98.7	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 98.7
N90/N209	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 1.2	x: 2.55 m η = 16.3	x: 2.16 m η = 1.7	x: 0 m η = 3.7	x: 0 m η = 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.75 m η = 16.7	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 16.7
N209/N92	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 1.2	x: 0 m η = 16.2	x: 2.75 m η = 2.6	x: 2.75 m η = 4.2	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 16.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 16.7
N92/N203	η < 0.1	η = 0.5	x: 2.75 m η = 13.2	x: 0 m η = 6.2	x: 0 m η = 3.8	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.36 m η = 14.6	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 3.8	η = 0.1	CUMPLE h = 14.6
N203/N93	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 13.2	x: 2.75 m η = 4.6	x: 2.75 m η = 4.0	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 14.1	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 4.0	η = 0.1	CUMPLE h = 14.1
N93/N196	η = 0.4	η = 0.5	x: 2.55 m η = 10.8	x: 0 m η = 10.3	x: 0 m η = 3.8	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 16.2	η < 0.1	η = 0.7	x: 0 m η = 3.8	η = 0.2	CUMPLE h = 16.2
N196/N91	η = 0.4	η = 0.5	x: 0 m η = 10.8	x: 2.75 m η = 11.4	x: 2.75 m η = 4.1	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 19.9	η < 0.1	η = 0.7	x: 2.75 m η = 4.1	η = 0.2	CUMPLE h = 19.9
N91/N189	η = 0.8	η = 0.1	x: 2.75 m η = 14.1	x: 0 m η = 2.4	x: 0 m η = 4.4	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 14.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 14.9
N189/N30	η = 0.8	η = 0.1	x: 0.196 m η = 14.3	x: 0.589 m η = 1.7	x: 2.75 m η = 3.5	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.196 m η = 15.0	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 15.0
N94/N210	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 2.55 m η = 14.5	x: 2.16 m η = 1.6	x: 0 m η = 3.5	x: 0 m η = 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.55 m η = 14.8	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 14.8
N210/N96	η = 0.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 0 m η = 14.4	x: 2.75 m η = 2.7	x: 2.75 m η = 4.3	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 14.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 14.7

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N96/N204	η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 2.55 m η = 9.1	x: 0 m η = 4.8	x: 0 m η = 3.8	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 12.7	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 3.8	η = 0.1	CUMPLE h = 12.7
N204/N97	η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 2.75 m η = 10.8	x: 2.75 m η = 4.8	x: 2.75 m η = 4.1	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 15.8	η < 0.1	η = 0.1	x: 2.75 m η = 4.1	η = 0.1	CUMPLE h = 15.8
N97/N197	η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 0 m η = 10.5	x: 0 m η = 10.4	x: 0 m η = 4.0	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 20.7	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 4.0	η = 0.1	CUMPLE h = 20.7
N197/N95	η = 0.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 2.75 m η = 10.0	x: 2.75 m η = 10.4	x: 2.75 m η = 3.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 19.7	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.75 m η = 3.9	η = 0.1	CUMPLE h = 19.7
N95/N190	η = 0.1	η = 0.4	x: 2.75 m η = 13.4	x: 0 m η = 2.8	x: 0 m η = 4.4	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 13.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 13.8
N190/N29	η = 0.1	η = 0.4	x: 0.393 m η = 13.7	x: 0.589 m η = 1.6	x: 2.75 m η = 3.4	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.393 m η = 14.0	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 14.0
N98/N211	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 4.4	x: 2.36 m η = 12.7	x: 2.36 m η = 1.9	x: 0 m η = 3.3	x: 0 m η = 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.36 m η = 14.5	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 14.5
N211/N100	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 4.4	x: 0 m η = 12.2	x: 2.75 m η = 2.2	x: 2.75 m η = 4.6	x: 2.75 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 14.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 14.6
N100/N205	η = 15.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 0 m η = 12.4	x: 0 m η = 6.2	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 34.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 34.3
N205/N101	η = 15.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 2.75 m η = 12.0	x: 2.75 m η = 6.4	x: 2.75 m η = 3.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 34.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 34.0
N101/N198	η = 15.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 0 m η = 11.8	x: 0 m η = 15.0	x: 0 m η = 3.9	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 37.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 37.3
N198/N99	η = 15.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 2.75 m η = 12.7	x: 2.75 m η = 15.0	x: 2.75 m η = 4.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 37.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 37.8
N99/N191	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 9.9	x: 2.75 m η = 12.2	x: 0 m η = 4.1	x: 0 m η = 4.6	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 18.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 18.0
N191/N28	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 9.9	x: 0.393 m η = 12.7	x: 0 m η = 2.0	x: 2.75 m η = 3.3	x: 2.75 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 16.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 16.5
N102/N184	η < 0.1	η = 1.0	x: 2.16 m η = 6.9	x: 2.75 m η = 1.7	x: 0 m η = 2.0	x: 0 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 0.196 m η < 0.1	x: 2.36 m η = 8.5	x: 0.196 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 8.5
N184/N104	η < 0.1	η = 1.0	x: 2.75 m η = 10.3	x: 2.75 m η = 3.3	x: 2.75 m η = 3.1	x: 2.75 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 13.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 13.8
N104/N183	η = 3.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 0 m η = 8.7	x: 0 m η = 7.2	x: 0 m η = 2.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 17.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 17.7
N183/N105	η = 3.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 2.75 m η = 7.1	x: 2.75 m η = 7.2	x: 2.75 m η = 2.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 16.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 16.2
N105/N182	η = 2.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 0 m η = 7.5	x: 0 m η = 16.1	x: 0 m η = 2.5	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 23.7
N182/N103	η = 2.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 2.75 m η = 8.8	x: 2.75 m η = 16.5	x: 2.75 m η = 2.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 26.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 26.0
N103/N181	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 0 m η = 9.8	x: 0 m η = 5.5	x: 0 m η = 3.1	x: 0 m η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 11.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 11.9
N181/N26	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 0.589 m η = 7.1	x: 0 m η = 2.7	x: 2.75 m η = 2.0	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0.393 m η = 8.0	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 8.0
N116/N129	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 56.6	x: 3 m η = 35.2	x: 3 m η = 2.7	x: 0 m η = 7.4	η = 0.1	x: 0.214 m η < 0.1	x: 0.214 m η < 0.1	x: 3 m η = 74.4	x: 0.214 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 74.4
N129/N5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 65.4	x: 1.2 m η = 38.0	x: 6 m η = 3.2	x: 6 m η = 6.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.9 m η = 69.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 69.8
N118/N130	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 69.0	x: 3 m η = 26.2	x: 3 m η = 7.5	x: 0 m η = 5.9	η = 0.1	x: 0.214 m η < 0.1	x: 0.214 m η < 0.1	x: 3 m η = 86.1	x: 0.214 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 86.1
N130/N119	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 15.1	x: 0.9 m η = 38.1	x: 0 m η = 7.6	x: 4.5 m η = 7.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.675 m η = 46.0	η < 0.1	η = 0.4	η < 0.1	η = 0.1	CUMPLE h = 46.0
N117/N131	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 68.9	x: 3 m η = 26.2	x: 3 m η = 6.3	x: 0 m η = 5.9	η = 0.1	x: 0.214 m η < 0.1	x: 0.214 m η < 0.1	x: 3 m η = 85.0	x: 0.214 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 85.0
N131/N120	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 15.1	x: 0.9 m η = 38.1	x: 0 m η = 7.9	x: 4.5 m η = 7.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.9 m η = 45.4	η < 0.1	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	CUMPLE h = 45.4
N121/N23	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 34.9	x: 4.5 m η = 3.0	x: 9 m η = 1.2	x: 0 m η = 0.9	η < 0.1	x: 0.45 m η < 0.1	x: 0.45 m η < 0.1	x: 0.45 m η = 34.6	x: 0.45 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 34.9
N123/N124	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 17.4	x: 3.75 m η = 5.1	x: 7.5 m η = 3.7	x: 0 m η = 1.5	η < 0.1	x: 0.375 m η < 0.1	x: 0.375 m η < 0.1	x: 0.375 m η = 17.2	x: 0.375 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 17.4
N122/N125	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 17.2	x: 3.75 m η = 5.1	x: 7.5 m η = 2.0	x: 0 m η = 1.5	η < 0.1	x: 0.375 m η < 0.1	x: 0.375 m η < 0.1	x: 0.375 m η = 17.0	x: 0.375 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 17.2
N127/N212	η = 0.7	η = 0.8	x: 0.196 m η = 11.3	x: 2.75 m η = 7.4	x: 0 m η = 1.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.16 m η = 14.1	η < 0.1	η = 1.9	x: 0 m η = 1.2	η < 0.1	CUMPLE h = 14.1
N212/N126	η = 0.7	η = 0.8	x: 2.75 m η = 13.4	x: 2.75 m η = 16.4	x: 2.75 m η = 2.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 30.5	η < 0.1	η = 1.9	x: 2.75 m η = 1.3	η < 0.1	CUMPLE h = 30.5
N126/N130	η < 0.1	η = 0.8	x: 5 m η = 89.0	x: 5 m η = 7.2	x: 5 m η = 49.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 5 m η = 89.3	η < 0.1	η = 0.9	x: 5 m η = 40.8	η = 0.1	CUMPLE h = 89.3
N130/N129	η = 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 86.3	x: 0 m η = 7.2	x: 0 m η = 46.1	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 86.6	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 38.0	η = 0.1	CUMPLE h = 86.6
N129/N131	η = 0.1	η = 0.5	x: 5 m η = 86.4	x: 5 m η = 7.2	x: 5 m η = 46.1	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 5 m η = 86.7	η < 0.1	η = 0.5	x: 5 m η = 38.0	η = 0.1	CUMPLE h = 86.7
N131/N128	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 88.5	x: 0 m η = 7.2	x: 0 m η = 49.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 88.9	η < 0.1	η = 0.9	x: 0 m η = 40.6	η = 0.1	CUMPLE h = 88.9
N132/N213	η = 0.7	η = 0.9	x: 0.196 m η = 11.4	x: 2.75 m η = 7.4	x: 0 m η = 1.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.16 m η = 14.2	η < 0.1	η = 1.9	x: 0 m η = 1.2	η < 0.1	CUMPLE h = 14.2
N213/N128	η = 0.7	η = 0.9	x: 2.75 m η = 13.3	x: 2.75 m η = 16.4	x: 2.75 m η = 2.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 30.4	η < 0.1	η = 1.9	x: 2.75 m η = 1.3	η < 0.1	CUMPLE h = 30.4
N127/N133	η = 3.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 5 m η = 78.6	x: 5 m η = 0.5	x: 5 m η = 43.1	η < 0.1	x: 0.312 m η < 0.1	x: 0.312 m η < 0.1	x: 5 m η = 80.5	x: 0.312 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 80.5
N133/N135	η = 3.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 0 m η = 78.6	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 37.9	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 80.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 80.5
N135/N137	η = 3.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 5 m η = 78.6	x: 5 m η = 0.5	x: 5 m η = 37.9	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 5 m η = 80.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 80.5
N137/N132	η = 3.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	x: 0 m η = 78.6	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 43.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 80.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 80.5
N134/N133	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 88.4	x: 0 m η = 1.6	x: 0 m η = 1.1	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 89.8	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 89.8
N136/N135	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 95.5	x: 0 m η = 2.1	x: 0 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 97.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 97.5
N138/N137	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 88.4	x: 0 m η = 1.7	x: 0 m η = 1.1	η = 0.1	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 90.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	N.P.(3)	N.P.(3)	CUMPLE h = 90.2
N139/N141	η < 0.1	η = 0.1	x: 2.41 m η = 2.2	x: 5.5 m η = 0.8	x: 5.5 m η = 2.5	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.5 m η = 2.8	η < 0.1	η = 0.4	x: 5.5 m η = 2.4	η < 0.1	CUMPLE h = 2.8
N141/N142	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.3	x: 5.5 m η = 3.0	x: 5.5 m η = 15.5	x: 5.5 m η = 2.4	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.5 m η = 18.6	η < 0.1	η = 0.8	x: 5.5 m η = 2.4	η = 0.4	CUMPLE h = 18.6
N142/N143	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	η = 0.2	x: 0 m η = 3.0	x: 0 m η = 16.0	x: 0 m η = 2.3	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 19.0	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 2.2	η = 0.5	CUMPLE h = 19.0
N143/N140	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 3.0	x: 0 m η = 7.4	x: 0 m η = 2.7	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.1	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 2.6	η = 0.2	CUMPLE h = 10.1
N144/N148	η < 0.1	η = 0.1	x: 5.5 m η = 7.7	x: 5.5 m η = 0.9	x: 5.5 m η = 3.6	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.5 m η = 7.7	η < 0.1	η = 1.3	x: 5.5 m η = 3.1	η < 0.1	CUMPLE h = 7.7

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z	M_tV_y	
N148/N147	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 0.3	x: 2.75 m η = 12.1	x: 5.5 m η = 14.9	x: 5.5 m η = 17.5	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.5 m η = 20.6	η < 0.1	η = 0.9	x: 5.5 m η = 11.6	η = 0.4	CUMPLE h = 20.6
N147/N146	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 0.2	x: 0 m η = 8.2	x: 0 m η = 15.3	x: 0 m η = 3.0	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 20.9	η < 0.1	η = 1.8	x: 0 m η = 2.6	η = 0.5	CUMPLE h = 20.9
N146/N145	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 0.1	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 6.5	x: 0 m η = 2.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 9.6	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 2.8	η = 0.1	CUMPLE h = 9.6
N17/N21	η = 3.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 3.5
N22/N16	η = 91.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 91.3
N21/N219	η = 0.3	η = 2.5	x: 0.393 m η = 6.2	x: 0 m η = 6.1	x: 0 m η = 0.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 9.5	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 0.8	η = 0.1	CUMPLE h = 9.5
N219/N16	η = 0.3	η = 2.5	x: 2.75 m η = 14.7	x: 2.75 m η = 5.7	x: 2.75 m η = 1.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 18.5	η < 0.1	η = 0.1	x: 2.75 m η = 1.3	η = 0.1	CUMPLE h = 18.5
N86/N77	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	NO PROCEDE
N88/N74	η = 93.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 93.1
N98/N88	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	NO PROCEDE
N100/N86	η = 85.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 85.0
N102/N100	η = 36.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 36.1
N104/N98	η = 69.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 69.6
N25/N19	η = 92.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 92.4
N20/N24	η = 2.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 2.3
N24/N220	η = 0.4	η = 2.4	x: 0.393 m η = 6.4	x: 0 m η = 6.1	x: 2.75 m η = 0.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 9.6	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 0.7	η = 0.1	CUMPLE h = 9.6
N220/N19	η = 0.4	η = 2.4	x: 2.75 m η = 14.9	x: 2.75 m η = 5.7	x: 2.75 m η = 1.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.75 m η = 18.7	η < 0.1	η = 0.1	x: 2.75 m η = 1.4	η = 0.1	CUMPLE h = 18.7
N26/N99	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	NO PROCEDE
N103/N28	η = 93.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 93.8
N28/N87	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	NO PROCEDE
N99/N31	η = 84.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 84.5
N31/N75	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	NO PROCEDE
N87/N27	η = 92.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 92.6
N71/N41	η = 93.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 93.8
N35/N67	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	NO PROCEDE
N67/N38	η = 84.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 84.5
N38/N43	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	NO PROCEDE
N55/N34	η = 92.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 92.6
N41/N55	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	NO PROCEDE
N70/N69	η = 37.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 37.3
N69/N54	η = 85.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 85.0
N54/N45	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	NO PROCEDE
N57/N42	η = 93.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 93.2
N66/N57	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	NO PROCEDE
N73/N66	η = 69.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	N.P.[7]	N.P.[7]	N.P.[8]	N.P.[9]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	CUMPLE h = 69.6
N140/N111	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 0.5 m η = 9.4	x: 0 m η = 2.0	x: 0.5 m η = 8.3	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.5 m η = 10.1	η < 0.1	η = 4.6	x: 0.5 m η = 7.7	η < 0.1	CUMPLE h = 10.1
N107/N145	η = 0.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 0 m η = 9.1	x: 0.5 m η = 2.1	x: 0 m η = 8.1	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 9.8	η < 0.1	η = 4.5	x: 0 m η = 6.7	η = 0.1	CUMPLE h = 9.8
N143/N113	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 1.4	x: 0.5 m η = 25.0	x: 0 m η = 8.6	x: 0.5 m η = 21.7	η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.5 m η = 26.8	η < 0.1	η = 3.4	x: 0.5 m η = 21.0	η = 1.0	CUMPLE h = 26.8
N108/N146	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 1.3	x: 0 m η = 25.0	x: 0.5 m η = 8.2	x: 0 m η = 21.7	η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 26.8	η < 0.1	η = 3.5	x: 0 m η = 20.2	η = 0.9	CUMPLE h = 26.8
N142/N114	η = 1.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 0.5 m η = 23.8	x: 0 m η = 8.1	x: 0.5 m η = 20.7	η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.5 m η = 25.7	η < 0.1	η = 4.6	x: 0.5 m η = 20.6	η = 0.4	CUMPLE h = 25.7
N109/N147	η = 1.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	x: 0 m η = 72.9	x: 0.5 m η = 5.5	x: 0 m η = 63.6	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 73.5	x: 0 m η = 74.3	η = 4.3	x: 0 m η = 44.1	η = 0.2	CUMPLE h = 74.3
N141/N115	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 0.8	x: 0.5 m η = 23.5	x: 0 m η = 11.0	x: 0.5 m η = 20.7	η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.5 m η = 23.9	η < 0.1	η = 5.5	x: 0.5 m η = 19.2	η = 1.3	CUMPLE h = 23.9
N110/N148	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	η = 0.5	x: 0 m η = 74.2	x: 0.5 m η = 7.6	x: 0 m η = 64.9	η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 74.7	x: 0 m η = 75.7	η = 3.8	x: 0 m η = 44.1	η = 0.8	CUMPLE h = 75.7
N139/N112	η < 0.1	η = 0.1	x: 0.5 m η = 9.5	x: 0 m η = 4.5	x: 0.5 m η = 8.6	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.5 m η = 9.7	η < 0.1	η = 4.6	x: 0.5 m η = 8.5	η = 0.1	CUMPLE h = 9.7
N106/N144	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 9.5	x: 0.5 m η = 4.4	x: 0 m η = 8.6	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 9.7	η < 0.1	η = 4.5	x: 0 m η = 5.7	η = 0.1	CUMPLE h = 9.7

Notación:
N_t: Resistencia a tracción
N_c: Resistencia a compresión
M_y: Resistencia a flexión eje Y
M_z: Resistencia a flexión eje Z
V_z: Resistencia a corte Z
V_y: Resistencia a corte Y
M_yV_z: Resistencia a momento flector Y y fuerza cortante Z combinados
M_zV_y: Resistencia a momento flector Z y fuerza cortante Y combinados
NM_yM_z: Resistencia a flexión y axil combinados
$NM_yM_zV_yV_z$: Resistencia a flexión, axil y cortante combinados
M_t: Resistencia a torsión
M_tV_z: Resistencia a cortante Z y momento torsor combinados
M_tV_y: Resistencia a cortante Y y momento torsor combinados
x: Distancia al origen de la barra
h: Coeficiente de aprovechamiento (%)
N.P.: No procede

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A) - SITUACIÓN DE INCENDIO													Estado
	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_yV_z	M_zV_y	

Comprobaciones que no proceden (N.P.):

[1] *La comprobación no procede, ya que no hay axil de tracción.*
[2] *La comprobación no procede, ya que no hay momento torsor.*
[3] *No hay interacción entre momento torsor y esfuerzo cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.*
[4] *La comprobación no procede, ya que no hay axil de compresión.*
[5] *La comprobación no procede, ya que no hay momento flector.*
[6] *La comprobación no procede, ya que no hay esfuerzo cortante.*
[7] *No hay interacción entre momento flector y esfuerzo cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.*
[8] *No hay interacción entre axil y momento flector ni entre momentos flectores en ambas direcciones para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.*
[9] *No hay interacción entre momento flector, axil y cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.*

ANEXO D) CARACTERÍSTICAS LOSAS ALVEOLARES Y PLACAS SÁNDWICH

FICHA DE CARACTERISTICAS TECNICAS, SEGUN EFHE, DE LA LOSA AUTORRESISTENTE PRETENSADA
MODELO P.25*120

PREFABRICADOS ALJEMA. S.L.

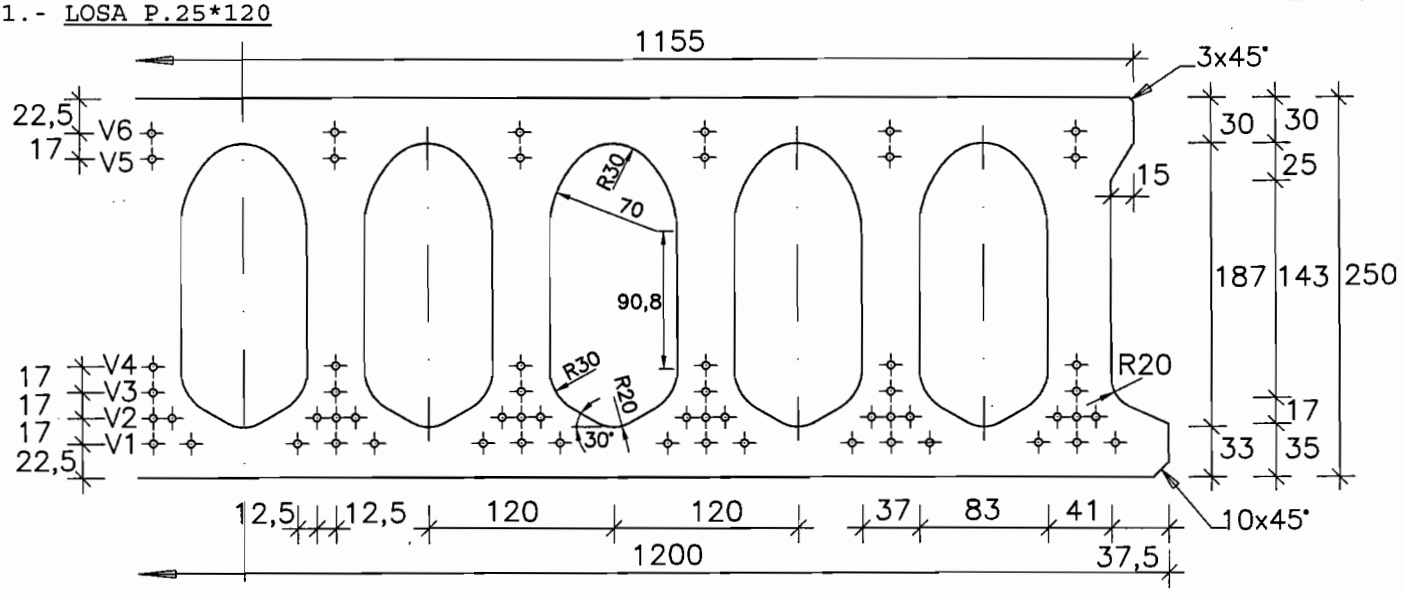
Pg. Ind. Cavila Parc, I -1, apdo. 139
30400 CARAVACA DE LA CRUZ (Murcia)

TECNICO AUTOR DE LA MEMORIA : Jordi Amat

Hoja n° 1 de 3

Ministerio de Vivienda
Dirección General de Arquitectura y Política de Vivienda
Autorización de Uso adaptada a R.D. 642/2002: n°
8081-06 27 FEB. 2006
Caduca a los cinco años
Visado El Jefe de la Sección
Fdo: Angel Paz Martín

1.- LOSA P.25*120



PESO (kN/ml) : 3.86

Cotas en mm

2.- MATERIALES

HORM. LOSA 1 a 20 : HP-40/P/12/IIa fck = 40.0 N/mm2, Gamma.c = 1.50
ACERO ARMADURA ACTIVA : Y 1860 C I1 fpk = 1658 N/mm2, Gamma.s = 1.15,

3.- ARMADO, TENSIONES Y PERDIDAS DE LA LOSA P.25*120

ARMADURA	ALTURA V (mm)	TIPOS DE LOSA 1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
INFERIOR V1	22.50	14φ5	16φ5	18φ5	18φ5	20φ5	20φ5	20φ5	20φ5	22φ5	26φ5
V2	39.50				4φ5	6φ5	10φ5	10φ5	10φ5	10φ5	10φ5
V3	56.50							4φ5	8φ5	10φ5	10φ5
V4	73.50										
SUPERIOR V5	210.50	4φ5	4φ5	4φ5	4φ5						
V6	227.50					4φ5	6φ5	6φ5	6φ5	6φ5	8φ5
TENSION INICIAL (N/mm2)											
Armadura inferior		1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324
Armadura superior		1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324
PERDIDAS FINALES (%)											
Armadura inferior		13.9	14.4	14.9	15.8	16.8	17.8	18.7	19.6	20.9	22.0
Armadura superior		11.6	11.6	11.6	11.6	11.3	11.6	11.6	11.6	11.6	11.8
FUERZA PRET. Pi (kN)		444.7	492.3	539.5	633.5	726.6	868.4	959.8	1050	1138	1275
EXCENTRICIDAD e (mm) (1)		57.1	61.0	64.1	66.4	66.6	58.1	58.3	58.4	59.7	55.6
CLASE EXP. AMB. RECUBR.		IIa	IIa	IIa	IIa	IIa	IIa	IIa	IIa	IIa	IIa

FICHA DE CARACTERISTICAS TECNICAS, SEGUN EFHE, DE LA Llosa AUTORRESISTENTE PRETENSADA
MODELO P.25*120

PREFABRICADOS ALJEMA. S.L.

Pg. Ind. Cavila Parc, I -1, apdo. 139
30400 CARAVACA DE LA CRUZ (Murcia)

TECNICO AUTOR DE LA MEMORIA : Jordi Amat

Hoja nº 2 de 3

Ministerio de Vivienda
Dirección General de Arquitectura y Política de Vivienda
Autorización de Uso adaptada a R.D. 642/2002: nº
8081 - UO 27 feb. 2006
Caduca a los cinco años
Visado El Jefe de la Sección
Fdo: Angel Paz Martín

ARMADURA	ALTURA V (mm)	TIPOS DE LOSA 11	12	13	14	15	16	17	18	19	20
INFERIOR V1	22.50	30φ5									
V2	39.50	10φ5	10φ5	12φ5	14φ5	14φ5	18φ5	20φ5	20φ5	20φ5	20φ5
V3	56.50	10φ5	4φ5	4φ5	4φ5	8φ5	8φ5	10φ5	10φ5	10φ5	10φ5
V4	73.50								4φ5	8φ5	10φ5
SUPERIOR V5	210.50		4φ5	4φ5	4φ5	4φ5	4φ5	4φ5	4φ5	4φ5	4φ5
V6	227.50	8φ5									
TENSION INICIAL (N/mm2)											
Armadura inferior		1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324
Armadura superior		1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324
PERDIDAS FINALES (%)											
Armadura inferior		22.7	13.3	13.6	14.0	14.7	15.6	16.5	17.2	17.9	18.3
Armadura superior		11.7	11.9	11.9	11.9	12.0	12.0	12.0	12.2	12.3	12.4
FUERZA PRET. Pi (kN)		1363	446.3	494.4	542.2	637.3	730.8	823.4	916.1	1008	1054
EXCENTRICIDAD e (mm) (1)		57.9	40.8	44.8	47.9	50.3	54.0	55.9	54.7	53.8	53.4
CLASE EXP. AMB. RECUBR.		IIa	IIIc	IIIc	IIIc	IIIc	IIIc	IIIc	IIIc	IIIc	IIIc

4.- NOTAS

(1) La fuerza de pretensado Pi y la excentricidad 'e' intervienen en el cálculo de la contraflecha yi = Pi * e * L2 / (8 * EI). La Clase de exposición ambiental se deduce de la tabla de recubrimientos mínimos de 37.2.4 EHE-98; para ambientes más agresivos se completará con el revestimiento adecuado; el hormigón debe cumplir con la tabla 37.3.2.a EHE-98.

(2) Los momentos flectores y esfuerzos cortantes producidos por las cargas mayoradas con el coeficiente Gamma.f deben ser menores que los valores últimos.

(3) Los momentos de las cargas frecuentes sin mayorar (G.f = 1), serán menores que los momentos límite de servicio. D.Apx se refiere al límite en que las armaduras activas están en zona comprimida, se comparará con cargas cuasipermanentes El momento FIS. se refiere al de fisuración, menor que el de la fisura 0,2 mm.

(4) A 28 días. Para otra edad se multiplicará por el factor:

Edad	7 días	14 días	21 días	3 meses	6 meses	1 año	>5 años
Rigidez total	0,83	0,89	0,97	1,08	1,13	1,16	1,20

(5) Los valores del esfuerzo cortante Anc. An/3 y An/4 corresponden a las secciones situadas a una distancia lbpd del extremo -con la armadura anclada-, a lbpd/3 y a lbpd/4 respectivamente. Calculados según 44.2.3 EHE-98.

FICHA DE CARACTERISTICAS TECNICAS, SEGUN EFHE, DE LA LOSA AUTORRESISTENTE PRETENSADA
MODELO P.25*120

PREFABRICADOS ALJEMA. S.L.

Pg. Ind. Cavila Parc, I -1, apdo. 139
30400 CARAVACA DE LA CRUZ (Murcia)

TECNICO AUTOR DE LA MEMORIA : Jordi Amat

Ministerio de Vivienda
Dirección General de Arquitectura y Política de Vivienda
Autorización de Uso adaptada a R.D. 642/2002: nº
8081-06 27 FEB. 2006
Caduca a los cinco años
Visado El Jefe de la Sección
Fdo: Angel Paz Martín

	FLEXION POSITIVA				FLEXION NEGATIVA							
TIPO LOSA P.25*120	MOMENTO ULTIMO Mu	MOMENTO LIMITE FIS. DES.Ap1 DESC. DE SERVICIO/CLASE III		I	MOMENTO ULTIMO Mu	MOMENTO LIMITE FIS. D.Ap2 DESC. DE SERV. / CLASE III		I	RIGI-DEZ EI (4)	CORTANTE ULTIMO Vu Anc. (2)	An/3	An/4
	m·kN(2)		m·kN (3)		m·kN(2)		m·kN (3)		m2·MN	kN	kN	kN
1	96.8	92.4	57.1	47.7	28.8	43.0	0.4	0.3	40.19	107.3	68.2	58.0
2	109.7	99.7	65.6	54.8	29.1	41.3	0.0	0.0	40.31	114.2	72.3	61.3
3	122.4	107.0	74.1	61.9	29.4	39.6	0.0	0.0	40.43	120.9	76.2	64.5
4	145.2	119.9	89.2	74.5	31.0	37.7	0.0	0.0	40.60	130.9	82.9	69.8
5	167.4	132.2	103.4	86.3	33.8	36.8	0.0	0.0	40.88	137.1	89.5	75.0
6	188.3	143.0	115.9	96.8	47.7	42.5	0.0	0.0	41.19	146.0	97.0	80.7
7	204.7	153.8	128.7	107.3	49.8	42.1	0.0	0.0	41.29	150.3	102.1	84.7
8	218.3	164.4	141.2	117.7	51.7	41.7	0.0	0.0	41.39	154.7	106.9	88.4
9	232.7	176.3	155.1	129.2	52.2	40.1	0.0	0.0	41.56	160.2	112.0	92.4
10	245.5	188.2	168.9	140.7	63.2	44.7	1.2	1.0	41.94	169.8	119.1	97.7
11	258.8	202.7	185.9	154.7	62.1	41.7	0.0	0.0	42.18	176.6	124.6	101.9
12	87.4	84.9	58.4	40.8	35.8	49.3	9.6	6.8	39.86	101.1	64.4	55.0
13	99.2	91.4	67.6	47.1	36.8	48.3	8.2	5.8	39.94	107.7	68.4	58.2
14	110.8	97.9	76.7	53.5	37.6	47.3	6.7	4.8	40.03	114.1	72.2	61.3
15	131.5	109.2	92.7	64.5	41.0	46.7	5.8	4.1	40.14	121.0	78.6	66.3
16	153.7	122.1	110.8	77.0	42.2	44.7	3.0	2.1	40.30	127.7	85.2	71.6
17	174.0	134.0	127.6	88.6	44.1	43.5	1.2	0.9	40.43	133.5	91.1	76.2
18	187.5	143.3	141.0	97.9	48.2	44.3	2.4	1.7	40.49	137.5	95.9	80.0
19	199.5	152.5	154.2	107.0	52.1	45.1	3.6	2.5	40.55	141.7	100.4	83.5
20	205.0	157.1	160.8	111.4	53.9	45.5	4.1	3.0	40.58	143.8	102.7	85.3

FICHA DE CARACTERISTICAS TECNICAS, SEGUN EFHE,
DEL FORJADO DE LOSAS PRETENSADAS
MODELO P.25*120

PREFABRICADOS ALJEMA. S.L.

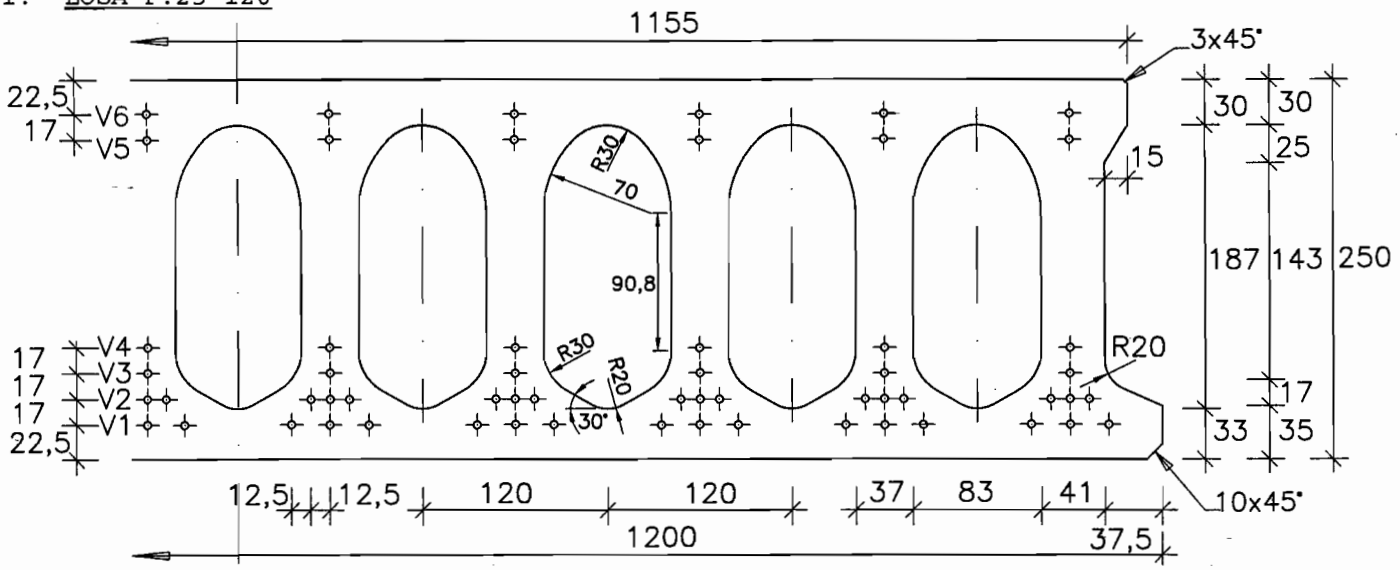
Pg. Ind. Cavila Parc, I -1, apdo. 139
30400 CARAVACA DE LA CRUZ (Murcia)

TECNICO AUTOR DE LA MEMORIA : Jordi Amat

Hoja nº 1 de 6

Ministerio de Vivienda
Dirección General de Arquitectura y Política de Vivienda
Autorización de Uso adaptada a R.D. 642/2002: nº
8085-00 2 / FEB. 2006
Caduca a los cinco años
Visado El Jefe de la Sección
Fdo: Angel Paz Martín

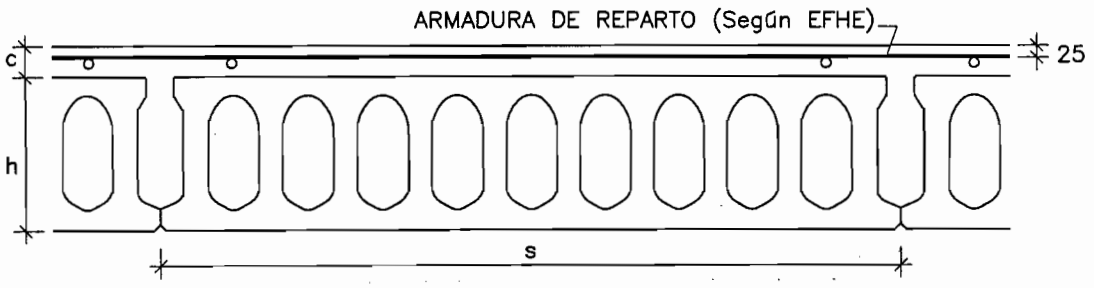
1.- LOSA P.25*120



PESO (kN/ml) : 3.86

Cotas en mm

2.- FORJADOS



TIPO DE FORJADO (h + c) * s	PESO (kN/m2)
(25+ 0)*120.	3.49
(25+ 5)*120.	4.67
(25+10)*120.	5.84

3.- MATERIALES Y CONTROL

			CONTROL(1)
HORM. LOSA 1 a 20	: HP-40/P/12/IIa	fck = 40.0 N/mm2, Gamma.c = 1.50	
HORMIGON IN SITU	: HA-25/B/20/IIa	fck = 25.0 N/mm2, Gamma.c = 1.50	NORMAL
ACERO ARMADURA ACTIVA	: Y 1860 C I1	fpk = 1658 N/mm2, Gamma.s = 1.15,	.
ACERO REFUERZO SUPERIOR	: B400S	fyk = 400 N/mm2, Gamma.s = 1.15,	NORMAL
ACERO REFUERZO SUPERIOR	: B500S	fyk = 500 N/mm2, Gamma.s = 1.15,	NORMAL

4.- ARMADO, TENSIONES, PERDIDAS Y VALORES RESISTENTES DE LA LOSA P.25*120 (2)

ARMADURA	ALTURA V (mm)	TIPOS DE LOSA 1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
INFERIOR V1	22.50	14φ5	16φ5	18φ5	18φ5	20φ5	20φ5	20φ5	20φ5	22φ5	26φ5
V2	39.50				4φ5	6φ5	10φ5	10φ5	10φ5	10φ5	10φ5
V3	56.50							4φ5	8φ5	10φ5	10φ5
V4	73.50										
SUPERIOR V5	210.50	4φ5	4φ5	4φ5	4φ5						
V6	227.50					4φ5	6φ5	6φ5	6φ5	6φ5	8φ5

FICHA DE CARACTERISTICAS TECNICAS, SEGUN EFHE,
DEL FORJADO DE LOSAS PRETENSADAS
MODELO P.25*120

PREFABRICADOS ALJEMA. S.L.

Pg. Ind. Cavila Parc, I -1, apdo. 139
30400 CARAVACA DE LA CRUZ (Murcia)

TECNICO AUTOR DE LA MEMORIA : Jordi Amat

Hoja nº 2 de 6

Ministerio de Vivienda
Dirección General de Arquitectura y Política de Vivienda
Autorización de Uso adaptada a R.D. 642/2002: nº
8085-U0 27 FEB. 2006
Caduca a los cinco años
Visado El Jefe de la Sección
Fdo: Angel Paz Martín

4.- ARMADO, TENSIONES, PERDIDAS Y VALORES RESISTENTES DE LA LOSA P.25*120 (2)

	TIPOS DE LOSA 1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
TENSION INICIAL (N/mm2)										
Armadura inferior	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324
Armadura superior	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324
PERDIDAS FINALES (%)										
Armadura inferior	13.9	14.4	14.9	15.8	16.8	17.8	18.7	19.6	20.9	22.0
Armadura superior	11.6	11.6	11.6	11.6	11.3	11.6	11.6	11.6	11.6	11.8
MOMENTO FLECTOR (m·kN)										
SERVICIO: Sobre sopandas	42.5	40.8	39.1	37.1	36.2	42.2	41.8	41.4	39.8	44.7
SERVICIO: En vano	49.9	57.3	64.6	77.7	89.8	100.5	111.4	122.1	133.8	145.5
ULTIMO: Sobre sopandas	28.8	29.1	29.4	31.0	33.8	47.7	49.8	51.7	52.2	63.2
ULTIMO: En vano	96.8	109.7	122.4	145.2	167.4	188.3	204.7	218.3	232.7	245.5
ESFUERZO CORTANTE (kN)	58.0	61.3	64.5	69.8	75.0	80.7	84.7	88.4	92.4	97.7
RIGIDEZ EI (m2MN)	40.2	40.3	40.4	40.6	40.9	41.2	41.3	41.4	41.6	41.9
MODULO RESIST.W1,s (cm3)	10315	10366	10417	10493	10596	10686	10738	10790	10867	10984
FUERZA PRET. Pi (kN)	444.7	492.3	539.5	633.5	726.6	868.4	959.8	1050	1138	1275
EXCENTRICIDAD e,s (mm)	57.1	61.0	64.1	66.4	66.6	58.1	58.3	58.4	59.7	55.6
CLASE EXP. AMB. RECUBR.	IIa	IIa	IIa	IIa	IIa	IIa	IIa	IIa	IIa	IIa

ARMADURA	ALTURA V (mm)	TIPOS DE LOSA 11	12	13	14	15	16	17	18	19	20
INFERIOR V1	22.50	30φ5									
V2	39.50	10φ5	10φ5	12φ5	14φ5	14φ5	18φ5	20φ5	20φ5	20φ5	20φ5
V3	56.50	10φ5	4φ5	4φ5	4φ5	8φ5	8φ5	10φ5	10φ5	10φ5	10φ5
V4	73.50								4φ5	8φ5	10φ5
SUPERIOR V5	210.50		4φ5	4φ5	4φ5	4φ5	4φ5	4φ5	4φ5	4φ5	4φ5
V6	227.50	8φ5									
TENSION INICIAL (N/mm2)											
Armadura inferior		1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324
Armadura superior		1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324	1324
PERDIDAS FINALES (%)											
Armadura inferior		22.7	13.3	13.6	14.0	14.7	15.6	16.5	17.2	17.9	18.3
Armadura superior		11.7	11.9	11.9	11.9	12.0	12.0	12.0	12.2	12.3	12.4
MOMENTO FLECTOR (m·kN)											
SERVICIO: Sobre sopandas		41.6	49.1	48.1	47.0	46.4	44.4	43.1	43.9	44.8	45.2
SERVICIO: En vano		159.8	42.7	49.3	55.9	67.4	80.3	92.3	101.8	111.2	115.8
ULTIMO: Sobre sopandas		62.1	35.8	36.8	37.6	41.0	42.2	44.1	48.2	52.1	53.9
ULTIMO: En vano		258.8	87.4	99.2	110.8	131.5	153.7	174.0	187.5	199.5	205.0
ESFUERZO CORTANTE (kN)		101.9	55.0	58.2	61.3	66.3	71.6	76.2	80.0	83.5	85.3
RIGIDEZ EI (m2MN)		42.2	39.9	39.9	40.0	40.1	40.3	40.4	40.5	40.5	40.6
MODULO RESIST.W1,s (cm3)		11084	10200	10238	10276	10329	10404	10468	10501	10534	10550
FUERZA PRET. Pi (kN)		1363	446.3	494.4	542.2	637.3	730.8	823.4	916.1	1008	1054
EXCENTRICIDAD e,s (mm)		57.9	40.8	44.8	47.9	50.3	54.0	55.9	54.7	53.8	53.4
CLASE EXP. AMB. RECUBR.		IIa	IIIc	IIIc	IIIc	IIIc	IIIc	IIIc	IIIc	IIIc	IIIc

FICHA DE CARACTERISTICAS TECNICAS, SEGUN EFHE,
DEL FORJADO DE LOSAS PRETENSADAS
MODELO P.25*120

PREFABRICADOS ALJEMA. S.L.

Pg. Ind. Cavila Parc, I -1, apdo. 139
30400 CARAVACA DE LA CRUZ (Murcia)

TECNICO AUTOR DE LA MEMORIA : Jordi Amat

Hoja nº 3 de 6

Ministerio de Vivienda
Dirección General de Arquitectura y Política de Vivienda
Autorización de Uso adaptada a R.D. 642/2002: nº
8085-06 27 FEB. 2006
Caduca a los cinco años
Visado El Jefe de la Sección
Fdo: Angel Paz Martín

6.- NOTAS

(1) Los materiales colocados en obra se ensayarán según el Capítulo Control de Materiales de la Instrucción vigente, con el nivel indicado y bajo la dirección del responsable del control de calidad o del Director de Obra.
(2) Los valores resistentes se refieren a: los momentos flectores de 'servicio' y últimos a comparar con ≥ M1d y M2d, según 16.2 EFHE; justificado con ensayos el esfuerzo cortante podrá aumentarse; la rigidez EI, la fuerza de pretensado Pi y la excentricidad del elemento simple e,s intervienen en el cálculo de la contraflecha: yi = Pi * e,s * L2 / (8 * EI). La Clase de exposición ambiental se deduce de la tabla de recubrimientos mínimos de 37.2.4 EHE-98; para ambientes más agresivos se completará con el revestimiento adecuado; el hormigón debe cumplir con la tabla 37.3.2.a EHE-98.
(3) Los momentos flectores y los esfuerzos cortantes y rasantes producidos por las cargas mayoradas con el coeficiente Gamma.f, deben ser menores que los valores últimos Mu y Vu.
(4) Los valores del esfuerzo cortante último Vu, corresponden a 11.2 y 3 del MC-78 y en la segunda columna de la flexión positiva al Eurocódigo EC-2. En flexión negativa, los valores de la 2ª columna deben justificarse con ensayos, 6.3 EHE
(5) El esfuerzo rasante último Vu2, se ha calculado según 47.2 EHE-98 con ß = 0.5. La ley de la solicitación exterior es la misma que la del esfuerzo cortante.
(6) Los valores indicados se han calculado según 50.2.2.2 EHE-98, pero homogeneizados. Para estimar las deformaciones se aplicará este mismo apartado y el siguiente de la EHE-98, limitándose las flechas según 15.2.1 EFHE-02.
A 28 días. Para otra edad se multiplicarán por los factores:

Edad	7 días	14 días	21 días	3 meses	6 meses	1 año	>5 años
Rigidez total	0,83	0,89	0,97	1,08	1,13	1,16	1,20
Momento fisuración	0,78	0,86	0,96	1,10	1,17	1,22	1,27

(7) Los momentos de las cargas frecuentes sin mayorar (G.f = 1) serán menores que los momentos límite de servicio. D.Apl se refiere al límite en que las armaduras activas están en zona comprimida, se comparará con cargas cuasipermanente El momento FIS. se refiere al de fisuración, menor que el de la fisura 0,2 mm.
(8) La relación x/d es la profundidad de la fibra neutra respecto al canto útil. A considerar cuando el análisis se haya efectuado según 21.4 EHE-98.
(9) En sección tipo sin macizar, en cada refuerzo superior negativo sólo podrán utilizarse los elementos hasta el tipo indicado, con los cuales no se agota la capacidad mecánica del hormigón.
(10) Wk es la abertura característica de fisura, según 49.2.5 EHE-98, debida a un momento solicitante Mu/1,5. La abertura que provocan las cargas cuasipermanentes es proporcional a los momentos (a favor de la durabilidad) hasta un mínimo de 0,4 Wk. Según 49.2.4 los límites de Wk son: ≤ 0,4 mm en Clase de exposición ambiental I, ≤ 0,3 en Clase IIb, ≤ 0,2 en Clase IIIa y 0,1 en Clase IIIc o Q. Con control de ejecución normal se modificará: recubrimiento armadura superior 30 mm, reducción de Mu = 5,5/d y reducción EI,fis = 10/d (d= canto útil en mm)
(11) Cuando se construye sin cimbrar, al evaluar el momento solicitante para compararlo con el momento límite de servicio, se multiplicará el peso propio del forjado por la relación α, (módulo resistente -fibra inferior- de la sección compuesta dividido por el módulo de la sección simple: W1,c / W1,s.). Sin cimbrado, las solicitaciones se estudian por fases 1ª peso propio, 2ª resto de cargas, considerando la fluencia en las redistribuciones del esquema estático.
(12) La excentricidad de la fuerza de pretensado en el elemento compuesto es la suma de la del elemento simple e,s (Apart. 4) más el incremento indicado.
(13) Los valores del esfuerzo cortante último Vu2, corresponden a la aplicación de la ecuación de 14.2.1 EFHE, sin armadura transversal, cumpliendo el anejo 5.

FICHA DE CARACTERISTICAS TECNICAS, SEGUN EFHE,
DEL FORJADO DE LOSAS PRETENSADAS
MODELO P.25*120

PREFABRICADOS ALJEMA. S.L.

Pg. Ind. Cavila Parc, I -1, apdo. 139
30400 CARAVACA DE LA CRUZ (Murcia)

TECNICO AUTOR DE LA MEMORIA : Jordi Amat

Hoja n° 4 de 6

Ministerio de Vivienda
Dirección General de Arquitectura y Política de Vivienda
Autorización de Uso adaptada a R.D. 642/2002: n°
8085-06 27 FEB. 2006
Caduca a los cinco años
Visado El Jefe de la Sección
Fdo: Angel Paz Margín

FLEXION POSITIVA (por m)

TIPO DE FORJADO (h+c) * s	TIPO DE LOSA	MOMENTO ULTIMO Mu m·kN/m (3)	ESFUERZO CORTANTE ULTIMO Vu MC-78 1+Mo/Md=2 kN/m (4)	EC-2 kN/m (4)	EHE-98 kN/m (4)	ESFUERZO RASANTE Sección tipo Vu kN/m (5)	MOMENTO DE FISURACION (hormigón in situ) Mf m·kN/m (6)	RIGIDEZ TOTAL FISURADA E·Ib m2·MN/m (6)	E·If m2·MN/m (6)	MOMENTOS LIMITE FISUR. D.Apl DESCOMP. DE SERVICIO / CLASE III I m·kN/m (7)		
(25+ 0)	P.25*120-1	80.8	94.3	80.0	89.0	68.1	44.9	34.7	34.1	77.2	47.6	39.9
*120.	-2	91.6	96.1	83.8	94.9	68.1	45.0	34.8	34.2	83.9	55.1	46.1
	-3	102.2	98.0	87.3	100.4	68.1	45.1	34.9	34.3	89.9	62.1	52.0
	-4	121.3	100.8	93.3	108.5	67.3	45.3	35.1	34.5	100.4	74.5	62.4
	-5	139.8	104.3	100.2	113.9	67.3	45.7	35.4	34.7	111.3	86.9	72.7
	-6	157.4	107.5	109.1	121.2	67.3	46.0	35.6	35.0	120.3	97.3	81.4
	-7	171.9	110.3	114.3	124.6	67.3	46.1	35.7	35.0	129.0	107.7	90.1
	-8	183.8	113.3	119.5	128.1	67.3	46.3	35.8	35.1	137.6	117.9	98.5
	-9	195.5	116.9	125.8	132.9	67.3	46.5	35.9	35.3	148.4	130.3	108.8
	-10	207.0	121.0	135.1	140.8	67.3	46.9	36.3	35.6	151.9	141.6	118.2
	-11	218.7	124.9	141.8	146.1	67.3	47.2	36.5	35.8	152.7	152.7	129.5
	-12	73.0	87.8	73.7	84.0	67.3	44.5	34.4	33.8	71.2	48.7	34.2
	-13	82.8	89.9	77.3	89.5	67.3	44.5	34.5	33.9	76.5	56.2	39.5
	-14	92.5	91.9	80.7	94.7	67.3	44.7	34.6	34.0	81.9	63.7	44.7
	-15	109.9	95.0	86.7	100.6	67.3	44.8	34.7	34.1	91.9	77.6	54.3
	-16	128.5	99.0	93.5	105.9	67.3	45.0	34.8	34.2	102.3	92.4	64.6
	-17	145.5	102.7	99.7	110.6	67.3	45.1	34.9	34.3	112.0	106.0	74.1
	-18	157.5	105.5	105.0	114.2	67.3	45.2	35.0	34.4	120.6	118.2	82.4
	-19	168.0	108.5	110.0	117.5	67.3	45.2	35.0	34.4	128.2	129.0	89.9
	-20	172.0	110.1	112.6	119.2	67.3	45.3	35.0	34.5	131.9	134.3	93.5

FLEXION NEGATIVA (por m)

REFUERZO SUPERIOR POR LOSA	B400 MOMENTO Y CORT.ULTIMO-ABERT. FISURA Mu m·kN/m (3)	Rel. x/d (8)	Losa lím. (9)	Vu MC-78 kN/m (4)	Vu exper. kN/m (4)	Wk mm (10)	B500 MOMENTO Y CORT.ULTIMO-ABERT. FISURA Mu m·kN/m	Rel. x/d	Losa lím.	Vu MC-78 kN/m	Vu exper. kN/m	Wk mm	ESF. RAS. Vu kN/m (5)	MOMENTO DE FIS. Mf m·kN/m (6)	RIGIDEZ TOTAL FIS. E·Ib m2·MN/m (6)	E·If
2φ16+1φ12	0.0	.00		0.0	0.0	.00	39.3	.08	20	50.9	93.8	.12	65.1	33.1	35.1	3.4
3φ16	37.0	.07	20	52.9	100.8	.09	45.7	.09	20	52.9	91.7	.13	64.9	33.5	35.3	3.9
2φ12+2φ16	38.6	.08	20	53.6	100.3	.10	47.7	.09	20	53.6	91.4	.16	65.1	33.6	35.4	4.1
6φ12	41.9	.08	20	55.0	99.5	.08	51.6	.10	20	55.0	91.0	.15	65.5	33.9	35.6	4.4
4φ16	48.8	.10	20	57.7	98.2	.12	60.1	.12	20	57.7	90.5	.19	64.9	34.3	35.9	5.0
5φ16	60.4	.12	20	62.4	98.7	.15	74.2	.15	20	62.4	92.0	.22	64.9	35.1	36.4	6.1
6φ16	71.8	.15	20	67.2	100.8	.16	87.9	.18	20	67.2	94.7	.22	64.9	36.0	37.0	7.1
7φ16	82.9	.17	20	71.9	103.9	.16	101.2	.22	20	71.9	98.1	.22	64.9	36.9	37.6	8.0
8φ16	93.7	.20	20	76.6	107.5	.16	114.0	.26	20	76.6	102.0	.21	64.9	37.8	38.2	9.0
9φ16	104.3	.23	20	77.4	106.1	.16	126.2	.32	20	77.4	101.1	.21	64.9	38.7	38.8	9.9
6φ16+4φ16	114.5	.26	20	77.4	104.2	.16	137.5	.39	20	77.4	99.7	.21	64.9	39.6	39.4	10.8

RELACION α o RELACION W1,c / W1,s (11) : 1.01
INCREMENTO EXCENTRICIDAD (e,c-e,s), mm (12) : 1.82
ESFUERZO CORTANTE ULTIMO Vu2, Sección tipo, kN/m (13) : 118.4

FICHA DE CARACTERISTICAS TECNICAS, SEGUN EFHE,
DEL FORJADO DE LOSAS PRETENSADAS
MODELO P.25*120

PREFABRICADOS ALJEMA. S.L.

Pg. Ind. Cavila Parc, I -1, apdo. 139
30400 CARAVACA DE LA CRUZ (Murcia)

TECNICO AUTOR DE LA MEMORIA : Jordi Amat

Hoja nº 5 de 6

Ministerio de Vivienda
Dirección General de Arquitectura y Política de Vivienda
Autorización de Uso adaptada a R.D. 642/2002: nº
8085-06 27 FEB. 2006
Caduca a los cinco años
Visado El Jefe de la Sección
Fdo: Angel Paz Martín

FLEXION POSITIVA (por m)

TIPO DE FORJADO (h+c) * s	TIPO DE LOSA	MOMENTO ULTIMO Mu m·kN/m (3)	ESFUERZO CORTANTE ULTIMO Vu MC-78 1+Mo/Md=2 kN/m (4)	EC-2 kN/m (4)	EHE-98	ESFUERZO RASANTE Sección tipo Vu kN/m (5)	MOMENTO DE FISURACION (hormigón in situ) Mf m·kN/m (6)	RIGIDEZ TOTAL FISURADA E·Ib	E·If m2·MN/m (6)	MOMENTOS LIMITE FISUR. D.Apl DESCOMP. DE SERVICIO / CLASE III		I m·kN/m (7)
(25+ 5)	P.25*120-1	101.1	111.6	86.9	97.8	166.1	55.7	59.4	58.3	103.6	61.3	53.5
*120.	-2	113.7	113.4	89.5	102.3	166.1	55.9	59.6	58.5	111.7	70.3	61.4
	-3	126.1	115.2	92.0	106.6	166.1	56.0	59.8	58.7	119.7	79.3	69.3
	-4	148.7	118.0	97.2	114.5	164.2	56.3	60.1	59.0	134.6	95.9	83.7
	-5	169.8	121.3	102.7	118.6	163.7	56.7	60.5	59.4	147.9	110.7	96.6
	-6	191.2	126.3	114.1	127.6	162.7	57.0	60.9	59.7	160.6	124.6	108.7
	-7	208.2	129.0	118.8	130.7	161.6	57.2	61.1	59.9	172.5	138.1	120.4
	-8	224.8	132.0	123.6	133.8	161.6	57.4	61.3	60.1	184.1	151.2	131.8
	-9	242.6	135.5	129.0	137.7	161.6	57.7	61.6	60.4	198.2	166.9	145.3
	-10	261.1	141.1	139.6	146.3	161.6	58.1	62.1	60.8	210.8	180.9	157.6
	-11	279.6	145.0	145.4	150.8	161.6	58.5	62.5	61.2	227.8	199.9	173.9
	-12	93.3	105.8	84.0	95.7	161.6	55.3	59.0	57.9	95.7	60.0	46.0
	-13	105.0	107.8	86.8	100.4	161.6	55.4	59.1	58.1	102.9	69.3	53.0
	-14	116.6	109.7	89.6	104.9	161.6	55.6	59.3	58.2	110.1	78.5	60.1
	-15	137.4	112.7	94.8	110.6	161.6	55.8	59.5	58.4	122.6	94.6	72.5
	-16	159.2	116.6	100.6	115.1	161.6	56.1	59.8	58.7	137.6	113.6	86.9
	-17	178.3	120.1	105.9	118.9	161.6	56.3	60.1	59.0	150.7	130.5	99.7
	-18	193.8	122.9	111.4	122.7	161.6	56.4	60.2	59.1	162.2	145.2	110.8
	-19	208.8	125.9	116.5	126.1	161.6	56.6	60.4	59.3	172.5	158.5	120.9
	-20	216.0	127.4	119.0	127.9	161.6	56.6	60.5	59.3	177.6	165.1	126.0

FLEXION NEGATIVA (por m)

REFUERZO SUPERIOR POR LOSA	B400 MOMENTO Y CORT.ULTIMO-ABERT. FISURA Mu m·kN/m (3)	Rel. x/d (8)	Losa lím. (9)	Vu MC-78 kN/m (4)	Vu exper. kN/m (4)	Wk mm (10)	B500 MOMENTO Y CORT.ULTIMO-ABERT. FISURA Mu m·kN/m	Rel. x/d	Losa lím.	Vu MC-78 kN/m	Vu exper. kN/m	Wk mm	ESF. RAS. Vu kN/m (5)	MOMENTO DE FIS. Mf m·kN/m (6)	RIGIDEZ TOTAL FIS. E·Ib	E·If m2·MN/m (6)
2φ16+1φ12	0.0	.00		0.0	0.0	.00	0.0	.00		0.0	0.0	.00	160.1	49.8	59.8	5.6
3φ16	0.0	.00		0.0	0.0	.00	56.6	.07	20	59.6	112.5	.12	159.8	50.2	60.1	6.4
2φ12+2φ16	0.0	.00		0.0	0.0	.00	59.1	.08	20	60.3	111.7	.14	160.2	50.4	60.2	6.7
6φ12	0.0	.00		0.0	0.0	.00	63.9	.08	20	61.6	110.4	.11	161.0	50.7	60.5	7.2
4φ16	60.6	.08	20	64.2	118.5	.10	74.7	.10	20	64.2	108.2	.17	159.8	51.2	60.8	8.1
5φ16	75.1	.10	20	68.8	116.6	.13	92.4	.12	20	68.8	107.6	.21	159.8	52.2	61.6	9.8
6φ16	89.3	.12	20	73.3	117.0	.15	109.8	.15	20	73.3	108.9	.22	159.8	53.3	62.4	11.4
7φ16	103.4	.14	20	77.9	118.8	.16	126.7	.18	20	77.9	111.3	.22	159.8	54.3	63.1	13.0
8φ16	117.1	.16	20	82.5	121.5	.16	143.2	.21	20	82.5	114.4	.22	159.8	55.4	63.9	14.4
9φ16	130.6	.18	20	87.0	124.7	.16	159.0	.26	20	87.0	118.0	.21	159.8	56.5	64.7	15.9
6φ16+4φ16	143.8	.21	20	91.6	128.3	.16	173.9	.32	20	91.6	121.9	.21	159.8	57.5	65.5	17.3

RELACION α o RELACION W1,c / W1,s (11) : 1.36
INCREMENTO EXCENTRICIDAD (e,c-e,s), mm (12) : 35.82
ESFUERZO CORTANTE ULTIMO Vu2, Sección tipo, kN/m (13) : 144.5

FICHA DE CARACTERISTICAS TECNICAS, SEGUN EFHE,
DEL FORJADO DE LOSAS PRETENSADAS
MODELO P.25*120

PREFABRICADOS ALJEMA. S.L.

Pg. Ind. Cavila Parc, I -1, apdo. 139
30400 CARAVACA DE LA CRUZ (Murcia)

TECNICO AUTOR DE LA MEMORIA : Jordi Amat

Hoja nº 6 de 6

Ministerio de Vivienda
Dirección General de Arquitectura y Política de Vivienda
Autorización de Uso adaptada a R.D. 642/2002: nº
8085-06 27 FEB 2006
Caduca a los cinco años
Visado El Jefe de la Sección
Fdo: Angel Paz Martín

FLEXION POSITIVA (por m)

TIPO DE FORJADO (h+c) * s	TIPO DE LOSA	MOMENTO ULTIMO Mu m·kN/m (3)	ESFUERZO CORTANTE ULTIMO Vu MC-78 1+Mo/Md=2 kN/m (4)	EC-2 kN/m (4)	EHE-98	ESFUERZO RASANTE Sección tipo Vu kN/m (5)	MOMENTO DE FISURACION (hormigón in situ) Mf m·kN/m (6)	RIGIDEZ TOTAL FISURADA E·Ib m2·MN/m (6)	E·If	MOMENTOS LIMITE FISUR. D.Apl DESCOMP. DE SERVICIO / CLASE III I m·kN/m (7)		
(25+10)	P.25*120-1	124.1	124.0	89.4	98.4	196.0	68.5	91.2	89.2	132.6	76.6	68.5
*120.	-2	139.3	125.7	90.6	101.7	196.0	68.7	91.5	89.5	142.9	87.9	78.6
	-3	154.3	127.4	91.7	104.9	196.0	68.9	91.8	89.8	153.1	99.1	88.6
	-4	182.0	130.1	95.1	111.8	194.2	69.3	92.3	90.3	172.1	119.7	106.9
	-5	208.1	133.4	99.2	118.9	193.7	69.7	92.9	90.8	188.9	138.1	123.4
	-6	236.9	138.2	111.6	129.4	192.6	70.1	93.4	91.3	204.9	155.2	138.6
	-7	258.4	140.9	115.4	131.5	190.6	70.4	93.8	91.6	220.1	172.0	153.6
	-8	278.0	143.8	119.2	133.7	189.0	70.6	94.1	92.0	235.1	188.5	168.3
	-9	298.8	147.1	123.2	136.2	188.7	71.0	94.6	92.5	252.8	207.7	185.4
	-10	320.9	152.6	134.2	145.3	189.4	71.5	95.2	93.0	268.8	225.1	200.9
	-11	341.6	156.2	137.8	147.6	189.9	71.9	95.8	93.6	290.1	248.3	221.5
	-12	116.3	118.7	90.3	100.1	188.5	68.0	90.7	88.8	122.6	73.2	58.9
	-13	130.6	120.6	92.2	104.0	188.5	68.2	90.9	89.0	131.9	84.5	68.0
	-14	144.8	122.5	94.0	107.7	188.5	68.4	91.2	89.2	141.1	95.8	77.0
	-15	170.7	125.4	98.0	115.1	188.5	68.7	91.6	89.6	157.2	115.5	92.9
	-16	197.6	129.1	101.9	120.3	188.5	69.1	92.1	90.0	176.2	138.5	111.2
	-17	222.9	132.5	105.7	122.7	188.5	69.4	92.5	90.5	193.1	159.1	127.8
	-18	242.7	135.2	111.0	126.3	188.5	69.6	92.8	90.7	207.7	176.8	141.8
	-19	261.0	138.1	115.7	129.4	188.5	69.8	93.0	91.0	221.0	193.2	154.9
	-20	269.9	139.6	118.1	131.0	188.5	69.9	93.2	91.1	227.6	201.2	161.4

FLEXION NEGATIVA (por m)

REFUERZO SUPERIOR POR LOSA	B400 MOMENTO Y CORT.ULTIMO-ABERT. FISURA Mu m·kN/m (3)	Rel. x/d (8)	Losa lím. (9)	Vu MC-78 kN/m (4)	Vu exper. kN/m (4)	Wk mm (10)	B500 MOMENTO Y CORT.ULTIMO-ABERT. FISURA Mu m·kN/m	Rel. x/d	Losa lím.	Vu MC-78 kN/m	Vu exper. kN/m	Wk mm	ESF. RAS. Vu kN/m (5)	MOMENTO DE FIS. Mf m·kN/m (6)	RIGIDEZ TOTAL FIS. E·Ib m2·MN/m (6)	E·If
2φ16+1φ12	0.0	.00		0.0	0.0	.00	0.0	.00		0.0	0.0	.00	190.0	67.0	91.6	8.4
3φ16	0.0	.00		0.0	0.0	.00	0.0	.00		0.0	0.0	.00	189.7	67.5	92.0	9.5
2φ12+2φ16	0.0	.00		0.0	0.0	.00	0.0	.00		0.0	0.0	.00	190.2	67.6	92.2	9.8
6φ12	0.0	.00		0.0	0.0	.00	76.2	.07	20	67.5	127.7	.12	190.9	68.0	92.5	10.6
4φ16	0.0	.00		0.0	0.0	.00	89.3	.08	20	70.0	123.9	.14	189.7	68.6	93.1	12.0
5φ16	89.7	.08	20	74.4	132.4	.11	110.6	.10	20	74.4	121.4	.20	189.7	69.8	94.1	14.4
6φ16	106.9	.10	20	78.8	131.2	.14	131.6	.13	20	78.8	121.4	.22	189.7	71.0	95.1	16.7
7φ16	123.9	.12	20	83.2	131.8	.15	152.2	.15	20	83.2	122.8	.22	189.7	72.3	96.2	19.0
8φ16	140.5	.13	20	87.6	133.5	.16	172.3	.18	20	87.6	125.0	.22	189.7	73.5	97.3	21.2
9φ16	157.0	.15	20	92.0	135.9	.16	191.8	.22	20	92.0	128.0	.22	189.7	74.8	98.4	23.3
6φ16+4φ16	173.1	.18	20	96.4	138.8	.16	210.3	.27	20	96.4	131.3	.22	189.7	76.1	99.5	25.3

RELACION α o RELACION W1,c / W1,s (11) : 1.74
INCREMENTO EXCENTRICIDAD (e,c-e,s), mm (12) : 66.82
ESFUERZO CORTANTE ULTIMO Vu2, Sección tipo, kN/m (13) : 170.5

Introducción:

Desde hace mas de 25 años, Hiansa S.A. proporciona al proyectista y a los profesionales del sector de la construcción las mejores soluciónes para el revestimiento de fachadas arquitectónicas, no solo para el sector industrial y comercial, sino también para aquellas tipologías edificatorias de menor tamaño y vocación tradicionalmente más conservadora, como por ejemplo la vivienda colectiva y unifamiliar.
Lo que ha determinado el éxito y la difusión tan amplia de los productos metálicos y sus derivados a lo largo de las últimas décadas, es la combinación de características ventajosas bajo diferentes puntos de vista. El panel compuesto aislante, autoportante y estanco constituye la culminación de la tecnología industrial aplicada a la construcción.
Ofrece al arquitecto / proyectista una gran variedad de tamaños modulares, acabados, colores, que junto con la amplia oferta de piezas especiales y accesorios, permiten infinitas soluciones volumétricas, espaciales, rítmicas, caracterizándose como eficaz herramienta en el momento de materializar la "idea" del proyecto.
Por otro lado, las inmejorables prestaciones técnicas de este panel de fachada, ensayado y certificado por prestigiosos Institutos de certificación, otorgan confianza y garantías al promotor y constructor de la obra, además de un importante ahorro en los tiempos de ejecución.
Los paneles de fachada producidos en una línea continua de fabricación se someten a estrictos controles de calidad desde la fabricación de los distintos componentes hasta los últimos detalles en el montaje del conjunto.
Hiansa Panel S.A. presenta en este catalogo sus nuevos paneles compuestos con nucleo en espuma rigida de poliuretano o poli isocianurato, producto de la más sofisticada tecnología de producción, que concilian actuales tendencias arquitectónicas con las más exigentes demandas funcionales.
Por último, en una óptica de desarrollo sostenible, es importante subrayar la facilidad de desmontaje, reutilización o eventualmente reciclaje de nuestros paneles compuestos, inertes, estables y no tóxicos.

Ensayos y certificaciones:

Los paneles de fachada de Hiansa Panel S.A. definidos de acuerdo con la Norma UNE 41-950-94 parte 1 y 3, han sido sometidos por reconocidos organismos certificadores como Applus+ Certification Technological Centre, Instituto de Ciencias de la Construcción Eduardo Torroja, y Afiti Licof a una serie de ensayos que seguidamente se detallan, habiendo obtenido en todos ellos valores acordes a la Norma.

Ensayos de reacción al fuego según Euroclases (UNE EN 13501-1:2002) clasificación: B-s2, d0.
Determinación del espesor de chapa.
Determinación del espesor del panel.
Anchura útil del panel.
Contracción-combado longitudinal.
Rectitud.
Densidad de la espuma (UNE EN 1602-97).
Resistencia perpendicular a las caras de cobertura (UNE EN 1607-97).
Adherencia del panel sometida a esfuerzos de compresión por tránsito ocasional de personas.
Resistencia a compresión al 10% de la deformación (UNE EN 826-96).
Módulo de elasticidad a cizalladura.
Estabilidad dimensional térmica a 80°C.
Estabilidad dimensional térmica a -20°C.
Absorción de agua (UNE EN 1609-97).
Adherencia frente a la humedad.
Coeficiente de conductividad térmica.
Módulo de elasticidad a tracción (UNE EN 1607-97).
Módulo de elasticidad a compresión (UNE EN 826-96).
Resistencia al esfuerzo cortante.
Ensayos de reacción al fuego (UNE 23727-90).

Cálculos de resistencia:

Hiansa Panel S.A. siguiendo su política de calidad y transparencia, informa que los cálculos de sobrecarga admisible de los diferentes paneles sandwich los ha llevado a cabo la Escuela Técnica Superior de Ingenieros Agrónomos y de Montes de la Universidad de Córdoba realizándose bajo las exigencias del International Council for Building Research Studies and Documentation (CIB), European Recommendations for Sandwich Pannels. Hemos ensayado nuestro paneles teniendo en cuenta la diferencia de temperatura existente entre las chapas interior y exterior.
Hiansa Panel S.A. cuenta con un cualificado staff técnico a completa disposición del cliente para asesoramiento sobre todo aspecto, (diferentes tipos de núcleo aislante, prestaciones de los productos, instalación, entorno del edificio, elección acabado más idóneo, colores disponibles) relativo a la utilización de nuestros paneles compuestos. Es nuestro interés proporcionar a los clientes una respuesta rápida y calificada al fin de conseguir un optimo resultado y una satisfacción duradera.

Descripción panel:
El panel compuesto para cerramiento de fachada de Hiansa Panel S.A. se compone de dos chapas de acero y un núcleo aislante de espuma rígida de poliuretano o poliisocianurato (clasificación B-s2, d0 según Euroclases) en su interior, para garantizar las máximas prestaciones de aislamiento térmico.
Las espumas de poliuretano y poliisocianurato son un material muy versátil y presente en nuestra vida cotidiana, en virtud de sus caracteristicas de ligereza, estabilidad, higiene, comportamiento frente al fuego, mediante una clasificación B-s2, d0 (según Normativa UNE EN 13501-1 Euroclases, ensayos llevados a cabo en Laboratorios Afiti Licof). Las tres capas forman un conjunto compacto y totalmente integrado.
Independientemente del tamaño del modulo elegido o del acabado superficial, todos los paneles de fachada presentan una característica junta machihembrada diseñada por Hiansa Panel S.A., con el fin de garantizar la absoluta estanqueidad de la fachada en caso de instalación tanto en vertical como en horizontal. Los diferentes acabados superficiales (totalmente liso, semiliso o perfilado) permiten al arquitecto jugar con diversas combinaciones y texturas, ayudado por la luz natural que al variar su ángulo de incidencia a lo largo del día, creará sombras y reflejos sugerentes, enriqueciendo la fachada con efectos plásticos.

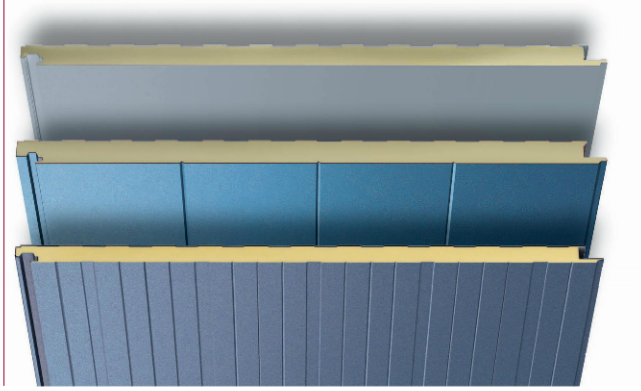
Composición del panel:
Exterior:
- Perfil de chapa de acero galvanizado por inmersión en caliente, y recubrimiento orgánico requerido por el cliente. Disponemos de una gran variedad de espesores y acabados, que se deben ajustar al entorno del edificio, sus condiciones climáticas y atmosféricas y su exposición (Poliéster, Poliuretano, Granite, PVDF).

Nuestro cualificado departamento técnico les asesorará sobre la opción mas adecuada en cada circunstancia, con la finalidad de lograr la máxima satisfacción a lo largo del tiempo.

Aislamiento:
Núcleo de espuma de poliuretano o poliisocianurato (Euroclases B-s2, d0). Es un material aislante con densidad media de 40 ± 2 Kg/m³ y espesor variable en función del espesor del panel de cubierta, con inmejorables características de aislamiento térmico (debido a la baja conductividad térmica de la espuma, la más baja de todos los materiales aislantes) y también acústico (disminuyendo sensiblemente los ruidos procedentes del exterior, los ruidos de impacto y todos los ruidos típicos de los edificios con estructura metálica, vibraciones etc.). Las espumas PUR y PIR se caracterizan además por su estabilidad, ligereza, higiene, buen comportamiento ante el fuego, (certificado con clasificación B-s2,d0 por el Instituto Afiti Licof, Laboratorio de Ensayos de Reacción al fuego).

Interior:
- Perfil de chapa de acero galvanizado por inmersión en caliente, y recubrimiento orgánico requerido por el cliente. Disponemos de una gran variedad de espesores y acabados (Poliéster, Poliuretano, Plastisol, PVDF).

El nuevo panel compuesto de Hiansa Panel S.A. se propone por lo tanto como la solución más acertada para el revestimiento de fachadas arquitectónicas, reuniendo toda una serie de características acordes a las más estrictas normativas Europeas del sector.



Cuadro de características técnicas:

DIMENSIONES Y PESOS	
Espesor nominal	35 mm.
Ancho de panel	1100 mm.
Peso	10,8 kg/m^2
Volumen	29,70 m^3/m^3

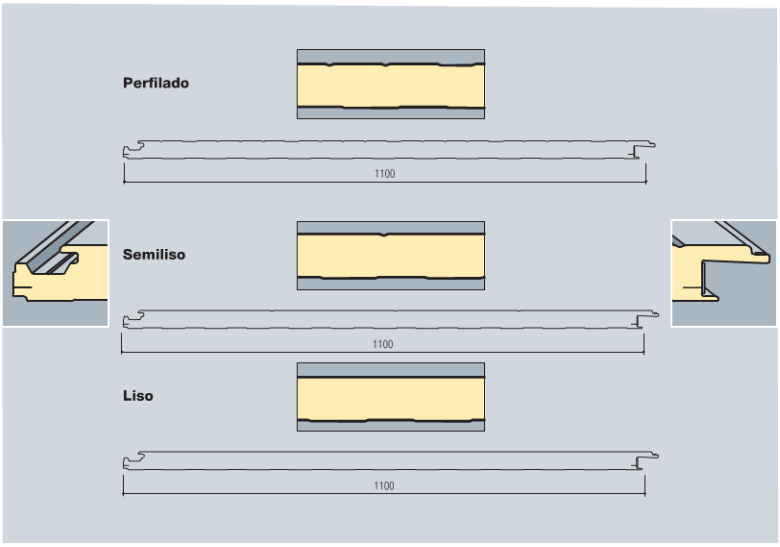
Los paneles Liso, Semiliso y Perfilado se fabrican hasta 80 mm. de espesor nominal.

Prestaciones de aislamiento térmico y acústico:

PANEL	TRANSMISIÓN TÉRMICA	
Espesor nominal en mm	K en Kcal/m^2. h. ºC	K en W/m^2·K
35	0,50	0,59
40	0,44	0,52
50	0,36	0,42
60	0,30	0,36
70	0,26	0,31
80	0,23	0,27

AISLAMIENTO ACÚSTICO						
Frecuencia Hz	125	250	500	1000	2000	4000
Aislamiento acústico db	25	27,5	29	28,5	31	37,5

Panel estandar de 35 mm. de espesor. Media (TL): 28,8 dB

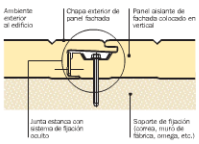


VALORES MÁXIMOS DE CARGA DE PRESIÓN Y DE SUCCIÓN UNIFORMEMENTE REPARTIDA (en Kp/m^2)

ESPESOR PANEL	d	35		40		50		60	
Espesores Caras	e1/e2	0.5/0.5	0.6/0.5	0.5/0.5	0.6/0.5	0.5/0.5	0.6/0.5	0.5/0.5	0.6/0.5
LUZ (L) PARA 1 VANO	1,5	327/327	333/333	396/396	404/404	541/541	550/550	587/690	587/698
	2,0	193/193	199/199	239/239	246/246	337/337	345/345	440/440	440/450
	2,5	121/121	126/126	153/153	159/159	221/221	229/229	295/295	305/305
	3,0	79/79	83/83	102/102	106/106	151/151	158/158	206/206	214/214
	3,5	54/54	57/57	70/70	74/74	106/106	112/112	147/147	154/154
	4,0	38/38	40/40	49/49	52/52	77/77	81/81	108/108	114/114
	4,5	27/27	29/29	36/36	38/38	57/57	60/60	81/81	85/85
LUZ (L) PARA 2 VANOS	1,5	234/366	229/369	227/437	222/441	214/581	209/581	203/699	197/698
	2,0	188/238	185/241	183/287	180/291	175/389	171/394	167/495	163/500
	2,5	157/163	155/167	154/200	151/204	148/277	145/280	142/337	139/336
	3,0	116/96	119/119	133/120	131/148	128/173	126/194	123/234	121/234
	3,5	85/60	76/88	107/74	93/110	113/105	111/143	109/141	107/172
	4,0	63/41	52/65	77/49	63/83	101/69	88/109	98/92	96/131
	4,5	47/29	37/50	57/35	45/61	76/49	62/82	89/64	81/104

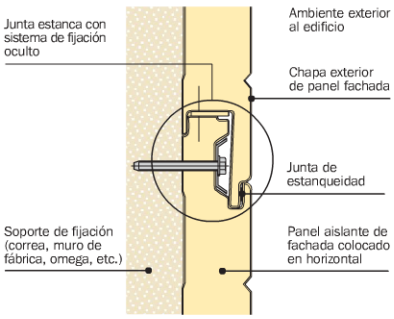
Colocación del panel de fachada en vertical:
El panel compuesto de fachada Hiansa Panel S.A. se presta a ser instalado tanto en vertical como en horizontal. En ambos casos la unión de dos paneles se realizará por la junta machihembrada, obteniendo una piel continua, estanca, con óptimas prestaciones de aislamiento térmico y acústico.
El peculiar diseño de la junta oculta totalmente las fijaciones, sin necesidad de perfil tapajuntas.
El atento control sobre las materias primas, el proceso de fabricación y el producto acabado son nuestra mejor garantía de un resultado satisfactorio y conforme a los requerimientos del proyectista.

Detalle en planta



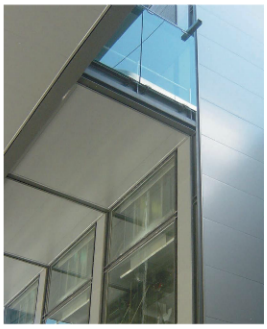
Colocación del panel de fachada en horizontal:
La práctica y experiencia nos enseñan que el arquitecto prefiere generalmente componer la fachada con un despiece horizontal.
Con nuestro panel compuesto de fachada esta solución no representa un problema, ya que el diseño de la junta elaborado por nuestro Departamento Técnico permite llevar a la práctica esta decisión sin complicaciones añadidas, quedando la junta absolutamente estanca y la tornillería oculta, sin necesidad de colocar perfiles omega ni tapajuntas. La estanqueidad de la fachada se obtiene mediante un burlete aplicado a la nariz del solape del perfil, que contribuye además a mejorar el comportamiento ante el fuego de la solución.

Sección lateral



Acabados:
Los paneles aislantes de Hiansa Panel S.A. están disponibles en distintos espesores, en función de las cargas de ejercicio (presión y succión) de la fachada de proyecto, y en distintos anchos modulares (en función de la estetica deseada para el proyecto). Su acabado superficial puede ser totalmente liso, semiliso o perfilado, dependiendo del número y distancia de los nérvios presentes en la chapa exterior, siendo la chapa interior generalmente perfilada para aumentar la inercia del panel.
Hiansa Panel S.A. ofrece a sus clientes una amplia gama de colores y recubrimientos orgánicos de acabado y colores; es muy importante elegir el acabado mas adecuado (Prelacado en Poliéster, Poliuretano, Granite, P.V.D.F.) en relación con las características del contexto del edificio, con el fin de garantizar el máximo resultado estético y a la vez una adecuada resistencia a la corrosión y las demás patologías que una elección errónea podría causar.
Invitamos a nuestros clientes a consultar el catálogo específico "Calidades de materiales y acabados" para ampliar esta información, o a consultar con nuestro departamento técnico, sin compromiso, para cualquier duda o caso especial que se les presente.
Con el objetivo de ofrecer a nuestros clientes una respuesta global a sus necesidades, proponemos, en los mismos acabados y colores, una serie de complementos y elementos constructivos accesorios, destinados a completar la construcción de la fachada.
Existe además la posibilidad de incorporar módulos traslúcidos con la misma geometría y tamaño de los paneles estándar de fachada. Nuestra fachada seguirá siendo perfectamente aislada y estanca, creando sugerentes juegos de opacidad y profundidad.

Ábaco de detalles constructivos:
Hiansa panel S.A. ofrece una exhaustiva serie de accesorios y complementos (perfiles y remates) para completar la construcción de la cubierta con calidad, garantías y satisfacción.
Todas estas piezas (cumbreras, canalones, albardillas, claraboyas, piezas de aireación) están disponibles en diferentes colores y acabados. Consulten con nuestro departamento técnico para ampliar la información.

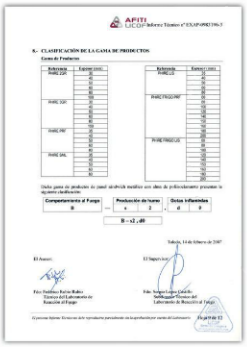


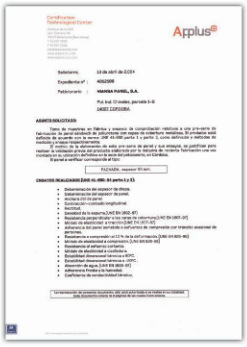
Ensayos y Certificaciones:

Todas las plantas de Hiansa S.A. cuentan con una certificación AENOR-IQNET de control de calidad (Norma UNE EN ISO 9001:2000).

Nuestros paneles han sido sometidos a rigurosos ensayos en prestigiosos y reconocidos Institutos de análisis y certificación.

Esto hace que podamos proponer a nuestros clientes soluciones y productos con la máxima calidad, confianza y garantía de satisfacción.





CERTIFICADO DE REGISTRO DE EMPRESA

ER-0220/1995

CERTIFICATE

ISO 9001:2000

Registration Number: ES-0220/1995

Hiansa
Grupo Hiemesa

Introducción:

Es suficiente un breve recorrido por la arquitectura moderna y contemporánea, para darnos cuenta de cómo los grandes maestros del siglo XX, y sus actuales discípulos, han hecho uso de materiales metálicos (acero), aplicándolos a todas las partes que componen un edificio, así como a toda tipología edificatoria. Hiansa Panel propone hoy un panel aislante compuesto de cubierta que representa el fruto del encuentro entre distintas exigencias y prioridades: de un lado los arquitectos y diseñadores, con su ansiedad para conseguir el efecto deseado, sea eso una forma, un reflejo, una textura, una tonalidad, y del otro el increíble desarrollo tecnológico experimentado por la sociedad a lo largo del siglo XX.
Nuestro panel de cubierta se dirige no solo al sector de la construcción industrial y comercial, sino que también a proyectos de menor envergadura o tipología edificatoria mas conservadora, como por ejemplo la vivienda colectiva o unifamiliar.
El mercado de la construcción exige materiales con inmejorables prestaciones y características técnicas, seguros, económicos, que respondan a las normativas europeas más restrictivas, pero sin renunciar por parte del creador a una serie de exigencias estéticas y de libertad creativa, con el fin de materializar la "idea" del proyecto. Nuestro panel aislante, autoportante y estanco reúne todas estas características, representando por tanto una gran aportación de la industria al servicio de arquitectos, promotores, constructores, clientes finales, ofreciendo la respuesta adecuada a nivel técnico, estético, funcional, sin olvidar el respeto al medio ambiente en una óptica de desarrollo sostenible.

Ensayos y certificaciones:

Los paneles de cubierta de Hiansa Panel S.A. definidos de acuerdo con la norma UNE 41-950-94 parte 1 y 3, han sido sometidos por reconocidos organismos certificadores como Applus+ Certification Technological Centre, Instituto de Ciencias de la Construcción Eduardo Torroja, y Afiti Licof a una serie de ensayos que seguidamente se detallan, habiendo obtenido en todos ellos valores acordes a la Norma.

Ensayos de reacción al fuego de productos de construcción. Productos de construcción excluyendo revestimientos de suelos expuestos al ataque térmico provocado por un único objeto ardiendo (UNE EN 13823:2000).
Ensayos de reacción al fuego de los materiales de construcción. Inflamabilidad de los productos de construcción cuando se someten a la acción directa de la llama. Parte 2: Ensayo con una fuente de llama única (UNE EN ISO 11925-2:2002).
Determinación del espesor de chapa.
Determinación del espesor del panel.
Anchura útil del panel.
Contracción-combado longitudinal.
Rectitud.
Densidad de la espuma (UNE EN 1602-97).
Resistencia perpendicular a las caras de cobertura (UNE EN 1607-97).
Adherencia del panel sometida a esfuerzos de compresión por tránsito ocasional de personas.
Resistencia a compresión al 10% de la deformación (UNE EN 826-96).
Módulo de elasticidad a cizalladura.
Estabilidad dimensional térmica a 80°C.
Estabilidad dimensional térmica a -20°C.
Absorción de agua (UNE EN 1609-97).
Adherencia frente a la humedad.
Coeficiente de conductividad térmica.
Módulo de elasticidad a tracción (UNE EN 1607-97).
Módulo de elasticidad a compresión (UNE EN 826-96).
Resistencia al esfuerzo cortante.
Ensayos de reacción al fuego (UNE EN 23727-90).

Cálculos de resistencia:

Hiansa Panel S.A. siguiendo su política de calidad y transparencia, informa que los cálculos de resistencia de los diferentes paneles sandwich han sido llevados a cabo por la Escuela Técnica Superior de Ingenieros Agrónomos y de Montes de la Universidad de Córdoba realizándose bajo las exigencias del International Council for Building Research Studies and Documentation (CIB), European Recommendations for Sandwich Pannels. Hemos ensayado nuestros paneles teniendo en cuenta la diferencia de temperatura existente entre las chapas interior y exterior. Hiansa Panel S.A. cuenta con un cualificado staff técnico a completa disposición del cliente para asesoramiento sobre todo aspecto (prestaciones de los productos, instalación, entorno del edificio, elección del acabado más idóneo, gama cromática disponible, ...) relativo a la utilización de nuestros paneles aislantes PUR y PIR. Es nuestro interés proporcionar a los clientes una respuesta rápida y calificada al fin de conseguir un optimo resultado y una satisfacción duradera.

Paneles cubierta

Descripción panel:
El panel sándwich para cerramiento de cubierta de Hiansa Panel S.A. es un panel nervado con 2 ó 3 grecas. Se compone de dos perfiles metálicos (chapa exterior e interior) y un núcleo aislante de espuma rígida de poliuretano (PUR) o poliisocianurato (PIR) para garantizar las máximas prestaciones de aislamiento térmico. Estas espumas son un material muy versátil y presente en nuestra vida cotidiana, en virtud de sus caracteristicas: optimo aislamiento termico, ligereza, higienicidad, facilidad de manipulación e instlación, estabilidad, buen comportamiento frente al fuego, mediante una clasificación de reacción al fuego B-s2, d0 según Euroclases (ensayos en Laboratorio Afiti Licof de Toledo).
La solución de cubierta de Hiansa Panel S.A. se completa con un perfil tapajuntas de instalación muy rápida y sencilla, de fundamental importancia ya que garantiza la estanqueidad del sistema a la vez que oculta las fijaciones. Nos permite además no tener en cuenta la dirección de los vientos dominantes a la hora del montaje.

Composición del panel:
Exterior:
- Perfil de chapa de acero galvanizado por inmersión en caliente, y recubrimiento orgánico requerido por el cliente. Disponemos de una gran variedad de espesores y acabados, que se deben ajustar al entorno del edificio, sus condiciones climáticas y atmosféricas y su exposición (Poliéster, Poliuretano, Granite, PVDF).
  Nuestro cualificado departamento técnico les asesorará sobre la opción mas adecuada en cada circunstancia, con la finalidad de lograr la máxima satisfacción a lo largo del tiempo.

Aislamiento:
Núcleo de espuma rígida de poliuretano (PUR) o poliisocianurato (PIR). Es un material aislante con densidad media de 40Kg/m³ (±2 Kg.) y espesor variable en función del espesor del panel de cubierta, con optimas características de aislamiento térmico (debido a la baja conductividad térmica de la espuma, la mas baja de todos los materiales aislantes) y también acústico (disminuyendo sensiblemente los ruidos procedentes del exterior, los ruidos de impacto y todos los ruidos típicos de los edificios con estructura metálica, vibraciones etc.).
Las espumas PUR y PIR se caracterizan además por su ligereza, estabilidad, optimo comportamiento ante el fuego al tener contribución muy limitada a la propagación de llama (producto difícilmente combustible según Norma UNE EN 13823 –"SBI"), una emisión de humos mediana, al no producir gotas inflamadas.
El panel compuesto de Hiansa Panel S.A. se propone por lo tanto como la solución mas acertada para cerramiento de cubiertas, reuniendo toda una serie de características acordes a las más estrictas normativas Europeas del sector.

Interior:
- Perfil de chapa de acero galvanizado por inmersión en caliente, y recubrimiento orgánico requerido por el cliente. Disponemos de una gran variedad de espesores y acabados (Poliéster,Poliuretano, Plastisol, PVDF).

Prestaciones de aislamiento:

PANEL NERVADO	TRANSMISIÓN TÉRMICA		PESO
Espesor nominal en mm	K en Kcal/m². h. ºC	K en W/m²·K	Kg / m²
30	0,58	0,68	10,60
40	0,45	0,53	11,00
50	0,36	0,43	11,40
60	0,30	0,36	11,80
70	0,26	0,31	12,20
80	0,23	0,27	12,60

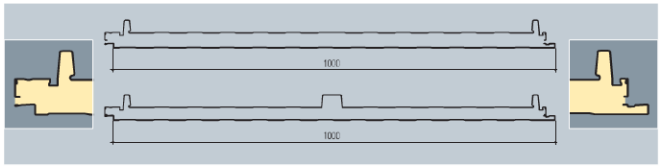
AISLAMIENTO ACÚSTICO (Panel estandar de 35 mm. espesor)						
Frecuencia Hz	125	250	500	1000	2000	4000
Aislamiento acústico db	28	22	23	26	35	44

TL media 29 db

Cuadro de características técnicas:

CARACTERISTÍCAS PRINCIPALES	
Espesor nominal	30 mm.
Ancho de panel	1000 mm.
Peso	10,60 Kg/m²
Volumen	30 m³/m³

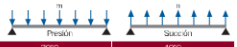
Para panel cubierta de 2 grecas, espesor 30mm, incluido parte proporcional de elementos accesorios.



VALORES MÁXIMOS DE CARGA DE PRESIÓN Y DE SUCCIÓN EN kp/m²

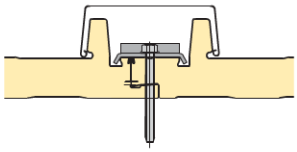
2 GRECAS	DIFERENCIAL TEMPERATURA		0°C		20°C		30°C		40°C	
	Espesor aislamiento (d)		30 mm.	40 mm.	30 mm.	40 mm.	30 mm.	40 mm.	30 mm.	40 mm.
	LUZ (L) PARA 1 VANO	1,5	281/284	280/284	281/284	280/284	271/269	280/284	257/242	280/284
		2,0	208/211	207/210	196/211	207/210	188/194	207/210	175/173	207/210
		2,5	157/157	163/166	140/163	163/166	132/147	163/166	124/131	163/166
		3,0	116/116	134/137	103/126	134/137	97/115	134/137	91/103	134/137
		3,5	88/88	113/116	78/91	113/116	73/81	113/116	68/83	110/116
		4,0	68/68	97/97	60/69	95/97	55/60	91/97	51/69	86/97
		4,5	53/53	76/76	46/53	76/76	43/53	72/76	39/53	68/76
	LUZ (L) PARA 2 VANOS	1,5	235/235	266/266	205/211	233/238	190/180	216/204	175/150	199/171
		2,0	147/147	170/170	125/140	145/160	114/119	132/135	103/97	120/110
		2,5	99/99	117/117	83/105	98/121	75/80	89/102	67/73	79/83
		3,0	71/71	85/85	58/84	70/97	52/72	63/83	46/60	55/68
		3,5	52/52	63/63	42/71	51/82	38/61	46/70	30/61	40/58
		4,0	31/31	48/48	22/61	38/87	17/53	34/81	12/45	29/52
		4,5	16/16	33/33	8/32	23/52	4/40	18/56	0/41	13/47

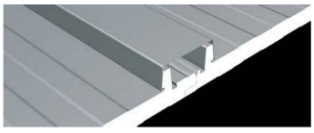
VALORES MÁXIMOS DE CARGA DE PRESIÓN Y DE SUCCIÓN EN kp/m²



3 GRECAS	DIFERENCIAL TEMPERATURA		0°C		20°C		30°C		40°C	
	Espesor aislamiento (d)		30 mm.	40 mm.	30 mm.	40 mm.	30 mm.	40 mm.	30 mm.	40 mm.
	LUZ (L) PARA 1 VANO	1,5	281/284	280/284	281/284	280/284	281/284	280/284	281/284	280/284
		2,0	207/211	207/210	207/211	207/210	207/211	207/210	207/211	207/210
		2,5	163/167	163/166	163/167	163/166	163/167	163/166	163/167	163/166
		3,0	134/137	133/137	134/137	133/137	133/137	133/137	126/127	133 /137
		3,5	111/111	112/116	105/111	112/116	100/111	112/116	95/109	112/116
		4,0	83/83	97/100	81/83	97/100	77/83	97/100	73/81	97/100
		4,5	63/63	80/80	63/63	80/83	60/62	80/82	56/60	80/81
	LUZ (L) PARA 2 VANOS	1,5	281/284	280/284	281/278	280/275	281/256	280/249	276/233	275/223
		2,0	207/211	207/210	207/211	207/207	207/195	207/188	198/179	207/170
		2,5	163/167	163/166	151/167	163/166	141/149	163/153	132/130	151/140
		3,0	125/123	133/137	108/130	127/137	101/116	119/130	95/101	109/115
		3,5	80/80	110/110	67/106	96/116	60/94	89/106	54/82	81/94
		4,0	50/50	75/75	38/71	62/100	34/73	56/92	29/63	49/80
		4,5	30/30	49/49	21/47	38/70	17/56	33/80	13/49	28/70

Descripción de la junta estanca de cubierta:
La utilización de un panel aislante, autoportante, y estanco como el fabricado por Hiansa Panel S.A., no es suficiente a garantizar la absoluta impermeabilización de la cubierta del proyecto, sin la utilización del específico sistema de tapajuntas y fijación elaborado por nuestro Departamento Técnico.
Se compone de una plaqueta de acero de adecuadas dimensiones y espesor 0,2 mm., que garantiza la inmovilización y el anclaje de los paneles con respecto a la correa, a la vez que un tornillo de alta calidad fija el conjunto de paneles machihembrados a la estructura de la cubierta.
La solución se completa con un perfil de acero (tapajuntas) disponible en los mismos colores y acabados de los paneles. El diseño de esta pieza, cuya silueta reproduce el negativo de la greca del panel, agiliza el montaje a la vez que garantiza el aislamiento y la absoluta estanqueidad de la cubierta del edificio.



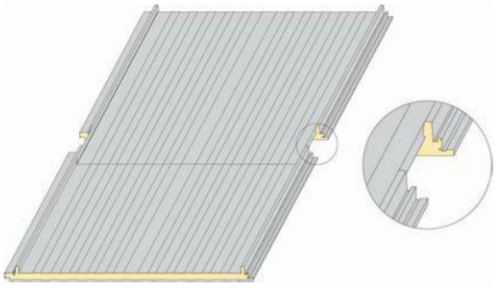


Solape transversal entre paneles de cubierta con tapajuntas (concebido para aguas de longitud considerable, donde el tamaño máximo de panel resulta insuficiente)

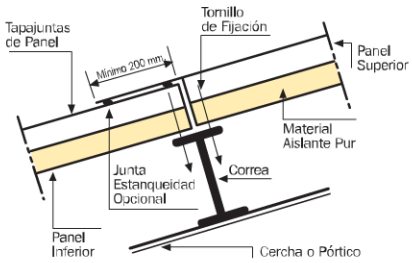
Cuando oportunamente especificado en el pedido, los paneles aislantes de cubierta son creados con un eficiente sistema de solape (largo 200mm.) desde la misma línea de fabricación. El solape entre dos paneles consecutivos se transforma así en una operación segura y sencilla, ya que el producto se somete a control de calidad en la misma fábrica.

Obtendremos de esta manera un contacto total entre las chapas inferiores y el aislamiento, mientras que la chapa superior del panel mas alto se solapará unos 200 mm con respeto al panel inferior. Un adecuado sellado de la unión garantizará la impermeabilización de nuestra cubierta hasta en caso de fuertes vientos y exigua pendiente (consultar Norma de pendientes mínimas en función de emplazamiento y tipología de obra).

Solape derecho.
Panel perfilado con prolongación de chapa superior para solape.



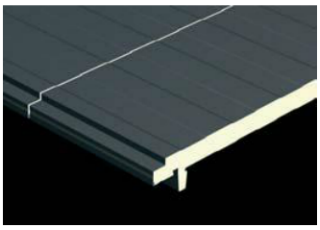
Solape izquierdo.
Panel perfilado con prolongación de chapa superior para solape.



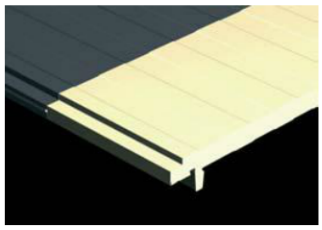
Condiciones de la cubierta para la ejecución del solape:

- La pendiente de la cubierta debe ser superior al 10%.
- La correa sobre la cual se realizará el solape transversal de paneles, tendrá un ancho mínimo de 100 mm.
- La longitud mínima del solape será de 200 mm.
- Debe de quedar un desfase mínimo de 50 cm entre solape de paneles y solape de tapajuntas.

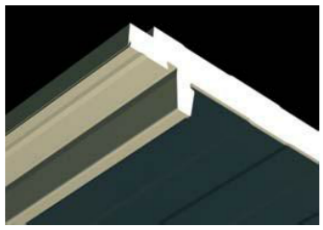
Ejecución del solape



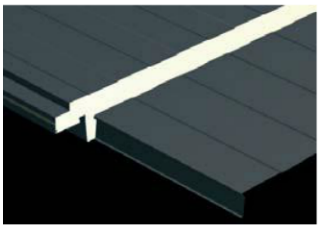
El panel cubierta Hiansa presenta la chapa inferior y los lomos pre-cortados (el panel se representa al revés, para facilitar la comprensión del sistema).



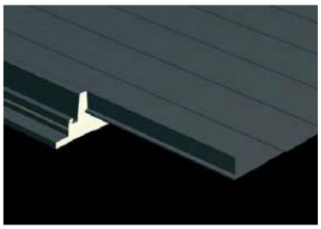
Eliminar completamente la parte pre-cortada de la chapa inferior del panel (200 mm por ancho del panel).



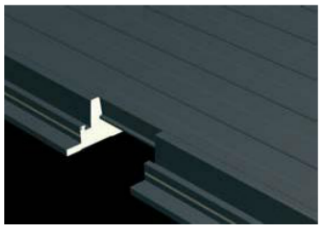
Cortar con tijeras los bordes laterales del panel superior en los 200 mm de solape.



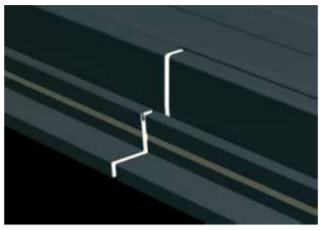
Eliminar la espuma aislante (Hiansa Panel S.A. no garantiza que el 100% de los solapes presenten film para extracción fácil).



El panel superior presenta la parte central de la chapa superior con un vuelo de 200 mm. Aplicar en la cara superior del panel inferior una banda de polietileno de celda cerrada con espesor de 3-5 mm (evitará que el agua suba por capilaridad o empujada por el viento por debajo del solape).

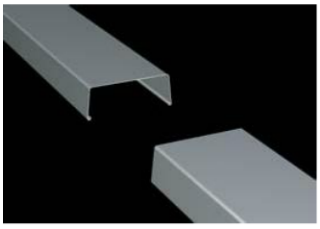


Completar la unión a testa de los paneles sellando con espuma de poliuretano mono-componente. Incorporar una junta de neopreno para absorber las dilataciones.

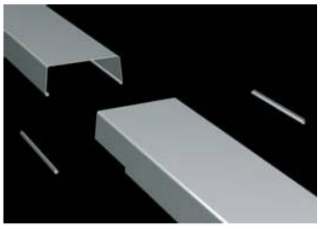


Fijar el panel superior.

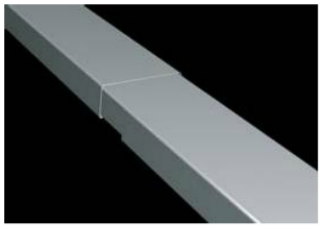
Solape transversal de tapajuntas



Prever y ejecutar el solape entre tapajuntas para que quede desfasado mínimo 50 cm más abajo con respeto al solape trasversal entre paneles.



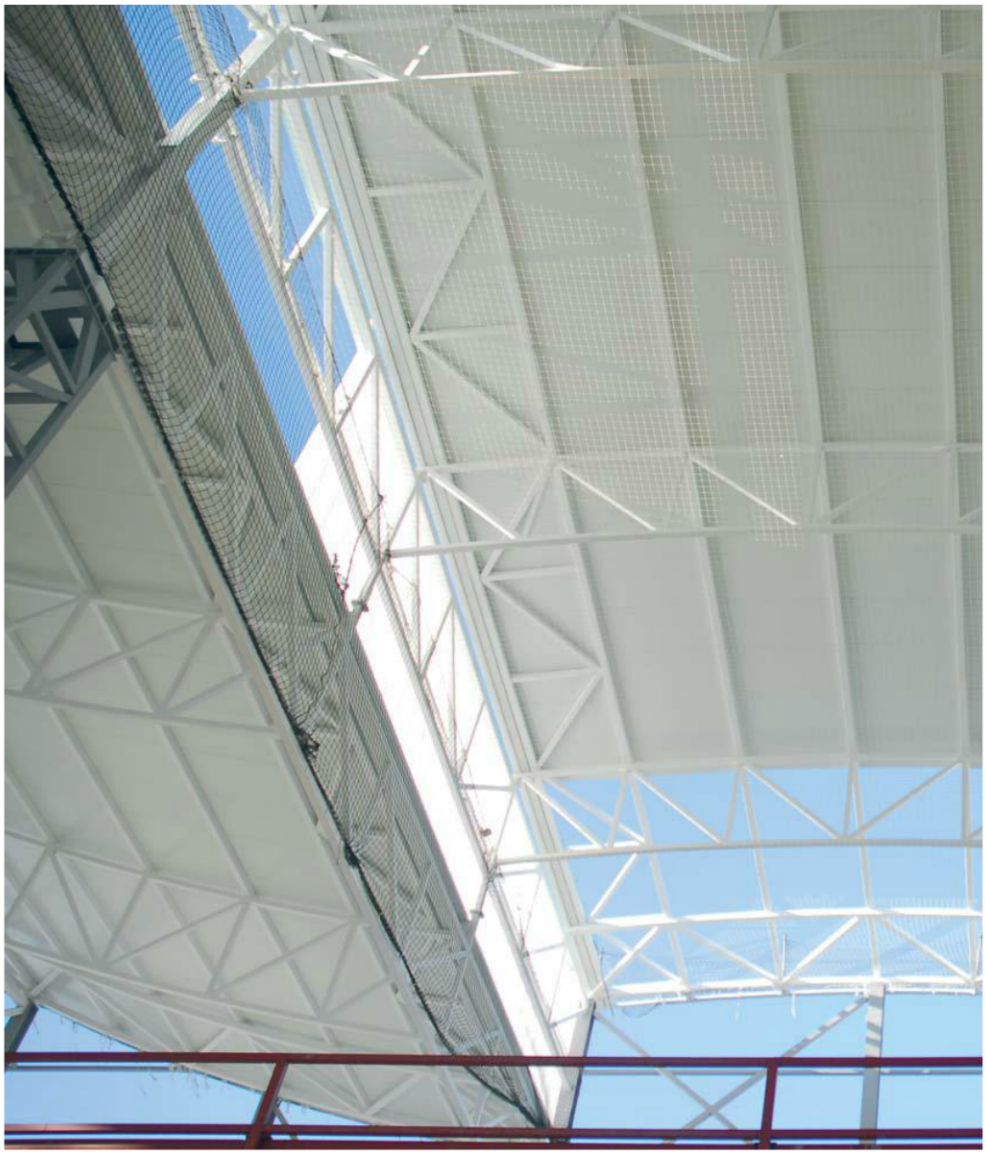
Eliminar con unas tijeras de chapa los bordes laterales del tapajuntas inferior en 200 mm.



Colocar el tapajuntas superior.

Paneles cubierta

Elementos traslucidos de cubierta:
Considerando la luz natural como aporte gratuito, eficiente y altamente cualitativo para la iluminación de los espacios interiores, Hiansa Panel S.A. ha estudiado la integración de módulos traslúcidos en su sistema de cubierta. Ofrecemos a nuestros clientes una completa gama de paneles y perfiles traslúcidos, en diferentes materiales (Policarbonato compacto, alveolar, PVC, Poliéster, Acrílico) con el fin de ajustarse a las necesidades del proyectista. Todos los paneles traslúcidos son perfectamente compatibles con los módulos opacos del cerramiento de cubierta, con soluciones estudiadas ad hoc para garantizar la estanqueidad, durabilidad y eficiencia del sistema de cubierta.
Cada material presenta diferentes características y peculiaridades, por esto invitamos a contactar con nuestro departamento técnico con el fin de estudiar conjuntamente la solución más adecuada en función de las condiciones específicas de cada obra.
Para ampliar la información sobre las características de los diferentes materiales de perfiles y paneles traslúcidos, invitamos a consultar el catálogo específico "Iluminación".



Ensayos y Certificaciones:

Todas las plantas de Hiansa S.A. cuentan con una certificación AENOR-IQNET de control de calidad (Norma EN ISO 9001:2000).

Nuestros paneles han sido sometidos a rigurosos ensayos en prestigiosos y reconocidos institutos de análisis y certificación (Eduardo Torroja, LGAI, ITEC, Afiti Licof, Applus+, AICIA).

Esto hace que podamos proponer a nuestros clientes soluciones y productos con la máxima calidad, confianza y garantía de satisfacción.

Hiansa
Grupo Hiemesa