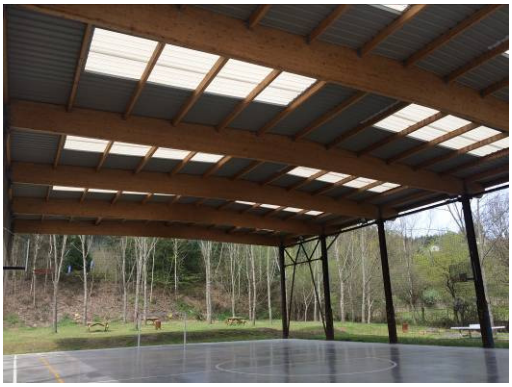










PROYECTO DE EJECUCION

MARQUESINA DE PROTECCION Y CERRAMIENTO PARCIAL DE FACHADAS DE PISTA DEPORTIVA

SITUACION:
CALLE PADURA S/N
LUIAONDO. AIARA/AYALA
ARABA

ENCARGO:
AYUNTAMIENTO DE AYALA
AIARAKO UDALA

ARQUITECTO:
D. DAVID PINEDO ORTEGA

161222E NOVIEMBRE 2017

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

INDICE

DOCUMENTO I	**MEMORIA**
DOCUMENTO II	**PRESUPUESTO**
DOCUMENTO III	**ESTUDIO DE GESTION DE RESIDUOS**
DOCUMENTO IV	**PLIEGO DE CONDICIONES**
DOCUMENTO V	**ESTUDIO BASICO DE SEGURIDAD Y SALUD**
DOCUMENTO VI	**PROGRAMA DE CONTROL DE CALIDAD**

DOCUMENTO: I

MEMORIA

MARQUESINA DE PROTECCION Y CERRAMIENTO PARCIAL DE FACHADAS DE PISTA DEPORTIVA
CALLE PADURA S/N. LUIAONDO
AIARA/ARABA-ARABA

PROPIEDAD: AIARAKO UDALA
AYUNTAMIENTO DE AYALA

ARQUITECTO: D. DAVID PINEDO ORTEGA

161222E NOVIEMBRE 2017

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

PROYECTO DE EJECUCION DE MARQUESINA DE PROTECCION Y CERRAMIENTO PARCIAL DE FACHADAS DE PISTA DEPORTIVA
01408 LUIAONDO - AIARA/AYALA. ARABA

INDICE **161222E**

1.- *DATOS GENERALES* *5*
- 1.1.- AUTOR DEL ENCARGO
- 1.2.- AUTOR DEL PROYECTO
- 1.3.- OBJETO DEL PROYECTO
- 1.4.- PLAZO DE EJECUCIÓN
- 1.5.- PRESUPUESTO DE EJECUCIÓN MATERIAL
- 1.6.- DOCUMENTACION DEL PROYECTO

2.- *ANTECEDENTES* *7*
- 2.1.- DATOS DE LA PROPIEDAD.
  - 2.1.1.- UBICACIÓN.
  - 2.1.2.- DIMENSIÓN SUPERFICIAL PARCELA Y PISTA DEPORTIVA.
- 2.2.- JUSTIFICACION URBANISTICA

3.- *ESTADO ACTUAL DE PISTA DEPORTIVA*..... 9
- 3.1.- VOLUMETRIA. SISTEMA CONSTRUCTIVO
- 3.2.- CUADRO RESUMEN SUPERFICIES ACTUALES

4.- *PROGRAMA DE NECESIDADES* *10*

5.- SOLUCIÓN ADOPTADA *11*
- 5.1.- CRITERIOS CONSTRUCTIVOS Y TECNICOS

6.- NORMATIVA DE OBLIGADO CUMPLIMIENTO..... 24

7.- ANEXO 1. FICHA JUSTIFICATIVA DE ACCESIBILIDAD..... 31

8.- ANEXO 2. MEMORIA JUSTIFICATIVA DE CUMPLIMIENTO DE NORMATIVA ……..... 34

9.- RESUMEN DEL PRESUPUESTO 70

10.- ANEXO 1. DOCUMENTACIÓN GRÁFICA..... 72
- 10.1.- FOTOGRAFIAS
- 10.2.- PLANOS

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA
COAVN

PROYECTO DE EJECUCION DE MARQUESINA DE PROTECCION Y CERRAMIENTO PARCIAL DE FACHADAS DE PISTA DEPORTIVA
01408 LUIAONDO - AIARA/AYALA. ARABA

MEMORIA

1.- *DATOS GENERALES*

1.1.- AUTOR DEL ENCARGO

La realización del presente Proyecto de Ejecución de Marquesina de protección y cerramiento parcial de fachadas de pista deportiva, emana del encargo realizado por el Iltmo. Ayuntamiento de Ayala, con C.I.F. nº P-0101100F, con domicilio en Barrio la Iglesia nº 2, 01476 Respaldiza - Aiara/Ayala.

1.2.- AUTOR DEL PROYECTO

La redacción del Proyecto corresponde al arquitecto D. David Pinedo Ortega, colegiado nº 1.729 de la delegación de Álava del Colegio Oficial de Arquitectos Vasco Navarro, con domicilio social en la calle Lamuza nº 12-bajo de Laudio/Llodio, CP.01400, Araba, con contacto en; teléfono 94 672 60 36, Fax: 94 672 24 00, móvil: 616 943 117, email: david@dpinedo.com

1.3.- OBJETO DEL PROYECTO

El objeto del presente Proyecto consiste en resolver la documentación técnica necesaria para la ejecución de un sistema de cerramiento de las fachadas Sur, Este y Oeste de la pista deportiva sita en la calle Padura s/n de Luiaondo, Aiara/Ayala - Araba y además adecuar una zona en el lado Norte, para las personas que asistan a observar los eventos que se realicen en la pista deportiva mediante la ejecución de una marquesina y la pavimentación.

La documentación técnica quedara debidamente justificada en el cumplimiento de la vigente normativa a la fecha de redacción.

1.4.- PLAZO DE EJECUCION

El plazo de ejecución de las obras de construcción de la marquesina y el cerramiento de las fachadas, se estima en **TRES (3) MESES**

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA 23/01/2018
DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA
VISADO BISATUA

1.5.- PRESUPUESTO DE EJECUCIÓN MATERIAL APROXIMADO

El presupuesto de Ejecución Material (P.E.M) asciende a la cantidad de **DOSCIENTOS VEINTICINCO MIL TRESCIENTOS SESENTA Y CINCO EUROS CON CINCUENTA Y CINCO CENTIMOS DE EUROS (225.365,55 €)**

1.6.- DOCUMENTACIÓN DEL PROYECTO DE EJECUCIÓN

El presente proyecto se compone de los siguientes documentos relacionados por orden en cuanto al valor de sus especificaciones en caso de omisión o aparente contradicción: Presupuesto, Documentación Gráfica, Memoria y Pliego de Condiciones.

1.6.1.- DOCUMENTACION ESCRITA

Consta de los siguientes documentos y se encuaderna en el cajón de Proyecto

- **Documento I: MEMORIA**

Desarrollada según el índice que se señala al inicio de este documento.
Se integra en esta memoria el Anexo justificativo de cumplimiento de normativa oficial.

- **Documento II: MEDICIONES Y PRESUPUESTO**

Resumen de presupuesto.
Medición y presupuesto.

- **Documento III: ESTUDIO DE GESTION DE RESIDUOS**

- **Documento III: PLIEGO DE CONDICIONES**

Capítulo I. Pliego de Condiciones Técnicas.
Capítulo II. Pliego de Condiciones Técnicas particulares.
Capítulo III. Pliego de Condiciones Facultativas.
Capítulo IV. Pliego de Condiciones Económicas.

- **Documento IV: ESTUDIO BASICO DE SEGURIDAD Y SALUD**
- **Documento V: PLAN DE CONTROL DE CALIDAD**

1.6.2.- DOCUMENTACION GRAFICA

Desarrollados según el índice que se adjunta en la memoria y que se encuentran físicamente incorporados al cajón de Proyecto.

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

2.- *ANTECEDENTES*

2.1.- DATOS DE LA PROPIEDAD.

2.1.1.- UBICACIÓN.

La pista deportiva donde se ejecutara la marquesina y el cerramiento parcial de fachadas se encuentra en el término de la Junta Administrativa de Luiaondo, del municipio de Aiara/Ayala, identificado con calle Padura s/n. Situada sobre las parcelas, identificada catastralmente con el número 1539 y 1540 del polígono 3 de Ayala.

Delimita por el Norte, con el arroyo denominado "Arcillares" ; al Oeste, con la parcela catastral nº 1030 del polígono 3; al Este, con la calle Padura; y al Sur con las parcelas catastrales nº 1629 y 1648 del polígono 3.

2.1.2.- DIMENSIÓN SUPERFICIAL DE PARCELA Y PISTA DEPORTIVA.

La pista deportiva está emplazada sobre dos (2) parcelas catastrales, destinadas a uso de deporte cubierto, es así como sobre la sub-parcela catastral urbana nº 1540 del polígono 3, está identificada como Edificio 1, y la referencia catastral es 100315400A00010001MX, esta parcela tiene una extensión de 1697m², de la cual la pista deportiva ocupa 518m². Sobre la parcela urbana nº 1539 del polígono 3, también está identificada como Edificio 1, y la referencia catastral es 1003153900000010001HP, la parcela 1539 tiene una extensión superficial de 812m², de la cual la pista deportiva ocupa 296m².

La pista deportiva, según catastro, tiene una superficie construida de ochocientos catorce metros cuadrados (814m²), distribuida en una planta.

2.2.- JUSTIFICACION URBANISTICA

La pista deportiva se encuentra en la Unidad de Ejecución de Árbol Malato de planeamiento de Luiaondo, perteneciente al Ayuntamiento de Ayala, además la clasificación de la zona viene determinada por las Normas subsidiarias de planeamiento de municipio de Ayala.

Es así como de acuerdo al Plano nº 0.6.5 "Clasificación y Calificación pormenorizada del suelo urbano (Luiaondo - Sur)" de la Revisión de las Normas Subsidiarias de Planeamiento del Municipio de Aiara/Ayala de mayo de 2005, la pista deportiva se encuentra emplazada en la parcela destinada a Equipamiento General G.E. 1-5, Equipamiento docente y deportivo, y cuyos

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

parámetros urbanísticos se definen en el Capitulo 4 "Equipamiento - Sistemas Generales", Articulo 207ª "Condiciones generales", numeral 6, de la Revisión de las Normas Subsidiarias de Planeamiento del Municipio de Aiara/Ayala de mayo de 2005, y que se transcribe a continuación:

> *"6. Equipamiento Docente y Deportivo. Parcela de 2.800m2 de Luiaondo.*
> *Edificabilidad: 0,4m2/m2. S/ parcela neta*
> *Separación a linderos: 5m*
> *Altura máxima a Alero: 9m*
> *Cualquier actuación edificatoria exigirá la aprobación de un estudio de detalle."*

Ahora bien, la actuación sobre la pista deportiva no incrementa la superficie construida de la misma, y la altura máxima de las marquesinas no sobrepasa los 7,00m.

2.2.1.- Cumplimiento del Decreto 449/2013, de 19 de noviembre, por el que se aprueba definitivamente la Modificación del Plan Territorial Sectorial de Ordenación de los Ríos y Arroyos de la CAPV (Vertientes Cantábrica y Mediterránea).

La pista deportiva se encuentra en el ámbito desarrollado de Luiaondo, en la margen derecha del arroyo "Arcillares", que es un arroyo con encauzamiento definido por la escollera.

El arroyo "Arcillares", de acuerdo a la sección B " *Zonificación y tramificación de las márgenes", al tener una superficie de cuenca entre 1Km² y 10Km², pertenece al Tramo de nivel 0.*

Por lo que, de acuerdo a la Normativa del Plan Territorial Sectorial, sección F "Normativa específica según la componente urbanística", en su apartado F.3. "Normativa específica para márgenes en ámbitos desarrollados", en función de la superficie de la cuenca afluente, el retiro mínimo de la edificación con línea de deslinde o encauzamiento, se establece en 10m.

En el caso que nos ocupa, la estructura de la nueva marquesina, en su punto más desfavorable, se encuentra a 13,59m de la línea de deslinde del arroyo "Arcillares", (como está recogido en el plano nº 4 "Perfiles transversales" de la documentación grafica del presente proyecto), por lo que, se CUMPLE con lo establecido en el Decreto 449/2013, de 19 de noviembre.

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

Es necesario solicitar autorización a la Agencia vasca del Agua por encontrarse dentro de la zona de policía del arroyo "Arcillares".

2.2.2.- Cumplimiento Norma Foral 20/1990, de 25 de junio, de Carreteras del Territorio Histórico de Álava

La pista deportiva se encuentra aproximadamente a 27m de la arista exterior de la explanación de la carretera A-625, y a aproximadamente 51m de la arista exterior de la calzada.

Por lo que, de acuerdo al Artículo 40.- "Zona de afección" de la Norma Foral 20/1990, de 25 de junio, la pista deportiva, se encuentra dentro de la zona de afección de la carretera A-625, que se establece en 50m.

Y de acuerdo al Artículo 42.- "Línea de edificación", la línea límite de edificación se sitúa a veinticinco metros de la arista exterior de la calzada más próxima de la carretera, por lo que, la pista deportiva CUMPLE con la línea limite de edificación, puesto que esta aproximadamente A 51m de la arista exterior de la calzada.

Es necesario solicitar autorización Al órgano competente de la Diputación Foral de Álava, por encontrarse dentro de la zona de Afección de la carretera A-625.

3.- ESTADO ACTUAL DE LA PISTA DEPORTIVA.

La pista deportiva data su construcción en el año 2010. Está emplazada perpendicular a la acera, actualmente se encuentra cerrada perimetralmente con una red de cordón de nylon. A la pista deportiva se accede por la fachada Sur.

3.1.- VOLUMETRIA. SISTEMA CONSTRUCTIVO

La pista deportiva esta ejecutada sobre una solera de hormigón armado, que presenta una forma rectangular, cuya longitud es 34,90 metros y una anchura de 19,75 metros, obteniéndose una superficie de la pista de aproximadamente 689m², y la superficie de la proyección de la cubierta de la pista se establece en 840m².

La solera de hormigón armado está apoyada sobre una capa de grava. La cimentación de la estructura de la cubierta de la pista está

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

conformada por zapatas aisladas de hormigón armado y arriostradas entre sí mediante vigas riostras, existen dos tipos de zapatas, las zapatas tipo 1 de 1,50m x 1m y 0,80m de altura y las zapatas tipo 2 de 1,50mX1,50m y 0,80m de altura. Estas zapatas están ejecutadas sobre pozos de hormigón ciclópeo de altura variable.

La estructura de la cubierta, está conformada por soportes metálicos, perfiles HEA 260, anclados mediante chapas a las zapatas aisladas de hormigón armado. Estos soportes metálicos están arriostrados en cuatro zonas con perfiles metálicos tubulares de 80x80mm de sección.

Sobre los soportes metálicos se apoyan unas vigas principales de madera laminada de 670/1458 x 14mm de sección, sobre las que se apoyan unas correas de madera laminada de 225x90mm. La cobertura es de chapa metálica y zonas traslucidas mediante placas de policarbonato.

En cuanto a instalaciones, la pista deportiva cuenta con una instalación de electricidad, para dar servicio a la iluminación de la misma, así, como instalaciones de recogida de aguas pluviales de la cubierta mediante bajantes y una red soterrada en tubo de PVC de 125mm, y una red de drenaje interior.

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA
COAVN

3.2.- CUADRO RESUMEN DE SUPERFICIE ACTUAL.

La relación de las superficies y el total son las que se describen a continuación:

	USOS	PLANTA	SUPERFICIE
PISTA DEPORTIVA	PISTA	Baja	689m²

4.- *PROGRAMA DE NECESIDADES*

Este proyecto pretende definir un sistema de cerramiento de las fachadas de la pista deportiva, para una mejor protección de las actividades que se realicen en el interior y además, adecuar una zona para las personas que asistan a observar los eventos que se realicen en la pista deportiva mediante la ejecución de la marquesina y la pavimentación.

5.- *SOLUCIÓN ADOPTADA*

La actuación propuesta se relaciona a continuación:

- Ejecución de marquesina de protección sobre la fachada Norte, para una superficie de 175m², apoyada mediante pórticos y cerchas apoyados en unos soportes nuevos metálicos y en la estructura actual, con un vuelo aproximado de 5 metros, en una longitud aproximada de 35m.

- Colocación de un cerramiento parcial en las fachadas Sur, Este y Oeste, realizado en la parte superior de su altura dejando una altura libre inferior de tres (3) metros.

- Ejecución de pavimentación perimetral, de 5 metros de anchura, en la fachada Norte, de 1m en la Fachada Oeste y 80cm en la Oeste, ejecutando una superficie aproximada total de 278m². Además de ejecutar una rigola, sumideros, en dichas zonas para recogida de las aguas pluviales de las marquesinas, al igual que la red soterrada de pluviales.

5.1.- CUADRO RESUMEN DE SUPERFICIES CON LA ACTUACION.

La relación de las superficies y el total son las que se describen a continuación:

		USOS	PLANTA	SUPERFICIE
ESTADO ACTUAL	**PISTA DEPORTIVA**	DEPORTIVO	Baja	689m²
PROYECTO DE EJECUCIÓN	**MARQUESINA**	ZONA ESPECTADORES	Baja	175m²

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

En general los criterios para la ejecución de las obras antes mencionadas se establecen como se muestra a continuación:

5.2.- CRITERIOS CONSTRUCTIVOS Y TECNICOS.-

5.2.1.- ACTUACIONES PREVIAS

Las actuaciones a llevar a cabo, en orden de ejecución y tras la obtención de los correspondientes permisos administrativos, serán las siguientes:

- ✓ Instalación de las medidas de seguridad y contenedores a pie de calle según plan de gestión de residuos.
- ✓ Limpieza y desbroce de la zona contigua a la pista deportiva,
- ✓ Retirada del mobiliario urbano que se puede ver afectado con la obra.
- ✓ Corte de suministro del servicio de alumbrado de la pista deportiva.

5.2.2.- DEMOLICIONES

Las demoliciones corresponden con:

- ✓ Demolición de la solera de hormigón para la ejecución de las riostras de unión con las nuevas zapatas, y el encuentro con los nuevos pavimentos.
- ✓ Demolición de acera para la ejecución de los tramos de canalización de la red de alumbrado para la conexión al nuevo emplazamiento del cuadro de mando.

5.2.3.- MOVIMIENTO DE TIERRAS Y DRENAJE.

El movimiento de tierras se corresponde con la excavación necesaria para ejecutar la cimentación de los soportes de la nueva marquesina de la fachada Norte y las zapatas de apoyo a la estructura existente en la fachada Sur; la excavación de las zanjas para la red de pluviales y la de alumbrado público; y la excavación necesaria para la conformación de las cajas de las aceras perimetrales a ejecutar.

5.2.4.- CIMENTACIÓN.

El diseño y dimensionado de la cimentación se ha realizado según las recomendaciones del ensayo geotécnico realizado en las viviendas levantadas en la parcela colindante. De este modo y siguiendo la tipología de cimentación planteada en la estructura de la pista existente se ha diseñado

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

una cimentación de tipo semi-profunda, compuesta por zapatas aisladas de 80cm de canto debajo de los pilares metálicos apoyadas sobre pozos y debidamente trabadas entre sí mediante las correspondientes riostras. Se ha planteado el refuerzo de la cimentación existente aumentando su canto en 15cm de hormigón armado y conectando dichas zapatas existentes con la nueva cimentación tal y como se indica en los planos de estructuras correspondientes.

Tensión admisible del terreno **σ= 2,2 kg/cm²**

La cimentación deberá empotrarse 60 cm. en el estrato resistente tal y como se representa en los planos de estructura correspondientes. En cualquier caso nunca se ejecutará un elemento de cimentación sobre material de relleno o terreno que no ofrezca las suficientes garantías de ser óptimo.

5.2.5.- ESTRUCTURA.

TIPOLOGÍA ESTRUCTURAL

La estructura objeto de la presente memoria hace referencia al proyecto de ejecución de una nueva marquesina y de un cerramiento perimetral en una pista deportiva cubierta existente situada en Luiaondo.

MARQUESINA FACHADA NORTE Y CERRAMIENTO PARCIAL FACHADAS OESTE, SUR Y ESTE

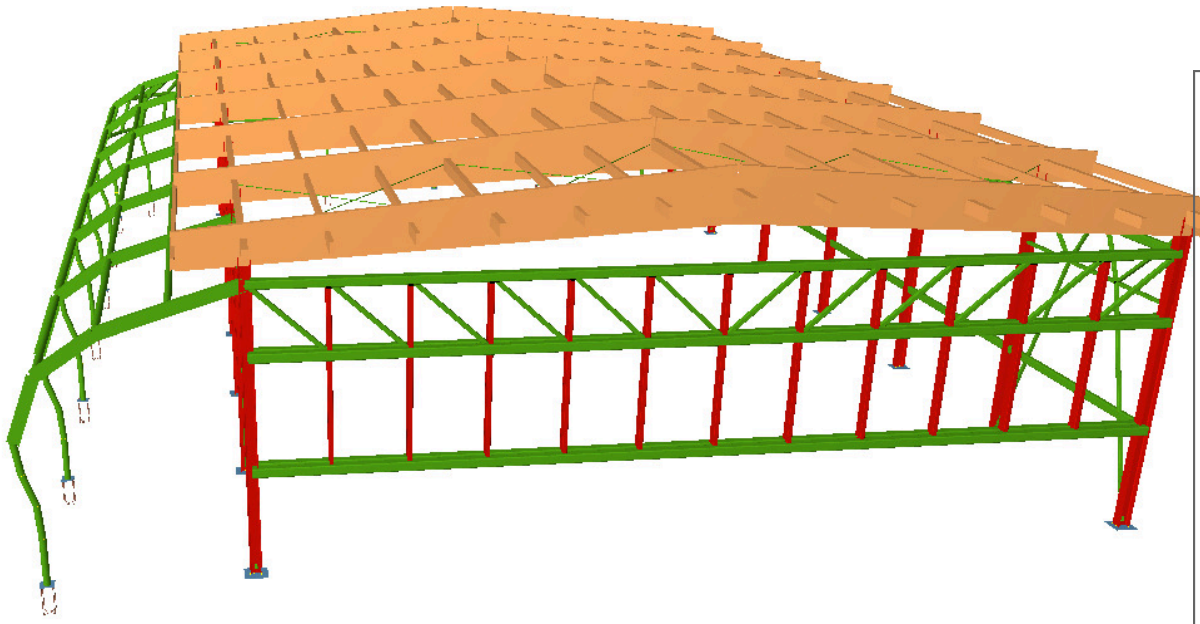
La nueva marquesina se sitúa en la fachada Norte. Y se resuelve con una serie de pórticos metálicos compuestos por un pilar metálico tubular de Ø152x10mm que gira formalizando la correspondiente jácena la cual se refuerza soldándole unas pletinas en forma de "T" invertida por la parte inferior. Estos pórticos se apoyan en los pilares HEA-260 existentes en la fachada Norte. Las correas que cubren la medida entre los nuevos pórticos metálicos son perfiles tubulares de Ø152x10mm. Para fijar el acabado de la nueva marquesina, policarbonato de 6mm de espesor, se ha dispuesto una subestructura metálica de tubulares rectangular de 30x60x3mm tal y como se indica en el plano de estructuras correspondiente.

En las fachadas Este, Sur y Oeste se ha diseñado la estructura necesaria para aguantar los nuevos paramentos verticales que minimizan la exposición de la pista a la intemperie.

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

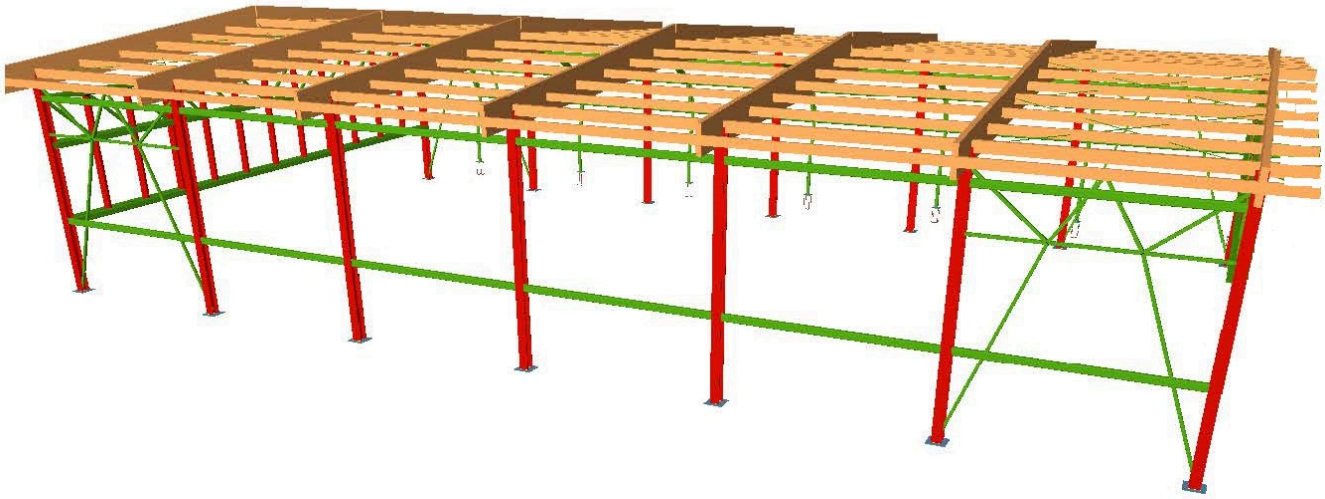
En la fachada Sur la estructura principal consiste en dos tubulares rectangulares, uno superior y el otro inferior, de 120x200x10mm donde se va fijando la sub-estructura del nuevo cerramiento de policarbonato.

En las fachadas Este y Oeste, la sub-estructura del nuevo paramento se sustenta a una celosía diseñada para soportar las nuevas cargas verticales y sobretodo las nuevas cargas horizontales debidas al viento, tal y como se puede ver en la siguiente imagen.



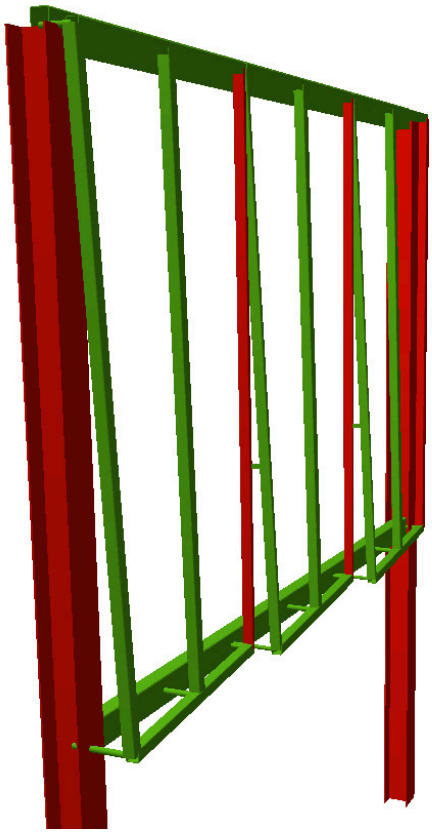
VISTA FACHADA OESTE (Celosía soporte cerramiento) Y NORTE (Nueva marquesina)

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
VISADO BISATUA
23/01/2018



VISTA FACHADA SUR. (Sub-estructura cerramineto policarbonato)

Para resolver el apoyo del policarbonato de las fachadas se ha diseñado una sub-estructura específica formada por perfiles tubulares fijada a la estructura principal, tal y como se indica en el plano de estructuras correspondiente.



VISTA SUB-ESTRUCTURA POLICARBONATO FACHADAS

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA
COAVN

La elección de esta solución estructural responde a las siguientes consideraciones:

- Es una solución económica que no requiere personal excesivamente especializado, y que se puede considerar como una tipología "habitual" en esta clase de edificaciones.

- Es adecuada para las luces existentes en el proyecto así como para las cargas y sobrecargas requeridas por el programa funcional.

5.2.6.- CUBIERTA Y FACHADAS.

Se proyecta la cobertura de la marquesina curva mediante planchas de policarbonato compacto de 6mm de espesor y color a elegir por la dirección facultativa, inicialmente color azul, tipo Palsun 6 UV2, con protección U.V. con las siguientes características técnicas: peso de 7,2Kg/m², radio mínimo curvado en frio 1200mm, transmisión de luz del 90%, Reacción al fuego B-s1, d0, dilatación térmica 0,065mm/ºCm, aislamiento térmico 5,07K(W/ºCm2) y aislamiento acústico 26RW (dB), instalado con perfil universal de aluminio, juntas de estanqueidad de EPDM, goma base EPDM, tapeta de aluminio y fijación mecánica.

Estas planchas tendrán unas dimensiones aproximadas de 2m de ancho por 6,60m desarrollo en curva, pero irán fijadas cada metro al perfil universal de aluminio.

Para las fachadas se utilizara el mismo policarbonato compacto, y tendrán unas dimensiones aproximadas de 2m de ancho por 4 metros de largo, en las fachadas el policarbonato se dejara desviado aproximadamente 20cm en uno de sus vértices inferiores

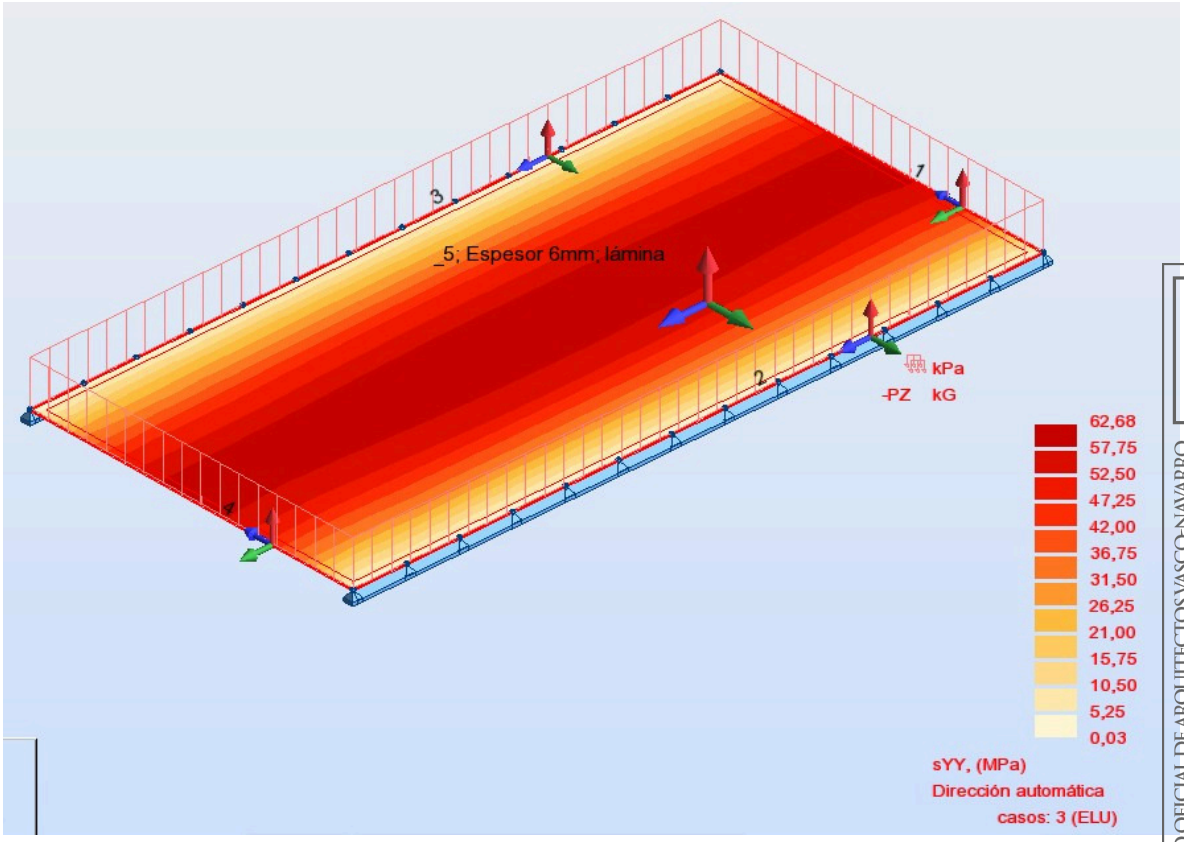
Para definir el espesor del policarbonato compacto, se ha tenido en cuenta las comprobaciones de las cargas más desfavorables, como las acciones variables del viento, en el cálculo estructural, resultando que el espesor de policarbonato idóneo, para soportar la presión del viento tanto en la cubierta como en los cerramientos, se establece en 6mm. A continuación se recoge la comprobación:

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA
COAVN

Comprobación de la tensión y la deformación para un panel de policarbonato de 1metro de ancho:

- Carga considerada: 200kg/m²
- Luz: 1,00m.
- Espesor: 6mm.
- Tensión admisible del panel: 65 MPa
- Módulo de deformación: 2300 Mpa

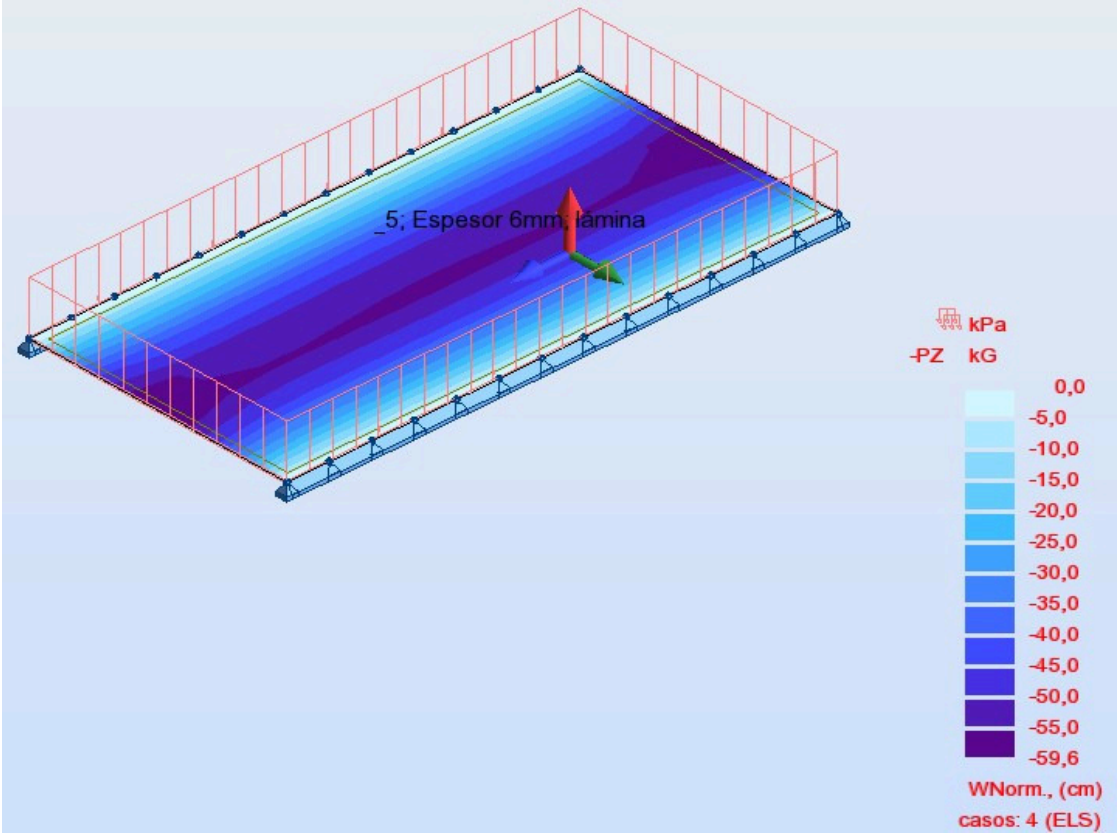
Diagrama de tensiones



En el caso más desfavorable de carga, la tensión máxima del panel es de 62,68 Mpa, inferior, pero muy próxima a la máxima tensión admisible por el panel (65 MPa). Por este motivo no es aconsejable reducir el espesor del panel de policarbonato a 5mm.

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

Diagrama de deformaciones



En el caso de las deformaciones estas son muy grandes, pero en la mayoría de los casos se reducirán si el panel es continuo. También es cierto que estas deformaciones no causan patologías en otros elementos constructivos del edificio.

La recogida de aguas de la marquesina quedará solucionada mediante canalón perimetral circular de acero galvanizado de desarrollo 280mm, formado por piezas preformadas, fijados con soportes galvanizados, conectado a bajantes de acero galvanizado de Ø110mm de diámetro.

5.2.7.- PINTURA.

A la estructura metálica se le aplicara una pintura intumescente, tipo teppifock solvente PTF, de pinturas "EGA" o similar, como formación de protección pasiva contra incendios de la estructura metálica, color blanco, acabado mate liso, hasta formar un espesor mínimo de 510 micras y conseguir una resistencia al fuego de 30 minutos (R-30); previa aplicación de una mano de imprimación sintética antioxidante tipo C-200 de pinturas "EGA" o similar, fabricada a base de resinas alquidicas modificadas, pigmentos y cargas

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

inorgánicas (principalmente) y orgánicas, aditivos y disolventes. Con un rendimiento teórico de 9,2m²/kg (para un espesor mínimo de película seca entre 35 y 40 micras), color gris claro.

Esta pintura se aplicara tanto a la nueva estructura de la marquesina y cerramientos de fachada, como a la estructura existente de la pista deportiva.

5.2.8.- INSTALACIONES

5.2.8.1.- *Instalación de Alumbrado público y otras instalaciones eléctricas*

El proyecto contempla la iluminación del espacio creado para la observación de los eventos que se realicen en la pista deportiva, por lo que, se prevé la instalación de luminarias adosadas a la estructura metálica de las marquesinas de la fachada Norte.

Se propone luminarias LED tipo fereks llc. dsp 01-90-50-c120. Luminarias con cuerpo de aleación de aluminio (con recubrimiento de polímero y anodizado) potencia de las luminarias 90w, clasificación luminaria según cie: 100, código cie flux: 51 84 98 100 100 y lámpara tipo LED 120*0,75w. La tonalidad de luz de las nuevas luminarias, tienen que ser iguales a la tonalidad de la luz de las luminarias existentes de la pista deportiva.

También, se contempla una instalación con finalidad diferente a la del alumbrado, como es la alimentación a instalaciones temporales durante eventos (instalación de equipos de música, megafonía, etc.).

Además, se proyecta, cerca del muro del lindero Sur de la parcela donde se emplaza la pista deportiva, la colocación de un armario de superficie de poliéster, con llave, en el que se instalara un cuadro de mando y protección nuevo (reemplazando el existente), tanto para el alumbrado existente de la pista deportiva, como para la iluminación del espacio creado para la observación de los eventos que se realicen en la pista deportiva, con 4 tomas de 16A con TT lateral, y sus correspondientes protecciones; y un cuadro con tres tomas trifásicas de 63 Amperios y tres tomas monofásicas, para la alimentación de instalaciones temporales, como megafonía de eventos, o instalación de equipos de música, etc..

Para la alimentación de este cuadro, se ejecutara un acondicionamiento del cuadro de control general del alumbrado público de esta zona de Luiaondo, y se reemplazara el cableado, para optimizar el servicio.

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

En el nuevo cuadro de mando y protección se dispondrá del correspondiente sistema de accionamiento del alumbrado realizado mediante interruptores horarios y fotoeléctricos, y se dispondrá de dos conmutadores de mando manual automático, un sistema de encendido manual mediante pulsador instalado en el exterior que permita el alumbrado de la pista deportiva con una autonomía de una hora, y un sistema de encendido manual mediante llave instalado en el exterior que permita una autonomía de alumbrado de la pista deportiva durante tres o más horas de acuerdo al horario programado en el cuadro de control.

Se ejecutaran nuevas líneas de alimentación a los puntos de luz, que partirán desde el cuadro de control y protección, las líneas estarán protegidas individualmente, con corte omnipolar, en este cuadro, tanto contra sobreintensidades (sobrecargas y cortocircuitos), como contra corrientes de defecto a tierra y contra sobretensiones cuando los equipos instalados lo precisen.

La envolvente del cuadro proporcionara un grado de protección IP66 y dispondrá de un sistema de cierre que permita el acceso exclusivo de personal autorizado.

También contempla la canalización de la red de alumbrado desde la farola más cercana hasta el nuevo emplazamiento del nuevo cuadro eléctrico y las conexiones necesarias para su correcto funcionamiento.

A continuación se presenta un estudio lumínico del espacio creado para la observación de los eventos que se realicen en la pista deportiva:

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

LÍNEA PLUS ESSEGE, S.L.U.

Arkotz kalea, 1 . Pol. Lanbarren
20180 Oyarzun

Proyecto elaborado por Lander Larrea
Teléfono 943 493 555
Fax 943 493 888
e-Mail fereks@lineaplus.eu

Índice

Proyecto
- Portada del proyecto 1
- Índice 2
- **Trading House FEREKS LLC. DSP 01-90-50-C120 For the industry areas ...**
  - Hoja de datos de luminarias 3
- **Escena exterior**
  - Luminarias (ubicación) 4
  - Luminarias (lista de coordenadas) 5
  - Rendering (procesado) en 3D 6
  - Rendering (procesado) de colores falsos 7
  - **Superficies exteriores**
    - **Superficie de cálculo 2**
      - Isolíneas (E, perpendicular) 8

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACIÓN EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

LÍNEA PLUS ESSEGE, S.L.U.

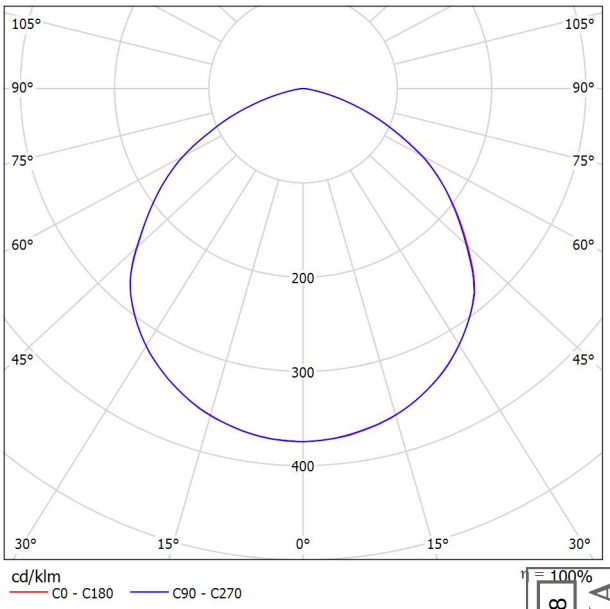
Arkotz kalea, 1 . Pol. Lanbarren
20180 Oyarzun

Proyecto elaborado por Lander Larrea
Teléfono 943 493 555
Fax 943 493 888
e-Mail fereks@lineaplus.eu

Trading House FEREKS LLC. DSP 01-90-50-C120 For the industry areas lighting / Hoja de datos de luminarias

Dispone de una imagen de la luminaria en nuestro catálogo de luminarias.

Emisión de luz 1:



Clasificación luminarias según CIE: 100
Código CIE Flux: 51 84 98 100 100

Para esta luminaria no puede presentarse ninguna tabla UGR porque carece de atributos de simetría.

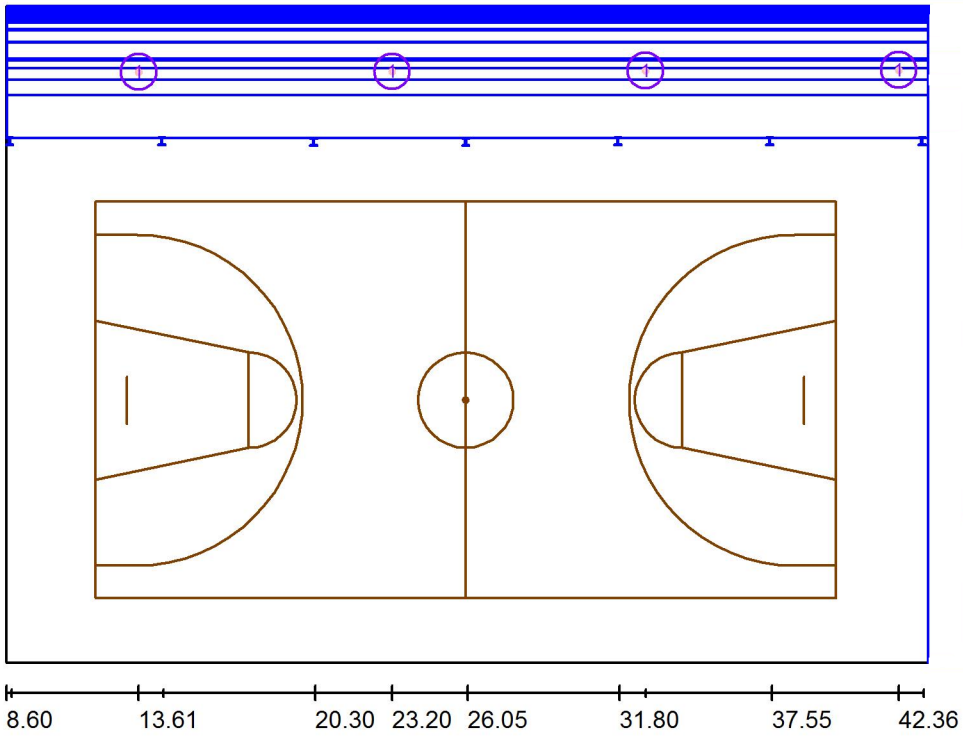
COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACIÓN EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
VISADO BISATUA
23/12/2018

LÍNEA PLUS ESSEGE, S.L.U.

Arkotz kalea, 1 . Pol. Lanbarren
20180 Oyarzun

Proyecto elaborado por Lander Larrea
Teléfono 943 493 555
Fax 943 493 888
e-Mail fereks@lineaplus.eu

Escena exterior / Luminarias (ubicación)



Escala : 1:286

Lista de piezas - Luminarias

N°	Pieza	Designación
1	6	Trading House FEREKS LLC. DSP 01-90-50-C120 For the industry areas lighting

VISADO BIDAATUA
23/01/2018
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
COAVN

LÍNEA PLUS ESSEGE, S.L.U.

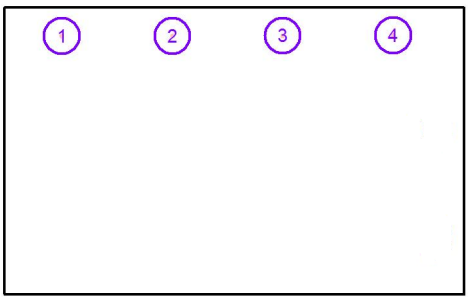
Arkotz kalea, 1 . Pol. Lanbarren
20180 Oyarzun

Proyecto elaborado por Lander Larrea
Teléfono 943 493 555
Fax 943 493 888
e-Mail fereks@lineaplus.eu

Escena exterior / Luminarias (lista de coordenadas)

Trading House FEREKS LLC. DSP 01-90-50-C120 For the industry areas lighting

10105 lm, 89.9 W, 1 x 1 x LED 120*0,75W Luminous intensity curve is given in cd. Specified only the luminous flux of luminaire. (Factor de corrección 1.000).



N°	Posición [m]			Rotación [°]		
	X	Y	Z	X	Y	Z
1	13.614	35.970	6.000	0.0	0.0	90.1
2	23.196	35.993	6.000	0.0	0.0	90.1
3	32.779	36.016	6.000	0.0	0.0	90.1
4	42.362	36.039	6.000	0.0	0.0	90.1

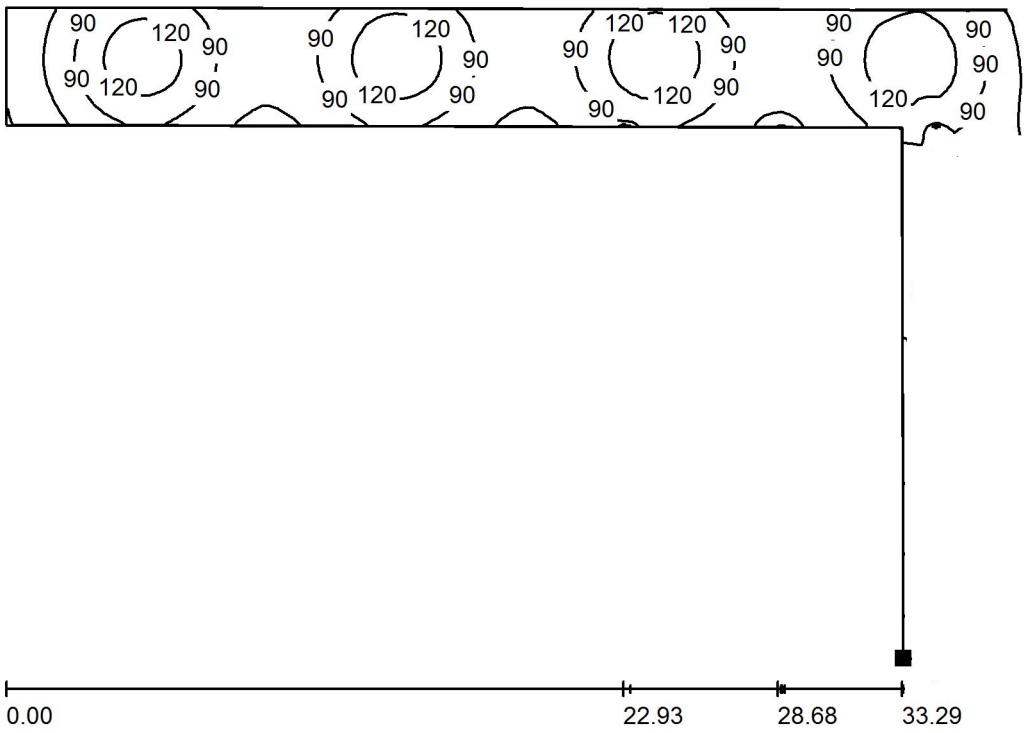
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACIÓN EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA
COAVN

LÍNEA PLUS ESSEGE, S.L.U.

Arkotz kalea, 1 . Pol. Lanbarren
20180 Oyarzun

Proyecto elaborado por Lander Larrea
Teléfono 943 493 555
Fax 943 493 888
e-Mail fereks@lineaplus.eu

Escena exterior / Superficie de cálculo 2 / Isolíneas (E, perpendicular)



Valores en Lux, Escala 1 : 281

Situación de la superficie en la escena exterior:
Punto marcado:
(42.022 m, 13.710 m, 0.850 m)

Trama: 128 x 128 Puntos

E_m [lx]	E_{min} [lx]	E_{max} [lx]	E_{min} / E_m	E_{min} / E_{max}
89	22	145	0.251	0.155

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
COAVN
VISADO BIDAATUA
23/01/2018

5.2.8.2.- *Instalación de Pluviales*

Se ejecutara una red de pluviales para la recogida de las aguas lluvias de la marquesina, en tubería de PVC de Ø200mm de diámetro, Además se proyecta que a esta red se conecte las bajantes existentes de la cubierta de la pista deportiva.

Se proyecta reemplazar las arquetas existentes de pie de bajantes para modificar su ubicación, además de la ejecución de nuevas arquetas para las bajantes nuevas, también se proyecta la ejecución de una rigola perimetral por las fachadas Norte, Sur y Oeste, con la ejecución de sumideros prefabricados sifonicos.

El punto de vertido de esta nueva red de pluviales, es el pozo existente en la calle Padura.

El trazado y elementos de la red se reflejada en el plano A.4. "Estado Reformado, planta general".

5.2.9.- PAVIMENTACION

Se plantea la ejecución de una pavimentación perimetral en las fachadas Norte, Sur y Oeste, así como una rigola perimetral en estas fachadas, en la fachada Este se plantea conservar el pavimento existente. Para cada zona tenemos:

Fachada Norte:

Las características geométricas del espacio cubierto para la estancia de espectadores de los eventos que se desarrollen en la pista deportiva, serán:

- Longitud: ≈41,40m
- Ancho: 5,50m
  - Adoquín de hormigón color rojo: 20cm
    (Encuentro entre el pavimento proyectado y el pavimento existente de la pista)
  - Hormigón pulido: 480cm
  - Rigola de adoquines de hormigón color gris: 50cm

Además, se propone la siguiente estructura del pavimento:

- Adoquín de hormigón
  - Adoquín : 8cm
  - Mortero de cemento M-5: 4cm

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA 23/01/2018
DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA
VISADO BISATUA
COAVN

  - Solera de hormigón : 15cm
  - Lamina de polietileno
  - Base de grava: 20cm

- Hormigón pulido
  - Hormigón armado: 15cm
  - Lamina de polietileno
  - Base de grava: 20cm

- Rigola de Adoquín de hormigón
  - Adoquín : 8cm
  - Mortero de cemento M-5: 4cm
  - Base de hormigón: 15cm

Fachada Sur:

Las características geométricas serán:

- Longitud: ≈41,40m
- Ancho: 1,30m
  - Adoquín de hormigón color rojo: 80cm
  - Rigola de adoquines de hormigón color gris: 50cm

Además, se propone la siguiente estructura del pavimento:

- Adoquín de hormigón
  - Adoquín : 8cm
  - Mortero de cemento M-5: 4cm
  - Solera de hormigón : 15cm
  - Lamina de polietileno
  - Base de grava: 20cm

- Rigola de Adoquín de hormigón
  - Adoquín : 8cm
  - Mortero de cemento M-5: 4cm
  - Base de hormigón: 15cm

Fachada Oeste:

Las características geométricas serán:

- Longitud: ≈19,75m
- Ancho: 1,50m
  - Adoquín de hormigón color rojo: 100cm

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA
COAVN

- Rigola de adoquines de hormigón color gris: 50cm

Además, se propone la siguiente estructura del pavimento:

- Adoquín de hormigón
  - Adoquín : 8cm
  - Mortero de cemento M-5: 4cm
  - Solera de hormigón : 15cm
  - Lamina de polietileno
  - Base de grava: 20cm

- Rigola de Adoquín de hormigón
  - Adoquín : 8cm
  - Mortero de cemento M-5: 4cm
  - Base de hormigón: 15cm

5.2.10.- OBRAS COMPLEMENTARIAS.

Entre las obras complementarias tenemos:

Cerramiento con red de protección de la pista deportiva

Se ejecutara el cerramiento de la pista deportiva, mediante una red de protección fija, para evitar las salidas de los balones del campo, la red será de cuerda de nylon de 100x100MM de luz de malla y 3mm de diámetro, cosida con cable de acero trenzado superior, intermedia formando cuadricula, e inferior. Tendrá una altura de 7,15 metros e ira sujeta a la estructura metálica existente. Además se instalara una red de las mismas características en el techo de la pista, que ira fijada a las vigas de madera.

Se plantea dejar cuatro zonas de acceso a la pista deportiva, dos en la fachada Norte y dos en la fachada Sur. Por lo que, se proyecta la ejecución de marcos de perfiles metálicos tubulares cuadrados de #100x100x5mm para conformación de puerta de 150x250 (BxH), sujetos al pavimento actual mediante placas de anclaje y fijaciones metálicas.

La red de protección ira debidamente tensada mediante perfiles tensores.

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Sustitución de material de cubrición de la cubierta existente

Debido a la existencia de goteras en la cubierta existente de la pista deportiva, se proyecta la sustitución parcial de la cobertura de chapa metálica ó placas de policarbonato.

Pintura de la estructura metálica existente

Previo al lijado y limpieza de la estructura metálica existente, se le aplicara una pintura intumescente, tipo teppifock solvente PTF, de pinturas "EGA" o similar, como formación de protección pasiva contra incendios de la estructura metálica, color blanco, acabado mate liso, hasta formar un espesor mínimo de 510 micras y conseguir una resistencia al fuego de 30 minutos (R-30); previa aplicación de una mano de imprimación sintética antioxidante tipo C-200 de pinturas "EGA" o similar, fabricada a base de resinas alquidicas modificadas, pigmentos y cargas inorgánicas (principalmente) y orgánicas, aditivos y disolventes. Con un rendimiento teórico de 9,2m²/kg (para un espesor mínimo de película seca entre 35 y 40 micras), color gris claro.

Reposición de la acera

Se proyecta ejecutar la reposición de la acera de la calle Padura afectada por las obras de canalización de la red de alumbrado público existente con el emplazamiento del nuevo cuadro de mando.

Obra civil para instalación del nuevo cuadro de mando del alumbrado

Se proyecta ejecutar un muro de hormigón armado acondicionando un hueco para la instalación del armario del nuevo cuadro del alumbrado público. El revestimiento de este muro será de aplacado de piedra natural.

6.- NORMATIVA DE OBLIGADO CUMPLIMIENTO

6.1.- SUPRESIÓN DE BARRERAS URBANÍSTICAS

Es de aplicación el Decreto 68/2000 de 11 de abril sobre la Normativa para la Supresión de Barreras Urbanísticas. El ámbito de aplicación es el obligado cumplimiento para todo Proyecto de Urbanización, y estará reflejado en los planos y memoria, así como en su ejecución.

El objeto de esta normativa es asegurar que el diseño de los elementos de urbanización y los objetos componentes del mobiliario urbano no dificulten el necesario desenvolvimiento de aquellas personas que sufran cualquier tipo de minusvalía, orgánica o circunstancial -niños, mujeres gestantes, personas

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
23/01/2018
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
VISADO BISATUA
COAVN

cargadas, etc.- en los espacios de dominio público libres de edificación situados, en este caso, en suelo urbano.

En el desarrollo justificativo de la idoneidad de cumplimiento de la presente Normativa se cumplen todas las determinaciones. El pavimento proyectado de la acera es duro y antideslizante, Esta proyectado para formar superficies perfectamente enrasadas, sin que se produzcan resaltos debidos a una mala colocación del mismo.

6.2.- LEY 20/1997, DE 4 DE DICIEMBRE, LEY PARA LA PROMOCION PARA LA ACCESIBILIDAD, DE LA PRESIDENCIA DEL G. V. / B.O.P.V. 24/12/97 – Nº 246.

En el presente proyecto se adjunta en el Anexo 1, la ficha que justifica la ley de accesibilidad en el entorno urbano.

6.3.- NORMA DE CONSTRUCCIÓN SISMORRESISTENTE. NCSE-02.

Real Decreto 997/2002, 27 de Septiembre, por el que se aprueba la Norma de construcción sismo-resistente: parte general y edificación (NCSE-02).

De acuerdo con la NCSE-02 y según el mapa de peligrosidad sísmica y la lista que detalla por municipios, la zona investigada se sitúa con valores de aceleración sísmica básica (ab)<0,04g.

A efecto de la Norma NCSE-02 el presente edificio se clasifica en "Importancia normal".

Según estos criterios, no es obligatorio la aplicación de dicha norma "en edificaciones de importancia normal" o "especial" cuando la aceleración sísmica básica (ab) sea inferior a 0,04g siendo g la aceleración de la gravedad.

Debido a la situación de la obra a ejecutar en Luiaondo. Aiara, y dado que se trata de una construcción de importancia normal y que la aceleración sísmica básica es inferior a 0.04g (siendo g la aceleración de la gravedad) según el mapa de peligrosidad sísmica, no es obligatoria la aplicación de la Norma, según Apartado 1.2.3 de la misma.

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

6.4.- CUMPLIMIENTO DEL CTE (Ley 38/1999 de 5 noviembre)

6.4.1.- SEGURIDAD ESTRUCTURAL DB-SE.

Según el ámbito de aplicación del CTE RD 314/2006 de fecha 17 de marzo, documento básico DB-SE Seguridad estructural, en el Apartado 1.1- Ámbito de Aplicación y según el Artículo 2º del capítulo 1º de dicho CTE, es de aplicación . Dicha normativa se justifica en el Anexo 2 "Memoria justificativa de cumplimiento de normativa"

La cimentación de hormigón armado se regirá por la instrucción para el proyecto, debiendo cumplir los preceptos de la instrucción EHE y CTE-DB-SE - C

La estructura metálica se regirá por la instrucción para el proyecto, debiendo cumplir los preceptos del CTE-DB-SE - A

Las acciones adoptadas en el cálculo de cada uno de los elementos resistentes y de su cimentación del presente proyecto se ajustarán a lo prescrito en la Norma CTE-DB-SI

6.4.2.- SEGURIDAD EN CASO DE INCENDIO CTE DB-SI

El presente proyecto cumplirá el Real Decreto 314/2006 por el que se aprueba el Código Técnico de la Edificación, Texto refundido con modificaciones RD 1351/2007, de 19 de octubre, corrección de errores del BOE de 25 de enero de 2008 y modificaciones RD 173/2010 DE 19 Febrero Código Técnico de la Edificación. Documento Básico Seguridad en caso de incendios DB-SI.

Dicha normativa se justifica, según proceda, en el Anexo 2 "Memoria justificativa de cumplimiento de normativa"

6.4.3.- SEGURIDAD DE UTILIZACIÓN Y ACCESIBILIDAD DB-SU

El presente proyecto cumplirá el Real Decreto 314/2006 por el que se aprueba el Código Técnico de la Edificación, Texto refundido con modificaciones RD 1351/2007, de 19 de octubre, corrección de errores del BOE de 25 de enero de 2008 y modificaciones RD 173/2010 DE 19 Febrero Código Técnico de la Edificación, Documento Básico Seguridad de Utilización y Accesibilidad DB-SU.

Dicha normativa se justifica en el Anexo 2 "Memoria justificativa de cumplimiento de normativa"

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA
COAVN

6.4.4.- SALUBRIDAD DB-HS

El presente proyecto cumplirá el Real Decreto 314/2006 por el que se aprueba el Código Técnico de la Edificación, Texto refundido con modificaciones RD 1351/2007, de 19 de octubre, corrección de errores del BOE de 25 de enero de 2008, modificaciones RD 173/2010 DE 19 Febrero Código Técnico de la Edificación, Documento Básico Salubridad DB-HS y modificaciones conforme a La ORDEN FOM/588/2017 de 15 de junio, (BOE 23 de junio de 2017)

Dicha normativa se justifica en el Anexo 2 "Memoria justificativa de cumplimiento de normativa"

6.4.5.- PROTECCIÓN FRENTE AL RUIDO DB-HR

El Real Decreto 314/2006 por el que se aprueba el Código Técnico de la Edificación, Texto refundido con modificaciones RD 1351/2007, de 19 de octubre, corrección de errores del BOE de 25 de enero de 2008 y modificaciones RD 173/2010 DE 19 Febrero Código Técnico de la Edificación, Documento Básico Protección frente al Ruido DB-HR. **No es de aplicación,** en el presente proyecto, por ser una instalación abierta.

6.4.6.- AHORRO DE ENERGIA DB-HE

El Real Decreto 314/2006 por el que se aprueba el Código Técnico de la Edificación, Texto refundido con modificaciones RD 1351/2007, de 19 de octubre y actualización del Documento Básico DB-HE, Ahorro de energía, Orden FOM/1635/2013, de 10 de septiembre, **No es de aplicación**, en el presente proyecto por ser una instalación abierta.

6.5.- PRODUCCIÓN Y GESTIÓN Y RESIDUOS DE CONSTRUCCIÓN Y DEMOLICIÓN.

El R.D.105/2008 de 1 de febrero por el que se regula la producción y gestión de residuos de construcción y demolición establece el régimen de control de la producción, posesión y gestión de residuos generados en las actividades de demolición y de construcción.

El Real Decreto 105/2008 de 1 de febrero, aprobado, que tiene carácter básico, regula en su articulado, entre otras cuestiones, las obligaciones que corresponden a todas las personas físicas o jurídicas que participan en la gestión de residuos de construcción y demolición además de las actuaciones que, en aras a garantizar los objetivos de la norma, deben llevar a cabo las administraciones públicas competentes.

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

En este sentido el Real Decreto 105/2008, de 1 de febrero, establece que determinados aspectos de la materia deben ser regulados por la legislación específica que se apruebe por las Comunidades Autónomas.

Por su parte, la Ley 3/1998, de 27 de febrero, General de Protección del Medio Ambiente del País Vasco, establece, en su artículo 71 que la Comunidad Autónoma del País Vasco, reglamentariamente, podrá establecer regímenes de autorización específicos para las distintas actividades de producción y/o gestión de residuos.

En consecuencia, el DECRETO 112/2012, de 26 de junio, por el que se regula la producción y gestión de los residuos de construcción y demolición, norma todos aquellos aspectos cuya regulación el Real Decreto delega en las Comunidades Autónomas junto con aquellos otros que faciliten el cumplimiento de los objetivos sobre valorización de los residuos de construcción y demolición en la Comunidad Autónoma del País Vasco.

El Decreto tiene por objeto establecer el régimen jurídico de la producción y gestión de los residuos de construcción y demolición en el ámbito de la Comunidad Autónoma del País Vasco, contribuyendo, entre otros aspectos, al desarrollo de la edificación sostenible que, sin menoscabo de la calidad y funcionalidad de los edificios, previene de forma significativa la generación de los residuos de construcción y demolición.

De acuerdo con este Decreto dado que se trata una obra de construcción y demolición que genera residuos de construcción y demolición está sujeta a dicho Decreto y por tanto, se ha de incluir el Proyecto Básico un estudio de Gestión de Residuos de construcción y demolición con las obligaciones que se citan en la citada norma.

El Estudio de Gestión de Residuos de Construcción y Demolición, como cumplimiento del DECRETO 112/2012, de 26 de junio del Departamento de Medio Ambiente, Planificación Territorial, Agricultura y Pesca, se adjunta en el como Documento III. "Estudio de Gestión de Residuos".

6.6.- REGLAMENTO DE INSTALACIONES TÉRMICAS EN LOS EDIFICIOS R.D.1027/2007 de 20 de julio.

El R.D. 1027/2007 de 20 de julio del Reglamento de las Instalaciones Térmicas en los edificios, y el Real Decreto 238/2013, de 5 de abril, por el que se modifican determinados artículos e instrucciones técnicas del Reglamento de Instalaciones Térmicas en los Edificios, aprobado por Real Decreto 1027/2007, de 20 de julio, establecen las exigencias de eficiencias energética y seguridad

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

que deben cumplir las instalaciones térmicas en los edificios destinados a atender la demanda del bienestar e higiene de las personas, durante su diseño y dimensionado, ejecución, mantenimiento y uso, así como determinar los procedimientos que permitan acreditar su cumplimiento.

Según el Artículo 2 del citado Reglamento es de aplicación a las instalaciones térmicas y de producción de agua caliente sanitaria de edificios de nueva construcción, por lo que el R.I.T.E. es de aplicación al edificio del presente proyecto y su justificación quedará incorporada en el presente documento.

6.7.- INFRAESTRUCTURAS COMUNES DE TELECOMUNICACIONES. *REAL DECRETO 346/2011 de 11 de marzo.*

Según el Artículo 3. Ámbito de Aplicación del capítulo II del Real Decreto 346/2011, de 11 de marzo por el que se aprueba el Reglamento Regulador de las infraestructuras comunes de telecomunicaciones para el acceso a los servicios de telecomunicaciones en el interior de edificios, es de Aplicación a todos los edificios y conjuntos inmobiliarios en los que exista continuidad en la edificación, de uso residencial o no, y sean o no de nueva construcción, que estén acogidos al régimen de propiedad horizontal regulado por la Ley 49/1960 de 21 de julio, sobre propiedad horizontal.

Por lo anteriormente dispuesto, al tratarse de un edificio que define dos viviendas con accesos independientes desde la vía pública no es de aplicación al presente proyecto.

6.8.- PLAN DE CONTROL DE CALIDAD.

El Decreto 20/2014, de 28 de Octubre, por el que se regula el Control de Calidad en la construcción, dispone que, será preceptivo el cumplimiento del presente Decreto en todas las obras que según la Ley 38/1999, de 5 de noviembre, de Ordenación de la Edificación, tengan la consideración de edificación y requieran un proyecto.

Para cumplir lo requerido en la Normativa aplicable al Control de Calidad, se adjuntará el documento con el presente Proyecto.

6.9.- ESTUDIO BASICO DE SEGURIDAD Y SALUD.

Según el Artículo 4 del REAL DECRETO 1627/1997, de 24 de octubre, por el que se establecen disposiciones mínimas de seguridad y de salud en las obras de construcción en el que se señala obligatoriedad del estudio de

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
23/01/2018
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
VISADO BISATUA
COAVN

seguridad y salud o del estudio básico de seguridad y salud en las obras, y siguiendo los requisitos que señalan en el mismo:

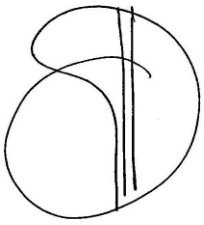
a) Que la duración estimada sea superior a 30 días laborables, empleándose en algún momento a más de 20 trabajadores simultáneamente.

b) Que el volumen de mano de obra estimada, entendiendo por tal suma de los días de trabajo del total de los trabajadores en la obra, sea superior a 500.

El presente proyecto no está incluido dentro de ninguno de los requisitos normativos antes mencionados, por lo que es obligatoria la redacción del Estudio Básico de Seguridad y Salud, el cual se adjunta con el presente proyecto.

----------//----------

En Laudio/Llodio, a 8 de noviembre de 2017



D. David Pinedo Ortega.- Arquitecto

----------El presente documento es copia del original. Su utilización total o parcial, así como cualquier reproducción o cesión a terceros, requerirá la previa autorización expresa de su autor quedando en todo caso prohibida cualquier modificación unilateral del mismo.----------

"En cumplimiento de lo dispuesto en el artículo 5 de la Ley Orgánica de Protección de Datos, se informa que los datos de carácter personal que se han hecho constar se encuentran incorporados a un fichero automatizado, con la finalidad exclusiva del Proyecto de Ejecución de marquesina de protección y cerramientos parciales, y bajo la responsabilidad del Arquitecto redactor.

Asimismo, se informa que se podrá hacer uso de los derechos de acceso, rectificación, cancelación y oposición en los términos establecidos por la citada Ley Orgánica de Protección de Datos, notificándolo a D. David Pinedo Ortega, mediante carta dirigida a la calle Lamuza nº 12, bajo, Llodio/Laudio, C.P. 01400, junto a copia del DNI o completando el correspondiente formulario de ejercicio de derechos que ponemos a su disposición en la dirección anteriormente mencionada."

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

7.- ANEXO 1.

FICHA JUSTIFICATIVA DE ACCESIBILIDAD

(Ley 20/1997, de 4 de diciembre, para la Promoción de la Accesibilidad, y Decreto 68/2000, de 11 de abril, sobre condiciones de accesibilidad de los entornos urbanos, espacios públicos, edificaciones, y, sistemas de información y comunicación)

PROYECTO DE EJECUCION DE MARQUESINA DE PROTECCION Y CERRAMIENTO PARCIAL DE FACHADAS DE PISTA DEPORTIVA
01408 LUIAONDO - AIARA/AYALA. ARABA

NORMATIVA SOBRE ACCESIBILIDAD EN EL ENTORNO URBANO

F.ACC/URB.A.II

AMBITO DE APLICACIÓN: El diseño de planos y la redacción de determinaciones de los instrumentos de planeamiento, y la redacción y ejecución de proyectos de Urbanización, así como el diseño, características y colocación de mobiliario urbano.
ELEMENTOS DE URBANIZACIÓN: Se considerarán como tales; La pavimentación, abastecimiento y distribución de aguas, saneamiento y alcantarillado, distribución de energía eléctrica, gas, telefonía y telemática, alumbrado público, jardinería y aquellas otras que materialicen las indicaciones de los instrumentos de planeamiento urbanístico.

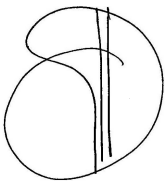


APARTADO	NORMATIVA. Decreto 68/2000 de 11 de Abril. **Anejo II**			PROYECTO
ITINERARIOS PEATONALES (Anejo II. Art.3.2) Públicos y Privados de uso comunitario.	**ANCHO** Min.	General	A ≥ 200 cm	A = 500cm
		Si densidad. d≤12viv/ha	A ≥ 150 cm, con rellanos intermedios Ø=180cm/20m máx.	
	PENDIENTE	Longitudinal	P ≤ 6%	P = 2%
		Transversal	P ≤ 2%. Recomd.1,5%	P = 2%
	ALTURA Libre de paso		h ≥ 2,20m	h =
	BORDILLO acera Altura máxima.		h ≤ 12cm	h= 0
	Excepcionalmente, cuando en la construcción de itinerarios peatonales aparezcan contradicciones con la normativa urbanística o sectorial concurrente en el área o sean de difícil materialización por razones topográficas, será preciso justificar la solución en un informe de los Servicios Municipales, previo a la concesión de licencia.			
PAVIMENTO (Anejo II, Art.3.3.)	**Pavimentos Duros** . Antideslizante y sin resaltos. **Pavimentos Blandos**. Suficientemente compactados, que impidan deslizamientos y hundimientos. **Rejas y registros** de los itinerarios y pasos peatonales, enrasados con el pavimento circundante de material antideslizante aún en mojado, serán de cuadrícula de apertura ≤ 1,0x1,0 cm, si invade el ancho mínimo. del itinerario peatonal y sino de 2,5x2,5cm. **Alcorques.** Serán elementos enrasados al pavimento y no deformables. De ser enrejados cumplirán con lo anteriormente dispuesto para Rejas y registros.			☒ ☐ No existen Rejilla=
	SEÑALIZACIÓN Anejo IV: De Desniveles, Depresiones y Cambios de Cota, mediante **Franjas Señalizadoras** Perpendiculares al sentido de marcha, de Anchura ≥ 1m y con Pavimento de textura y color diferentes.			
VADOS DE VEHÍCULOS (Anejo II, Art.3.4)	El itinerario peatonal que atraviesen no debe verse afectado por pendientes superiores a las definidas para los itinerarios peatonales. Cuando lo anteriormente expuesto no pueda darse, al menos 150 cm de acera respetarán dichas pendientes. Si la acera fuese de 150cm, se deberá rebajar el bordillo.			
PASO DE PEATONES (Anejo II, Art.3.5)	**VADO PEATONAL.** Planos inclinados:			No existe
	ANCHO mínimo a cota de calzada		= Paso peatones	
	PENDIENTE	Longitudinal	P ≤ 8%	
		Transversal	P ≤ 1,5%	
	ACERA a respetar de anchura		A ≥ 150 cm	
	En aceras estrechas rebajar la acera en todo el ancho del paso peatonal con planos inclinados que respeten las pendientes fijadas			
	ISLETA **A nivel de calzada**			
	ANCHO A ≥ 2m. en viales con doble sentido y tres o más carriles			A = existente
	SEÑALIZACIÓN Anejo IV: El pavimento en las isletas y en el ancho del vado peatonal ampliado en un metro en todo su perímetro será igual a la **franja señalizadora**, materializado a través de baldosas u otro tipo de material con protuberancias o tetones de 25mm de Ø, 6mm de altura y 67mm de separación entre centros, antideslizantes y contrastadas en color.			
PARQUES, JARDINES, PLAZAS (Anejo II, Art.3.6)	ANCHO **(CAMINOS y SENDAS)**		A ≥ 2,00 m	
	DESNIVELES		Mediante Itinerario Peatonal	
	DESNIVELES ≥ 0,40m		Elementos continuos de protección	
APARCAMIENTOS (Anejo II, Art.3.11)	**RESERVA**	1 cada 40 plazas o fracción		
		Recorrido peatonal entre dos reservas ≤ 250m		
	Situación junto a accesos y cerca itinerarios peatonales			
	Si reserva próxima a paso peatones. Espacio libre A ≥ 200 cm			
	ANCHO de plaza		A ≥ 360 cm	

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA 23/01/2018
DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA
VISADO BISATUA
COAVN

	LARGO de plaza L ≥ 600 cm	
	En BATERÍA, si no es posible L = 600cm se admite L=500cm. En LINEA si no es posible A = 360m se admite la del resto de vehículos manteniendo el largo establecido debiendo ser las reservadas colindantes al paso peatonal.. **SEÑALIZACIÓN:** Mediante símbolo internacional de accesibilidad en el plano vertical y horizontal y prohibición de aparcar al resto de vehículos.	
MOBILI. URBANO (Anejo II, Art.4)	Se entiende como tales, al conjunto de objetos a colocar en los espacios exteriores superpuestos a los elementos de urbanización; Semáforos, Señales, Paneles Informativos, Carteles, Cabinas telefónicas, Fuentes públicas, Servicios Higiénicos, Papeleras, Marquesinas, Asientos y otros de análoga naturaleza. NORMAS GENERALES Se dispondrán de forma que no interfieran la accesibilidad Se diseñarán y ubicarán de forma que puedan ser utilizados por personas con dificultad en la accesibilidad. **En las aceras se colocaran en el borde exterior, sin invadir los 200cm de itinerario peatonal o 150cm en densidades de 12viv/ha, ni invadir vados y pasos peatonales.** Se dispondrán alineados longitudinalmente en el itinerario peatonal **Elementos salientes de fachada** fijos o móviles que interfieran un itinerario peatonal, Marquesinas, etc h ≥ 220cm Elemento fijo o móvil a h < 220cm, se prolongará hasta el suelo. Elementos Trasparentes 2 **Bandas de colocadas** **a = 20cm, una a h = 90cm** otra a h = 150cm	h = marquesina h>3,5m ☐ No existen
FUENTES y BEBEDEROS. (Anejo II, Art.4.2.2.6)	Aproximación a cota Rejillas antideslizantes en seco y mojado ≥2,5cm x 2,5cm Si el accionamiento es manual h ≤ 90cm	Fuente existente
BANCOS (Anejo II, Art.4.2.2.7)	Asiento con respaldo y reposabrazos h = 40-50cm Reposabrazos h = 20-25cm Distancia máxima entre varios bancos d = 50m Complementariamente a los anteriores y ajustándose a las condiciones ergonómicas para sentarse y levantarse se podrán utilizar otros.	Bancos existentes
OBSERVACIONES		

Fdo. El Arquitecto :



D. David Pinedo Ortega

En Laudio-Llodio, a 8 de noviembre de 2017

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

8.- ANEXO 2
MEMORIA JUSTIFICATIVA DE CUMPLIMIENTO DE NORMATIVA DEL CODIGO TECNICO DE LA EDIFICACION

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

PROYECTO DE EJECUCION DE MARQUESINA DE PROTECCION Y CERRAMIENTO PARCIAL DE FACHADAS DE PISTA DEPORTIVA
01408 LUIAONDO - AIARA/AYALA. ARABA

A continuación se muestra un cuadro con los apartados del código técnico de la edificación que es necesario justificar:

DB-SE	**Exigencias básicas de seguridad estructural**	**X**
DB-SI	**Exigencias básicas de seguridad en caso de incendio**	**X**
SI 1	Propagación interior	**X**
SI 2	Propagación exterior	**X**
SI 3	Evacuación	**X**
SI 4	Instalaciones de protección contra incendios	**X**
SI 5	Intervención de bomberos	**X**
SI 6	Resistencia al fuego de la estructura	**X**
DB-SU	**Exigencias básicas de seguridad de utilización**	**X**
SU1	Seguridad frente al riesgo de caídas	**-**
SU2	Seguridad frente al riesgo de impacto o de Atrapamiento	**-**
SU3	Seguridad frente al riesgo de aprisionamiento	**-**
SU4	Seguridad frente al riesgo causado por iluminación inadecuada	**X**
SU5	Seguridad frente al riesgo causado por situaciones con alta ocupación	**X**
SU6	Seguridad frente al riesgo de ahogamiento	**-**
SU7	Seguridad frente al riesgo causado por vehículos en movimiento	**-**
SU8	Seguridad frente al riesgo relacionado con la acción del rayo	**X**
DB-HS	**Exigencias básicas de salubridad**	**X**
HS1	Protección frente a la humedad	-
HS2	Eliminación de residuos	-
HS3	Calidad del aire interior	-
HS4	Suministro de agua	-
HS5	Evacuación de aguas residuales	**X**
DB-HR	**Exigencias básicas de protección frente el ruido**	
DB-HE	**Exigencias básicas de ahorro de energía**	
HE0	Limitación del consumo energético	**-**
HE1	Limitación de demanda energética	**-**
HE2	Rendimiento de las instalaciones térmicas	**-**
HE3	Eficiencia energética de las instalaciones de iluminación	**-**
HE4	Contribución solar mínima de agua caliente sanitaria	**-**
HE5	Contribución fotovoltaica mínima de energía eléctrica	**-**

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

8.1.- CTE.DB.SE. SEGURIDAD ESTRUCTURAL

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

PROYECTO DE EJECUCION DE MARQUESINA DE PROTECCION Y CERRAMIENTO PARCIAL DE FACHADAS DE PISTA DEPORTIVA
01408 LUIAONDO - AIARA/AYALA. ARABA

8.1.1.- SISTEMAS CONSTRUCTIVOS. ESPECIFICACIONES

8.1.1.1.- CONDICIONES DEL TERRENO

Se deberán hacer movimientos de tierras con retro-excavadora para hacer:

- El desbroce y limpieza del terreno.
- Las excavaciones de las zanjas, zapatas y pozos representadas en el plano de estructuras correspondiente.

8.1.1.2.- CIMENTACIÓN

El diseño y dimensionado de la cimentación se ha realizado según las recomendaciones del ensayo geotécnico realizado en las viviendas levantadas en la parcela colindante. De este modo y siguiendo la tipología de cimentación planteada en la estructura de la pista existente se ha diseñado una cimentación de tipo semi-profunda, compuesta por zapatas aisladas de 80cm de canto debajo de los pilares metálicos apoyadas sobre pozos y debidamente trabadas entre sí mediante las correspondientes riostras. Se ha planteado el refuerzo de la cimentación existente aumentando su canto en 15cm de hormigón armado y conectando dichas zapatas existentes con la nueva cimentación tal y como se indica en los planos de estructuras correspondientes.

Tensión admisible del terreno **σ= 2,2 kg/cm²**

La cimentación deberá empotrarse 60 cm. en el estrato resistente tal y como se representa en los planos de estructura correspondientes. En cualquier caso nunca se ejecutará un elemento de cimentación sobre material de relleno o terreno que no ofrezca las suficientes garantías de ser óptimo.

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA 23/01/2018 VISADO BISATUA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA

8.1.1.3.- ESTRUCTURA.

8.1.1.3.1.- TIPOLOGÍA ESTRUCTURAL

La estructura objeto de la presente memoria hace referencia al proyecto de ejecución de una nueva marquesina y de un cerramiento perimetral en una pista deportiva cubierta existente situada en Luiaondo.

MARQUESINA FACHADA NORTE Y CERRAMIENTO PARCIAL FACHADAS ESTE, SUR Y OESTE

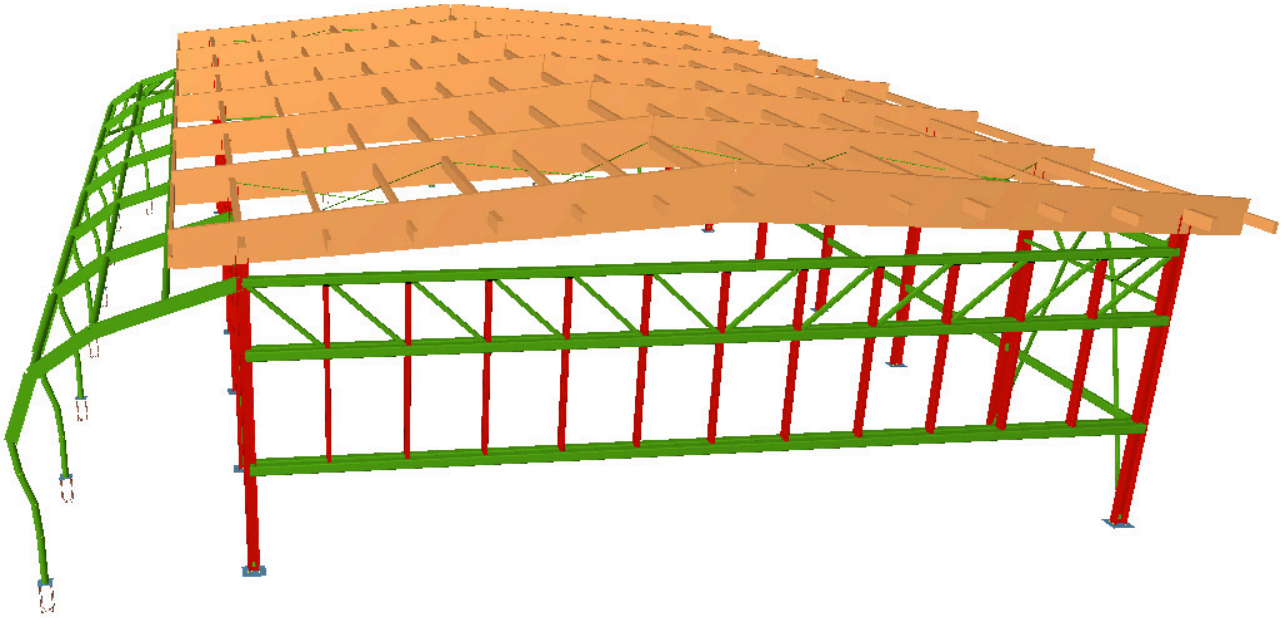
La nueva marquesina se sitúa en la fachada Norte. Y se resuelve con una serie de pórticos metálicos compuestos por un pilar metálico tubular de Ø152x10mm que gira formalizando la correspondiente jácena la cual se refuerza soldándole unas pletinas en forma de "T" invertida por la parte inferior. Estos pórticos se apoyan en los pilares HEA-260 existentes en la fachada Norte y en una nueva cercha metálica en la fachada Este. Las correas que cubren la medida entre los nuevos pórticos metálicos son perfiles tubulares de Ø152x10mm. Para fijar el acabado de la nueva marquesina, policarbonato de 6mm de espesor, se ha dispuesto una subestructura metálica de tubulares rectangular de 30x60x3mm tal y como se indica en el plano de estructuras correspondiente.

En las fachadas Sur, Este y Oeste se ha diseñado la estructura necesaria para aguantar los nuevos paramentos verticales que minimizan la exposición de la pista a la intemperie.

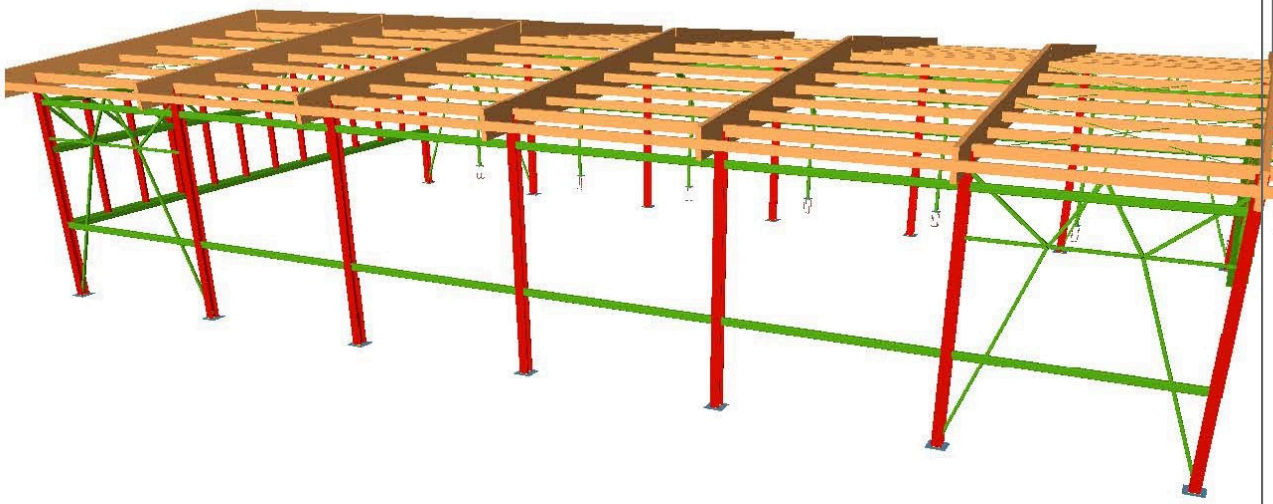
En la fachada Sur la estructura principal consiste en dos tubulares rectangulares, uno superior y el otro inferior, de 120x200x10mm donde se va fijando la sub-estructura del nuevo cerramiento de policarbonato.

En las fachadas Este y Oeste, la sub-estructura del nuevo paramento se sustenta a una celosía diseñada para soportar las nuevas cargas verticales y sobretodo las nuevas cargas horizontales debidas al viento, tal y como se puede ver en la siguiente imagen.

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA



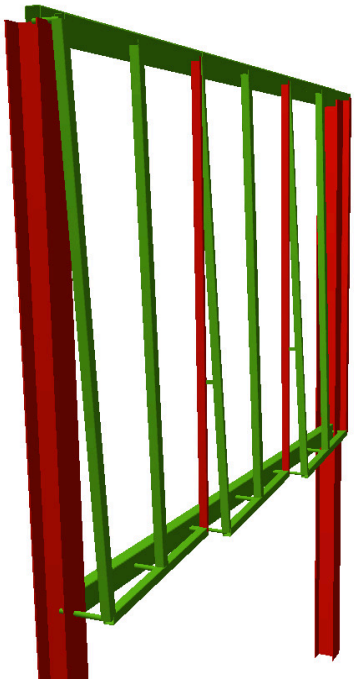
VISTA FACHADA OESTE (Celosía soporte cerramiento) Y NORTE (Nueva marquesina)



VISTA FACHADA SUR. (Sub-estructura cerramineto policarbonato)

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Para resolver el apoyo del policarbonato de las fachadas se ha diseñado una sub-estructura específica formada por perfiles tubulares fijada a la estructura principal, tal y como se indica en el plano de estructuras correspondiente.



VISTA SUB-ESTRUCTURA POLICARBONATO FACHADAS

La elección de esta solución estructural responde a las siguientes consideraciones:

- Es una solución económica que no requiere personal excesivamente especializado, y que se puede considerar como una tipología "habitual" en esta clase de edificaciones.

Es adecuada para las luces existentes en el proyecto así como para las cargas y sobrecargas requeridas por el programa funcional.

8.1.1.3.2.- ESTADOS DE CARGAS

CUBIERTA EXISTENTE

Forjado:	Correas de madera
Tipo de madera:	GL-24 (correas)
	GL-28 (jácenas)

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

Peso propio:	0,50 KN/m^2
Sobrecarga de uso:	0,40 KN/m^2
Cagas permanentes:	0,20 KN/m^2
Sobrecarga de nieve:	0,50 KN/m^2
TOTAL	**1,60 KN/m^2**

NUEVA MARQUESINA

Forjado:	Correas metálicas
Acero:	S275JR

Peso propio:	0,50 KN/m^2
Sobrecarga de uso:	0,40 KN/m^2
Cagas permanentes:	0,50 KN/m^2
Sobrecarga de nieve:	0,50 KN/m^2
TOTAL	**1,90 KN/m^2**

8.1.1.3.3.- CARGAS LINEALES CONSIDERADAS

Como cargas lineales verticales se han considerado:

9 kN/m de peso propio de fachada policarbonato

8.1.1.3.4.- CARACTERÍSTICAS DE LOS MATERIALES

ESTRUCTURA METÁLICA.

Los elementos de estructura metálica se realizarán con acero del tipo **S275-JR**

Límite elástico	275 N/mm^2
Módulo de deformación	214 kN/mm^2

ESTRUCTURA DE HORMIGÓN ARMADO.

Acero:	Límite elástico:	500 N/mm^2
	Tipo de acero:	B-500 S/B-500 T (mallas electrosoldadas)
	Control de acero:	Normal

Hormigón: HA-25 / B / 20 / IIa (EHE-08) - CIMENTACION

Vida útil de la estructura:	50 años.
Resistencia característica a los 28 días =	25 N/mm^2
Resistencia característica a los 7 días =	16,25 N/mm^2

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

Cemento: CEM II/A-D 42,5 R
Áridos: Clase: Rodados
Tamaño máximo: 20 mm.
Aditivos: No se admitirán sin la autorización expresa de la Dirección Facultativa. Se recomienda la utilización de fluidificantes.
Dosificación por metro cúbico: (A establecer por la planta elaboradora)
Relación agua / cemento: 0,60
Contenido mínimo de cemento 275 Kg/m^3
Docilidad: Consistencia blanda.
Asentamiento en Cono de Abrams: 6-9 cm.
Compactación: Por vibrado normal.
Control del hormigón: Normal
Número de series de probetas por ensayo: Una serie.
Número de probetas por serie: Seis unidades.
Frecuencia de ensayos: Cada unidad de hormigonado.
Tipo de probetas: Cilíndricas de Ø 15 cm. h = 30cm.
Edad de rotura: 2 unidades a 7 días
2 unidades a 28 días
2 unidades a reserva
Ensayo sistemático del Cono de Abrams: Tolerancia ± 1 cm.
Aberturas de fisura Wmax= 0,3mm.
Impermeabilidad, según UNE-EN12390-8: no procede
Recubrimiento: 30mm. (Excepto indicación expresa en los planos de estructura)

Hormigón: HM-20 / P / 20 /I (EHE-08) - POZOS
Resistencia característica a los 28 día0s = 20 N/mm^2
Resistencia característica a los 7 días = 13 N/mm^2
Cemento: CEM II/A-D 42,5 R(SR)
Áridos: Clase: Rodados
Tamaño máximo: 20 mm.
Dosificación por metro cúbico: (A establecer por la planta elaboradora)
Relación agua / cemento: 0,65
Contenido mínimo de cemento 200 Kg/m^3
Docilidad: Consistencia plástica.
Asentamiento en Cono de Abrams: 3-5 cm.
Compactación: Por vibrado normal.
Control del hormigón: Normal
Número de series de probetas por ensayo: Una serie.
Número de probetas por serie: Seis unidades.
Frecuencia de ensayos: Cada unidad de hormigonado.

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

Tipo de probetas:	Cilíndricas de Ø 15 cm. h = 30cm.
Edad de rotura:	2 unidades a 7 días
	2 unidades a 28 días
	2 unidades a reserva
Ensayo sistemático del Cono de Abrams:	Tolerancia ± 1 cm.

MADERA TIPO GL-24 (Correas existentes)

Tipo:	Madera laminada encolada
Límite elástico =	12,6 KN/mm2
Propiedades resistentes:	
Flexión =	24 N/mm2
Tracción paralela =	16,5 N/mm2
Tracción perpendicular =	0,40 N/mm2
Compresión paralela =	24 N/mm2
Compresión perpendicular =	2,7 N/mm2
Cortante =	2,7 N/mm2
Propiedades de rigidez:	
Módulo de elasticidad =	11,6 KN/mm2
Módulo de cortante =	0,72 KN/mm2
Densidad:	
Característica =	380 Kg/m3

MADERA TIPO GL-28 (Jácenas existentes)

Tipo:	Madera laminada encolada
Límite elástico =	12,6 KN/mm2
Propiedades resistentes:	
Flexión =	28 N/mm2
Tracción paralela =	19,5 N/mm2
Tracción perpendicular =	0,45 N/mm2
Compresión paralela =	26,5 N/mm2
Compresión perpendicular =	3,0 N/mm2
Cortante =	3,2 N/mm2
Propiedades de rigidez:	
Módulo de elasticidad =	12,6 KN/mm2
Módulo de cortante =	0,78 KN/mm2
Densidad:	
Característica =	410 Kg/m3

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA
COAVN

La modificación de uno de estos datos deberá ser aprobada por la Dirección Facultativa.

8.1.1.3.5.- COEFICIENTES DE SEGURIDAD ADOPTADOS.

Nivel de control de la estructura: Normal

ESTRUCTURA DE HORMIGÓN ARMADO

- Sobre las acciones:
  - Coeficiente de mayoración acciones permanentes 1,35
  - Coeficiente de mayoración acciones variables 1,50
- Sobre el hormigón:
  - Coeficiente de minoración persistente o transitorio: 1,50
  - Coeficiente de minoración accidental: 1,30
- Sobre el acero (Ø):
  - Coeficiente de minoración persistente o transitorio: 1,15
  - Coeficiente de minoración accidental: 1,00
- Pilares:
  - Coeficiente de seguridad adicional: 10%

ESTRUCTURA METÁLICA

- Coeficiente de mayoración de las acciones:
  - 1,35 para acciones permanentes
  - 1,50 para acciones variables
- Coeficiente de minoración del material:
  - 1,05 relativos a la plastificación del material
  - 1,05 relativos a los fenómenos de inestabilidad
  - 1,25 relativos a la resistencia última del material o sección, y la resistencia de los medios de unión

ESTRUCTURA DE MADERA.

- Coeficientes de minoración:
  - Estado límite último = 1,30
  - Estado límite servicio = 1,00

- Coeficientes de mayoración de acciones:
  - Permanentes = 1,35
  - Variables = 1,50
  - Factor de duración de la carga = 0,60

La modificación de uno de estos datos deberá ser aprobada por la Dirección Facultativa.

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

8.1.1.3.6.- HIPÓTESIS DE CÁLCULO

HIPÓTESIS ELEMENTALES

G: Acciones permanentes (peso propio y cargas permanentes)
P: Pretensado
Q: Acciones variables (sobrecargas de uso, nieve y viento (⇒, ⇐))
A_d: Acción accidental (sismo)

HIPÓTESIS COMBINADAS EN ESTADO LÍMITE ÚLTIMO

Situación permanente o transitoria:

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

Situación extraordinaria:

$$\sum_{j\geq 1}\gamma_{G,j}\cdot G_{k,j}+\gamma_P\cdot P+A_d+\gamma_{Q,1}\cdot\psi_{1,1}\cdot Q_{k,1}+\sum_{i>1}\gamma_{Q,i}\cdot\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i}$$

Situación sísmica:

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

HIPÓTESIS COMBINADAS EN ESTADO LÍMITE DE SERVICIO

Combinación de acciones característica:

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

Combinación de acciones frecuente

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

Combinación de acciones cuasi permanente:

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

HORMIGÓN:	EHE-CTE, Control de la ejecución normal, categoría de uso A (zonas residenciales), nieve para una altitud inferior o igual a 1000m.
ACEROS CONFORMADOS:	C.T.E. DB SE-AE, C.T.E. DB SE-A, categoría de uso A (zonas residenciales), nieve para una altitud inferior o igual a 1000m.
ACEROS LAMINADOS:	C.T.E. DB SE-AE, C.T.E. DB SE-A, categoría de uso A (zonas

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

residenciales), nieve para una altitud inferior o igual a 1000m.
DESPLAZAMIENTOS: Acciones Características
TENSIÓN DEL TERRENO: Acciones Características

8.1.1.3.7.- ACCIÓN DEL VIENTO

Según CTE DB SE-AE

Se realiza el análisis de los afectos de segundo orden

Valor para multiplicar a los desplazamientos 1.00
Coeficientes de Cargas
+Y:1,00 –X:1,00
+Y:1,00 –Y:1,00

Zona eólica: C
Grado de aspereza: IV. Zona urbana en general, industrial o forestal.

La presión del viento se calcula a partir de la presión estática que actúa en la dirección perpendicular a la superficie expuesta. Esta presión se obtiene, conforme a los criterios del Código Técnico de la Edificación DB SE-AE, en función de la geometría del edificio, la zona eólica y el grado de aspereza seleccionados, y la altura sobre el terreno del punto considerado:

$$q_e = q_b \times c_e \times c_p$$

q_b : Presión dinámica del viento = 0,5 KN/m2

c_e : Coeficiente de exposición, determinado en función del grado de aspereza del entorno y la altura sobre el terreno del punto considerado.

c_p : Coeficiente eólico o de presión, determinado en función de la esbeltez del edificio en el plano paralelo al viento.

8.1.1.3.8.- ACCIONES TÉRMICAS Y REOLÓGICAS

Según el artículo 3.4.2 del CTE SE-AE debido a que la edificación tiene una longitud igual o inferior a los 40 metros, no se han introducido en la estructura los efectos producidos por la acción térmica ni los reológicos.

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

8.1.1.3.9.- ACCIONES SÍSMICAS

Provincia: **ARABA**
Término: **LUIAONDO**

Según **NCSE-02**
Aceleración sísmica básica: **ab/g < 0.04**
Tipo de construcción: **Importancia Normal**

Según el artículo 1.2.3. (Criterios de aplicación) no hay que considerar la acción sísmica:

> *"En las edificaciones de importancia normal o especial cuando la aceleración sísmica básica a_b sea inferior a 0,04g, siendo g la aceleración de la gravedad"*

8.1.1.3.10.- RESISTENCIA AL FUEGO

ESTABILIDAD AL FUEGO EXIGIBLE A LOS ELEMENTOS ESTRUCTURALES

Pública concurrencia (Altura máxima evacuación H<15m) - EXTERIOR

Sótanos: No

Se ha considerado una resistencia al fuego R 30 (cubierta ligera PP≤1kN/m²)

RESISTENCIA AL FUEGO DE LOS DIFERENTES ELEMENTOS ESTRUCTURALES

Elementos de acero:

A todos los elementos de acero se les aplicará la protección contra el fuego apropiada para garantizar la estabilidad al fuego necesaria en cada caso.

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

C.2.4 Capas protectoras

1 La *resistencia al fuego* requerida se puede alcanzar mediante la aplicación de capas protectoras cuya contribución a la resistencia al fuego del elemento estructural protegido se determinará de acuerdo con la norma UNE ENV 13381-3: 2004.

Estructuras de madera:

Los elementos de madera de la cubierta se comprueban siguiendo los criterios establecidos en el CTE DB SI Anejo E , mediante la aplicación de la sección reducida, que estudia las secciones que resultan al descontar la profundidad eficaz de carbonización de la sección inicial de los elementos.

8.1.1.3.11.- ASIENTOS ADMISIBLES Y LÍMITES DE DEFORMACIÓN

ASIENTOS ADMISIBLES DE CIMENTACIÓN

De acuerdo con la norma CTE SE-C, artículo 2.4.3, y en función del tipo de terreno y características del edificio, se considera aceptable un asiento máximo admisible de 2,5 cm.

LÍMITES DE DEFORMACIÓN DE LA ESTRUCTURA

Según lo expuesto en el artículo 4.3.3 de la norma CTE SE, se han verificado en la estructura las flechas de los diferentes elementos. Se han verificado tanto el desplome local como el total de acuerdo con lo expuesto en el artículo 4.3.3.2 de la citada norma.

Para el cálculo de las flechas en los elementos flechados, vigas y forjados, se tendrán en cuenta tanto las deformaciones instantáneas como las diferidas, calculando las inercias equivalentes de acuerdo con lo que viene indicado en la norma.

Para el cálculo de las flechas se ha tenido en cuenta tanto el proceso constructivo, como las condiciones ambientales, edad de puesta en carga, de acuerdo a unas condiciones habituales de la práctica constructiva en la edificación convencional. Por tanto, a partir de estos supuestos, se estiman los coeficientes de fluencia pertinentes para la determinación de la flecha activa, suma de les flechas instantáneas más las diferidas producidas con posterioridad a la construcción de los tabiques.

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

Limitaciones de les flechas relativas de los techos y de la cubierta para cualquier combinación de acciones característica, considerando únicamente las deformaciones que se producen después de la puesta en obra del elemente:

- Flecha < 1/500 en les zonas con tabiques frágiles y/o pavimentos rígidos sin juntas
- Flecha < 1/400 en les zonas con tabiques ordinarios y pavimentos rígidos con juntas
- Flecha < **1/300** en el resto de los casos

Limitaciones de los desplazamientos horizontales para a cualquier combinación de acciones característica:

- desplome total < 1/500 de la altura total del edificio
- desplome local < 1/250 de la altura de la planta en cualquiera de ellas

8.1.1.3.12.- BASES DE CÁLCULO

Las secciones de hormigón se calculan considerando el periodo plástico del diagrama tensión deformación, con distribución parabólica-rectangular, siguiendo la teoría de los dominios de deformación, en el cálculo a rotura.

Los elementos metálicos y de madera se calculan elásticamente.

8.1.1.3.13.- PROGRAMAS UTILIZADOS

NOMBRE DE LOS PROGRAMAS: **METAL3D**

VERSIÓN Y FECHA: Versión 2016.I. Enero 2016

EMPRESA DISTRIBUIDORA: CYPE Ingenieros, S.A.

8.1.1.3.14.- TIPO DE ANÁLISIS EFECTUADO POR LOS PROGRAMAS

METAL 3D

DESCRIPCIÓN DE PROBLEMAS A RESOLVER.

METAL 3D calcula estructuras tridimensionales (3D) definidas con elementos tipo barras en el espacio y nudos en la intersección de las mismas.

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

Se puede emplear cualquier tipo de material para las barras y se define a partir de las características mecánicas y geométricas. Si el material que se emplea es acero o madera, se obtendrá su dimensionado de forma automática.

DESCRIPCIÓN DEL ANÁLISIS EFECTUADO POR EL PROGRAMA

El programa considera un comportamiento elástico y lineal de los materiales. Las barras definidas son elementos lineales.

Las cargas aplicadas en las barras se pueden establecer en cualquier dirección. El programa admite cualquier tipología: uniformes, triangulares, trapezoidales, puntuales, momentos e incremento de temperatura diferente en caras opuestas.

En los nudos se pueden colocar cargas puntuales, también en cualquier dirección. El tipo de nudo que se emplea es totalmente genérico, y se admiten uniones empotradas, articuladas, empotradas elásticamente, así como vinculaciones entre las barras, y de éstas al nudo. Es posible definir excentricidades del eje de la barra con respecto al nudo al que se conecta.

Se puede utilizar cualquier tipo de apoyo, incluyendo la definición de apoyos elásticos en cualquier dirección. También es posible emplear desplazamientos impuestos para cada hipótesis de carga. En los apoyos en los que incide una única barra vertical (según el eje Z) permite definir una zapata aislada o un encepado de hormigón armado. Si dicha barra es metálica, permite definir una placa de anclaje metálica.

Las hipótesis de carga que se pueden establecer no tienen límite en cuanto a Peso Propio, Sobrecarga, Viento, Sismo y Nieve.

A partir de las hipótesis básicas se puede definir y calcular cualquier tipo de combinación con diferentes coeficientes de combinación.

Es posible establecer hasta ocho estados de combinación diferentes:

Hipótesis simples
Hormigón (Estados límite últimos)
Cimentación. Equilibrio (Estados límites últimos)
Cimentación. Tensiones del Terreno (Tensiones admisibles)
Genéricas
Desplazamientos
Acero (Laminado y armado)
Acero (Conformado)

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA
COAVN

Para cada estado es posible definir cualquier número de combinaciones, indicando su nombre y coeficientes.

A partir de la geometría y cargas que se introduzcan, se obtiene la matriz de rigidez de la estructura, así como las matrices de cargas por hipótesis simples. Se obtendrá la matriz de desplazamientos de los nudos de la estructura, invirtiendo la matriz de rigidez por los métodos frontales.

Después de hallar los desplazamientos por hipótesis, se calculan todas las combinaciones para todos los estados, y los esfuerzos en cualquier sección a partir de los esfuerzos en los extremos de las barras y las cargas aplicadas en las mismas.

En Laudio/Llodio, a 8 de noviembre de 2017

El Arquitecto



D. David Pinedo Ortega

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
23/01/2018
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
VISADO BISATUA

8.1.2.- JUSTIFICACIÓN DE CÁLCULO MARQUESINA LUIAONDO

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

ÍNDICE

1.- GEOMETRÍA..... 2
1.1.- Nudos..... 2
1.2.- Barras..... 11
1.2.1.- Materiales utilizados..... 11
1.2.2.- Descripción..... 11
1.2.3.- Características mecánicas..... 29

2.- CARGAS..... 31
2.1.- Barras..... 31

3.- RESULTADOS..... 88
3.1.- Nudos..... 88
3.1.1.- Desplazamientos..... 88
3.1.2.- Reacciones..... 103
3.2.- Barras..... 106
3.2.1.- Comprobaciones E.L.U. (Resumido)..... 106

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

1.- GEOMETRÍA

1.1.- Nudos

Referencias:

Δ_x, Δ_y, Δ_z: Desplazamientos prescritos en ejes globales.

θ_x, θ_y, θ_z: Giros prescritos en ejes globales.

Cada grado de libertad se marca con 'X' si está coaccionado y, en caso contrario, con '-'.

Nudos										
Referencia	Coordenadas			Vinculación exterior						Vinculación interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	
N1	15.792	14.269	8.033	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N2	15.792	-5.231	8.033	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N3	10.042	14.269	8.033	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N4	10.042	-5.231	8.033	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N5	4.292	14.269	8.033	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N6	4.292	-5.231	8.033	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N7	-1.458	14.269	8.033	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N8	-1.458	-5.231	8.033	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N9	-18.708	14.269	8.033	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N10	-18.708	-5.231	8.033	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N11	-12.958	14.269	8.033	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N12	-12.958	-5.231	8.033	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N13	-7.208	14.269	8.033	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N14	-7.208	-5.231	8.033	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N15	-12.958	9.394	8.387	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N16	-18.708	4.519	8.741	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N17	-12.958	-0.356	8.387	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N18	-18.708	-0.356	8.387	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N19	-12.958	4.519	8.741	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N20	-18.708	9.394	8.387	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N21	-16.804	-5.231	6.125	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N22	-18.708	-5.231	7.650	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N23	-15.833	-5.231	7.650	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N24	-12.958	-5.231	7.650	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N25	-18.708	-5.231	6.125	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N26	-12.958	-5.231	6.125	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N27	-14.862	-5.231	6.125	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N28	-16.804	14.269	6.125	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N29	-18.708	14.269	7.650	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N30	-15.833	14.269	7.650	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N31	-12.958	14.269	7.650	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N32	-18.708	14.269	6.125	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N33	-12.958	14.269	6.125	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N34	-14.862	14.269	6.125	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N35	11.946	14.269	6.125	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N36	10.042	14.269	7.650	-	-	-	-	-	-	Empotrado

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA 23/01/2018
DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA
VISADO BISATUA

Nudos										
Referencia	Coordenadas			Vinculación exterior						Vinculación interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	
N37	12.917	14.269	7.650	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N38	15.792	14.269	7.650	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N39	10.042	14.269	6.125	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N40	15.792	14.269	6.125	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N41	13.888	14.269	6.125	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N42	11.946	-5.231	6.125	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N43	10.042	-5.231	7.650	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N44	12.917	-5.231	7.650	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N45	15.792	-5.231	7.650	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N46	10.042	-5.231	6.125	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N47	15.792	-5.231	6.125	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N48	13.888	-5.231	6.125	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N49	15.792	9.394	8.387	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N50	10.042	4.519	8.741	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N51	15.792	-0.356	8.387	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N52	10.042	-0.356	8.387	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N53	15.792	4.519	8.741	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N54	10.042	9.394	8.387	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N55	15.792	15.619	7.935	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N56	15.792	-6.581	7.935	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N57	10.042	15.619	7.935	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N58	10.042	-6.581	7.935	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N59	4.292	15.619	7.935	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N60	4.292	4.519	8.741	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N61	4.292	-6.581	7.935	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N62	-1.458	15.619	7.935	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N63	-1.458	4.519	8.741	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N64	-1.458	-6.581	7.935	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N65	4.292	12.644	8.151	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N66	10.042	12.644	8.151	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N67	15.792	12.644	8.151	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N68	-1.458	12.644	8.151	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N69	4.292	11.019	8.269	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N70	10.042	11.019	8.269	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N71	15.792	11.019	8.269	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N72	-1.458	11.019	8.269	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N73	4.292	9.394	8.387	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N74	-1.458	9.394	8.387	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N75	4.292	7.769	8.505	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N76	10.042	7.769	8.505	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N77	15.792	7.769	8.505	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N78	-1.458	7.769	8.505	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N79	4.292	6.144	8.623	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N80	10.042	6.144	8.623	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N81	15.792	6.144	8.623	-	-	-	-	-	-	Empotrado

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Nudos										
Referencia	Coordenadas			Vinculación exterior						Vinculación interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	
N82	-1.458	6.144	8.623	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N83	4.292	2.894	8.623	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N84	10.042	2.894	8.623	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N85	15.792	2.894	8.623	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N86	-1.458	2.894	8.623	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N87	4.292	1.269	8.505	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N88	10.042	1.269	8.505	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N89	15.792	1.269	8.505	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N90	-1.458	1.269	8.505	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N91	4.292	-0.356	8.387	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N92	-1.458	-0.356	8.387	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N93	4.292	-1.981	8.269	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N94	10.042	-1.981	8.269	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N95	15.792	-1.981	8.269	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N96	-1.458	-1.981	8.269	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N97	4.292	-3.606	8.151	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N98	10.042	-3.606	8.151	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N99	15.792	-3.606	8.151	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N100	-1.458	-3.606	8.151	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N101	-18.708	15.619	7.935	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N102	-18.708	-6.581	7.935	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N103	-12.958	15.619	7.935	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N104	-12.958	-6.581	7.935	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N105	-7.208	15.619	7.935	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N106	-7.208	4.519	8.741	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N107	-7.208	-6.581	7.935	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N108	-7.208	12.644	8.151	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N109	-12.958	12.644	8.151	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N110	-18.708	12.644	8.151	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N111	-7.208	11.019	8.269	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N112	-12.958	11.019	8.269	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N113	-18.708	11.019	8.269	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N114	-7.208	9.394	8.387	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N115	-7.208	7.769	8.505	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N116	-12.958	7.769	8.505	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N117	-18.708	7.769	8.505	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N118	-7.208	6.144	8.623	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N119	-12.958	6.144	8.623	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N120	-18.708	6.144	8.623	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N121	-7.208	2.894	8.623	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N122	-12.958	2.894	8.623	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N123	-18.708	2.894	8.623	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N124	-7.208	1.269	8.505	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N125	-12.958	1.269	8.505	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N126	-18.708	1.269	8.505	-	-	-	-	-	-	Empotrado

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Nudos										
Referencia	Coordenadas			Vinculación exterior						Vinculación interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	
N127	-7.208	-0.356	8.387	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N128	-7.208	-1.981	8.269	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N129	-12.958	-1.981	8.269	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N130	-18.708	-1.981	8.269	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N131	-7.208	-3.606	8.151	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N132	-12.958	-3.606	8.151	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N133	-18.708	-3.606	8.151	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N134	-7.208	-5.231	7.650	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N135	-1.458	-5.231	7.650	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N136	4.292	-5.231	7.650	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N137	-7.208	14.269	7.650	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N138	-1.458	14.269	7.650	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N139	4.292	14.269	7.650	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N140	-19.708	15.619	7.935	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N141	-19.708	14.269	8.033	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N142	-19.708	12.644	8.151	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N143	-19.708	11.019	8.269	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N144	-19.708	9.394	8.387	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N145	-19.708	7.769	8.505	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N146	-19.708	6.144	8.623	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N147	-19.708	4.519	8.741	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N148	-19.708	2.894	8.623	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N149	-19.708	1.269	8.505	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N150	-19.708	-0.356	8.387	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N151	-19.708	-1.981	8.269	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N152	-19.708	-3.606	8.151	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N153	-19.708	-5.231	8.033	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N154	-19.708	-6.581	7.935	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N155	16.792	15.619	7.935	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N156	16.792	14.269	8.033	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N157	16.792	12.644	8.151	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N158	16.792	11.019	8.269	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N159	16.792	9.394	8.387	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N160	16.792	7.769	8.505	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N161	16.792	6.144	8.623	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N162	16.792	4.519	8.741	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N163	16.792	2.894	8.623	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N164	16.792	1.269	8.505	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N165	16.792	-0.356	8.387	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N166	16.792	-1.981	8.269	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N167	16.792	-3.606	8.151	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N168	16.792	-5.231	8.033	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N169	16.792	-6.581	7.935	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N170	15.792	-5.231	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N171	-18.708	-5.231	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA 23/01/2018
DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA
VISADO BISATUA

Nudos										
Referencia	Coordenadas			Vinculación exterior						Vinculación interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	
N172	15.792	14.269	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N173	-18.708	14.269	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N174	-12.958	-5.231	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N175	-7.208	-5.231	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N176	-1.458	-5.231	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N177	4.292	-5.231	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N178	10.042	-5.231	1.133	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N179	-12.958	14.269	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N180	-7.208	14.269	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N181	-1.458	14.269	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N182	4.292	14.269	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N183	10.042	14.269	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N184	10.042	-5.231	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N185	15.792	-5.231	1.133	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N186	-12.958	-5.231	1.133	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N187	-18.708	-5.231	1.133	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N188	-18.708	14.269	1.133	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N189	-12.958	14.269	1.133	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N190	15.792	14.269	1.133	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N191	10.042	14.269	1.133	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N192	10.042	14.269	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N193	15.792	14.269	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N194	10.042	14.269	3.375	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N195	15.792	14.269	3.375	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N196	4.292	14.269	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N197	4.292	14.269	3.375	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N198	-1.458	14.269	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N199	-1.458	14.269	3.375	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N200	-7.208	14.269	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N201	-7.208	14.269	3.375	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N202	-12.958	14.269	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N203	-12.958	14.269	3.375	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N204	-18.708	14.269	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N205	-18.708	14.269	3.375	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N206	-1.458	-5.231	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N207	-1.458	-6.750	6.805	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N208	-1.458	-8.182	6.361	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N209	-1.458	-9.426	5.545	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N210	-1.458	-9.948	4.172	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N211	-1.458	-9.843	3.491	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N212	-1.458	-9.610	2.814	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N213	-1.458	-9.558	2.090	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N214	4.292	-5.231	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N215	4.292	-6.750	6.805	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N216	4.292	-8.182	6.361	-	-	-	-	-	-	Empotrado

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

Nudos										
Referencia	Coordenadas			Vinculación exterior						Vinculación interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	
N217	4.292	-9.426	5.545	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N218	4.292	-9.948	4.172	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N219	4.292	-9.843	3.491	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N220	4.292	-9.610	2.814	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N221	4.292	-9.558	2.090	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N222	-7.208	-5.231	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N223	-7.208	-6.750	6.805	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N224	-7.208	-8.182	6.361	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N225	-7.208	-9.426	5.545	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N226	-7.208	-9.948	4.172	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N227	-7.208	-9.843	3.491	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N228	-7.208	-9.610	2.814	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N229	-7.208	-9.558	2.090	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N230	-7.208	-9.558	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N231	-1.458	-9.558	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N232	4.292	-9.558	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N233	-12.958	-5.231	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N234	-12.958	-6.750	6.805	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N235	-12.958	-8.182	6.361	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N236	-12.958	-9.426	5.545	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N237	-12.958	-9.948	4.172	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N238	-12.958	-9.843	3.491	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N239	-12.958	-9.610	2.814	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N240	-12.958	-9.558	2.090	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N241	-18.708	-5.231	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N242	-18.708	-6.750	6.805	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N243	-18.708	-8.182	6.361	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N244	-18.708	-9.426	5.545	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N245	-18.708	-9.948	4.172	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N246	-18.708	-9.843	3.491	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N247	-18.708	-9.610	2.814	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N248	-18.708	-9.558	2.090	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N249	-12.958	-9.558	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N250	10.042	-5.231	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N251	10.042	-6.750	6.805	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N252	10.042	-8.182	6.361	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N253	10.042	-9.426	5.545	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N254	10.042	-9.948	4.172	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N255	10.042	-9.843	3.491	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N256	10.042	-9.610	2.814	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N257	10.042	-9.558	2.090	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N258	15.792	-5.231	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N259	15.792	-6.750	6.805	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N260	15.792	-8.182	6.361	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N261	15.792	-9.426	5.545	-	-	-	-	-	-	Empotrado

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Nudos										
Referencia	Coordenadas			Vinculación exterior						Vinculación interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	
N262	15.792	-9.948	4.172	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N263	15.792	-9.843	3.491	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N264	15.792	-9.610	2.814	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N265	15.792	-9.558	2.090	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N266	10.042	-9.558	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N267	15.792	-9.558	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N268	-18.708	-9.558	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N269	-23.035	-5.231	2.090	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N270	-23.035	-5.231	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N271	-18.708	14.269	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N272	-18.708	-5.231	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N273	-18.708	9.394	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N274	-18.708	9.394	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N275	-18.708	4.517	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N276	-18.708	4.517	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N277	-18.708	-0.360	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N278	-18.708	-0.360	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N279	-18.708	7.768	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N280	-18.708	7.768	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N281	-18.708	6.142	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N282	-18.708	6.142	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N283	-18.708	2.891	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N284	-18.708	2.891	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N285	-18.708	1.266	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N286	-18.708	1.266	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N287	-18.708	-1.983	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N288	-18.708	-1.983	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N289	-18.708	-3.607	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N290	-18.708	-3.607	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N291	-18.708	11.019	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N292	-18.708	11.019	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N293	-18.708	12.644	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N294	-18.708	12.644	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N295	-20.227	14.269	6.805	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N296	-21.659	14.269	6.361	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N297	-23.425	14.269	4.172	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N298	-23.320	14.269	3.491	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N299	-23.087	14.269	2.814	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N300	-23.035	14.269	2.090	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N301	-20.227	9.394	6.805	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N302	-21.659	9.394	6.361	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N303	-23.425	9.394	4.172	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N304	-23.320	9.394	3.491	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N305	-23.087	9.394	2.814	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N306	-23.035	9.394	2.090	-	-	-	-	-	-	Empotrado

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

Nudos										
Referencia	Coordenadas			Vinculación exterior						Vinculación interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	
N307	-20.227	4.517	6.805	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N308	-21.659	4.517	6.361	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N309	-23.425	4.517	4.172	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N310	-23.320	4.517	3.491	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N311	-23.087	4.517	2.814	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N312	-23.035	4.517	2.090	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N313	-22.903	14.269	5.545	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N314	-22.903	9.394	5.545	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N315	-22.903	4.517	5.545	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N316	-20.227	-5.231	6.805	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N317	-21.659	-5.231	6.361	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N318	-23.425	-5.231	4.172	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N319	-23.320	-5.231	3.491	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N320	-23.087	-5.231	2.814	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N321	-22.903	-5.231	5.545	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N322	-20.227	-0.360	6.805	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N323	-21.659	-0.360	6.361	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N324	-23.425	-0.360	4.172	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N325	-23.320	-0.360	3.491	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N326	-23.087	-0.360	2.814	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N327	-23.035	-0.360	2.090	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N328	-22.903	-0.360	5.545	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N329	-23.035	-0.360	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N330	-23.035	4.517	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N331	-23.035	9.394	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N332	-23.035	14.269	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N333	15.792	-5.231	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N334	15.792	14.269	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N335	15.792	-0.356	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N336	15.792	-0.356	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N337	15.792	4.522	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N338	15.792	4.522	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N339	15.792	9.398	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N340	15.792	9.398	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N341	15.792	1.271	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N342	15.792	1.271	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N343	15.792	2.896	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N344	15.792	2.896	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N345	15.792	6.147	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N346	15.792	6.147	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N347	15.792	7.772	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N348	15.792	7.772	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N349	15.792	11.022	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N350	15.792	11.022	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N351	15.792	12.645	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

Nudos										
Referencia	Coordenadas			Vinculación exterior						Vinculación interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	
N352	15.792	12.645	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N353	15.792	-1.981	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N354	15.792	-1.981	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N355	15.792	-3.606	5.800	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N356	15.792	-3.606	7.250	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N357	15.792	-5.231	3.375	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N358	15.792	-0.356	3.375	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N359	15.792	4.522	3.375	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N360	15.792	9.398	3.375	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N361	-21.768	-8.291	2.090	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N362	-21.768	-8.291	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N363	-19.782	-6.305	6.805	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N364	-20.795	-7.318	6.361	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N365	-22.043	-8.566	4.172	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N366	-21.969	-8.492	3.491	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N367	-21.804	-8.327	2.814	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N368	-21.674	-8.197	5.545	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N369	-19.929	-9.787	4.172	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N370	-21.066	-9.316	4.172	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N371	-22.793	-7.589	4.172	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N372	-23.264	-6.452	4.172	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N373	-22.760	-6.317	5.545	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N374	-22.341	-7.328	5.545	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N375	-20.805	-8.864	5.545	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N376	-19.794	-9.283	5.545	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N377	-19.472	-8.082	6.361	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N378	-20.184	-7.787	6.361	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N379	-21.264	-6.707	6.361	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N380	-21.559	-5.995	6.361	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N381	-20.175	-5.624	6.805	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N382	-20.024	-5.991	6.805	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N383	-19.467	-6.547	6.805	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N384	-19.101	-6.698	6.805	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N385	15.792	12.645	3.375	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N386	15.792	11.022	3.375	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N387	15.792	6.147	3.375	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N388	15.792	2.896	3.375	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N389	15.792	1.271	3.375	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N390	15.792	-1.981	3.375	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N391	15.792	-3.606	3.375	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N392	15.792	7.772	3.375	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N393	10.042	17.269	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N394	4.292	17.269	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N395	-1.458	17.269	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N396	-7.208	17.269	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

Nudos										
Referencia	Coordenadas			Vinculación exterior						Vinculación interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	
N397	-12.958	17.269	1.033	X	X	X	X	X	X	Empotrado
N398	10.042	17.269	1.133	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N399	-1.458	17.269	1.133	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N400	-7.208	17.269	1.133	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N401	-12.958	17.269	1.133	-	-	-	-	-	-	Empotrado
N402	4.292	17.269	1.133	-	-	-	-	-	-	Empotrado

1.2.- Barras

1.2.1.- Materiales utilizados

Materiales utilizados							
Material		E (MPa)	ν	G (MPa)	f_y (MPa)	$\alpha_{.t}$ (m/m°C)	γ (kN/m³)
Tipo	Designación						
Acero laminado	S275	210000.00	0.300	81000.00	275.00	0.000012	77.01
Madera	GL28h	12600.00	-	780.00	-	0.000005	4.81
	GL24h	11600.00	-	720.00	-	0.000005	4.51

Notación:
E: Módulo de elasticidad
ν: Módulo de Poisson
G: Módulo de cortadura
f_y: Límite elástico
α_t: Coeficiente de dilatación
γ: Peso específico

1.2.2.- Descripción

Descripción											
Material		Barra (Ni/Nf)	Pieza (Ni/Nf)	Perfil(Serie)	Longitud (m)			β_{xy}	β_{xz}	Lb_{Sup} (m)	Lb_{Inf} (m)
Tipo	Designación				Indeformable origen	Deformable	Indeformable extremo				
Acero laminado	S275	N9/N15	N9/N15	R 20 (R)	-	7.547	-	0.00	0.00	-	
		N15/N16	N15/N16	R 20 (R)	-	7.547	-	0.00	0.00	-	
		N17/N16	N17/N16	R 20 (R)	-	7.547	-	0.00	0.00	-	
		N10/N17	N10/N17	R 20 (R)	-	7.547	-	0.00	0.00	-	
		N12/N18	N12/N18	R 20 (R)	-	7.547	-	0.00	0.00	-	
		N18/N19	N18/N19	R 20 (R)	-	7.547	-	0.00	0.00	-	
		N20/N19	N20/N19	R 20 (R)	-	7.547	-	0.00	0.00	-	
		N11/N20	N11/N20	R 20 (R)	-	7.547	-	0.00	0.00	-	
		N21/N22	N21/N22	SHS 80x4.0 (SHS)	0.064	2.312	0.064	1.00	1.00	-	
		N21/N23	N21/N23	SHS 80x4.0 (SHS)	0.048	1.712	0.048	1.00	1.00	-	
		N22/N23	N22/N24	SHS 80x4.0 (SHS)	0.064	2.763	0.048	1.00	1.00	-	
		N23/N24	N22/N24	SHS 80x4.0 (SHS)	0.048	2.763	0.064	1.00	1.00	-	
		N25/N21	N25/N26	SHS 80x4.0 (SHS)	-	1.840	0.064	1.00	1.00	-	
		N21/N27	N25/N26	SHS 80x4.0 (SHS)	0.064	1.813	0.064	1.00	1.00	-	
		N27/N26	N25/N26	SHS 80x4.0 (SHS)	0.064	1.840	-	1.00	1.00	-	
		N27/N24	N27/N24	SHS 80x4.0 (SHS)	0.064	2.312	0.064	1.00	1.00	-	
		N27/N23	N27/N23	SHS 80x4.0 (SHS)	0.048	1.712	0.048	1.00	1.00	-	
		N28/N29	N28/N29	SHS 80x4.0 (SHS)	0.064	2.312	0.064	1.00	1.00	-	
		N28/N30	N28/N30	SHS 80x4.0 (SHS)	0.048	1.712	0.048	1.00	1.00	-	-
		N29/N30	N29/N31	SHS 80x4.0 (SHS)	0.064	2.763	0.048	1.00	1.00	-	-
		N30/N31	N29/N31	SHS 80x4.0 (SHS)	0.048	2.763	0.064	1.00	1.00	-	-
		N32/N28	N32/N33	SHS 80x4.0 (SHS)	-	1.840	0.064	1.00	1.00	-	-
		N28/N34	N32/N33	SHS 80x4.0 (SHS)	0.064	1.813	0.064	1.00	1.00	-	-
		N34/N33	N32/N33	SHS 80x4.0 (SHS)	0.064	1.840	-	1.00	1.00	-	-

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Descripción											
Material		Barra (Ni/Nf)	Pieza (Ni/Nf)	Perfil(Serie)	Longitud (m)			β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipo	Designación				Indeformable origen	Deformable	Indeformable extremo				
		N34/N31	N34/N31	SHS 80x4.0 (SHS)	0.064	2.312	0.064	1.00	1.00	-	-
		N34/N30	N34/N30	SHS 80x4.0 (SHS)	0.048	1.712	0.048	1.00	1.00	-	-
		N35/N36	N35/N36	SHS 80x4.0 (SHS)	0.064	2.312	0.064	1.00	1.00	-	-
		N35/N37	N35/N37	SHS 80x4.0 (SHS)	0.048	1.712	0.048	1.00	1.00	-	-
		N36/N37	N36/N38	SHS 80x4.0 (SHS)	0.064	2.763	0.048	1.00	1.00	-	-
		N37/N38	N36/N38	SHS 80x4.0 (SHS)	0.048	2.763	0.064	1.00	1.00	-	-
		N39/N35	N39/N40	SHS 80x4.0 (SHS)	-	1.840	0.064	1.00	1.00	-	-
		N35/N41	N39/N40	SHS 80x4.0 (SHS)	0.064	1.813	0.064	1.00	1.00	-	-
		N41/N40	N39/N40	SHS 80x4.0 (SHS)	0.064	1.840	-	1.00	1.00	-	-
		N41/N38	N41/N38	SHS 80x4.0 (SHS)	0.064	2.312	0.064	1.00	1.00	-	-
		N41/N37	N41/N37	SHS 80x4.0 (SHS)	0.048	1.712	0.048	1.00	1.00	-	-
		N178/N42	N178/N42	SHS 80x4.0 (SHS)	-	5.300	0.043	1.00	1.00	-	-
		N42/N43	N42/N43	SHS 80x4.0 (SHS)	0.064	2.312	0.064	1.00	1.00	-	-
		N42/N44	N42/N44	SHS 80x4.0 (SHS)	0.048	1.712	0.048	1.00	1.00	-	-
		N43/N44	N43/N45	SHS 80x4.0 (SHS)	0.064	2.763	0.048	1.00	1.00	-	-
		N44/N45	N43/N45	SHS 80x4.0 (SHS)	0.048	2.763	0.064	1.00	1.00	-	-
		N46/N42	N46/N47	SHS 80x4.0 (SHS)	-	1.840	0.064	1.00	1.00	-	-
		N42/N48	N46/N47	SHS 80x4.0 (SHS)	0.064	1.813	0.064	1.00	1.00	-	-
		N48/N47	N46/N47	SHS 80x4.0 (SHS)	0.064	1.840	-	1.00	1.00	-	-
		N48/N45	N48/N45	SHS 80x4.0 (SHS)	0.064	2.312	0.064	1.00	1.00	-	-
		N48/N44	N48/N44	SHS 80x4.0 (SHS)	0.048	1.712	0.048	1.00	1.00	-	-
		N3/N49	N3/N49	R 20 (R)	-	7.547	-	0.00	0.00	-	-
		N49/N50	N49/N50	R 20 (R)	-	7.547	-	0.00	0.00	-	-
		N51/N50	N51/N50	R 20 (R)	-	7.547	-	0.00	0.00	-	-
		N4/N51	N4/N51	R 20 (R)	-	7.547	-	0.00	0.00	-	-
		N2/N52	N2/N52	R 20 (R)	-	7.547	-	0.00	0.00	-	-
		N52/N53	N52/N53	R 20 (R)	-	7.547	-	0.00	0.00	-	-
		N54/N53	N54/N53	R 20 (R)	-	7.547	-	0.00	0.00	-	-
		N1/N54	N1/N54	R 20 (R)	-	7.547	-	0.00	0.00	-	-
		N172/N190	N172/N40	HE 260 A (HEA)	-	0.100	-	1.00	1.00	-	-
		N190/N195	N172/N40	HE 260 A (HEA)	0.113	2.029	0.100	1.00	1.00	-	-
		N195/N334	N172/N40	HE 260 A (HEA)	0.100	2.325	-	1.00	1.00	-	-
		N334/N40	N172/N40	HE 260 A (HEA)	-	0.285	0.040	1.00	1.00	-	-
		N40/N193	N40/N38	HE 260 A (HEA)	0.040	0.985	0.100	1.00	1.00	-	-
		N193/N38	N40/N38	HE 260 A (HEA)	0.100	0.248	0.052	1.00	1.00	-	-
		N38/N1	N38/N1	HE 260 A (HEA)	0.052	0.331	-	1.00	1.00	-	-
		N183/N191	N183/N39	HE 260 A (HEA)	-	0.100	-	1.00	1.00	-	-
		N191/N194	N183/N39	HE 260 A (HEA)	0.113	2.029	0.100	1.00	1.00	-	-
		N194/N39	N183/N39	HE 260 A (HEA)	0.100	2.610	0.040	1.00	1.00	-	-
		N39/N192	N39/N36	HE 260 A (HEA)	0.040	0.985	0.100	1.00	1.00	-	-
		N192/N36	N39/N36	HE 260 A (HEA)	0.100	0.248	0.052	1.00	1.00	-	-
		N36/N3	N36/N3	HE 260 A (HEA)	0.052	0.331	-	1.00	1.00	-	-
		N182/N197	N182/N139	HE 260 A (HEA)	-	2.242	0.100	1.00	1.00	-	-
		N197/N196	N182/N139	HE 260 A (HEA)	0.100	3.675	0.100	1.00	1.00	-	-
		N196/N139	N182/N139	HE 260 A (HEA)	0.100	0.260	0.040	1.00	1.00	-	-
		N139/N5	N139/N5	HE 260 A (HEA)	0.040	0.343	-	1.00	1.00	-	-
		N181/N199	N181/N138	HE 260 A (HEA)	-	2.242	0.100	1.00	1.00	-	-
		N199/N198	N181/N138	HE 260 A (HEA)	0.100	3.675	0.100	1.00	1.00	-	-
		N198/N138	N181/N138	HE 260 A (HEA)	0.100	0.260	0.040	1.00	1.00	-	-
		N138/N7	N138/N7	HE 260 A (HEA)	0.040	0.343	-	1.00	1.00	-	-
		N180/N201	N180/N137	HE 260 A (HEA)	-	2.242	0.100	1.00	1.00	-	-
		N201/N200	N180/N137	HE 260 A (HEA)	0.100	3.675	0.100	1.00	1.00	-	-
		N200/N137	N180/N137	HE 260 A (HEA)	0.100	0.260	0.040	1.00	1.00	-	-
		N137/N13	N137/N13	HE 260 A (HEA)	0.040	0.343	-	1.00	1.00	-	-
		N179/N189	N179/N33	HE 260 A (HEA)	-	0.100	-	1.00	1.00	-	-
		N189/N203	N179/N33	HE 260 A (HEA)	0.113	2.029	0.100	1.00	1.00	-	-
		N203/N33	N179/N33	HE 260 A (HEA)	0.100	2.610	0.040	1.00	1.00	-	-
		N33/N202	N33/N31	HE 260 A (HEA)	0.040	0.985	0.100	1.00	1.00	-	-
		N202/N31	N33/N31	HE 260 A (HEA)	0.100	0.248	0.052	1.00	1.00	-	-
		N31/N11	N31/N11	HE 260 A (HEA)	0.052	0.331	-	1.00	1.00	-	-
		N173/N188	N173/N32	HE 260 A (HEA)	-	0.100	-	1.00	1.00	-	-
		N188/N205	N173/N32	HE 260 A (HEA)	0.113	2.029	0.100	1.00	1.00	-	-

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018.
VISADO BISATUA

Descripción											
Material		Barra (Ni/Nf)	Pieza (Ni/Nf)	Perfil(Serie)	Longitud (m)			β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipo	Designación				Indeformable origen	Deformable	Indeformable extremo				
		N205/N271	N173/N32	HE 260 A (HEA)	0.100	2.225	0.100	1.00	1.00	-	-
		N271/N32	N173/N32	HE 260 A (HEA)	0.100	0.185	0.040	1.00	1.00	-	-
		N32/N204	N32/N29	HE 260 A (HEA)	0.040	0.985	0.100	1.00	1.00	-	-
		N204/N29	N32/N29	HE 260 A (HEA)	0.100	0.248	0.052	1.00	1.00	-	-
		N29/N9	N29/N9	HE 260 A (HEA)	0.052	0.331	-	1.00	1.00	-	-
		N175/N222	N175/N134	HE 260 A (HEA)	-	6.217	-	1.00	1.00	-	-
		N222/N134	N175/N134	HE 260 A (HEA)	-	0.360	0.040	1.00	1.00	-	-
		N134/N14	N134/N14	HE 260 A (HEA)	0.040	0.343	-	1.00	1.00	-	-
		N176/N206	N176/N135	HE 260 A (HEA)	-	6.217	-	1.00	1.00	-	-
		N206/N135	N176/N135	HE 260 A (HEA)	-	0.360	0.040	1.00	1.00	-	-
		N135/N8	N135/N8	HE 260 A (HEA)	0.040	0.343	-	1.00	1.00	-	-
		N177/N214	N177/N136	HE 260 A (HEA)	-	6.217	-	1.00	1.00	-	-
		N214/N136	N177/N136	HE 260 A (HEA)	-	0.360	0.040	1.00	1.00	-	-
		N136/N6	N136/N6	HE 260 A (HEA)	0.040	0.343	-	1.00	1.00	-	-
		N184/N178	N184/N4	HE 260 A (HEA)	-	0.100	-	1.00	1.00	-	-
		N178/N46	N184/N4	HE 260 A (HEA)	0.113	4.839	0.040	1.00	1.00	-	-
		N46/N250	N184/N4	HE 260 A (HEA)	0.040	1.085	-	1.00	1.00	-	-
		N250/N43	N184/N4	HE 260 A (HEA)	-	0.348	0.052	1.00	1.00	-	-
		N43/N4	N184/N4	HE 260 A (HEA)	0.052	0.331	-	1.00	1.00	-	-
		N185/N48	N185/N48	SHS 80x4.0 (SHS)	-	5.300	0.043	1.00	1.00	-	-
		N170/N185	N170/N2	HE 260 A (HEA)	-	0.100	-	1.00	1.00	-	-
		N185/N357	N170/N2	HE 260 A (HEA)	0.113	2.129	-	1.00	1.00	-	-
		N357/N333	N170/N2	HE 260 A (HEA)	-	2.425	-	1.00	1.00	-	-
		N333/N47	N170/N2	HE 260 A (HEA)	-	0.285	0.040	1.00	1.00	-	-
		N47/N258	N170/N2	HE 260 A (HEA)	0.040	1.085	-	1.00	1.00	-	-
		N258/N45	N170/N2	HE 260 A (HEA)	-	0.348	0.052	1.00	1.00	-	-
		N45/N2	N170/N2	HE 260 A (HEA)	0.052	0.331	-	1.00	1.00	-	-
		N187/N21	N187/N21	SHS 80x4.0 (SHS)	-	5.300	0.043	1.00	1.00	-	-
		N186/N27	N186/N27	SHS 80x4.0 (SHS)	-	5.300	0.043	1.00	1.00	-	-
		N174/N186	N174/N12	HE 260 A (HEA)	-	0.100	-	1.00	1.00	-	-
		N186/N26	N174/N12	HE 260 A (HEA)	0.113	4.839	0.040	1.00	1.00	-	-
		N26/N233	N174/N12	HE 260 A (HEA)	0.040	1.085	-	1.00	1.00	-	-
		N233/N24	N174/N12	HE 260 A (HEA)	-	0.348	0.052	1.00	1.00	-	-
		N24/N12	N174/N12	HE 260 A (HEA)	0.052	0.331	-	1.00	1.00	-	-
		N171/N187	N171/N10	HE 260 A (HEA)	-	0.100	-	1.00	1.00	-	-
		N187/N272	N171/N10	HE 260 A (HEA)	0.113	4.454	0.100	1.00	1.00	-	-
		N272/N25	N171/N10	HE 260 A (HEA)	0.100	0.185	0.040	1.00	1.00	-	-
		N25/N241	N171/N10	HE 260 A (HEA)	0.040	0.944	0.141	1.00	1.00	-	-
		N241/N22	N171/N10	HE 260 A (HEA)	0.141	0.207	0.052	1.00	1.00	-	-
		N22/N10	N171/N10	HE 260 A (HEA)	0.052	0.331	-	1.00	1.00	-	-
		N189/N34	N189/N34	SHS 80x4.0 (SHS)	-	5.300	0.043	1.00	1.00	-	-
		N188/N28	N188/N28	SHS 80x4.0 (SHS)	-	5.300	0.043	1.00	1.00	-	-
		N190/N41	N190/N41	SHS 80x4.0 (SHS)	-	5.300	0.043	1.00	1.00	-	-
		N191/N35	N191/N35	SHS 80x4.0 (SHS)	-	5.300	0.043	1.00	1.00	-	-
		N192/N193	N192/N193	RHS 200x120x10.0 (RHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N194/N195	N194/N195	RHS 200x120x10.0 (RHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N196/N192	N196/N192	RHS 200x120x10.0 (RHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N197/N194	N197/N194	RHS 200x120x10.0 (RHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N198/N196	N198/N196	RHS 200x120x10.0 (RHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N199/N197	N199/N197	RHS 200x120x10.0 (RHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N200/N198	N200/N198	RHS 200x120x10.0 (RHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N201/N199	N201/N199	RHS 200x120x10.0 (RHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N202/N200	N202/N200	RHS 200x120x10.0 (RHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N203/N201	N203/N201	RHS 200x120x10.0 (RHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018.
VISADO BISATUA

Descripción											
Material		Barra (Ni/Nf)	Pieza (Ni/Nf)	Perfil(Serie)	Longitud (m)			β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipo	Designación				Indeformable origen	Deformable	Indeformable extremo				
		N204/N202	N204/N202	RHS 200x120x10.0 (RHS)	0.130	5.620	-	1.00	1.00	-	-
		N205/N203	N205/N203	RHS 200x120x10.0 (RHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N207/N206	N207/N206	IPE 270 (IPE)	-	1.452	0.131	1.00	1.00	-	-
		N208/N207	N208/N207	IPE 270 (IPE)	-	1.499	-	1.00	1.00	-	-
		N211/N210	N211/N210	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.688	-	1.00	1.00	-	-
		N212/N211	N212/N211	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.717	-	1.00	1.00	-	-
		N213/N212	N213/N212	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.726	-	1.00	1.00	-	-
		N215/N214	N215/N214	IPE 270 (IPE)	-	1.452	0.131	1.00	1.00	-	-
		N216/N215	N216/N215	IPE 270 (IPE)	-	1.499	-	1.00	1.00	-	-
		N219/N218	N219/N218	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.688	-	1.00	1.00	-	-
		N220/N219	N220/N219	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.717	-	1.00	1.00	-	-
		N221/N220	N221/N220	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.726	-	1.00	1.00	-	-
		N223/N222	N223/N222	IPE 270 (IPE)	-	1.452	0.131	1.00	1.00	-	-
		N224/N223	N224/N223	IPE 270 (IPE)	-	1.499	-	1.00	1.00	-	-
		N227/N226	N227/N226	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.688	-	1.00	1.00	-	-
		N228/N227	N228/N227	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.717	-	1.00	1.00	-	-
		N229/N228	N229/N228	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.726	-	1.00	1.00	-	-
		N230/N229	N230/N229	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	1.057	-	1.00	1.00	-	-
		N222/N206	N222/N206	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N206/N214	N206/N214	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N223/N207	N223/N207	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N207/N215	N207/N215	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N224/N208	N224/N208	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N208/N216	N208/N216	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N225/N209	N225/N209	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N209/N217	N209/N217	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N226/N210	N226/N210	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.076	5.598	0.076	1.00	1.00	-	-
		N210/N218	N210/N218	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.076	5.598	0.076	1.00	1.00	-	-
		N231/N213	N231/N213	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	1.057	-	1.00	1.00	-	-
		N232/N221	N232/N221	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	1.057	-	1.00	1.00	-	-
		N234/N233	N234/N233	IPE 270 (IPE)	-	1.452	0.131	1.00	1.00	-	-
		N235/N234	N235/N234	IPE 270 (IPE)	-	1.499	-	1.00	1.00	-	-
		N238/N237	N238/N237	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.688	-	1.00	1.00	-	-
		N239/N238	N239/N238	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.717	-	1.00	1.00	-	-
		N240/N239	N240/N239	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.726	-	1.00	1.00	-	-
		N242/N241	N242/N241	IPE 270 (IPE)	0.080	1.372	0.131	1.00	1.00	-	-
		N243/N242	N243/N242	IPE 270 (IPE)	0.081	1.338	0.080	1.00	1.00	-	-
		N246/N245	N246/N245	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.611	0.077	1.00	1.00	-	-
		N247/N246	N247/N246	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.717	-	1.00	1.00	-	-

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Descripción											
Material		Barra (Ni/Nf)	Pieza (Ni/Nf)	Perfil(Serie)	Longitud (m)			β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipo	Designación				Indeformable origen	Deformable	Indeformable extremo				
		N248/N247	N248/N247	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.726	-	1.00	1.00	-	-
		N241/N233	N241/N233	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.130	5.620	-	1.00	1.00	-	-
		N233/N222	N233/N222	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N242/N234	N242/N234	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N234/N223	N234/N223	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N243/N235	N243/N235	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N235/N224	N235/N224	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N244/N236	N244/N236	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N236/N225	N236/N225	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N245/N237	N245/N237	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.076	5.598	0.076	1.00	1.00	-	-
		N237/N226	N237/N226	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.076	5.598	0.076	1.00	1.00	-	-
		N249/N240	N249/N240	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	1.057	-	1.00	1.00	-	-
		N251/N250	N251/N250	IPE 270 (IPE)	-	1.452	0.131	1.00	1.00	-	-
		N252/N251	N252/N251	IPE 270 (IPE)	-	1.499	-	1.00	1.00	-	-
		N255/N254	N255/N254	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.688	-	1.00	1.00	-	-
		N256/N255	N256/N255	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.717	-	1.00	1.00	-	-
		N257/N256	N257/N256	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.726	-	1.00	1.00	-	-
		N259/N258	N259/N258	IPE 270 (IPE)	-	1.452	0.131	1.00	1.00	-	-
		N260/N259	N260/N259	IPE 270 (IPE)	-	1.499	-	1.00	1.00	-	-
		N263/N262	N263/N262	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.688	-	1.00	1.00	-	-
		N264/N263	N264/N263	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.717	-	1.00	1.00	-	-
		N265/N264	N265/N264	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.726	-	1.00	1.00	-	-
		N214/N250	N214/N250	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N250/N258	N250/N258	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N215/N251	N215/N251	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N251/N259	N251/N259	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N216/N252	N216/N252	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N252/N260	N252/N260	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N217/N253	N217/N253	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N253/N261	N253/N261	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N218/N254	N218/N254	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.076	5.598	0.076	1.00	1.00	-	-
		N254/N262	N254/N262	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.076	5.598	0.076	1.00	1.00	-	-
		N266/N257	N266/N257	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	1.057	-	1.00	1.00	-	-
		N267/N265	N267/N265	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	1.057	-	1.00	1.00	-	-
		N268/N248	N268/N248	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	1.057	-	1.00	1.00	-	-
		N270/N269	N270/N269	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	1.057	-	1.00	1.00	-	-

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Descripción											
Material		Barra (Ni/Nf)	Pieza (Ni/Nf)	Perfil(Serie)	Longitud (m)			β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipo	Designación				Indeformable origen	Deformable	Indeformable extremo				
		N241/N290	N241/N204	RHS 260x180x10.0 (RHS)	0.125	1.423	0.076	1.00	1.00	-	-
		N290/N288	N241/N204	RHS 260x180x10.0 (RHS)	0.076	1.472	0.076	1.00	1.00	-	-
		N288/N278	N241/N204	RHS 260x180x10.0 (RHS)	0.076	1.472	0.076	1.00	1.00	-	-
		N278/N286	N241/N204	RHS 260x180x10.0 (RHS)	0.076	1.473	0.076	1.00	1.00	-	-
		N286/N284	N241/N204	RHS 260x180x10.0 (RHS)	0.076	1.473	0.076	1.00	1.00	-	-
		N284/N276	N241/N204	RHS 260x180x10.0 (RHS)	0.076	1.499	0.050	1.00	1.00	-	-
		N276/N282	N241/N204	RHS 260x180x10.0 (RHS)	0.050	1.499	0.076	1.00	1.00	-	-
		N282/N280	N241/N204	RHS 260x180x10.0 (RHS)	0.076	1.473	0.076	1.00	1.00	-	-
		N280/N274	N241/N204	RHS 260x180x10.0 (RHS)	0.076	1.474	0.076	1.00	1.00	-	-
		N274/N292	N241/N204	RHS 260x180x10.0 (RHS)	0.076	1.473	0.076	1.00	1.00	-	-
		N292/N294	N241/N204	RHS 260x180x10.0 (RHS)	0.076	1.473	0.076	1.00	1.00	-	-
		N294/N204	N241/N204	RHS 260x180x10.0 (RHS)	0.076	1.424	0.125	1.00	1.00	-	-
		N272/N289	N272/N271	2xSHS 200x10.0 (SHS)	0.125	1.423	0.076	1.00	1.00	-	-
		N289/N287	N272/N271	2xSHS 200x10.0 (SHS)	0.076	1.472	0.076	1.00	1.00	-	-
		N287/N277	N272/N271	2xSHS 200x10.0 (SHS)	0.076	1.472	0.076	1.00	1.00	-	-
		N277/N285	N272/N271	2xSHS 200x10.0 (SHS)	0.076	1.473	0.076	1.00	1.00	-	-
		N285/N283	N272/N271	2xSHS 200x10.0 (SHS)	0.076	1.473	0.076	1.00	1.00	-	-
		N283/N275	N272/N271	2xSHS 200x10.0 (SHS)	0.076	1.473	0.076	1.00	1.00	-	-
		N275/N281	N272/N271	2xSHS 200x10.0 (SHS)	0.076	1.473	0.076	1.00	1.00	-	-
		N281/N279	N272/N271	2xSHS 200x10.0 (SHS)	0.076	1.473	0.076	1.00	1.00	-	-
		N279/N273	N272/N271	2xSHS 200x10.0 (SHS)	0.076	1.474	0.076	1.00	1.00	-	-
		N273/N291	N272/N271	2xSHS 200x10.0 (SHS)	0.076	1.473	0.076	1.00	1.00	-	-
		N291/N293	N272/N271	2xSHS 200x10.0 (SHS)	0.076	1.473	0.076	1.00	1.00	-	-
		N293/N271	N272/N271	2xSHS 200x10.0 (SHS)	0.076	1.424	0.125	1.00	1.00	-	-
		N273/N274	N273/N274	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	1.260	0.090	1.00	1.00	-	-
		N275/N276	N275/N276	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	1.260	0.090	1.00	1.00	-	-
		N277/N278	N277/N278	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	1.260	0.090	1.00	1.00	-	-
		N279/N280	N279/N280	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	1.260	0.090	1.00	1.00	-	-
		N281/N282	N281/N282	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	1.260	0.090	1.00	1.00	-	-
		N283/N284	N283/N284	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	1.260	0.090	1.00	1.00	-	-
		N285/N286	N285/N286	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	1.260	0.090	1.00	1.00	-	-
		N287/N288	N287/N288	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	1.260	0.090	1.00	1.00	-	-
		N289/N290	N289/N290	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	1.260	0.090	1.00	1.00	-	-
		N291/N292	N291/N292	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	1.260	0.090	1.00	1.00	-	-

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA'
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Descripción											
Material		Barra (Ni/Nf)	Pieza (Ni/Nf)	Perfil(Serie)	Longitud (m)			β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipo	Designación				Indeformable origen	Deformable	Indeformable extremo				
		N293/N294	N293/N294	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	1.260	0.090	1.00	1.00	-	-
		N289/N241	N289/N241	SHS 100x6.0 (SHS)	0.151	1.858	0.168	1.00	1.00	-	-
		N287/N290	N287/N290	SHS 100x6.0 (SHS)	0.151	1.890	0.136	1.00	1.00	-	-
		N277/N288	N277/N288	SHS 100x6.0 (SHS)	0.151	1.890	0.136	1.00	1.00	-	-
		N285/N278	N285/N278	SHS 100x6.0 (SHS)	0.151	1.891	0.136	1.00	1.00	-	-
		N283/N286	N283/N286	SHS 100x6.0 (SHS)	0.151	1.891	0.136	1.00	1.00	-	-
		N281/N280	N281/N280	SHS 100x6.0 (SHS)	0.151	1.891	0.136	1.00	1.00	-	-
		N279/N274	N279/N274	SHS 100x6.0 (SHS)	0.151	1.892	0.136	1.00	1.00	-	-
		N273/N292	N273/N292	SHS 100x6.0 (SHS)	0.151	1.891	0.136	1.00	1.00	-	-
		N291/N294	N291/N294	SHS 100x6.0 (SHS)	0.151	1.891	0.136	1.00	1.00	-	-
		N293/N204	N293/N204	SHS 100x6.0 (SHS)	0.151	1.859	0.168	1.00	1.00	-	-
		N295/N204	N295/N204	IPE 270 (IPE)	-	1.447	0.136	1.00	1.00	-	-
		N296/N295	N296/N295	IPE 270 (IPE)	-	1.499	-	1.00	1.00	-	-
		N298/N297	N298/N297	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.688	-	1.00	1.00	-	-
		N299/N298	N299/N298	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.717	-	1.00	1.00	-	-
		N300/N299	N300/N299	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.726	-	1.00	1.00	-	-
		N301/N274	N301/N274	IPE 270 (IPE)	-	1.447	0.136	1.00	1.00	-	-
		N302/N301	N302/N301	IPE 270 (IPE)	-	1.499	-	1.00	1.00	-	-
		N304/N303	N304/N303	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.688	-	1.00	1.00	-	-
		N305/N304	N305/N304	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.717	-	1.00	1.00	-	-
		N306/N305	N306/N305	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.726	-	1.00	1.00	-	-
		N307/N276	N307/N276	IPE 270 (IPE)	-	1.447	0.136	1.00	1.00	-	-
		N308/N307	N308/N307	IPE 270 (IPE)	-	1.499	-	1.00	1.00	-	-
		N310/N309	N310/N309	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.688	-	1.00	1.00	-	-
		N311/N310	N311/N310	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.717	-	1.00	1.00	-	-
		N312/N311	N312/N311	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.726	-	1.00	1.00	-	-
		N301/N295	N301/N295	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	4.875	-	1.00	1.00	-	-
		N302/N296	N302/N296	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	4.875	-	1.00	1.00	-	-
		N314/N313	N314/N313	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	4.875	-	1.00	1.00	-	-
		N303/N297	N303/N297	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.076	4.723	0.076	1.00	1.00	-	-
		N307/N301	N307/N301	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	4.877	-	1.00	1.00	-	-
		N308/N302	N308/N302	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	4.877	-	1.00	1.00	-	-
		N315/N314	N315/N314	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	4.877	-	1.00	1.00	-	-
		N309/N303	N309/N303	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.076	4.725	0.076	1.00	1.00	-	-
		N313/N296	N313/N296	IPE 270 (IPE)	-	1.488	-	1.00	1.00	-	-
		N297/N313	N297/N313	IPE 270 (IPE)	-	1.469	-	1.00	1.00	-	-
		N314/N302	N314/N302	IPE 270 (IPE)	-	1.488	-	1.00	1.00	-	-
		N303/N314	N303/N314	IPE 270 (IPE)	-	1.469	-	1.00	1.00	-	-
		N315/N308	N315/N308	IPE 270 (IPE)	-	1.488	-	1.00	1.00	-	-
		N309/N315	N309/N315	IPE 270 (IPE)	-	1.469	-	1.00	1.00	-	-
		N316/N241	N316/N241	IPE 270 (IPE)	0.080	1.367	0.136	1.00	1.00	-	-
		N317/N316	N317/N316	IPE 270 (IPE)	0.081	1.338	0.080	1.00	1.00	-	-
		N319/N318	N319/N318	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.611	0.077	1.00	1.00	-	-
		N320/N319	N320/N319	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.717	-	1.00	1.00	-	-
		N269/N320	N269/N320	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.726	-	1.00	1.00	-	-
		N321/N317	N321/N317	IPE 270 (IPE)	0.092	1.305	0.091	1.00	1.00	-	-

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Descripción											
Material		Barra (Ni/Nf)	Pieza (Ni/Nf)	Perfil(Serie)	Longitud (m)			β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipo	Designación				Indeformable origen	Deformable	Indeformable extremo				
		N318/N321	N318/N321	IPE 270 (IPE)	0.082	1.305	0.082	1.00	1.00	-	-
		N322/N278	N322/N278	IPE 270 (IPE)	-	1.447	0.136	1.00	1.00	-	-
		N323/N322	N323/N322	IPE 270 (IPE)	-	1.499	-	1.00	1.00	-	-
		N325/N324	N325/N324	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.688	-	1.00	1.00	-	-
		N326/N325	N326/N325	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.717	-	1.00	1.00	-	-
		N327/N326	N327/N326	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.726	-	1.00	1.00	-	-
		N328/N323	N328/N323	IPE 270 (IPE)	-	1.488	-	1.00	1.00	-	-
		N324/N328	N324/N328	IPE 270 (IPE)	-	1.469	-	1.00	1.00	-	-
		N322/N307	N322/N307	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	4.876	-	1.00	1.00	-	-
		N323/N308	N323/N308	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	4.876	-	1.00	1.00	-	-
		N328/N315	N328/N315	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	4.876	-	1.00	1.00	-	-
		N324/N309	N324/N309	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.076	4.724	0.076	1.00	1.00	-	-
		N316/N322	N316/N322	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	4.871	-	1.00	1.00	-	-
		N317/N323	N317/N323	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	4.871	-	1.00	1.00	-	-
		N321/N328	N321/N328	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	4.871	-	1.00	1.00	-	-
		N318/N324	N318/N324	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.076	4.719	0.076	1.00	1.00	-	-
		N329/N327	N329/N327	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	1.057	-	1.00	1.00	-	-
		N330/N312	N330/N312	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	1.057	-	1.00	1.00	-	-
		N331/N306	N331/N306	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	1.057	-	1.00	1.00	-	-
		N332/N300	N332/N300	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	1.057	-	1.00	1.00	-	-
		N258/N356	N258/N193	RHS 260x180x10.0 (RHS)	0.125	1.500	-	1.00	1.00	-	-
		N356/N354	N258/N193	RHS 260x180x10.0 (RHS)	-	1.625	-	1.00	1.00	-	-
		N354/N336	N258/N193	RHS 260x180x10.0 (RHS)	-	1.625	-	1.00	1.00	-	-
		N336/N342	N258/N193	RHS 260x180x10.0 (RHS)	-	1.626	-	1.00	1.00	-	-
		N342/N344	N258/N193	RHS 260x180x10.0 (RHS)	-	1.625	-	1.00	1.00	-	-
		N344/N338	N258/N193	RHS 260x180x10.0 (RHS)	-	1.625	-	1.00	1.00	-	-
		N338/N346	N258/N193	RHS 260x180x10.0 (RHS)	-	1.625	-	1.00	1.00	-	-
		N346/N348	N258/N193	RHS 260x180x10.0 (RHS)	-	1.625	-	1.00	1.00	-	-
		N348/N340	N258/N193	RHS 260x180x10.0 (RHS)	-	1.625	-	1.00	1.00	-	-
		N340/N350	N258/N193	RHS 260x180x10.0 (RHS)	-	1.624	-	1.00	1.00	-	-
		N350/N352	N258/N193	RHS 260x180x10.0 (RHS)	-	1.624	-	1.00	1.00	-	-
		N352/N193	N258/N193	RHS 260x180x10.0 (RHS)	-	1.499	0.125	1.00	1.00	-	-
		N351/N193	N351/N193	SHS 100x6.0 (SHS)	0.151	1.858	0.168	1.00	1.00	-	-
		N349/N352	N349/N352	SHS 100x6.0 (SHS)	0.151	1.890	0.136	1.00	1.00	-	-
		N339/N350	N339/N350	SHS 100x6.0 (SHS)	0.151	1.890	0.136	1.00	1.00	-	-
		N347/N340	N347/N340	SHS 100x6.0 (SHS)	0.151	1.891	0.136	1.00	1.00	-	-
		N345/N348	N345/N348	SHS 100x6.0 (SHS)	0.151	1.891	0.136	1.00	1.00	-	-
		N337/N346	N337/N346	SHS 100x6.0 (SHS)	0.151	1.891	0.136	1.00	1.00	-	-
		N337/N344	N337/N344	SHS 100x6.0 (SHS)	0.151	1.891	0.136	1.00	1.00	-	-
		N343/N342	N343/N342	SHS 100x6.0 (SHS)	0.151	1.891	0.136	1.00	1.00	-	-
		N341/N336	N341/N336	SHS 100x6.0 (SHS)	0.151	1.892	0.136	1.00	1.00	-	-

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Descripción												
Material		Barra (Ni/Nf)	Pieza (Ni/Nf)	Perfil(Serie)	Longitud (m)			β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipo	Designación				Indeformable origen	Deformable	Indeformable extremo				
		N335/N354	N335/N354	SHS 100x6.0 (SHS)	0.151	1.891	0.136	1.00	1.00	-	-
		N353/N356	N353/N356	SHS 100x6.0 (SHS)	0.151	1.891	0.136	1.00	1.00	-	-
		N355/N258	N355/N258	SHS 100x6.0 (SHS)	0.151	1.859	0.168	1.00	1.00	-	-
		N357/N391	N357/N195	2xSHS 200x10.0 (SHS)	0.125	1.500	-	1.00	1.00	-	-
		N391/N390	N357/N195	2xSHS 200x10.0 (SHS)	-	1.625	-	1.00	1.00	-	-
		N390/N358	N357/N195	2xSHS 200x10.0 (SHS)	-	1.625	-	1.00	1.00	-	-
		N358/N389	N357/N195	2xSHS 200x10.0 (SHS)	-	1.626	-	1.00	1.00	-	-
		N389/N388	N357/N195	2xSHS 200x10.0 (SHS)	-	1.625	-	1.00	1.00	-	-
		N388/N359	N357/N195	2xSHS 200x10.0 (SHS)	-	1.625	-	1.00	1.00	-	-
		N359/N387	N357/N195	2xSHS 200x10.0 (SHS)	-	1.625	-	1.00	1.00	-	-
		N387/N392	N357/N195	2xSHS 200x10.0 (SHS)	-	1.625	-	1.00	1.00	-	-
		N392/N360	N357/N195	2xSHS 200x10.0 (SHS)	-	1.625	-	1.00	1.00	-	-
		N360/N386	N357/N195	2xSHS 200x10.0 (SHS)	-	1.624	-	1.00	1.00	-	-
		N386/N385	N357/N195	2xSHS 200x10.0 (SHS)	-	1.624	-	1.00	1.00	-	-
		N385/N195	N357/N195	2xSHS 200x10.0 (SHS)	-	1.499	0.125	1.00	1.00	-	-
		N261/N260	N261/N260	IPE 270 (IPE)	-	1.488	-	1.00	1.00	-	-
		N262/N261	N262/N261	IPE 270 (IPE)	-	1.469	-	1.00	1.00	-	-
		N253/N252	N253/N252	IPE 270 (IPE)	-	1.488	-	1.00	1.00	-	-
		N254/N253	N254/N253	IPE 270 (IPE)	-	1.469	-	1.00	1.00	-	-
		N217/N216	N217/N216	IPE 270 (IPE)	-	1.488	-	1.00	1.00	-	-
		N218/N217	N218/N217	IPE 270 (IPE)	-	1.469	-	1.00	1.00	-	-
		N209/N208	N209/N208	IPE 270 (IPE)	-	1.488	-	1.00	1.00	-	-
		N210/N209	N210/N209	IPE 270 (IPE)	-	1.469	-	1.00	1.00	-	-
		N225/N224	N225/N224	IPE 270 (IPE)	-	1.488	-	1.00	1.00	-	-
		N226/N225	N226/N225	IPE 270 (IPE)	-	1.469	-	1.00	1.00	-	-
		N236/N235	N236/N235	IPE 270 (IPE)	-	1.488	-	1.00	1.00	-	-
		N237/N236	N237/N236	IPE 270 (IPE)	-	1.469	-	1.00	1.00	-	-
		N244/N243	N244/N243	IPE 270 (IPE)	0.092	1.305	0.091	1.00	1.00	-	-
		N245/N244	N245/N244	IPE 270 (IPE)	0.082	1.305	0.082	1.00	1.00	-	-
		N362/N361	N362/N361	150x10 (150x10)	-	1.057	-	1.00	1.00	-	-
		N363/N241	N363/N241	IPE 270 (IPE)	0.080	1.318	0.185	1.00	1.00	-	-
		N364/N363	N364/N363	IPE 270 (IPE)	0.081	1.418	-	1.00	1.00	-	-
		N366/N365	N366/N365	150x10 (150x10)	-	0.611	0.077	1.00	1.00	-	-
		N367/N366	N367/N366	150x10 (150x10)	-	0.717	-	1.00	1.00	-	-
		N361/N367	N361/N367	150x10 (150x10)	-	0.726	-	1.00	1.00	-	-
		N368/N364	N368/N364	IPE 270 (IPE)	0.092	1.396	-	1.00	1.00	-	-
		N365/N368	N365/N368	IPE 270 (IPE)	0.082	1.387	-	1.00	1.00	-	-
		N245/N369	N245/N369	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.077	1.078	0.076	1.00	1.00	-	-
		N369/N370	N369/N370	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.076	1.079	0.076	1.00	1.00	-	-
		N370/N365	N370/N365	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.076	1.079	0.076	1.00	1.00	-	-
		N365/N371	N365/N371	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.076	1.078	0.077	1.00	1.00	-	-
		N371/N372	N371/N372	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.077	1.077	0.077	1.00	1.00	-	-
		N372/N318	N372/N318	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.077	1.077	0.077	1.00	1.00	-	-
		N373/N321	N373/N321	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.077	1.018	-	1.00	1.00	-	-
		N374/N373	N374/N373	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.077	0.941	0.077	1.00	1.00	-	-
		N368/N374	N368/N374	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	1.018	0.077	1.00	1.00	-	-

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Descripción											
Material		Barra (Ni/Nf)	Pieza (Ni/Nf)	Perfil(Serie)	Longitud (m)			β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipo	Designación				Indeformable origen	Deformable	Indeformable extremo				
		N375/N368	N375/N368	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.077	1.018	-	1.00	1.00	-	-
		N376/N375	N376/N375	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.076	0.942	0.077	1.00	1.00	-	-
		N244/N376	N244/N376	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	1.019	0.076	1.00	1.00	-	-
		N243/N377	N243/N377	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.694	0.077	1.00	1.00	-	-
		N377/N378	N377/N378	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.077	0.617	0.077	1.00	1.00	-	-
		N378/N364	N378/N364	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.077	0.694	-	1.00	1.00	-	-
		N364/N379	N364/N379	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.694	0.077	1.00	1.00	-	-
		N379/N380	N379/N380	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.077	0.617	0.077	1.00	1.00	-	-
		N380/N317	N380/N317	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.077	0.694	-	1.00	1.00	-	-
		N381/N316	N381/N316	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.397	-	1.00	1.00	-	-
		N382/N381	N382/N381	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.397	-	1.00	1.00	-	-
		N363/N382	N363/N382	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.397	-	1.00	1.00	-	-
		N383/N363	N383/N363	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.397	-	1.00	1.00	-	-
		N384/N383	N384/N383	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.397	-	1.00	1.00	-	-
		N242/N384	N242/N384	CHS 152.0x10.0 (CHS)	-	0.397	-	1.00	1.00	-	-
		N372/N373	N372/N373	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.082	1.387	-	1.00	1.00	-	-
		N373/N380	N373/N380	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.092	1.396	-	1.00	1.00	-	-
		N380/N381	N380/N381	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.081	1.418	-	1.00	1.00	-	-
		N371/N374	N371/N374	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.082	1.387	-	1.00	1.00	-	-
		N374/N379	N374/N379	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.092	1.396	-	1.00	1.00	-	-
		N379/N382	N379/N382	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.081	1.418	-	1.00	1.00	-	-
		N370/N375	N370/N375	150x10 (150x10)	0.082	1.387	-	1.00	1.00	-	-
		N375/N378	N375/N378	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.092	1.396	-	1.00	1.00	-	-
		N378/N383	N378/N383	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.081	1.418	-	1.00	1.00	-	-
		N377/N384	N377/N384	CHS 152.0x10.0 (CHS)	0.081	1.418	-	1.00	1.00	-	-
		N376/N377	N376/N377	150x10 (150x10)	0.092	1.396	-	1.00	1.00	-	-
		N369/N376	N369/N376	150x10 (150x10)	0.082	1.387	-	1.00	1.00	-	-
		N391/N355	N391/N356	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	2.225	0.100	1.00	1.00	-	-
		N355/N356	N391/N356	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	1.260	0.090	1.00	1.00	-	-
		N390/N353	N390/N354	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	2.225	0.100	1.00	1.00	-	-
		N353/N354	N390/N354	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	1.260	0.090	1.00	1.00	-	-
		N358/N335	N358/N336	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	2.225	0.100	1.00	1.00	-	-
		N335/N336	N358/N336	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	1.260	0.090	1.00	1.00	-	-
		N389/N341	N389/N342	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	2.225	0.100	1.00	1.00	-	-
		N341/N342	N389/N342	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	1.260	0.090	1.00	1.00	-	-
		N388/N343	N388/N344	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	2.225	0.100	1.00	1.00	-	-

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Descripción											
Material		Barra (Ni/Nf)	Pieza (Ni/Nf)	Perfil(Serie)	Longitud (m)			β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipo	Designación				Indeformable origen	Deformable	Indeformable extremo				
		N343/N344	N388/N344	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	1.260	0.090	1.00	1.00	-	-
		N359/N337	N359/N338	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	2.225	0.100	1.00	1.00	-	-
		N337/N338	N359/N338	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	1.260	0.090	1.00	1.00	-	-
		N387/N345	N387/N346	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	2.225	0.100	1.00	1.00	-	-
		N345/N346	N387/N346	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	1.260	0.090	1.00	1.00	-	-
		N360/N339	N360/N340	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	2.225	0.100	1.00	1.00	-	-
		N339/N340	N360/N340	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	1.260	0.090	1.00	1.00	-	-
		N386/N349	N386/N350	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	2.225	0.100	1.00	1.00	-	-
		N349/N350	N386/N350	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	1.260	0.090	1.00	1.00	-	-
		N385/N351	N385/N352	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	2.225	0.100	1.00	1.00	-	-
		N351/N352	N385/N352	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	1.260	0.090	1.00	1.00	-	-
		N392/N347	N392/N348	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	2.225	0.100	1.00	1.00	-	-
		N347/N348	N392/N348	RHS 260x100x6.0 (RHS)	0.100	1.260	0.090	1.00	1.00	-	-
		N275/N282	N275/N282	SHS 100x6.0 (SHS)	0.151	1.891	0.136	1.00	1.00	-	-
		N275/N284	N275/N284	SHS 100x6.0 (SHS)	0.151	1.891	0.136	1.00	1.00	-	-
		N333/N355	N333/N355	2xSHS 200x10.0 (SHS)	0.125	1.500	-	1.00	1.00	-	-
		N355/N353	N355/N353	2xSHS 200x10.0 (SHS)	-	1.625	-	1.00	1.00	-	-
		N353/N335	N353/N335	2xSHS 200x10.0 (SHS)	-	1.625	-	1.00	1.00	-	-
		N335/N341	N335/N341	2xSHS 200x10.0 (SHS)	-	1.626	-	1.00	1.00	-	-
		N341/N343	N341/N343	2xSHS 200x10.0 (SHS)	-	1.625	-	1.00	1.00	-	-
		N343/N337	N343/N337	2xSHS 200x10.0 (SHS)	-	1.625	-	1.00	1.00	-	-
		N337/N345	N337/N345	2xSHS 200x10.0 (SHS)	-	1.625	-	1.00	1.00	-	-
		N347/N339	N347/N339	2xSHS 200x10.0 (SHS)	-	1.625	-	1.00	1.00	-	-
		N339/N349	N339/N349	2xSHS 200x10.0 (SHS)	-	1.624	-	1.00	1.00	-	-
		N349/N351	N349/N351	2xSHS 200x10.0 (SHS)	-	1.624	-	1.00	1.00	-	-
		N351/N334	N351/N334	2xSHS 200x10.0 (SHS)	-	1.499	0.125	1.00	1.00	-	-
		N345/N347	N345/N347	2xSHS 200x10.0 (SHS)	-	1.625	-	1.00	1.00	-	-
		N393/N398	N393/N398	HE 100 B (HEB)	-	0.100	-	1.00	1.00	-	-
		N395/N399	N395/N399	HE 100 B (HEB)	-	0.100	-	1.00	1.00	-	-
		N396/N400	N396/N400	HE 100 B (HEB)	-	0.100	-	1.00	1.00	-	-
		N397/N401	N397/N401	HE 100 B (HEB)	-	0.100	-	1.00	1.00	-	-
		N394/N402	N394/N402	HE 100 B (HEB)	-	0.100	-	1.00	1.00	-	-
Madera	GL28h	N55/N1	N55/N53	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.354	-	1.00	1.00	-	
		N1/N67	N55/N53	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N67/N71	N55/N53	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
23/01/2018
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
VISADO BISATUA
COAVN

Descripción											
Material		Barra (Ni/Nf)	Pieza (Ni/Nf)	Perfil(Serie)	Longitud (m)			β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipo	Designación				Indeformable origen	Deformable	Indeformable extremo				
		N71/N49	N55/N53	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N49/N77	N55/N53	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N77/N81	N55/N53	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N81/N53	N55/N53	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N56/N2	N56/N53	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.354	-	1.00	1.00	-	-
		N2/N99	N56/N53	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N99/N95	N56/N53	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N95/N51	N56/N53	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N51/N89	N56/N53	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N89/N85	N56/N53	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N85/N53	N56/N53	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N57/N3	N57/N50	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.354	-	1.00	1.00	-	-
		N3/N66	N57/N50	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N66/N70	N57/N50	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N70/N54	N57/N50	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N54/N76	N57/N50	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N76/N80	N57/N50	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N80/N50	N57/N50	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Descripción											
Material		Barra (Ni/Nf)	Pieza (Ni/Nf)	Perfil(Serie)	Longitud (m)			β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipo	Designación				Indeformable origen	Deformable	Indeformable extremo				
		N58/N4	N58/N50	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.354	-	1.00	1.00	-	-
		N4/N98	N58/N50	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N98/N94	N58/N50	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N94/N52	N58/N50	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N52/N88	N58/N50	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N88/N84	N58/N50	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N84/N50	N58/N50	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N59/N5	N59/N60	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.354	-	1.00	1.00	-	-
		N5/N65	N59/N60	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N65/N69	N59/N60	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N69/N73	N59/N60	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N73/N75	N59/N60	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N75/N79	N59/N60	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N79/N60	N59/N60	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N61/N6	N61/N60	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.354	-	1.00	1.00	-	-
		N6/N97	N61/N60	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N97/N93	N61/N60	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N93/N91	N61/N60	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Descripción											
Material		Barra (Ni/Nf)	Pieza (Ni/Nf)	Perfil(Serie)	Longitud (m)			β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipo	Designación				Indeformable origen	Deformable	Indeformable extremo				
		N91/N87	N61/N60	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N87/N83	N61/N60	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N83/N60	N61/N60	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N62/N7	N62/N63	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.354	-	1.00	1.00	-	-
		N7/N68	N62/N63	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N68/N72	N62/N63	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N72/N74	N62/N63	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N74/N78	N62/N63	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N78/N82	N62/N63	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N82/N63	N62/N63	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N64/N8	N64/N63	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.354	-	1.00	1.00	-	-
		N8/N100	N64/N63	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N100/N96	N64/N63	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N96/N92	N64/N63	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N92/N90	N64/N63	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N90/N86	N64/N63	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N86/N63	N64/N63	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N101/N9	N101/N16	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.354	-	1.00	1.00	-	-

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Descripción											
Material		Barra (Ni/Nf)	Pieza (Ni/Nf)	Perfil(Serie)	Longitud (m)			β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipo	Designación				Indeformable origen	Deformable	Indeformable extremo				
		N9/N110	N101/N16	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N110/N113	N101/N16	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N113/N20	N101/N16	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N20/N117	N101/N16	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N117/N120	N101/N16	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N120/N16	N101/N16	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N102/N10	N102/N16	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.354	-	1.00	1.00	-	-
		N10/N133	N102/N16	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N133/N130	N102/N16	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N130/N18	N102/N16	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N18/N126	N102/N16	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N126/N123	N102/N16	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N123/N16	N102/N16	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N103/N11	N103/N19	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.354	-	1.00	1.00	-	-
		N11/N109	N103/N19	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N109/N112	N103/N19	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N112/N15	N103/N19	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N15/N116	N103/N19	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Descripción											
Material		Barra (Ni/Nf)	Pieza (Ni/Nf)	Perfil(Serie)	Longitud (m)			β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipo	Designación				Indeformable origen	Deformable	Indeformable extremo				
		N116/N119	N103/N19	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N119/N19	N103/N19	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N104/N12	N104/N19	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.354	-	1.00	1.00	-	-
		N12/N132	N104/N19	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N132/N129	N104/N19	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N129/N17	N104/N19	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N17/N125	N104/N19	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N125/N122	N104/N19	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N122/N19	N104/N19	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N105/N13	N105/N106	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.354	-	1.00	1.00	-	-
		N13/N108	N105/N106	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N108/N111	N105/N106	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N111/N114	N105/N106	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N114/N115	N105/N106	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N115/N118	N105/N106	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N118/N106	N105/N106	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N107/N14	N107/N106	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.354	-	1.00	1.00	-	-
		N14/N131	N107/N106	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Descripción											
Material		Barra (Ni/Nf)	Pieza (Ni/Nf)	Perfil(Serie)	Longitud (m)			β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipo	Designación				Indeformable origen	Deformable	Indeformable extremo				
		N131/N128	N107/N106	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N128/N127	N107/N106	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N127/N124	N107/N106	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N124/N121	N107/N106	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
		N121/N106	N107/N106	RV-140 (H:759/1164)x140 (Rectangular, canto variable)	-	1.629	-	1.00	1.00	-	-
	GL24h	N59/N57	N59/N57	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N62/N59	N62/N59	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N5/N3	N5/N3	140x270 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N7/N5	N7/N5	140x270 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N65/N66	N65/N66	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N68/N65	N68/N65	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N69/N70	N69/N70	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N72/N69	N72/N69	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N73/N54	N73/N54	115x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N74/N73	N74/N73	115x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N75/N76	N75/N76	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N78/N75	N78/N75	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N79/N80	N79/N80	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N82/N79	N82/N79	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N60/N50	N60/N50	115x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N63/N60	N63/N60	115x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N83/N84	N83/N84	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N86/N83	N86/N83	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N87/N88	N87/N88	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N90/N87	N90/N87	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N91/N52	N91/N52	115x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N92/N91	N92/N91	115x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N93/N94	N93/N94	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N96/N93	N96/N93	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N97/N98	N97/N98	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N100/N97	N100/N97	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N6/N4	N6/N4	140x270 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N8/N6	N8/N6	140x270 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N61/N58	N61/N58	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N64/N61	N64/N61	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N103/N105	N103/N105	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N105/N62	N105/N62	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N11/N13	N11/N13	140x270 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N13/N7	N13/N7	140x270 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N109/N108	N109/N108	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N108/N68	N108/N68	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
23/01/2018
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
VISADO BISATUA

Descripción											
Material		Barra (Ni/Nf)	Pieza (Ni/Nf)	Perfil(Serie)	Longitud (m)			β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipo	Designación				Indeformable origen	Deformable	Indeformable extremo				
		N112/N111	N112/N111	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N111/N72	N111/N72	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N15/N114	N15/N114	115x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N114/N74	N114/N74	115x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N116/N115	N116/N115	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N115/N78	N115/N78	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N119/N118	N119/N118	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N118/N82	N118/N82	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N19/N106	N19/N106	115x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N106/N63	N106/N63	115x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N122/N121	N122/N121	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N121/N86	N121/N86	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N125/N124	N125/N124	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N124/N90	N124/N90	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N17/N127	N17/N127	115x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N127/N92	N127/N92	115x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N129/N128	N129/N128	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N128/N96	N128/N96	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N132/N131	N132/N131	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N131/N100	N131/N100	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N12/N14	N12/N14	140x270 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N14/N8	N14/N8	140x270 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N104/N107	N104/N107	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N107/N64	N107/N64	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N140/N101	N140/N103	90x225 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N101/N103	N140/N103	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N141/N9	N141/N11	140x270 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N9/N11	N141/N11	140x270 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N142/N110	N142/N109	90x225 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N110/N109	N142/N109	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N143/N113	N143/N112	90x225 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N113/N112	N143/N112	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N144/N20	N144/N15	140x270 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N20/N15	N144/N15	140x270 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N145/N117	N145/N116	90x225 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N117/N116	N145/N116	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N146/N120	N146/N119	90x225 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N120/N119	N146/N119	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N147/N16	N147/N19	140x270 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N16/N19	N147/N19	140x270 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N148/N123	N148/N122	90x225 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N123/N122	N148/N122	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N149/N126	N149/N125	90x225 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N126/N125	N149/N125	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N150/N18	N150/N17	140x270 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N18/N17	N150/N17	140x270 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N151/N130	N151/N129	90x225 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N130/N129	N151/N129	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N152/N133	N152/N132	90x225 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N133/N132	N152/N132	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018.
VISADO BISATUA

Descripción											
Material		Barra (Ni/Nf)	Pieza (Ni/Nf)	Perfil(Serie)	Longitud (m)			β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{inf.}$ (m)
Tipo	Designación				Indeformable origen	Deformable	Indeformable extremo				
		N153/N10	N153/N12	140x270 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N10/N12	N153/N12	140x270 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N154/N102	N154/N104	90x225 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N102/N104	N154/N104	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N57/N55	N57/N155	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N55/N155	N57/N155	90x225 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N3/N1	N3/N156	140x270 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N1/N156	N3/N156	140x270 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N66/N67	N66/N157	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N67/N157	N66/N157	90x225 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N70/N71	N70/N158	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N71/N158	N70/N158	90x225 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N54/N49	N54/N159	140x270 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N49/N159	N54/N159	140x270 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N76/N77	N76/N160	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N77/N160	N76/N160	90x225 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N80/N81	N80/N161	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N81/N161	N80/N161	90x225 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N50/N53	N50/N162	140x270 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N53/N162	N50/N162	140x270 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N84/N85	N84/N163	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N85/N163	N84/N163	90x225 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N88/N89	N88/N164	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N89/N164	N88/N164	90x225 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N52/N51	N52/N165	140x270 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N51/N165	N52/N165	140x270 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N94/N95	N94/N166	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N95/N166	N94/N166	90x225 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N98/N99	N98/N167	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N99/N167	N98/N167	90x225 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N4/N2	N4/N168	140x270 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N2/N168	N4/N168	140x270 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-
		N58/N56	N58/N169	90x225 (HOLTZAH)	-	5.750	-	1.00	1.00	-	-
		N56/N169	N58/N169	90x225 (HOLTZAH)	-	1.000	-	1.00	1.00	-	-

Notación:
Ni: Nudo inicial
Nf: Nudo final
β_{xy}: Coeficiente de pandeo en el plano 'XY'
β_{xz}: Coeficiente de pandeo en el plano 'XZ'
$Lb_{Sup.}$: Separación entre arriostramientos del ala superior
$Lb_{inf.}$: Separación entre arriostramientos del ala inferior

1.2.3.- Características mecánicas

Tipos de pieza	
Ref.	Piezas
1	N9/N15, N15/N16, N17/N16, N10/N17, N12/N18, N18/N19, N20/N19, N11/N20, N3/N49, N49/N50, N51/N50, N4/N51, N2/N52, N52/N53, N54/N53 y N1/N54
2	N21/N22, N21/N23, N22/N24, N25/N26, N27/N24, N27/N23, N28/N29, N28/N30, N29/N31, N32/N33, N34/N31, N34/N30, N35/N36, N35/N37, N36/N38, N39/N40, N41/N38, N41/N37, N178/N42, N42/N43, N42/N44, N43/N45, N46/N47, N48/N45, N48/N44, N185/N48, N187/N21, N186/N27, N189/N34, N188/N28, N190/N41 y N191/N35

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA
COAVN

Tipos de pieza	
Ref.	Piezas
3	N172/N40, N40/N38, N38/N1, N183/N39, N39/N36, N36/N3, N182/N139, N139/N5, N181/N138, N138/N7, N180/N137, N137/N13, N179/N33, N33/N31, N31/N11, N173/N32, N32/N29, N29/N9, N175/N134, N134/N14, N176/N135, N135/N8, N177/N136, N136/N6, N184/N4, N170/N2, N174/N12 y N171/N10
4	N192/N193, N194/N195, N196/N192, N197/N194, N198/N196, N199/N197, N200/N198, N201/N199, N202/N200, N203/N201, N204/N202 y N205/N203
5	N207/N206, N208/N207, N215/N214, N216/N215, N223/N222, N224/N223, N234/N233, N235/N234, N242/N241, N243/N242, N251/N250, N252/N251, N259/N258, N260/N259, N295/N204, N296/N295, N301/N274, N302/N301, N307/N276, N308/N307, N313/N296, N297/N313, N314/N302, N303/N314, N315/N308, N309/N315, N316/N241, N317/N316, N321/N317, N318/N321, N322/N278, N323/N322, N328/N323, N324/N328, N261/N260, N262/N261, N253/N252, N254/N253, N217/N216, N218/N217, N209/N208, N210/N209, N225/N224, N226/N225, N236/N235, N237/N236, N244/N243, N245/N244, N363/N241, N364/N363, N368/N364 y N365/N368
6	N211/N210, N212/N211, N213/N212, N219/N218, N220/N219, N221/N220, N227/N226, N228/N227, N229/N228, N230/N229, N222/N206, N206/N214, N223/N207, N207/N215, N224/N208, N208/N216, N225/N209, N209/N217, N226/N210, N210/N218, N231/N213, N232/N221, N238/N237, N239/N238, N240/N239, N246/N245, N247/N246, N248/N247, N241/N233, N233/N222, N242/N234, N234/N223, N243/N235, N235/N224, N244/N236, N236/N225, N245/N237, N237/N226, N249/N240, N255/N254, N256/N255, N257/N256, N263/N262, N264/N263, N265/N264, N214/N250, N250/N258, N215/N251, N251/N259, N216/N252, N252/N260, N217/N253, N253/N261, N218/N254, N254/N262, N266/N257, N267/N265, N268/N248, N270/N269, N298/N297, N299/N298, N300/N299, N304/N303, N305/N304, N306/N305, N310/N309, N311/N310, N312/N311, N301/N295, N302/N296, N314/N313, N303/N297, N307/N301, N308/N302, N315/N314, N309/N303, N319/N318, N320/N319, N269/N320, N325/N324, N326/N325, N327/N326, N322/N307, N323/N308, N328/N315, N324/N309, N316/N322, N317/N323, N321/N328, N318/N324, N329/N327, N330/N312, N331/N306, N332/N300, N245/N369, N369/N370, N370/N365, N365/N371, N371/N372, N372/N318, N373/N321, N374/N373, N368/N374, N375/N368, N376/N375, N244/N376, N243/N377, N377/N378, N378/N364, N364/N379, N379/N380, N380/N317, N381/N316, N382/N381, N363/N382, N383/N363, N384/N383, N242/N384, N372/N373, N373/N380, N380/N381, N371/N374, N374/N379, N379/N382, N375/N378, N378/N383 y N377/N384
7	N241/N204 y N258/N193
8	N272/N271, N357/N195, N333/N355, N355/N353, N353/N335, N335/N341, N341/N343, N343/N337, N337/N345, N347/N339, N339/N349, N349/N351, N351/N334 y N345/N347
9	N273/N274, N275/N276, N277/N278, N279/N280, N281/N282, N283/N284, N285/N286, N287/N288, N289/N290, N291/N292, N293/N294, N391/N356, N390/N354, N358/N336, N389/N342, N388/N344, N359/N338, N387/N346, N360/N340, N386/N350, N385/N352 y N392/N348
10	N289/N241, N287/N290, N277/N288, N285/N278, N283/N286, N281/N280, N279/N274, N273/N292, N291/N294, N293/N204, N351/N193, N349/N352, N339/N350, N347/N340, N345/N348, N337/N346, N337/N344, N343/N342, N341/N336, N335/N354, N353/N356, N355/N258, N275/N282 y N275/N284
11	N362/N361, N366/N365, N367/N366, N361/N367, N370/N375, N376/N377 y N369/N376
12	N393/N398, N395/N399, N396/N400, N397/N401 y N394/N402
13	N55/N53, N56/N53, N57/N50, N58/N50, N59/N60, N61/N60, N62/N63, N64/N63, N101/N16, N102/N16, N103/N19, N104/N19, N105/N106 y N107/N106
14	N59/N57, N62/N59, N65/N66, N68/N65, N69/N70, N72/N69, N75/N76, N78/N75, N79/N80, N82/N79, N83/N84, N86/N83, N87/N88, N90/N87, N93/N94, N96/N93, N97/N98, N100/N97, N61/N58, N64/N61, N103/N105, N105/N62, N109/N108, N108/N68, N112/N111, N111/N72, N116/N115, N115/N78, N119/N118, N118/N82, N122/N121, N121/N86, N125/N124, N124/N90, N129/N128, N128/N96, N132/N131, N131/N100, N104/N107, N107/N64, N140/N103, N142/N109, N143/N112, N145/N116, N146/N119, N148/N122, N149/N125, N151/N129, N152/N132, N154/N104, N57/N155, N66/N157, N70/N158, N76/N160, N80/N161, N84/N163, N88/N164, N94/N166, N98/N167 y N58/N169

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
23/01/2018
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
VISADO BISATUA
COAVN

Tipos de pieza	
Ref.	Piezas
15	N5/N3, N7/N5, N6/N4, N8/N6, N11/N13, N13/N7, N12/N14, N14/N8, N141/N11, N144/N15, N147/N19, N150/N17, N153/N12, N3/N156, N54/N159, N50/N162, N52/N165 y N4/N168
16	N73/N54, N74/N73, N60/N50, N63/N60, N91/N52, N92/N91, N15/N114, N114/N74, N19/N106, N106/N63, N17/N127 y N127/N92

Características mecánicas

Material		Ref.	Descripción	A (cm²)	Avy (cm²)	Avz (cm²)	Iyy (cm4)	Izz (cm4)	It (cm4)
Tipo	Designación								
Acero laminado	S275	1	R 20, (R)	3.14	2.83	2.83	0.79	0.79	1.57
		2	SHS 80x4.0, (SHS)	11.74	5.07	5.07	110.63	110.63	180.25
		3	HE 260 A, (HEA)	86.80	48.75	15.19	10450.00	3668.00	52.37
		4	RHS 200x120x10.0, (RHS)	56.49	18.33	31.67	2788.05	1251.80	2997.23
		5	IPE 270, (IPE)	45.90	20.66	14.83	5790.00	420.00	15.90
		6	CHS 152.0x10.0, (CHS)	44.61	40.15	40.15	1129.99	1129.99	2259.97
		7	RHS 260x180x10.0, (RHS)	80.49	28.33	41.67	7336.44	4156.53	8838.98
		8	SHS 200x10.0, Doble con unión genérica, (SHS) Separación entre los perfiles: 100.0 / 100.0 mm Enlace a distancia máxima	144.97	63.33	63.33	8464.10	41082.70	14121.72
		9	RHS 260x100x6.0, (RHS)	40.81	9.40	25.40	3301.12	733.99	2002.32
		10	SHS 100x6.0, (SHS)	21.61	9.40	9.40	309.86	309.86	513.26
		11	150x10, (150x10)	43.98	39.58	39.58	1083.06	1083.06	2166.13
		12	HE 100 B, (HEB)	26.00	15.00	4.32	449.50	167.30	9.25
Madera	GL28h	13	RV-140 (H:759/1164)x140, (Rectangular, canto variable) Canto 759.0 / 1164.0 mm	1346.10	1121.75	1121.75	1037037.96	21986.30	79688.25
	GL24h	14	90x225, (HOLTZAH)	202.50	168.75	168.75	8542.97	1366.87	4035.01
		15	140x270, (HOLTZAH)	378.00	315.00	315.00	22963.50	6174.00	16616.88
		16	115x225, (HOLTZAH)	258.75	215.63	215.63	10916.02	2851.64	7738.11

Notación:
Ref.: Referencia
A: Área de la sección transversal
Avy: Área de cortante de la sección según el eje local 'Y'
Avz: Área de cortante de la sección según el eje local 'Z'
Iyy: Inercia de la sección alrededor del eje local 'Y'
Izz: Inercia de la sección alrededor del eje local 'Z'
It: Inercia a torsión
Las características mecánicas de las piezas corresponden a la sección en el punto medio de las mismas.

2.- CARGAS

2.1.- Barras

Referencias:

'P1', 'P2':

- Cargas puntuales, uniformes, en faja y momentos puntuales: 'P1' es el valor de la carga. 'P2' no se utiliza.
- Cargas trapezoidales: 'P1' es el valor de la carga en el punto donde comienza (L1) y 'P2' es el valor de la carga en el punto donde termina (L2).
- Cargas triangulares: 'P1' es el valor máximo de la carga. 'P2' no se utiliza.
- Incrementos de temperatura: 'P1' y 'P2' son los valores de la temperatura en las caras exteriores o paramentos de la pieza. La orientación de la variación del incremento de temperatura sobre la sección transversal dependerá de la dirección seleccionada.

'L1', 'L2':

- Cargas y momentos puntuales: 'L1' es la distancia entre el nudo inicial de la barra y la posición donde se aplica la carga. 'L2' no se utiliza.
- Cargas trapezoidales, en faja, y triangulares: 'L1' es la distancia entre el nudo inicial de la barra y la posición donde comienza la carga, 'L2' es la distancia entre el nudo inicial de la barra y la posición donde termina la carga.

Unidades:

- Cargas puntuales: kN
- Momentos puntuales: kN·m.
- Cargas uniformes, en faja, triangulares y trapezoidales: kN/m.
- Incrementos de temperatura: °C.

VISADO BISATUA 23/01/2018
COAVN EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA

Cargas en barras

Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N9/N15	Peso propio	Uniforme	0.024	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N15/N16	Peso propio	Uniforme	0.024	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N17/N16	Peso propio	Uniforme	0.024	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N10/N17	Peso propio	Uniforme	0.024	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N12/N18	Peso propio	Uniforme	0.024	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N18/N19	Peso propio	Uniforme	0.024	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N20/N19	Peso propio	Uniforme	0.024	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N11/N20	Peso propio	Uniforme	0.024	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N21/N22	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N21/N23	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N22/N23	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N23/N24	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N25/N21	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N21/N27	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N27/N26	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N27/N24	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N27/N23	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N28/N29	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N28/N30	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N29/N30	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N30/N31	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N32/N28	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N28/N34	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N34/N33	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N34/N31	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N34/N30	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N35/N36	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N35/N37	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N36/N37	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N37/N38	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N39/N35	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N35/N41	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N41/N40	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N41/N38	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N41/N37	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N178/N42	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N42/N43	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N42/N44	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N43/N44	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N44/N45	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N46/N42	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N42/N48	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N48/N47	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N48/N45	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N48/N44	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras

Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N3/N49	Peso propio	Uniforme	0.024	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N49/N50	Peso propio	Uniforme	0.024	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N51/N50	Peso propio	Uniforme	0.024	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N4/N51	Peso propio	Uniforme	0.024	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N2/N52	Peso propio	Uniforme	0.024	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N52/N53	Peso propio	Uniforme	0.024	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N54/N53	Peso propio	Uniforme	0.024	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N1/N54	Peso propio	Uniforme	0.024	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N55/N1	Peso propio	Trapezoidal	0.511	0.544	0.000	1.354	Globales	0.000	0.000	-1.000
N1/N67	Peso propio	Trapezoidal	0.544	0.584	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N67/N71	Peso propio	Trapezoidal	0.584	0.624	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N71/N49	Peso propio	Trapezoidal	0.624	0.664	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N49/N77	Peso propio	Trapezoidal	0.664	0.704	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N77/N81	Peso propio	Trapezoidal	0.704	0.743	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N81/N53	Peso propio	Trapezoidal	0.743	0.783	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N56/N2	Peso propio	Trapezoidal	0.511	0.544	0.000	1.354	Globales	0.000	0.000	-1.000
N2/N99	Peso propio	Trapezoidal	0.544	0.584	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N99/N95	Peso propio	Trapezoidal	0.584	0.624	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N95/N51	Peso propio	Trapezoidal	0.624	0.664	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N51/N89	Peso propio	Trapezoidal	0.664	0.704	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N89/N85	Peso propio	Trapezoidal	0.704	0.743	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N85/N53	Peso propio	Trapezoidal	0.743	0.783	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N57/N3	Peso propio	Trapezoidal	0.511	0.544	0.000	1.354	Globales	0.000	0.000	-1.000
N3/N66	Peso propio	Trapezoidal	0.544	0.584	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N66/N70	Peso propio	Trapezoidal	0.584	0.624	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N70/N54	Peso propio	Trapezoidal	0.624	0.664	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N54/N76	Peso propio	Trapezoidal	0.664	0.704	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N76/N80	Peso propio	Trapezoidal	0.704	0.743	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N80/N50	Peso propio	Trapezoidal	0.743	0.783	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N58/N4	Peso propio	Trapezoidal	0.511	0.544	0.000	1.354	Globales	0.000	0.000	-1.000
N4/N98	Peso propio	Trapezoidal	0.544	0.584	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N98/N94	Peso propio	Trapezoidal	0.584	0.624	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N94/N52	Peso propio	Trapezoidal	0.624	0.664	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N52/N88	Peso propio	Trapezoidal	0.664	0.704	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N88/N84	Peso propio	Trapezoidal	0.704	0.743	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N84/N50	Peso propio	Trapezoidal	0.743	0.783	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N59/N5	Peso propio	Trapezoidal	0.511	0.544	0.000	1.354	Globales	0.000	0.000	-1.000
N5/N65	Peso propio	Trapezoidal	0.544	0.584	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N65/N69	Peso propio	Trapezoidal	0.584	0.624	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N69/N73	Peso propio	Trapezoidal	0.624	0.664	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N73/N75	Peso propio	Trapezoidal	0.664	0.704	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N75/N79	Peso propio	Trapezoidal	0.704	0.743	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N79/N60	Peso propio	Trapezoidal	0.743	0.783	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N61/N6	Peso propio	Trapezoidal	0.511	0.544	0.000	1.354	Globales	0.000	0.000	-1.000
N6/N97	Peso propio	Trapezoidal	0.544	0.584	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000

VISADO BISATUA
23/01/2018
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
COAVN

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N97/N93	Peso propio	Trapezoidal	0.584	0.624	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N93/N91	Peso propio	Trapezoidal	0.624	0.664	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N91/N87	Peso propio	Trapezoidal	0.664	0.704	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N87/N83	Peso propio	Trapezoidal	0.704	0.743	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N83/N60	Peso propio	Trapezoidal	0.743	0.783	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N62/N7	Peso propio	Trapezoidal	0.511	0.544	0.000	1.354	Globales	0.000	0.000	-1.000
N7/N68	Peso propio	Trapezoidal	0.544	0.584	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N68/N72	Peso propio	Trapezoidal	0.584	0.624	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N72/N74	Peso propio	Trapezoidal	0.624	0.664	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N74/N78	Peso propio	Trapezoidal	0.664	0.704	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N78/N82	Peso propio	Trapezoidal	0.704	0.743	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N82/N63	Peso propio	Trapezoidal	0.743	0.783	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N64/N8	Peso propio	Trapezoidal	0.511	0.544	0.000	1.354	Globales	0.000	0.000	-1.000
N8/N100	Peso propio	Trapezoidal	0.544	0.584	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N100/N96	Peso propio	Trapezoidal	0.584	0.624	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N96/N92	Peso propio	Trapezoidal	0.624	0.664	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N92/N90	Peso propio	Trapezoidal	0.664	0.704	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N90/N86	Peso propio	Trapezoidal	0.704	0.743	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N86/N63	Peso propio	Trapezoidal	0.743	0.783	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N59/N57	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N59/N57	CM 1	Uniforme	0.135	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N59/N57	V 1	Uniforme	0.853	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N59/N57	V 2	Uniforme	0.616	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N59/N57	V 3	Uniforme	0.616	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N59/N57	V 4	Uniforme	0.663	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N59/N57	N 1	Uniforme	0.338	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N62/N59	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N62/N59	CM 1	Uniforme	0.135	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N62/N59	V 1	Uniforme	0.853	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N62/N59	V 2	Uniforme	0.616	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N62/N59	V 3	Uniforme	0.616	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N62/N59	V 4	Uniforme	0.663	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N62/N59	N 1	Uniforme	0.338	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N5/N3	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N5/N3	CM 1	Uniforme	0.298	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N5/N3	V 1	Uniforme	1.879	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N5/N3	V 2	Uniforme	1.357	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N5/N3	V 3	Uniforme	1.357	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N5/N3	V 4	Uniforme	1.462	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N5/N3	N 1	Uniforme	0.746	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N7/N5	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N7/N5	CM 1	Uniforme	0.298	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N7/N5	V 1	Uniforme	1.879	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N7/N5	V 2	Uniforme	1.357	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N7/N5	V 3	Uniforme	1.357	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA
COAVN

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N7/N5	V 4	Uniforme	1.462	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N7/N5	N 1	Uniforme	0.746	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N65/N66	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N65/N66	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N65/N66	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N65/N66	V 1	Uniforme	1.026	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N65/N66	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N65/N66	V 2	Uniforme	0.741	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N65/N66	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N65/N66	V 3	Uniforme	0.741	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N65/N66	V 3	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N65/N66	V 4	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N65/N66	V 4	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N65/N66	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N65/N66	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N68/N65	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N68/N65	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N68/N65	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N68/N65	V 1	Uniforme	1.026	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N68/N65	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N68/N65	V 2	Uniforme	0.741	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N68/N65	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N68/N65	V 3	Uniforme	0.741	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N68/N65	V 3	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N68/N65	V 4	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N68/N65	V 4	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N68/N65	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N68/N65	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N69/N70	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N69/N70	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N69/N70	V 1	Uniforme	0.570	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N69/N70	V 2	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N69/N70	V 3	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N69/N70	V 4	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N69/N70	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N72/N69	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N72/N69	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N72/N69	V 1	Uniforme	0.570	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N72/N69	V 2	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N72/N69	V 3	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N72/N69	V 4	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N72/N69	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N73/N54	Peso propio	Uniforme	0.117	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N73/N54	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N73/N54	V 1	Uniforme	0.570	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
COAVN
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N73/N54	V 2	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N73/N54	V 3	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N73/N54	V 4	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N73/N54	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N74/N73	Peso propio	Uniforme	0.117	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N74/N73	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N74/N73	V 1	Uniforme	0.570	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N74/N73	V 2	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N74/N73	V 3	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N74/N73	V 4	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N74/N73	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N75/N76	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N75/N76	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N75/N76	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N75/N76	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N75/N76	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N75/N76	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N75/N76	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N75/N76	V 3	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N75/N76	V 3	Uniforme	0.297	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N75/N76	V 4	Uniforme	0.456	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N75/N76	V 4	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N75/N76	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N75/N76	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N78/N75	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N78/N75	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N78/N75	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N78/N75	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N78/N75	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N78/N75	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N78/N75	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N78/N75	V 3	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N78/N75	V 3	Uniforme	0.297	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N78/N75	V 4	Uniforme	0.456	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N78/N75	V 4	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N78/N75	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N78/N75	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N79/N80	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N79/N80	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N79/N80	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N79/N80	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N79/N80	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N79/N80	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N79/N80	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N79/N80	V 3	Uniforme	0.297	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N79/N80	V 3	Uniforme	0.228	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N79/N80	V 4	Uniforme	0.627	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N79/N80	V 4	Uniforme	0.456	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N79/N80	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N79/N80	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N82/N79	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N82/N79	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N82/N79	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N82/N79	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N82/N79	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N82/N79	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N82/N79	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N82/N79	V 3	Uniforme	0.297	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N82/N79	V 3	Uniforme	0.228	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N82/N79	V 4	Uniforme	0.627	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N82/N79	V 4	Uniforme	0.456	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N82/N79	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N82/N79	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N60/N50	Peso propio	Uniforme	0.117	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N60/N50	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N60/N50	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N60/N50	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N60/N50	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N60/N50	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N60/N50	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N60/N50	V 3	Uniforme	0.228	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N60/N50	V 3	Uniforme	0.228	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N60/N50	V 4	Uniforme	0.627	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N60/N50	V 4	Uniforme	0.627	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N60/N50	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N60/N50	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N63/N60	Peso propio	Uniforme	0.117	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N63/N60	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N63/N60	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N63/N60	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N63/N60	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N63/N60	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N63/N60	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N63/N60	V 3	Uniforme	0.228	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N63/N60	V 3	Uniforme	0.228	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N63/N60	V 4	Uniforme	0.627	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N63/N60	V 4	Uniforme	0.627	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N63/N60	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N63/N60	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N83/N84	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N83/N84	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N83/N84	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N83/N84	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N83/N84	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N83/N84	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N83/N84	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N83/N84	V 3	Uniforme	0.228	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N83/N84	V 3	Uniforme	0.297	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N83/N84	V 4	Uniforme	0.456	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N83/N84	V 4	Uniforme	0.627	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N83/N84	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N83/N84	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N86/N83	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N86/N83	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N86/N83	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N86/N83	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N86/N83	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N86/N83	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N86/N83	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N86/N83	V 3	Uniforme	0.228	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N86/N83	V 3	Uniforme	0.297	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N86/N83	V 4	Uniforme	0.456	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N86/N83	V 4	Uniforme	0.627	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N86/N83	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N86/N83	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N87/N88	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N87/N88	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N87/N88	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N87/N88	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N87/N88	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N87/N88	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N87/N88	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N87/N88	V 3	Uniforme	0.297	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N87/N88	V 3	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N87/N88	V 4	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N87/N88	V 4	Uniforme	0.456	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N87/N88	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N87/N88	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N90/N87	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N90/N87	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N90/N87	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N90/N87	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N90/N87	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N90/N87	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N90/N87	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras

Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N90/N87	V 3	Uniforme	0.297	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N90/N87	V 3	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N90/N87	V 4	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N90/N87	V 4	Uniforme	0.456	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N90/N87	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N90/N87	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N91/N52	Peso propio	Uniforme	0.117	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N91/N52	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N91/N52	V 1	Uniforme	0.570	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N91/N52	V 2	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N91/N52	V 3	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N91/N52	V 4	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N91/N52	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N92/N91	Peso propio	Uniforme	0.117	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N92/N91	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N92/N91	V 1	Uniforme	0.570	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N92/N91	V 2	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N92/N91	V 3	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N92/N91	V 4	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N92/N91	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N93/N94	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N93/N94	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N93/N94	V 1	Uniforme	0.570	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N93/N94	V 2	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N93/N94	V 3	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N93/N94	V 4	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N93/N94	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N96/N93	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N96/N93	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N96/N93	V 1	Uniforme	0.570	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N96/N93	V 2	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N96/N93	V 3	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N96/N93	V 4	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N96/N93	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N97/N98	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N97/N98	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N97/N98	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N97/N98	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N97/N98	V 1	Uniforme	1.026	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N97/N98	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N97/N98	V 2	Uniforme	0.741	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N97/N98	V 3	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N97/N98	V 3	Uniforme	0.741	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N97/N98	V 4	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N97/N98	V 4	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras

Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N97/N98	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N97/N98	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N100/N97	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N100/N97	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N100/N97	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N100/N97	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N100/N97	V 1	Uniforme	1.026	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N100/N97	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N100/N97	V 2	Uniforme	0.741	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N100/N97	V 3	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N100/N97	V 3	Uniforme	0.741	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N100/N97	V 4	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N100/N97	V 4	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N100/N97	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N100/N97	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N6/N4	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N6/N4	CM 1	Uniforme	0.298	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N6/N4	V 1	Uniforme	1.879	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N6/N4	V 2	Uniforme	1.357	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N6/N4	V 3	Uniforme	1.357	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N6/N4	V 4	Uniforme	1.462	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N6/N4	N 1	Uniforme	0.746	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N8/N6	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N8/N6	CM 1	Uniforme	0.298	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N8/N6	V 1	Uniforme	1.879	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N8/N6	V 2	Uniforme	1.357	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N8/N6	V 3	Uniforme	1.357	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N8/N6	V 4	Uniforme	1.462	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N8/N6	N 1	Uniforme	0.746	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N61/N58	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N61/N58	CM 1	Uniforme	0.135	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N61/N58	V 1	Uniforme	0.853	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N61/N58	V 2	Uniforme	0.616	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N61/N58	V 3	Uniforme	0.616	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N61/N58	V 4	Uniforme	0.663	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N61/N58	N 1	Uniforme	0.338	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N64/N61	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N64/N61	CM 1	Uniforme	0.135	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N64/N61	V 1	Uniforme	0.853	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N64/N61	V 2	Uniforme	0.616	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N64/N61	V 3	Uniforme	0.616	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N64/N61	V 4	Uniforme	0.663	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N64/N61	N 1	Uniforme	0.338	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N101/N9	Peso propio	Trapezoidal	0.511	0.544	0.000	1.354	Globales	0.000	0.000	-1.000
N9/N110	Peso propio	Trapezoidal	0.544	0.584	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA
COAVN

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N110/N113	Peso propio	Trapezoidal	0.584	0.624	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N113/N20	Peso propio	Trapezoidal	0.624	0.664	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N20/N117	Peso propio	Trapezoidal	0.664	0.704	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N117/N120	Peso propio	Trapezoidal	0.704	0.743	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N120/N16	Peso propio	Trapezoidal	0.743	0.783	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N102/N10	Peso propio	Trapezoidal	0.511	0.544	0.000	1.354	Globales	0.000	0.000	-1.000
N102/N10	CM 1	Uniforme	0.002	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N102/N10	V 1	Uniforme	0.015	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N102/N10	V 2	Uniforme	0.011	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N102/N10	V 3	Uniforme	0.015	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N102/N10	V 4	Uniforme	0.012	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N102/N10	N 1	Uniforme	0.006	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N10/N133	Peso propio	Trapezoidal	0.544	0.584	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N10/N133	CM 1	Uniforme	0.003	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N10/N133	V 1	Uniforme	0.018	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N10/N133	V 2	Uniforme	0.013	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N10/N133	V 3	Uniforme	0.018	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N10/N133	V 4	Uniforme	0.014	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N10/N133	N 1	Uniforme	0.007	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N133/N130	Peso propio	Trapezoidal	0.584	0.624	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N130/N18	Peso propio	Trapezoidal	0.624	0.664	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N18/N126	Peso propio	Trapezoidal	0.664	0.704	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N126/N123	Peso propio	Trapezoidal	0.704	0.743	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N123/N16	Peso propio	Trapezoidal	0.743	0.783	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N103/N11	Peso propio	Trapezoidal	0.511	0.544	0.000	1.354	Globales	0.000	0.000	-1.000
N11/N109	Peso propio	Trapezoidal	0.544	0.584	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N109/N112	Peso propio	Trapezoidal	0.584	0.624	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N112/N15	Peso propio	Trapezoidal	0.624	0.664	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N15/N116	Peso propio	Trapezoidal	0.664	0.704	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N116/N119	Peso propio	Trapezoidal	0.704	0.743	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N119/N19	Peso propio	Trapezoidal	0.743	0.783	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N104/N12	Peso propio	Trapezoidal	0.511	0.544	0.000	1.354	Globales	0.000	0.000	-1.000
N12/N132	Peso propio	Trapezoidal	0.544	0.584	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N132/N129	Peso propio	Trapezoidal	0.584	0.624	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N129/N17	Peso propio	Trapezoidal	0.624	0.664	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N17/N125	Peso propio	Trapezoidal	0.664	0.704	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N125/N122	Peso propio	Trapezoidal	0.704	0.743	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N122/N19	Peso propio	Trapezoidal	0.743	0.783	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N105/N13	Peso propio	Trapezoidal	0.511	0.544	0.000	1.354	Globales	0.000	0.000	-1.000
N13/N108	Peso propio	Trapezoidal	0.544	0.584	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N108/N111	Peso propio	Trapezoidal	0.584	0.624	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N111/N114	Peso propio	Trapezoidal	0.624	0.664	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N114/N115	Peso propio	Trapezoidal	0.664	0.704	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N115/N118	Peso propio	Trapezoidal	0.704	0.743	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N118/N106	Peso propio	Trapezoidal	0.743	0.783	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N107/N14	Peso propio	Trapezoidal	0.511	0.544	0.000	1.354	Globales	0.000	0.000	-1.000
N14/N131	Peso propio	Trapezoidal	0.544	0.584	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N131/N128	Peso propio	Trapezoidal	0.584	0.624	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N128/N127	Peso propio	Trapezoidal	0.624	0.664	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N127/N124	Peso propio	Trapezoidal	0.664	0.704	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N124/N121	Peso propio	Trapezoidal	0.704	0.743	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N121/N106	Peso propio	Trapezoidal	0.743	0.783	0.000	1.629	Globales	0.000	0.000	-1.000
N103/N105	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N103/N105	CM 1	Uniforme	0.135	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N103/N105	V 1	Uniforme	0.853	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N103/N105	V 2	Uniforme	0.616	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N103/N105	V 3	Uniforme	0.616	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N103/N105	V 4	Uniforme	0.663	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N103/N105	N 1	Uniforme	0.338	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N105/N62	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N105/N62	CM 1	Uniforme	0.135	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N105/N62	V 1	Uniforme	0.853	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N105/N62	V 2	Uniforme	0.616	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N105/N62	V 3	Uniforme	0.616	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N105/N62	V 4	Uniforme	0.663	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N105/N62	N 1	Uniforme	0.338	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N11/N13	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N11/N13	CM 1	Uniforme	0.298	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N11/N13	V 1	Uniforme	1.879	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N11/N13	V 2	Uniforme	1.357	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N11/N13	V 3	Uniforme	1.357	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N11/N13	V 4	Uniforme	1.462	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N11/N13	N 1	Uniforme	0.746	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N13/N7	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N13/N7	CM 1	Uniforme	0.298	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N13/N7	V 1	Uniforme	1.879	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N13/N7	V 2	Uniforme	1.357	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N13/N7	V 3	Uniforme	1.357	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N13/N7	V 4	Uniforme	1.462	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N13/N7	N 1	Uniforme	0.746	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N109/N108	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N109/N108	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N109/N108	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N109/N108	V 1	Uniforme	1.026	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N109/N108	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N109/N108	V 2	Uniforme	0.741	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N109/N108	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N109/N108	V 3	Uniforme	0.741	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N109/N108	V 3	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N109/N108	V 4	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N109/N108	V 4	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N109/N108	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N109/N108	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N108/N68	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N108/N68	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N108/N68	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N108/N68	V 1	Uniforme	1.026	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N108/N68	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N108/N68	V 2	Uniforme	0.741	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N108/N68	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N108/N68	V 3	Uniforme	0.741	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N108/N68	V 3	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N108/N68	V 4	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N108/N68	V 4	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N108/N68	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N108/N68	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N112/N111	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N112/N111	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N112/N111	V 1	Uniforme	0.570	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N112/N111	V 2	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N112/N111	V 3	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N112/N111	V 4	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N112/N111	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N111/N72	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N111/N72	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N111/N72	V 1	Uniforme	0.570	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N111/N72	V 2	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N111/N72	V 3	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N111/N72	V 4	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N111/N72	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N15/N114	Peso propio	Uniforme	0.117	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N15/N114	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N15/N114	V 1	Uniforme	0.570	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N15/N114	V 2	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N15/N114	V 3	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N15/N114	V 4	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N15/N114	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N114/N74	Peso propio	Uniforme	0.117	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N114/N74	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N114/N74	V 1	Uniforme	0.570	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N114/N74	V 2	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N114/N74	V 3	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N114/N74	V 4	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N114/N74	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N116/N115	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras

Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N116/N115	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N116/N115	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N116/N115	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N116/N115	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N116/N115	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N116/N115	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N116/N115	V 3	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N116/N115	V 3	Uniforme	0.297	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N116/N115	V 4	Uniforme	0.456	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N116/N115	V 4	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N116/N115	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N116/N115	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N115/N78	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N115/N78	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N115/N78	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N115/N78	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N115/N78	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N115/N78	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N115/N78	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N115/N78	V 3	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N115/N78	V 3	Uniforme	0.297	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N115/N78	V 4	Uniforme	0.456	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N115/N78	V 4	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N115/N78	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N115/N78	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N119/N118	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N119/N118	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N119/N118	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N119/N118	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N119/N118	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N119/N118	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N119/N118	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N119/N118	V 3	Uniforme	0.297	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N119/N118	V 3	Uniforme	0.228	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N119/N118	V 4	Uniforme	0.627	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N119/N118	V 4	Uniforme	0.456	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N119/N118	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N119/N118	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N118/N82	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N118/N82	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N118/N82	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N118/N82	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N118/N82	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N118/N82	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N118/N82	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997

VISADO BISATUA 23/01/2018
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
COAVN

Cargas en barras

Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N118/N82	V 3	Uniforme	0.297	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N118/N82	V 3	Uniforme	0.228	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N118/N82	V 4	Uniforme	0.627	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N118/N82	V 4	Uniforme	0.456	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N118/N82	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N118/N82	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N19/N106	Peso propio	Uniforme	0.117	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N19/N106	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N19/N106	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N19/N106	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N19/N106	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N19/N106	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N19/N106	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N19/N106	V 3	Uniforme	0.228	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N19/N106	V 3	Uniforme	0.228	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N19/N106	V 4	Uniforme	0.627	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N19/N106	V 4	Uniforme	0.627	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N19/N106	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N19/N106	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N106/N63	Peso propio	Uniforme	0.117	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N106/N63	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N106/N63	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N106/N63	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N106/N63	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N106/N63	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N106/N63	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N106/N63	V 3	Uniforme	0.228	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N106/N63	V 3	Uniforme	0.228	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N106/N63	V 4	Uniforme	0.627	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N106/N63	V 4	Uniforme	0.627	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N106/N63	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N106/N63	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N122/N121	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N122/N121	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N122/N121	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N122/N121	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N122/N121	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N122/N121	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N122/N121	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N122/N121	V 3	Uniforme	0.228	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N122/N121	V 3	Uniforme	0.297	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N122/N121	V 4	Uniforme	0.456	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N122/N121	V 4	Uniforme	0.627	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N122/N121	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N122/N121	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
COAVN
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras

Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N121/N86	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N121/N86	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N121/N86	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N121/N86	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N121/N86	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N121/N86	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N121/N86	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N121/N86	V 3	Uniforme	0.228	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N121/N86	V 3	Uniforme	0.297	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N121/N86	V 4	Uniforme	0.456	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N121/N86	V 4	Uniforme	0.627	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N121/N86	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N121/N86	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N125/N124	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N125/N124	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N125/N124	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N125/N124	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N125/N124	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N125/N124	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N125/N124	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N125/N124	V 3	Uniforme	0.297	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N125/N124	V 3	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N125/N124	V 4	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N125/N124	V 4	Uniforme	0.456	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N125/N124	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N125/N124	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N124/N90	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N124/N90	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N124/N90	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N124/N90	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N124/N90	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N124/N90	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N124/N90	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N124/N90	V 3	Uniforme	0.297	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N124/N90	V 3	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N124/N90	V 4	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N124/N90	V 4	Uniforme	0.456	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N124/N90	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N124/N90	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N17/N127	Peso propio	Uniforme	0.117	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N17/N127	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N17/N127	V 1	Uniforme	0.570	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N17/N127	V 2	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N17/N127	V 3	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N17/N127	V 4	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N17/N127	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N127/N92	Peso propio	Uniforme	0.117	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N127/N92	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N127/N92	V 1	Uniforme	0.570	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N127/N92	V 2	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N127/N92	V 3	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N127/N92	V 4	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N127/N92	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N129/N128	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N129/N128	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N129/N128	V 1	Uniforme	0.570	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N129/N128	V 2	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N129/N128	V 3	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N129/N128	V 4	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N129/N128	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N128/N96	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N128/N96	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N128/N96	V 1	Uniforme	0.570	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N128/N96	V 2	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N128/N96	V 3	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N128/N96	V 4	Uniforme	0.684	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N128/N96	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N132/N131	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N132/N131	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N132/N131	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N132/N131	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N132/N131	V 1	Uniforme	1.026	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N132/N131	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N132/N131	V 2	Uniforme	0.741	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N132/N131	V 3	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N132/N131	V 3	Uniforme	0.741	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N132/N131	V 4	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N132/N131	V 4	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N132/N131	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N132/N131	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N131/N100	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N131/N100	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N131/N100	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N131/N100	V 1	Uniforme	0.285	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N131/N100	V 1	Uniforme	1.026	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N131/N100	V 2	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N131/N100	V 2	Uniforme	0.741	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N131/N100	V 3	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N131/N100	V 3	Uniforme	0.741	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N131/N100	V 4	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997

VISADO BISATUA 23/01/2018
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
COAVN

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N131/N100	V 4	Uniforme	0.342	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N131/N100	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N131/N100	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N12/N14	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N12/N14	CM 1	Uniforme	0.298	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N12/N14	V 1	Uniforme	1.879	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N12/N14	V 2	Uniforme	1.357	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N12/N14	V 3	Uniforme	1.357	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N12/N14	V 4	Uniforme	1.462	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N12/N14	N 1	Uniforme	0.746	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N14/N8	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N14/N8	CM 1	Uniforme	0.298	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N14/N8	V 1	Uniforme	1.879	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N14/N8	V 2	Uniforme	1.357	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N14/N8	V 3	Uniforme	1.357	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N14/N8	V 4	Uniforme	1.462	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N14/N8	N 1	Uniforme	0.746	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N104/N107	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N104/N107	CM 1	Uniforme	0.135	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N104/N107	V 1	Uniforme	0.853	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N104/N107	V 2	Uniforme	0.616	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N104/N107	V 3	Uniforme	0.616	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N104/N107	V 4	Uniforme	0.663	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N104/N107	N 1	Uniforme	0.338	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N107/N64	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N107/N64	CM 1	Uniforme	0.135	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N107/N64	V 1	Uniforme	0.853	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N107/N64	V 2	Uniforme	0.616	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N107/N64	V 3	Uniforme	0.616	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N107/N64	V 4	Uniforme	0.663	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N107/N64	N 1	Uniforme	0.338	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N140/N101	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N140/N101	CM 1	Uniforme	0.135	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N140/N101	V 1	Uniforme	0.853	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N140/N101	V 2	Uniforme	0.616	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N140/N101	V 3	Uniforme	0.853	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N140/N101	V 4	Uniforme	0.663	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N140/N101	N 1	Uniforme	0.338	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N101/N103	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N101/N103	CM 1	Faja	0.135	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N101/N103	CM 1	Faja	0.135	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N101/N103	V 1	Faja	0.853	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N101/N103	V 1	Faja	0.853	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N101/N103	V 2	Faja	0.616	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.072	0.997
N101/N103	V 2	Faja	0.616	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	0.997

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N101/N103	V 3	Faja	0.853	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N101/N103	V 3	Faja	0.616	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N101/N103	V 4	Faja	0.663	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	0.997
N101/N103	V 4	Faja	0.663	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.072	0.997
N101/N103	N 1	Faja	0.338	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N101/N103	N 1	Faja	0.338	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N141/N9	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N141/N9	CM 1	Uniforme	0.298	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N141/N9	V 1	Uniforme	1.879	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N141/N9	V 2	Uniforme	1.357	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N141/N9	V 3	Uniforme	1.879	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N141/N9	V 4	Uniforme	1.462	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N141/N9	N 1	Uniforme	0.746	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N9/N11	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N9/N11	CM 1	Faja	0.298	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N9/N11	CM 1	Faja	0.298	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N9/N11	V 1	Faja	1.879	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N9/N11	V 1	Faja	1.879	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N9/N11	V 2	Faja	1.357	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.072	0.997
N9/N11	V 2	Faja	1.357	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	0.997
N9/N11	V 3	Faja	1.879	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N9/N11	V 3	Faja	1.357	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N9/N11	V 4	Faja	1.462	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	0.997
N9/N11	V 4	Faja	1.462	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.072	0.997
N9/N11	N 1	Faja	0.746	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N9/N11	N 1	Faja	0.746	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N142/N110	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N142/N110	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N142/N110	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N142/N110	V 1	Uniforme	1.026	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N142/N110	V 1	Uniforme	0.627	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N142/N110	V 2	Uniforme	0.741	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N142/N110	V 2	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N142/N110	V 3	Uniforme	1.026	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N142/N110	V 3	Uniforme	1.026	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N142/N110	V 4	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N142/N110	V 4	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N142/N110	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N142/N110	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N110/N109	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N110/N109	CM 1	Faja	0.163	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N110/N109	CM 1	Faja	0.163	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N110/N109	CM 1	Faja	0.163	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N110/N109	CM 1	Faja	0.163	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N110/N109	V 1	Faja	1.026	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	-0.072	-0.997

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N110/N109	V 1	Faja	1.026	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N110/N109	V 1	Faja	0.627	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N110/N109	V 1	Faja	0.285	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N110/N109	V 2	Faja	0.798	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.072	0.997
N110/N109	V 2	Faja	0.741	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	0.997
N110/N109	V 2	Faja	0.741	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.072	0.997
N110/N109	V 2	Faja	0.342	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	0.997
N110/N109	V 3	Faja	0.741	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N110/N109	V 3	Faja	1.026	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N110/N109	V 3	Faja	0.342	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N110/N109	V 3	Faja	1.026	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N110/N109	V 4	Faja	0.342	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	0.997
N110/N109	V 4	Faja	0.798	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.072	0.997
N110/N109	V 4	Faja	0.798	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.072	0.997
N110/N109	V 4	Faja	0.798	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	0.997
N110/N109	N 1	Faja	0.407	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N110/N109	N 1	Faja	0.407	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N110/N109	N 1	Faja	0.407	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N110/N109	N 1	Faja	0.407	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N143/N113	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N143/N113	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N143/N113	V 1	Uniforme	1.255	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N143/N113	V 2	Uniforme	1.597	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N143/N113	V 3	Uniforme	2.053	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N143/N113	V 4	Uniforme	1.597	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N143/N113	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N113/N112	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N113/N112	CM 1	Faja	0.326	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N113/N112	CM 1	Faja	0.326	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N113/N112	V 1	Faja	1.255	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N113/N112	V 1	Faja	0.570	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N113/N112	V 2	Faja	1.597	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.072	0.997
N113/N112	V 2	Faja	0.684	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	0.997
N113/N112	V 3	Faja	2.053	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N113/N112	V 3	Faja	0.684	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N113/N112	V 4	Faja	0.684	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	0.997
N113/N112	V 4	Faja	1.597	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.072	0.997
N113/N112	N 1	Faja	0.815	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N113/N112	N 1	Faja	0.815	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N144/N20	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N144/N20	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N144/N20	V 1	Uniforme	1.255	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N144/N20	V 2	Uniforme	1.597	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N144/N20	V 3	Uniforme	2.053	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N144/N20	V 4	Uniforme	1.597	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras

Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N144/N20	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N20/N15	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N20/N15	CM 1	Faja	0.326	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N20/N15	CM 1	Faja	0.326	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N20/N15	V 1	Faja	1.255	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N20/N15	V 1	Faja	0.570	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N20/N15	V 2	Faja	1.597	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.072	0.997
N20/N15	V 2	Faja	0.684	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	0.997
N20/N15	V 3	Faja	2.053	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N20/N15	V 3	Faja	0.684	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N20/N15	V 4	Faja	0.684	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	0.997
N20/N15	V 4	Faja	1.597	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.072	0.997
N20/N15	N 1	Faja	0.815	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N20/N15	N 1	Faja	0.815	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N145/N117	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N145/N117	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N145/N117	V 1	Uniforme	1.255	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N145/N117	V 2	Uniforme	1.597	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N145/N117	V 3	Uniforme	2.053	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N145/N117	V 4	Uniforme	1.597	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N145/N117	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N117/N116	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N117/N116	CM 1	Faja	0.326	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N117/N116	CM 1	Faja	0.163	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N117/N116	CM 1	Faja	0.163	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N117/N116	V 1	Faja	0.285	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N117/N116	V 1	Faja	0.285	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N117/N116	V 1	Faja	1.255	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N117/N116	V 2	Faja	0.342	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	0.997
N117/N116	V 2	Faja	0.342	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	0.997
N117/N116	V 2	Faja	1.597	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.072	0.997
N117/N116	V 3	Faja	0.297	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N117/N116	V 3	Faja	0.342	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N117/N116	V 3	Faja	2.053	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N117/N116	V 4	Faja	1.597	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.072	0.997
N117/N116	V 4	Faja	0.456	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	0.997
N117/N116	V 4	Faja	0.342	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	0.997
N117/N116	N 1	Faja	0.815	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N117/N116	N 1	Faja	0.407	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N117/N116	N 1	Faja	0.407	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N146/N120	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N146/N120	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N146/N120	V 1	Uniforme	1.255	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N146/N120	V 2	Uniforme	1.597	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N146/N120	V 3	Uniforme	2.053	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N146/N120	V 4	Uniforme	1.597	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N146/N120	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N120/N119	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N120/N119	CM 1	Faja	0.326	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N120/N119	CM 1	Faja	0.163	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N120/N119	CM 1	Faja	0.163	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N120/N119	V 1	Faja	0.285	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N120/N119	V 1	Faja	0.285	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N120/N119	V 1	Faja	1.255	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N120/N119	V 2	Faja	0.342	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	0.997
N120/N119	V 2	Faja	0.342	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	0.997
N120/N119	V 2	Faja	1.597	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.072	0.997
N120/N119	V 3	Faja	0.228	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N120/N119	V 3	Faja	0.297	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N120/N119	V 3	Faja	2.053	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N120/N119	V 4	Faja	1.597	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.072	0.997
N120/N119	V 4	Faja	0.627	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	0.997
N120/N119	V 4	Faja	0.456	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	0.997
N120/N119	N 1	Faja	0.815	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N120/N119	N 1	Faja	0.407	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N120/N119	N 1	Faja	0.407	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N147/N16	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N147/N16	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N147/N16	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N147/N16	V 1	Uniforme	0.627	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N147/N16	V 1	Uniforme	0.627	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N147/N16	V 2	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N147/N16	V 2	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N147/N16	V 3	Uniforme	1.026	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N147/N16	V 3	Uniforme	1.026	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N147/N16	V 4	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	0.997
N147/N16	V 4	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	0.000	0.072	0.997
N147/N16	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N147/N16	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N16/N19	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N16/N19	CM 1	Faja	0.163	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N16/N19	CM 1	Faja	0.163	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N16/N19	CM 1	Faja	0.163	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N16/N19	CM 1	Faja	0.163	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N16/N19	V 1	Faja	0.627	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N16/N19	V 1	Faja	0.627	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N16/N19	V 1	Faja	0.285	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N16/N19	V 1	Faja	0.285	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N16/N19	V 2	Faja	0.342	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	0.997
N16/N19	V 2	Faja	0.798	-	0.000	2.650	Globales	0.000	-0.072	0.997

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras

Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N16/N19	V 2	Faja	0.798	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.072	0.997
N16/N19	V 2	Faja	0.342	-	2.650	5.750	Globales	0.000	-0.072	0.997
N16/N19	V 3	Faja	1.026	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N16/N19	V 3	Faja	1.026	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N16/N19	V 3	Faja	0.228	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N16/N19	V 3	Faja	0.228	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N16/N19	V 4	Faja	0.627	-	2.650	5.750	Globales	0.000	-0.072	0.997
N16/N19	V 4	Faja	0.627	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	0.997
N16/N19	V 4	Faja	0.798	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.072	0.997
N16/N19	V 4	Faja	0.798	-	0.000	2.650	Globales	0.000	-0.072	0.997
N16/N19	N 1	Faja	0.407	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N16/N19	N 1	Faja	0.407	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N16/N19	N 1	Faja	0.407	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N16/N19	N 1	Faja	0.407	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N148/N123	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N148/N123	CM 1	Faja	0.326	-	0.011	1.000	Globales	0.000	0.000	-1.000
N148/N123	V 1	Faja	1.255	-	0.011	1.000	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N148/N123	V 2	Faja	1.597	-	0.011	1.000	Globales	0.000	-0.072	0.997
N148/N123	V 3	Faja	2.053	-	0.011	1.000	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N148/N123	V 4	Faja	1.597	-	0.011	1.000	Globales	0.000	-0.072	0.997
N148/N123	N 1	Faja	0.815	-	0.011	1.000	Globales	0.000	0.000	-1.000
N123/N122	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N123/N122	CM 1	Faja	0.326	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N123/N122	CM 1	Faja	0.163	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N123/N122	CM 1	Faja	0.163	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N123/N122	V 1	Faja	0.285	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N123/N122	V 1	Faja	0.285	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	-0.997
N123/N122	V 1	Faja	1.255	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N123/N122	V 2	Faja	0.342	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N123/N122	V 2	Faja	0.342	-	2.650	5.750	Globales	0.000	-0.072	0.997
N123/N122	V 2	Faja	1.597	-	0.000	2.650	Globales	0.000	-0.072	0.997
N123/N122	V 3	Faja	0.297	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	-0.997
N123/N122	V 3	Faja	0.228	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N123/N122	V 3	Faja	2.053	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N123/N122	V 4	Faja	1.597	-	0.000	2.650	Globales	0.000	-0.072	0.997
N123/N122	V 4	Faja	0.456	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N123/N122	V 4	Faja	0.627	-	2.650	5.750	Globales	0.000	-0.072	0.997
N123/N122	N 1	Faja	0.815	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N123/N122	N 1	Faja	0.407	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N123/N122	N 1	Faja	0.407	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N149/N126	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N149/N126	CM 1	Faja	0.326	-	0.021	1.000	Globales	0.000	0.000	-1.000
N149/N126	V 1	Faja	1.255	-	0.021	1.000	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N149/N126	V 2	Faja	1.597	-	0.021	1.000	Globales	0.000	-0.072	0.997
N149/N126	V 3	Faja	2.053	-	0.021	1.000	Globales	-0.000	0.072	-0.997

VISADO BISATUA
23/01/2018
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
COAVN

Cargas en barras

Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N149/N126	V 4	Faja	1.597	-	0.021	1.000	Globales	0.000	-0.072	0.997
N149/N126	N 1	Faja	0.815	-	0.021	1.000	Globales	0.000	0.000	-1.000
N126/N125	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N126/N125	CM 1	Faja	0.326	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N126/N125	CM 1	Faja	0.163	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N126/N125	CM 1	Faja	0.163	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N126/N125	V 1	Faja	0.285	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	-0.997
N126/N125	V 1	Faja	0.285	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N126/N125	V 1	Faja	1.255	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N126/N125	V 2	Faja	0.342	-	2.650	5.750	Globales	0.000	-0.072	0.997
N126/N125	V 2	Faja	0.342	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N126/N125	V 2	Faja	1.597	-	0.000	2.650	Globales	0.000	-0.072	0.997
N126/N125	V 3	Faja	0.342	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N126/N125	V 3	Faja	0.297	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.072	-0.997
N126/N125	V 3	Faja	2.053	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N126/N125	V 4	Faja	1.597	-	0.000	2.650	Globales	0.000	-0.072	0.997
N126/N125	V 4	Faja	0.342	-	2.650	5.750	Globales	0.000	-0.072	0.997
N126/N125	V 4	Faja	0.456	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N126/N125	N 1	Faja	0.815	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N126/N125	N 1	Faja	0.407	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N126/N125	N 1	Faja	0.407	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N150/N18	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N150/N18	CM 1	Faja	0.326	-	0.032	1.000	Globales	0.000	0.000	-1.000
N150/N18	V 1	Faja	1.255	-	0.032	1.000	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N150/N18	V 2	Faja	1.597	-	0.032	1.000	Globales	0.000	-0.072	0.997
N150/N18	V 3	Faja	2.053	-	0.032	1.000	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N150/N18	V 4	Faja	1.597	-	0.032	1.000	Globales	0.000	-0.072	0.997
N150/N18	N 1	Faja	0.815	-	0.032	1.000	Globales	0.000	0.000	-1.000
N18/N17	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N18/N17	CM 1	Faja	0.326	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N18/N17	CM 1	Faja	0.326	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N18/N17	V 1	Faja	1.255	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N18/N17	V 1	Faja	0.570	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N18/N17	V 2	Faja	1.597	-	0.000	2.650	Globales	0.000	-0.072	0.997
N18/N17	V 2	Faja	0.684	-	2.650	5.750	Globales	0.000	-0.072	0.997
N18/N17	V 3	Faja	2.053	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N18/N17	V 3	Faja	0.684	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N18/N17	V 4	Faja	0.684	-	2.650	5.750	Globales	0.000	-0.072	0.997
N18/N17	V 4	Faja	1.597	-	0.000	2.650	Globales	0.000	-0.072	0.997
N18/N17	N 1	Faja	0.815	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N18/N17	N 1	Faja	0.815	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N151/N130	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N151/N130	CM 1	Faja	0.326	-	0.042	1.000	Globales	0.000	0.000	-1.000
N151/N130	V 1	Faja	1.255	-	0.042	1.000	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N151/N130	V 2	Faja	1.597	-	0.042	1.000	Globales	0.000	-0.072	0.997

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras

Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N151/N130	V 3	Faja	2.053	-	0.042	1.000	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N151/N130	V 4	Faja	1.597	-	0.042	1.000	Globales	0.000	-0.072	0.997
N151/N130	N 1	Faja	0.815	-	0.042	1.000	Globales	0.000	0.000	-1.000
N130/N129	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N130/N129	CM 1	Faja	0.326	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N130/N129	CM 1	Faja	0.326	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N130/N129	V 1	Faja	1.255	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N130/N129	V 1	Faja	0.570	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N130/N129	V 2	Faja	1.597	-	0.000	2.650	Globales	0.000	-0.072	0.997
N130/N129	V 2	Faja	0.684	-	2.650	5.750	Globales	0.000	-0.072	0.997
N130/N129	V 3	Faja	2.053	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N130/N129	V 3	Faja	0.684	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N130/N129	V 4	Faja	0.684	-	2.650	5.750	Globales	0.000	-0.072	0.997
N130/N129	V 4	Faja	1.597	-	0.000	2.650	Globales	0.000	-0.072	0.997
N130/N129	N 1	Faja	0.815	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N130/N129	N 1	Faja	0.815	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N152/N133	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N152/N133	CM 1	Faja	0.163	-	0.053	1.000	Globales	0.000	0.000	-1.000
N152/N133	CM 1	Faja	0.163	-	0.053	1.000	Globales	0.000	0.000	-1.000
N152/N133	V 1	Faja	0.627	-	0.053	1.000	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N152/N133	V 1	Faja	1.026	-	0.053	1.000	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N152/N133	V 2	Faja	0.798	-	0.053	1.000	Globales	0.000	-0.072	0.997
N152/N133	V 2	Faja	0.741	-	0.053	1.000	Globales	0.000	-0.072	0.997
N152/N133	V 3	Faja	1.026	-	0.053	1.000	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N152/N133	V 3	Faja	1.026	-	0.053	1.000	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N152/N133	V 4	Faja	0.798	-	0.053	1.000	Globales	0.000	-0.072	0.997
N152/N133	V 4	Faja	0.798	-	0.053	1.000	Globales	0.000	-0.072	0.997
N152/N133	N 1	Faja	0.407	-	0.053	1.000	Globales	0.000	0.000	-1.000
N152/N133	N 1	Faja	0.407	-	0.053	1.000	Globales	0.000	0.000	-1.000
N133/N132	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N133/N132	CM 1	Faja	0.163	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N133/N132	CM 1	Faja	0.163	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N133/N132	CM 1	Faja	0.163	-	0.029	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N133/N132	CM 1	Faja	0.081	-	0.000	0.029	Globales	0.000	0.000	-1.000
N133/N132	CM 1	Faja	0.163	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N133/N132	V 1	Faja	1.026	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N133/N132	V 1	Faja	1.026	-	0.029	2.650	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N133/N132	V 1	Faja	0.627	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N133/N132	V 1	Faja	0.513	-	0.000	0.029	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N133/N132	V 1	Faja	0.285	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N133/N132	V 2	Faja	0.741	-	2.650	5.750	Globales	0.000	-0.072	0.997
N133/N132	V 2	Faja	0.798	-	0.000	2.650	Globales	0.000	-0.072	0.997
N133/N132	V 2	Faja	0.371	-	0.000	0.029	Globales	0.000	-0.072	0.997
N133/N132	V 2	Faja	0.741	-	0.029	2.650	Globales	0.000	-0.072	0.997
N133/N132	V 2	Faja	0.342	-	2.650	5.750	Globales	0.000	-0.072	0.997

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras

Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N133/N132	V 3	Faja	0.342	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N133/N132	V 3	Faja	0.741	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N133/N132	V 3	Faja	1.026	-	0.029	2.650	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N133/N132	V 3	Faja	1.026	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N133/N132	V 3	Faja	0.513	-	0.000	0.029	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N133/N132	V 4	Faja	0.798	-	0.029	2.650	Globales	0.000	-0.072	0.997
N133/N132	V 4	Faja	0.798	-	0.000	2.650	Globales	0.000	-0.072	0.997
N133/N132	V 4	Faja	0.342	-	2.650	5.750	Globales	0.000	-0.072	0.997
N133/N132	V 4	Faja	0.798	-	2.650	5.750	Globales	0.000	-0.072	0.997
N133/N132	V 4	Faja	0.399	-	0.000	0.029	Globales	0.000	-0.072	0.997
N133/N132	N 1	Faja	0.204	-	0.000	0.029	Globales	0.000	0.000	-1.000
N133/N132	N 1	Faja	0.407	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N133/N132	N 1	Faja	0.407	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N133/N132	N 1	Faja	0.407	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N133/N132	N 1	Faja	0.407	-	0.029	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N153/N10	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N153/N10	CM 1	Faja	0.298	-	0.024	0.971	Globales	0.000	0.000	-1.000
N153/N10	CM 1	Faja	0.217	-	0.971	1.000	Globales	0.000	0.000	-1.000
N153/N10	V 1	Faja	1.366	-	0.971	1.000	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N153/N10	V 1	Faja	1.879	-	0.024	0.971	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N153/N10	V 2	Faja	0.987	-	0.971	1.000	Globales	0.000	-0.072	0.997
N153/N10	V 2	Faja	1.357	-	0.024	0.971	Globales	0.000	-0.072	0.997
N153/N10	V 3	Faja	1.366	-	0.971	1.000	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N153/N10	V 3	Faja	1.879	-	0.024	0.971	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N153/N10	V 4	Faja	1.062	-	0.971	1.000	Globales	0.000	-0.072	0.997
N153/N10	V 4	Faja	1.462	-	0.024	0.971	Globales	0.000	-0.072	0.997
N153/N10	N 1	Faja	0.746	-	0.024	0.971	Globales	0.000	0.000	-1.000
N153/N10	N 1	Faja	0.542	-	0.971	1.000	Globales	0.000	0.000	-1.000
N10/N12	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N10/N12	CM 1	Faja	0.231	-	0.000	0.024	Globales	0.000	0.000	-1.000
N10/N12	CM 1	Faja	0.298	-	0.024	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N10/N12	CM 1	Faja	0.298	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N10/N12	V 1	Faja	1.879	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N10/N12	V 1	Faja	1.453	-	0.000	0.024	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N10/N12	V 1	Faja	1.879	-	0.024	2.650	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N10/N12	V 2	Faja	1.049	-	0.000	0.024	Globales	0.000	-0.072	0.997
N10/N12	V 2	Faja	1.357	-	0.024	2.650	Globales	0.000	-0.072	0.997
N10/N12	V 2	Faja	1.357	-	2.650	5.750	Globales	0.000	-0.072	0.997
N10/N12	V 3	Faja	1.357	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N10/N12	V 3	Faja	1.453	-	0.000	0.024	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N10/N12	V 3	Faja	1.879	-	0.024	2.650	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N10/N12	V 4	Faja	1.462	-	0.024	2.650	Globales	0.000	-0.072	0.997
N10/N12	V 4	Faja	1.462	-	2.650	5.750	Globales	0.000	-0.072	0.997
N10/N12	V 4	Faja	1.130	-	0.000	0.024	Globales	0.000	-0.072	0.997
N10/N12	N 1	Faja	0.746	-	0.024	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000

VISADO BISATUA
23/01/2018
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
COAVN

Cargas en barras

Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N10/N12	N 1	Faja	0.577	-	0.000	0.024	Globales	0.000	0.000	-1.000
N10/N12	N 1	Faja	0.746	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N154/N102	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N154/N102	CM 1	Faja	0.135	-	0.000	0.976	Globales	0.000	0.000	-1.000
N154/N102	CM 1	Faja	0.068	-	0.976	1.000	Globales	0.000	0.000	-1.000
N154/N102	V 1	Faja	0.426	-	0.976	1.000	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N154/N102	V 1	Faja	0.853	-	0.000	0.976	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N154/N102	V 2	Faja	0.308	-	0.976	1.000	Globales	0.000	-0.072	0.997
N154/N102	V 2	Faja	0.616	-	0.000	0.976	Globales	0.000	-0.072	0.997
N154/N102	V 3	Faja	0.426	-	0.976	1.000	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N154/N102	V 3	Faja	0.853	-	0.000	0.976	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N154/N102	V 4	Faja	0.332	-	0.976	1.000	Globales	0.000	-0.072	0.997
N154/N102	V 4	Faja	0.663	-	0.000	0.976	Globales	0.000	-0.072	0.997
N154/N102	N 1	Faja	0.338	-	0.000	0.976	Globales	0.000	0.000	-1.000
N154/N102	N 1	Faja	0.169	-	0.976	1.000	Globales	0.000	0.000	-1.000
N102/N104	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N102/N104	CM 1	Faja	0.135	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N102/N104	CM 1	Faja	0.135	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N102/N104	V 1	Faja	0.853	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N102/N104	V 1	Faja	0.853	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N102/N104	V 2	Faja	0.616	-	0.000	2.650	Globales	0.000	-0.072	0.997
N102/N104	V 2	Faja	0.616	-	2.650	5.750	Globales	0.000	-0.072	0.997
N102/N104	V 3	Faja	0.853	-	0.000	2.650	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N102/N104	V 3	Faja	0.616	-	2.650	5.750	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N102/N104	V 4	Faja	0.663	-	2.650	5.750	Globales	0.000	-0.072	0.997
N102/N104	V 4	Faja	0.663	-	0.000	2.650	Globales	0.000	-0.072	0.997
N102/N104	N 1	Faja	0.338	-	2.650	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N102/N104	N 1	Faja	0.338	-	0.000	2.650	Globales	0.000	0.000	-1.000
N57/N55	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N57/N55	CM 1	Faja	0.135	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N57/N55	CM 1	Faja	0.135	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N57/N55	V 1	Faja	0.853	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N57/N55	V 1	Faja	0.853	-	3.100	5.750	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N57/N55	V 2	Faja	0.616	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	0.997
N57/N55	V 2	Faja	0.616	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	0.072	0.997
N57/N55	V 3	Faja	0.616	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N57/N55	V 3	Faja	0.853	-	3.100	5.750	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N57/N55	V 4	Faja	0.663	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	0.072	0.997
N57/N55	V 4	Faja	0.663	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	0.997
N57/N55	N 1	Faja	0.338	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N57/N55	N 1	Faja	0.338	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N55/N155	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N55/N155	CM 1	Uniforme	0.135	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N55/N155	V 1	Uniforme	0.853	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N55/N155	V 2	Uniforme	0.616	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	0.997

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
COAVN
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras

Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N55/N155	V 3	Uniforme	0.853	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N55/N155	V 4	Uniforme	0.663	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	0.997
N55/N155	N 1	Uniforme	0.338	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N3/N1	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N3/N1	CM 1	Faja	0.298	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N3/N1	CM 1	Faja	0.298	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N3/N1	V 1	Faja	1.879	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N3/N1	V 1	Faja	1.879	-	3.100	5.750	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N3/N1	V 2	Faja	1.357	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	0.997
N3/N1	V 2	Faja	1.357	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	0.072	0.997
N3/N1	V 3	Faja	1.357	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N3/N1	V 3	Faja	1.879	-	3.100	5.750	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N3/N1	V 4	Faja	1.462	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	0.072	0.997
N3/N1	V 4	Faja	1.462	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	0.997
N3/N1	N 1	Faja	0.746	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N3/N1	N 1	Faja	0.746	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N1/N156	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N1/N156	CM 1	Uniforme	0.298	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N1/N156	V 1	Uniforme	1.879	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N1/N156	V 2	Uniforme	1.357	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	0.997
N1/N156	V 3	Uniforme	1.879	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N1/N156	V 4	Uniforme	1.462	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	0.997
N1/N156	N 1	Uniforme	0.746	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N66/N67	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N66/N67	CM 1	Faja	0.163	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N66/N67	CM 1	Faja	0.163	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N66/N67	CM 1	Faja	0.163	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N66/N67	CM 1	Faja	0.163	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N66/N67	V 1	Faja	1.026	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N66/N67	V 1	Faja	1.026	-	3.100	5.750	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N66/N67	V 1	Faja	0.285	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N66/N67	V 1	Faja	0.627	-	3.100	5.750	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N66/N67	V 2	Faja	0.342	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	0.997
N66/N67	V 2	Faja	0.741	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	0.072	0.997
N66/N67	V 2	Faja	0.741	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	0.997
N66/N67	V 2	Faja	0.798	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	0.072	0.997
N66/N67	V 3	Faja	1.026	-	3.100	5.750	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N66/N67	V 3	Faja	0.741	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N66/N67	V 3	Faja	1.026	-	3.100	5.750	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N66/N67	V 3	Faja	0.342	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N66/N67	V 4	Faja	0.798	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	0.072	0.997
N66/N67	V 4	Faja	0.342	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	0.997
N66/N67	V 4	Faja	0.798	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	0.997
N66/N67	V 4	Faja	0.798	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	0.072	0.997
N66/N67	N 1	Faja	0.407	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N66/N67	N 1	Faja	0.407	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N66/N67	N 1	Faja	0.407	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N66/N67	N 1	Faja	0.407	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N67/N157	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N67/N157	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N67/N157	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N67/N157	V 1	Uniforme	1.026	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N67/N157	V 1	Uniforme	0.627	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N67/N157	V 2	Uniforme	0.741	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	0.997
N67/N157	V 2	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	0.997
N67/N157	V 3	Uniforme	1.026	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N67/N157	V 3	Uniforme	1.026	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N67/N157	V 4	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	0.997
N67/N157	V 4	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	0.997
N67/N157	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N67/N157	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N70/N71	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N70/N71	CM 1	Faja	0.326	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N70/N71	CM 1	Faja	0.326	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N70/N71	V 1	Faja	0.570	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N70/N71	V 1	Faja	1.255	-	3.100	5.750	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N70/N71	V 2	Faja	0.684	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	0.997
N70/N71	V 2	Faja	1.597	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	0.072	0.997
N70/N71	V 3	Faja	0.684	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N70/N71	V 3	Faja	2.053	-	3.100	5.750	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N70/N71	V 4	Faja	1.597	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	0.072	0.997
N70/N71	V 4	Faja	0.684	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	0.997
N70/N71	N 1	Faja	0.815	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N70/N71	N 1	Faja	0.815	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N71/N158	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N71/N158	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N71/N158	V 1	Uniforme	1.255	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N71/N158	V 2	Uniforme	1.597	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	0.997
N71/N158	V 3	Uniforme	2.053	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N71/N158	V 4	Uniforme	1.597	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	0.997
N71/N158	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N54/N49	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N54/N49	CM 1	Faja	0.326	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N54/N49	CM 1	Faja	0.326	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N54/N49	V 1	Faja	0.570	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N54/N49	V 1	Faja	1.255	-	3.100	5.750	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N54/N49	V 2	Faja	0.684	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	0.997
N54/N49	V 2	Faja	1.597	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	0.072	0.997
N54/N49	V 3	Faja	0.684	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N54/N49	V 3	Faja	2.053	-	3.100	5.750	Globales	0.000	-0.072	-0.997

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N54/N49	V 4	Faja	1.597	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	0.072	0.997
N54/N49	V 4	Faja	0.684	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	0.997
N54/N49	N 1	Faja	0.815	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N54/N49	N 1	Faja	0.815	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N49/N159	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N49/N159	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N49/N159	V 1	Uniforme	1.255	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N49/N159	V 2	Uniforme	1.597	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	0.997
N49/N159	V 3	Uniforme	2.053	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N49/N159	V 4	Uniforme	1.597	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	0.997
N49/N159	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N76/N77	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N76/N77	CM 1	Faja	0.163	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N76/N77	CM 1	Faja	0.163	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N76/N77	CM 1	Faja	0.326	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N76/N77	V 1	Faja	0.285	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N76/N77	V 1	Faja	1.255	-	3.100	5.750	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N76/N77	V 1	Faja	0.285	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N76/N77	V 2	Faja	1.597	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	0.072	0.997
N76/N77	V 2	Faja	0.342	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	0.997
N76/N77	V 2	Faja	0.342	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	0.997
N76/N77	V 3	Faja	2.053	-	3.100	5.750	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N76/N77	V 3	Faja	0.297	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N76/N77	V 3	Faja	0.342	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N76/N77	V 4	Faja	0.342	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	0.997
N76/N77	V 4	Faja	1.597	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	0.072	0.997
N76/N77	V 4	Faja	0.456	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	0.997
N76/N77	N 1	Faja	0.407	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N76/N77	N 1	Faja	0.407	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N76/N77	N 1	Faja	0.815	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N77/N160	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N77/N160	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N77/N160	V 1	Uniforme	1.255	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N77/N160	V 2	Uniforme	1.597	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	0.997
N77/N160	V 3	Uniforme	2.053	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N77/N160	V 4	Uniforme	1.597	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	0.997
N77/N160	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N80/N81	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N80/N81	CM 1	Faja	0.163	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N80/N81	CM 1	Faja	0.163	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N80/N81	CM 1	Faja	0.326	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N80/N81	V 1	Faja	0.285	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N80/N81	V 1	Faja	1.255	-	3.100	5.750	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N80/N81	V 1	Faja	0.285	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N80/N81	V 2	Faja	1.597	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	0.072	0.997

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA
COAVN

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N80/N81	V 2	Faja	0.342	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	0.997
N80/N81	V 2	Faja	0.342	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	0.997
N80/N81	V 3	Faja	2.053	-	3.100	5.750	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N80/N81	V 3	Faja	0.228	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N80/N81	V 3	Faja	0.297	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N80/N81	V 4	Faja	0.456	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	0.997
N80/N81	V 4	Faja	1.597	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	0.072	0.997
N80/N81	V 4	Faja	0.627	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	0.997
N80/N81	N 1	Faja	0.407	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N80/N81	N 1	Faja	0.407	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N80/N81	N 1	Faja	0.815	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N81/N161	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N81/N161	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N81/N161	V 1	Uniforme	1.255	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N81/N161	V 2	Uniforme	1.597	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	0.997
N81/N161	V 3	Uniforme	2.053	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N81/N161	V 4	Uniforme	1.597	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	0.997
N81/N161	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N50/N53	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N50/N53	CM 1	Faja	0.163	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N50/N53	CM 1	Faja	0.163	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N50/N53	CM 1	Faja	0.163	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N50/N53	CM 1	Faja	0.163	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N50/N53	V 1	Faja	0.285	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N50/N53	V 1	Faja	0.285	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N50/N53	V 1	Faja	0.627	-	3.100	5.750	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N50/N53	V 1	Faja	0.627	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.072	-0.997
N50/N53	V 2	Faja	0.798	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	0.072	0.997
N50/N53	V 2	Faja	0.342	-	0.000	3.100	Globales	0.000	-0.072	0.997
N50/N53	V 2	Faja	0.342	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	0.997
N50/N53	V 2	Faja	0.798	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N50/N53	V 3	Faja	0.228	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N50/N53	V 3	Faja	0.228	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	-0.997
N50/N53	V 3	Faja	1.026	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.072	-0.997
N50/N53	V 3	Faja	1.026	-	3.100	5.750	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N50/N53	V 4	Faja	0.798	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N50/N53	V 4	Faja	0.798	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	0.072	0.997
N50/N53	V 4	Faja	0.627	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	0.997
N50/N53	V 4	Faja	0.627	-	0.000	3.100	Globales	0.000	-0.072	0.997
N50/N53	N 1	Faja	0.407	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N50/N53	N 1	Faja	0.407	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N50/N53	N 1	Faja	0.407	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N50/N53	N 1	Faja	0.407	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N53/N162	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N53/N162	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA
COAVN

Cargas en barras

Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N53/N162	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N53/N162	V 1	Uniforme	0.627	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N53/N162	V 1	Uniforme	0.627	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N53/N162	V 2	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	0.997
N53/N162	V 2	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N53/N162	V 3	Uniforme	1.026	-	-	-	Globales	0.000	-0.072	-0.997
N53/N162	V 3	Uniforme	1.026	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N53/N162	V 4	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N53/N162	V 4	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	-0.000	0.072	0.997
N53/N162	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N53/N162	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N84/N85	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N84/N85	CM 1	Faja	0.163	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N84/N85	CM 1	Faja	0.163	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N84/N85	CM 1	Faja	0.326	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N84/N85	V 1	Faja	0.285	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	-0.997
N84/N85	V 1	Faja	1.255	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.072	-0.997
N84/N85	V 1	Faja	0.285	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N84/N85	V 2	Faja	1.597	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N84/N85	V 2	Faja	0.342	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N84/N85	V 2	Faja	0.342	-	0.000	3.100	Globales	0.000	-0.072	0.997
N84/N85	V 3	Faja	2.053	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.072	-0.997
N84/N85	V 3	Faja	0.297	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	-0.997
N84/N85	V 3	Faja	0.228	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N84/N85	V 4	Faja	0.627	-	0.000	3.100	Globales	0.000	-0.072	0.997
N84/N85	V 4	Faja	1.597	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N84/N85	V 4	Faja	0.456	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N84/N85	N 1	Faja	0.407	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N84/N85	N 1	Faja	0.407	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N84/N85	N 1	Faja	0.815	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N85/N163	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N85/N163	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N85/N163	V 1	Uniforme	1.255	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N85/N163	V 2	Uniforme	1.597	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N85/N163	V 3	Uniforme	2.053	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N85/N163	V 4	Uniforme	1.597	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N85/N163	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N88/N89	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N88/N89	CM 1	Faja	0.163	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N88/N89	CM 1	Faja	0.163	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N88/N89	CM 1	Faja	0.326	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N88/N89	V 1	Faja	0.285	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N88/N89	V 1	Faja	1.255	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.072	-0.997
N88/N89	V 1	Faja	0.285	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	-0.997
N88/N89	V 2	Faja	1.597	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	-0.072	0.997

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras

Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N88/N89	V 2	Faja	0.342	-	0.000	3.100	Globales	0.000	-0.072	0.997
N88/N89	V 2	Faja	0.342	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N88/N89	V 3	Faja	2.053	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.072	-0.997
N88/N89	V 3	Faja	0.342	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N88/N89	V 3	Faja	0.297	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.072	-0.997
N88/N89	V 4	Faja	0.456	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N88/N89	V 4	Faja	1.597	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N88/N89	V 4	Faja	0.342	-	0.000	3.100	Globales	0.000	-0.072	0.997
N88/N89	N 1	Faja	0.407	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N88/N89	N 1	Faja	0.407	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N88/N89	N 1	Faja	0.815	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N89/N164	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N89/N164	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N89/N164	V 1	Uniforme	1.255	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N89/N164	V 2	Uniforme	1.597	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N89/N164	V 3	Uniforme	2.053	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N89/N164	V 4	Uniforme	1.597	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N89/N164	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N52/N51	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N52/N51	CM 1	Faja	0.326	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N52/N51	CM 1	Faja	0.326	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N52/N51	V 1	Faja	0.570	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N52/N51	V 1	Faja	1.255	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.072	-0.997
N52/N51	V 2	Faja	0.684	-	0.000	3.100	Globales	0.000	-0.072	0.997
N52/N51	V 2	Faja	1.597	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N52/N51	V 3	Faja	0.684	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N52/N51	V 3	Faja	2.053	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.072	-0.997
N52/N51	V 4	Faja	1.597	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N52/N51	V 4	Faja	0.684	-	0.000	3.100	Globales	0.000	-0.072	0.997
N52/N51	N 1	Faja	0.815	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N52/N51	N 1	Faja	0.815	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N51/N165	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N51/N165	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N51/N165	V 1	Uniforme	1.255	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N51/N165	V 2	Uniforme	1.597	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N51/N165	V 3	Uniforme	2.053	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N51/N165	V 4	Uniforme	1.597	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N51/N165	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N94/N95	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N94/N95	CM 1	Faja	0.326	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N94/N95	CM 1	Faja	0.326	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N94/N95	V 1	Faja	0.570	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N94/N95	V 1	Faja	1.255	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.072	-0.997
N94/N95	V 2	Faja	0.684	-	0.000	3.100	Globales	0.000	-0.072	0.997
N94/N95	V 2	Faja	1.597	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	-0.072	0.997

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras

Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N94/N95	V 3	Faja	0.684	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N94/N95	V 3	Faja	2.053	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.072	-0.997
N94/N95	V 4	Faja	1.597	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N94/N95	V 4	Faja	0.684	-	0.000	3.100	Globales	0.000	-0.072	0.997
N94/N95	N 1	Faja	0.815	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N94/N95	N 1	Faja	0.815	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N95/N166	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N95/N166	CM 1	Uniforme	0.326	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N95/N166	V 1	Uniforme	1.255	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N95/N166	V 2	Uniforme	1.597	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N95/N166	V 3	Uniforme	2.053	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N95/N166	V 4	Uniforme	1.597	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N95/N166	N 1	Uniforme	0.815	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N98/N99	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N98/N99	CM 1	Faja	0.163	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N98/N99	CM 1	Faja	0.163	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N98/N99	CM 1	Faja	0.163	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N98/N99	CM 1	Faja	0.163	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N98/N99	V 1	Faja	0.285	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N98/N99	V 1	Faja	1.026	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N98/N99	V 1	Faja	0.627	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.072	-0.997
N98/N99	V 1	Faja	1.026	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.072	-0.997
N98/N99	V 2	Faja	0.798	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N98/N99	V 2	Faja	0.741	-	0.000	3.100	Globales	0.000	-0.072	0.997
N98/N99	V 2	Faja	0.342	-	0.000	3.100	Globales	0.000	-0.072	0.997
N98/N99	V 2	Faja	0.741	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N98/N99	V 3	Faja	0.741	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N98/N99	V 3	Faja	0.342	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N98/N99	V 3	Faja	1.026	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.072	-0.997
N98/N99	V 3	Faja	1.026	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.072	-0.997
N98/N99	V 4	Faja	0.798	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N98/N99	V 4	Faja	0.798	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N98/N99	V 4	Faja	0.342	-	0.000	3.100	Globales	0.000	-0.072	0.997
N98/N99	V 4	Faja	0.798	-	0.000	3.100	Globales	0.000	-0.072	0.997
N98/N99	N 1	Faja	0.407	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N98/N99	N 1	Faja	0.407	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N98/N99	N 1	Faja	0.407	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N98/N99	N 1	Faja	0.407	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N99/N167	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N99/N167	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N99/N167	CM 1	Uniforme	0.163	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N99/N167	V 1	Uniforme	0.627	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N99/N167	V 1	Uniforme	1.026	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N99/N167	V 2	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N99/N167	V 2	Uniforme	0.741	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N99/N167	V 3	Uniforme	1.026	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N99/N167	V 3	Uniforme	1.026	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N99/N167	V 4	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N99/N167	V 4	Uniforme	0.798	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N99/N167	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N99/N167	N 1	Uniforme	0.407	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N4/N2	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N4/N2	CM 1	Faja	0.298	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N4/N2	CM 1	Faja	0.298	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N4/N2	V 1	Faja	1.879	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N4/N2	V 1	Faja	1.879	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.072	-0.997
N4/N2	V 2	Faja	1.357	-	0.000	3.100	Globales	0.000	-0.072	0.997
N4/N2	V 2	Faja	1.357	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N4/N2	V 3	Faja	1.357	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N4/N2	V 3	Faja	1.879	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.072	-0.997
N4/N2	V 4	Faja	1.462	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N4/N2	V 4	Faja	1.462	-	0.000	3.100	Globales	0.000	-0.072	0.997
N4/N2	N 1	Faja	0.746	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N4/N2	N 1	Faja	0.746	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N2/N168	Peso propio	Uniforme	0.171	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N2/N168	CM 1	Uniforme	0.298	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N2/N168	V 1	Uniforme	1.879	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N2/N168	V 2	Uniforme	1.357	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N2/N168	V 3	Uniforme	1.879	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N2/N168	V 4	Uniforme	1.462	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N2/N168	N 1	Uniforme	0.746	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N58/N56	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N58/N56	CM 1	Faja	0.135	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N58/N56	CM 1	Faja	0.135	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N58/N56	V 1	Faja	0.853	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N58/N56	V 1	Faja	0.853	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.072	-0.997
N58/N56	V 2	Faja	0.616	-	0.000	3.100	Globales	0.000	-0.072	0.997
N58/N56	V 2	Faja	0.616	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N58/N56	V 3	Faja	0.616	-	0.000	3.100	Globales	-0.000	0.072	-0.997
N58/N56	V 3	Faja	0.853	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.072	-0.997
N58/N56	V 4	Faja	0.663	-	3.100	5.750	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N58/N56	V 4	Faja	0.663	-	0.000	3.100	Globales	0.000	-0.072	0.997
N58/N56	N 1	Faja	0.338	-	3.100	5.750	Globales	0.000	0.000	-1.000
N58/N56	N 1	Faja	0.338	-	0.000	3.100	Globales	0.000	0.000	-1.000
N56/N169	Peso propio	Uniforme	0.091	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N56/N169	CM 1	Uniforme	0.135	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N56/N169	V 1	Uniforme	0.853	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N56/N169	V 2	Uniforme	0.616	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997
N56/N169	V 3	Uniforme	0.853	-	-	-	Globales	0.000	0.072	-0.997
N56/N169	V 4	Uniforme	0.663	-	-	-	Globales	-0.000	-0.072	0.997

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N56/N169	N 1	Uniforme	0.338	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N172/N190	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N190/N195	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N195/N334	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N334/N40	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N40/N193	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N193/N38	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N38/N1	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N183/N191	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N191/N194	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N194/N39	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N39/N192	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N192/N36	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N36/N3	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N182/N197	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N197/N196	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N196/N139	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N139/N5	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N181/N199	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N199/N198	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N198/N138	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N138/N7	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N180/N201	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N201/N200	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N200/N137	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N137/N13	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N179/N189	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N189/N203	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N203/N33	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N33/N202	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N202/N31	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N31/N11	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N173/N188	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N188/N205	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N205/N271	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N271/N32	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N32/N204	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N204/N29	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N29/N9	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N175/N222	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N222/N134	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N134/N14	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N176/N206	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N206/N135	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N135/N8	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000

VISADO BISATUA 23/01/2018
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA
COAVN

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N177/N214	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N214/N136	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N136/N6	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N184/N178	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N178/N46	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N46/N250	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N250/N43	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N43/N4	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N185/N48	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N170/N185	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N185/N357	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N357/N333	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N333/N47	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N47/N258	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N258/N45	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N45/N2	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N187/N21	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N186/N27	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N174/N186	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N186/N26	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N26/N233	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N233/N24	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N24/N12	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N171/N187	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N187/N272	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N272/N25	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N25/N241	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N241/N22	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N22/N10	Peso propio	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N189/N34	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N188/N28	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N190/N41	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N191/N35	Peso propio	Uniforme	0.090	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N192/N193	Peso propio	Uniforme	0.435	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N192/N193	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N192/N193	V 3	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	-0.000	1.000	-0.000
N192/N193	V 4	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	0.000	-1.000	0.000
N194/N195	Peso propio	Uniforme	0.435	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N194/N195	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N194/N195	V 3	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	-0.000	1.000	-0.000
N194/N195	V 4	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	0.000	-1.000	0.000
N196/N192	Peso propio	Uniforme	0.435	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N196/N192	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N196/N192	V 3	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	-0.000	1.000	-0.000
N196/N192	V 4	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	0.000	-1.000	0.000

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras

Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N197/N194	Peso propio	Uniforme	0.435	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N197/N194	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N197/N194	V 3	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	-0.000	1.000	-0.000
N197/N194	V 4	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	0.000	-1.000	0.000
N198/N196	Peso propio	Uniforme	0.435	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N198/N196	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N198/N196	V 3	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	-0.000	1.000	-0.000
N198/N196	V 4	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	0.000	-1.000	0.000
N199/N197	Peso propio	Uniforme	0.435	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N199/N197	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N199/N197	V 3	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	-0.000	1.000	-0.000
N199/N197	V 4	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	0.000	-1.000	0.000
N200/N198	Peso propio	Uniforme	0.435	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N200/N198	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N200/N198	V 3	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	-0.000	1.000	-0.000
N200/N198	V 4	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	0.000	-1.000	0.000
N201/N199	Peso propio	Uniforme	0.435	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N201/N199	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N201/N199	V 3	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	-0.000	1.000	-0.000
N201/N199	V 4	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	0.000	-1.000	0.000
N202/N200	Peso propio	Uniforme	0.435	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N202/N200	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N202/N200	V 3	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	-0.000	1.000	-0.000
N202/N200	V 4	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	0.000	-1.000	0.000
N203/N201	Peso propio	Uniforme	0.435	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N203/N201	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N203/N201	V 3	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	-0.000	1.000	-0.000
N203/N201	V 4	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	0.000	-1.000	0.000
N204/N202	Peso propio	Uniforme	0.435	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N204/N202	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N204/N202	V 3	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	-0.000	1.000	-0.000
N204/N202	V 4	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	0.000	-1.000	0.000
N205/N203	Peso propio	Uniforme	0.435	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N205/N203	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N205/N203	V 3	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	-0.000	1.000	-0.000
N205/N203	V 4	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	0.000	-1.000	0.000
N207/N206	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N208/N207	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N211/N210	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N212/N211	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N213/N212	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N215/N214	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N216/N215	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N219/N218	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N220/N219	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA
COAVN

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N221/N220	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N223/N222	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N224/N223	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N227/N226	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N228/N227	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N229/N228	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N230/N229	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N222/N206	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N222/N206	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N222/N206	V 3	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.000	0.281	-0.960
N222/N206	V 4	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.000	-0.281	0.960
N222/N206	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N206/N214	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N206/N214	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N206/N214	V 3	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.000	0.281	-0.960
N206/N214	V 4	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.000	-0.281	0.960
N206/N214	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N223/N207	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N223/N207	CM 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N223/N207	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N223/N207	V 3	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	0.000	0.296	-0.955
N223/N207	V 3	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.000	0.281	-0.960
N223/N207	V 4	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.000	-0.281	0.960
N223/N207	V 4	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	-0.000	-0.296	0.955
N223/N207	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N223/N207	N 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N207/N215	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N207/N215	CM 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N207/N215	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N207/N215	V 3	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	0.000	0.296	-0.955
N207/N215	V 3	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.000	0.281	-0.960
N207/N215	V 4	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.000	-0.281	0.960
N207/N215	V 4	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	-0.000	-0.296	0.955
N207/N215	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N207/N215	N 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N224/N208	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N224/N208	CM 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N224/N208	CM 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N224/N208	V 3	Uniforme	0.677	-	-	-	Globales	-0.000	0.549	-0.836
N224/N208	V 3	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	0.000	0.296	-0.955
N224/N208	V 4	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	-0.000	-0.296	0.955
N224/N208	V 4	Uniforme	0.729	-	-	-	Globales	0.000	-0.549	0.836
N224/N208	N 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N224/N208	N 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N208/N216	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N208/N216	CM 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N208/N216	CM 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N208/N216	V 3	Uniforme	0.677	-	-	-	Globales	-0.000	0.549	-0.836
N208/N216	V 3	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	0.000	0.296	-0.955
N208/N216	V 4	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	-0.000	-0.296	0.955
N208/N216	V 4	Uniforme	0.729	-	-	-	Globales	0.000	-0.549	0.836
N208/N216	N 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N208/N216	N 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N225/N209	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N225/N209	CM 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N225/N209	CM 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N225/N209	V 3	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.935	-0.355
N225/N209	V 3	Uniforme	0.677	-	-	-	Globales	-0.000	0.549	-0.836
N225/N209	V 4	Uniforme	0.729	-	-	-	Globales	0.000	-0.549	0.836
N225/N209	V 4	Uniforme	0.720	-	-	-	Globales	-0.000	-0.935	0.355
N225/N209	N 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N225/N209	N 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N209/N217	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N209/N217	CM 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N209/N217	CM 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N209/N217	V 3	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.935	-0.355
N209/N217	V 3	Uniforme	0.677	-	-	-	Globales	-0.000	0.549	-0.836
N209/N217	V 4	Uniforme	0.729	-	-	-	Globales	0.000	-0.549	0.836
N209/N217	V 4	Uniforme	0.720	-	-	-	Globales	-0.000	-0.935	0.355
N209/N217	N 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N209/N217	N 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N226/N210	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N226/N210	CM 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N226/N210	V 3	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.935	-0.355
N226/N210	V 4	Uniforme	0.720	-	-	-	Globales	-0.000	-0.935	0.355
N226/N210	N 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N210/N218	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N210/N218	CM 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N210/N218	V 3	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.935	-0.355
N210/N218	V 4	Uniforme	0.720	-	-	-	Globales	-0.000	-0.935	0.355
N210/N218	N 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N231/N213	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N232/N221	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N234/N233	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N235/N234	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N238/N237	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N239/N238	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N240/N239	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N242/N241	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N243/N242	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N243/N242	CM 1	Trapezoidal	0.191	0.098	0.000	1.499	Globales	0.000	0.000	-1.000
N243/N242	V 3	Trapezoidal	0.241	0.124	0.000	1.499	Globales	0.039	0.296	-0.955
N243/N242	V 4	Trapezoidal	0.241	0.124	0.000	1.499	Globales	-0.039	-0.296	0.955
N243/N242	N 1	Trapezoidal	0.191	0.098	0.000	1.499	Globales	0.000	0.000	-1.000
N246/N245	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N247/N246	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N248/N247	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N241/N233	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N241/N233	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N241/N233	V 3	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.000	0.281	-0.960
N241/N233	V 4	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.000	-0.281	0.960
N241/N233	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N233/N222	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N233/N222	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N233/N222	V 3	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.000	0.281	-0.960
N233/N222	V 4	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.000	-0.281	0.960
N233/N222	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N242/N234	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N242/N234	CM 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N242/N234	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N242/N234	V 3	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	0.000	0.296	-0.955
N242/N234	V 3	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.000	0.281	-0.960
N242/N234	V 4	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.000	-0.281	0.960
N242/N234	V 4	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	-0.000	-0.296	0.955
N242/N234	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N242/N234	N 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N234/N223	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N234/N223	CM 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N234/N223	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N234/N223	V 3	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	0.000	0.296	-0.955
N234/N223	V 3	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.000	0.281	-0.960
N234/N223	V 4	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.000	-0.281	0.960
N234/N223	V 4	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	-0.000	-0.296	0.955
N234/N223	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N234/N223	N 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N243/N235	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N243/N235	CM 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N243/N235	CM 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N243/N235	V 3	Uniforme	0.677	-	-	-	Globales	-0.000	0.549	-0.836
N243/N235	V 3	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	0.000	0.296	-0.955
N243/N235	V 4	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	-0.000	-0.296	0.955
N243/N235	V 4	Uniforme	0.729	-	-	-	Globales	0.000	-0.549	0.836
N243/N235	N 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N243/N235	N 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N235/N224	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N235/N224	CM 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N235/N224	CM 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N235/N224	V 3	Uniforme	0.677	-	-	-	Globales	-0.000	0.549	-0.836
N235/N224	V 3	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	0.000	0.296	-0.955
N235/N224	V 4	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	-0.000	-0.296	0.955
N235/N224	V 4	Uniforme	0.729	-	-	-	Globales	0.000	-0.549	0.836
N235/N224	N 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N235/N224	N 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N244/N236	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N244/N236	CM 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N244/N236	CM 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N244/N236	V 3	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.935	-0.355
N244/N236	V 3	Uniforme	0.677	-	-	-	Globales	-0.000	0.549	-0.836
N244/N236	V 4	Uniforme	0.729	-	-	-	Globales	0.000	-0.549	0.836
N244/N236	V 4	Uniforme	0.720	-	-	-	Globales	-0.000	-0.935	0.355
N244/N236	N 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N244/N236	N 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N236/N225	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N236/N225	CM 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N236/N225	CM 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N236/N225	V 3	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.935	-0.355
N236/N225	V 3	Uniforme	0.677	-	-	-	Globales	-0.000	0.549	-0.836
N236/N225	V 4	Uniforme	0.729	-	-	-	Globales	0.000	-0.549	0.836
N236/N225	V 4	Uniforme	0.720	-	-	-	Globales	-0.000	-0.935	0.355
N236/N225	N 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N236/N225	N 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N245/N237	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N245/N237	CM 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N245/N237	V 3	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.935	-0.355
N245/N237	V 4	Uniforme	0.720	-	-	-	Globales	-0.000	-0.935	0.355
N245/N237	N 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N237/N226	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N237/N226	CM 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N237/N226	V 3	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.935	-0.355
N237/N226	V 4	Uniforme	0.720	-	-	-	Globales	-0.000	-0.935	0.355
N237/N226	N 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N249/N240	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N251/N250	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N252/N251	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N255/N254	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N256/N255	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N257/N256	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N259/N258	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N260/N259	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N263/N262	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA
COAVN

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N264/N263	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N265/N264	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N214/N250	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N214/N250	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N214/N250	V 3	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.000	0.281	-0.960
N214/N250	V 4	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.000	-0.281	0.960
N214/N250	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N250/N258	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N250/N258	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N250/N258	V 3	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.000	0.281	-0.960
N250/N258	V 4	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.000	-0.281	0.960
N250/N258	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N215/N251	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N215/N251	CM 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N215/N251	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N215/N251	V 3	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	0.000	0.296	-0.955
N215/N251	V 3	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.000	0.281	-0.960
N215/N251	V 4	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.000	-0.281	0.960
N215/N251	V 4	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	-0.000	-0.296	0.955
N215/N251	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N215/N251	N 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N251/N259	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N251/N259	CM 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N251/N259	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N251/N259	V 3	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	0.000	0.296	-0.955
N251/N259	V 3	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.000	0.281	-0.960
N251/N259	V 4	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.000	-0.281	0.960
N251/N259	V 4	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	-0.000	-0.296	0.955
N251/N259	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N251/N259	N 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N216/N252	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N216/N252	CM 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N216/N252	CM 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N216/N252	V 3	Uniforme	0.677	-	-	-	Globales	-0.000	0.549	-0.836
N216/N252	V 3	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	0.000	0.296	-0.955
N216/N252	V 4	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	-0.000	-0.296	0.955
N216/N252	V 4	Uniforme	0.729	-	-	-	Globales	0.000	-0.549	0.836
N216/N252	N 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N216/N252	N 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N252/N260	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N252/N260	CM 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N252/N260	CM 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N252/N260	V 3	Uniforme	0.677	-	-	-	Globales	-0.000	0.549	-0.836
N252/N260	V 3	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	0.000	0.296	-0.955
N252/N260	V 4	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	-0.000	-0.296	0.955

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N252/N260	V 4	Uniforme	0.729	-	-	-	Globales	0.000	-0.549	0.836
N252/N260	N 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N252/N260	N 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N217/N253	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N217/N253	CM 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N217/N253	CM 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N217/N253	V 3	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.935	-0.355
N217/N253	V 3	Uniforme	0.677	-	-	-	Globales	-0.000	0.549	-0.836
N217/N253	V 4	Uniforme	0.729	-	-	-	Globales	0.000	-0.549	0.836
N217/N253	V 4	Uniforme	0.720	-	-	-	Globales	-0.000	-0.935	0.355
N217/N253	N 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N217/N253	N 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N253/N261	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N253/N261	CM 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N253/N261	CM 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N253/N261	V 3	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.935	-0.355
N253/N261	V 3	Uniforme	0.677	-	-	-	Globales	-0.000	0.549	-0.836
N253/N261	V 4	Uniforme	0.729	-	-	-	Globales	0.000	-0.549	0.836
N253/N261	V 4	Uniforme	0.720	-	-	-	Globales	-0.000	-0.935	0.355
N253/N261	N 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N253/N261	N 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N218/N254	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N218/N254	CM 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N218/N254	V 3	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.935	-0.355
N218/N254	V 4	Uniforme	0.720	-	-	-	Globales	-0.000	-0.935	0.355
N218/N254	N 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N254/N262	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N254/N262	CM 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N254/N262	V 3	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.000	0.935	-0.355
N254/N262	V 4	Uniforme	0.720	-	-	-	Globales	-0.000	-0.935	0.355
N254/N262	N 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N266/N257	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N267/N265	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N268/N248	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N270/N269	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N241/N290	Peso propio	Uniforme	0.620	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N241/N290	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N241/N290	V 1	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.281	0.000	-0.960
N241/N290	V 2	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.281	-0.000	0.960
N241/N290	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N290/N288	Peso propio	Uniforme	0.620	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N290/N288	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N290/N288	V 1	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.281	0.000	-0.960
N290/N288	V 2	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.281	-0.000	0.960
N290/N288	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000

VISADO BISATUA 23/01/2018
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
COAVN

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N288/N278	Peso propio	Uniforme	0.620	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N288/N278	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N288/N278	V 1	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.281	0.000	-0.960
N288/N278	V 2	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.281	-0.000	0.960
N288/N278	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N278/N286	Peso propio	Uniforme	0.620	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N278/N286	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N278/N286	V 1	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.281	0.000	-0.960
N278/N286	V 2	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.281	-0.000	0.960
N278/N286	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N286/N284	Peso propio	Uniforme	0.620	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N286/N284	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N286/N284	V 1	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.281	0.000	-0.960
N286/N284	V 2	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.281	-0.000	0.960
N286/N284	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N284/N276	Peso propio	Uniforme	0.620	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N284/N276	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N284/N276	V 1	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.281	0.000	-0.960
N284/N276	V 2	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.281	-0.000	0.960
N284/N276	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N276/N282	Peso propio	Uniforme	0.620	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N276/N282	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N276/N282	V 1	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.281	0.000	-0.960
N276/N282	V 2	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.281	-0.000	0.960
N276/N282	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N282/N280	Peso propio	Uniforme	0.620	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N282/N280	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N282/N280	V 1	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.281	0.000	-0.960
N282/N280	V 2	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.281	-0.000	0.960
N282/N280	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N280/N274	Peso propio	Uniforme	0.620	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N280/N274	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N280/N274	V 1	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.281	0.000	-0.960
N280/N274	V 2	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.281	-0.000	0.960
N280/N274	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N274/N292	Peso propio	Uniforme	0.620	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N274/N292	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N274/N292	V 1	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.281	0.000	-0.960
N274/N292	V 2	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.281	-0.000	0.960
N274/N292	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N292/N294	Peso propio	Uniforme	0.620	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N292/N294	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N292/N294	V 1	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.281	0.000	-0.960
N292/N294	V 2	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.281	-0.000	0.960
N292/N294	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N294/N204	Peso propio	Uniforme	0.620	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N294/N204	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N294/N204	V 1	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.281	0.000	-0.960
N294/N204	V 2	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.281	-0.000	0.960
N294/N204	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N272/N289	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N289/N287	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N287/N277	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N277/N285	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N285/N283	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N283/N275	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N275/N281	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N281/N279	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N279/N273	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N273/N291	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N291/N293	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N293/N271	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N273/N274	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N275/N276	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N277/N278	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N279/N280	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N281/N282	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N283/N284	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N285/N286	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N287/N288	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N289/N290	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N291/N292	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N293/N294	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N289/N241	Peso propio	Uniforme	0.166	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N287/N290	Peso propio	Uniforme	0.166	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N277/N288	Peso propio	Uniforme	0.166	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N285/N278	Peso propio	Uniforme	0.166	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N283/N286	Peso propio	Uniforme	0.166	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N281/N280	Peso propio	Uniforme	0.166	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N279/N274	Peso propio	Uniforme	0.166	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N273/N292	Peso propio	Uniforme	0.166	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N291/N294	Peso propio	Uniforme	0.166	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N293/N204	Peso propio	Uniforme	0.166	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N295/N204	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N296/N295	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N298/N297	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N299/N298	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N300/N299	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N301/N274	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N302/N301	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N304/N303	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N305/N304	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N306/N305	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N307/N276	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N308/N307	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N310/N309	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N311/N310	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N312/N311	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N301/N295	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N301/N295	CM 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N301/N295	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N301/N295	V 1	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	0.296	0.000	-0.955
N301/N295	V 1	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.281	0.000	-0.960
N301/N295	V 2	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.281	-0.000	0.960
N301/N295	V 2	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	-0.296	-0.000	0.955
N301/N295	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N301/N295	N 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N302/N296	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N302/N296	CM 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N302/N296	CM 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N302/N296	V 1	Uniforme	0.677	-	-	-	Globales	0.549	-0.000	-0.836
N302/N296	V 1	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	0.296	0.000	-0.955
N302/N296	V 2	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	-0.296	-0.000	0.955
N302/N296	V 2	Uniforme	0.729	-	-	-	Globales	-0.549	0.000	0.836
N302/N296	N 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N302/N296	N 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N314/N313	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N314/N313	CM 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N314/N313	CM 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N314/N313	V 1	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.935	0.000	-0.355
N314/N313	V 1	Uniforme	0.677	-	-	-	Globales	0.549	-0.000	-0.836
N314/N313	V 2	Uniforme	0.729	-	-	-	Globales	-0.549	0.000	0.836
N314/N313	V 2	Uniforme	0.720	-	-	-	Globales	-0.935	-0.000	0.355
N314/N313	N 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N314/N313	N 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N303/N297	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N303/N297	CM 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N303/N297	V 1	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.935	0.000	-0.355
N303/N297	V 2	Uniforme	0.720	-	-	-	Globales	-0.935	-0.000	0.355
N303/N297	N 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N307/N301	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N307/N301	CM 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N307/N301	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N307/N301	V 1	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	0.296	0.000	-0.955
N307/N301	V 1	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.281	0.000	-0.960

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras

Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N307/N301	V 2	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.281	-0.000	0.960
N307/N301	V 2	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	-0.296	-0.000	0.955
N307/N301	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N307/N301	N 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N308/N302	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N308/N302	CM 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N308/N302	CM 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N308/N302	V 1	Uniforme	0.677	-	-	-	Globales	0.549	-0.000	-0.836
N308/N302	V 1	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	0.296	0.000	-0.955
N308/N302	V 2	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	-0.296	-0.000	0.955
N308/N302	V 2	Uniforme	0.729	-	-	-	Globales	-0.549	0.000	0.836
N308/N302	N 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N308/N302	N 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N315/N314	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N315/N314	CM 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N315/N314	CM 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N315/N314	V 1	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.935	0.000	-0.355
N315/N314	V 1	Uniforme	0.677	-	-	-	Globales	0.549	-0.000	-0.836
N315/N314	V 2	Uniforme	0.729	-	-	-	Globales	-0.549	0.000	0.836
N315/N314	V 2	Uniforme	0.720	-	-	-	Globales	-0.935	-0.000	0.355
N315/N314	N 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N315/N314	N 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N309/N303	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N309/N303	CM 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N309/N303	V 1	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.935	0.000	-0.355
N309/N303	V 2	Uniforme	0.720	-	-	-	Globales	-0.935	-0.000	0.355
N309/N303	N 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N313/N296	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N297/N313	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N314/N302	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N303/N314	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N315/N308	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N309/N315	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N316/N241	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N317/N316	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N317/N316	CM 1	Trapezoidal	0.191	0.098	0.000	1.499	Globales	0.000	0.000	-1.000
N317/N316	V 1	Trapezoidal	0.241	0.124	0.000	1.499	Globales	0.296	0.039	-0.955
N317/N316	V 2	Trapezoidal	0.241	0.124	0.000	1.499	Globales	-0.296	-0.039	0.955
N317/N316	N 1	Trapezoidal	0.191	0.098	0.000	1.499	Globales	0.000	0.000	-1.000
N319/N318	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N320/N319	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N269/N320	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N321/N317	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N321/N317	CM 1	Trapezoidal	0.272	0.191	0.000	1.488	Globales	0.000	0.000	-1.000
N321/N317	V 1	Trapezoidal	0.495	0.348	0.000	1.488	Globales	0.547	0.072	-0.834

23/01/2018
VISADO BISATUA
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
COAVN

Cargas en barras

Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N321/N317	V 2	Trapezoidal	0.533	0.375	0.000	1.488	Globales	-0.547	-0.072	0.834
N321/N317	N 1	Trapezoidal	0.272	0.191	0.000	1.488	Globales	0.000	0.000	-1.000
N318/N321	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N318/N321	CM 1	Trapezoidal	0.308	0.273	0.000	1.469	Globales	0.000	0.000	-1.000
N318/N321	V 1	Trapezoidal	0.560	0.498	0.000	1.469	Globales	0.928	0.122	-0.352
N318/N321	V 2	Trapezoidal	0.603	0.536	0.000	1.469	Globales	-0.928	-0.122	0.352
N318/N321	N 1	Trapezoidal	0.308	0.273	0.000	1.469	Globales	0.000	0.000	-1.000
N322/N278	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N323/N322	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N325/N324	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N326/N325	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N327/N326	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N328/N323	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N324/N328	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N322/N307	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N322/N307	CM 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N322/N307	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N322/N307	V 1	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	0.296	0.000	-0.955
N322/N307	V 1	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.281	0.000	-0.960
N322/N307	V 2	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.281	-0.000	0.960
N322/N307	V 2	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	-0.296	-0.000	0.955
N322/N307	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N322/N307	N 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N323/N308	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N323/N308	CM 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N323/N308	CM 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N323/N308	V 1	Uniforme	0.677	-	-	-	Globales	0.549	-0.000	-0.836
N323/N308	V 1	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	0.296	0.000	-0.955
N323/N308	V 2	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	-0.296	-0.000	0.955
N323/N308	V 2	Uniforme	0.729	-	-	-	Globales	-0.549	0.000	0.836
N323/N308	N 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N323/N308	N 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N328/N315	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N328/N315	CM 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N328/N315	CM 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N328/N315	V 1	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.935	0.000	-0.355
N328/N315	V 1	Uniforme	0.677	-	-	-	Globales	0.549	-0.000	-0.836
N328/N315	V 2	Uniforme	0.729	-	-	-	Globales	-0.549	0.000	0.836
N328/N315	V 2	Uniforme	0.720	-	-	-	Globales	-0.935	-0.000	0.355
N328/N315	N 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N328/N315	N 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N324/N309	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N324/N309	CM 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N324/N309	V 1	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.935	0.000	-0.355
N324/N309	V 2	Uniforme	0.720	-	-	-	Globales	-0.935	-0.000	0.355

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N324/N309	N 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N316/N322	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N316/N322	CM 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N316/N322	CM 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N316/N322	V 1	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	0.296	0.000	-0.955
N316/N322	V 1	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	0.281	0.000	-0.960
N316/N322	V 2	Uniforme	0.499	-	-	-	Globales	-0.281	-0.000	0.960
N316/N322	V 2	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	-0.296	-0.000	0.955
N316/N322	N 1	Uniforme	0.396	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N316/N322	N 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N317/N323	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N317/N323	CM 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N317/N323	CM 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N317/N323	V 1	Uniforme	0.677	-	-	-	Globales	0.549	-0.000	-0.836
N317/N323	V 1	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	0.296	0.000	-0.955
N317/N323	V 2	Uniforme	0.472	-	-	-	Globales	-0.296	-0.000	0.955
N317/N323	V 2	Uniforme	0.729	-	-	-	Globales	-0.549	0.000	0.836
N317/N323	N 1	Uniforme	0.375	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N317/N323	N 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N321/N328	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N321/N328	CM 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N321/N328	CM 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N321/N328	V 1	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.935	0.000	-0.355
N321/N328	V 1	Uniforme	0.677	-	-	-	Globales	0.549	-0.000	-0.836
N321/N328	V 2	Uniforme	0.729	-	-	-	Globales	-0.549	0.000	0.836
N321/N328	V 2	Uniforme	0.720	-	-	-	Globales	-0.935	-0.000	0.355
N321/N328	N 1	Uniforme	0.372	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N321/N328	N 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N318/N324	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N318/N324	CM 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N318/N324	V 1	Uniforme	0.668	-	-	-	Globales	0.935	0.000	-0.355
N318/N324	V 2	Uniforme	0.720	-	-	-	Globales	-0.935	-0.000	0.355
N318/N324	N 1	Uniforme	0.367	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N329/N327	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N330/N312	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N331/N306	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N332/N300	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N258/N356	Peso propio	Uniforme	0.620	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N258/N356	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N258/N356	V 1	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	1.000	0.000	-0.000
N258/N356	V 2	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	-1.000	-0.000	0.000
N356/N354	Peso propio	Uniforme	0.620	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N356/N354	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N356/N354	V 1	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	1.000	0.000	-0.000
N356/N354	V 2	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	-1.000	-0.000	0.000

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N354/N336	Peso propio	Uniforme	0.620	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N354/N336	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N354/N336	V 1	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	1.000	0.000	-0.000
N354/N336	V 2	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	-1.000	-0.000	0.000
N336/N342	Peso propio	Uniforme	0.620	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N336/N342	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N336/N342	V 1	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	1.000	0.000	-0.000
N336/N342	V 2	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	-1.000	-0.000	0.000
N342/N344	Peso propio	Uniforme	0.620	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N342/N344	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N342/N344	V 1	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	1.000	0.000	-0.000
N342/N344	V 2	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	-1.000	-0.000	0.000
N344/N338	Peso propio	Uniforme	0.620	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N344/N338	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N344/N338	V 1	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	1.000	0.000	-0.000
N344/N338	V 2	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	-1.000	-0.000	0.000
N338/N346	Peso propio	Uniforme	0.620	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N338/N346	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N338/N346	V 1	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	1.000	0.000	-0.000
N338/N346	V 2	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	-1.000	-0.000	0.000
N346/N348	Peso propio	Uniforme	0.620	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N346/N348	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N346/N348	V 1	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	1.000	0.000	-0.000
N346/N348	V 2	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	-1.000	-0.000	0.000
N348/N340	Peso propio	Uniforme	0.620	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N348/N340	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N348/N340	V 1	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	1.000	0.000	-0.000
N348/N340	V 2	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	-1.000	-0.000	0.000
N340/N350	Peso propio	Uniforme	0.620	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N340/N350	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N340/N350	V 1	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	1.000	0.000	-0.000
N340/N350	V 2	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	-1.000	-0.000	0.000
N350/N352	Peso propio	Uniforme	0.620	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N350/N352	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N350/N352	V 1	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	1.000	0.000	-0.000
N350/N352	V 2	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	-1.000	-0.000	0.000
N352/N193	Peso propio	Uniforme	0.620	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N352/N193	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N352/N193	V 1	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	1.000	0.000	-0.000
N352/N193	V 2	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	-1.000	-0.000	0.000
N351/N193	Peso propio	Uniforme	0.166	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N349/N352	Peso propio	Uniforme	0.166	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N339/N350	Peso propio	Uniforme	0.166	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N347/N340	Peso propio	Uniforme	0.166	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N345/N348	Peso propio	Uniforme	0.166	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N337/N346	Peso propio	Uniforme	0.166	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N337/N344	Peso propio	Uniforme	0.166	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N343/N342	Peso propio	Uniforme	0.166	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N341/N336	Peso propio	Uniforme	0.166	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N335/N354	Peso propio	Uniforme	0.166	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N353/N356	Peso propio	Uniforme	0.166	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N355/N258	Peso propio	Uniforme	0.166	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N357/N391	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N357/N391	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N357/N391	V 1	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	1.000	0.000	-0.000
N357/N391	V 2	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	-1.000	-0.000	0.000
N391/N390	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N391/N390	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N391/N390	V 1	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	1.000	0.000	-0.000
N391/N390	V 2	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	-1.000	-0.000	0.000
N390/N358	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N390/N358	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N390/N358	V 1	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	1.000	0.000	-0.000
N390/N358	V 2	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	-1.000	-0.000	0.000
N358/N389	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N358/N389	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N358/N389	V 1	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	1.000	0.000	-0.000
N358/N389	V 2	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	-1.000	-0.000	0.000
N389/N388	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N389/N388	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N389/N388	V 1	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	1.000	0.000	-0.000
N389/N388	V 2	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	-1.000	-0.000	0.000
N388/N359	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N388/N359	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N388/N359	V 1	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	1.000	0.000	-0.000
N388/N359	V 2	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	-1.000	-0.000	0.000
N359/N387	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N359/N387	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N359/N387	V 1	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	1.000	0.000	-0.000
N359/N387	V 2	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	-1.000	-0.000	0.000
N387/N392	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N387/N392	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N387/N392	V 1	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	1.000	0.000	-0.000
N387/N392	V 2	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	-1.000	-0.000	0.000
N392/N360	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N392/N360	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N392/N360	V 1	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	1.000	0.000	-0.000
N392/N360	V 2	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	-1.000	-0.000	0.000
N360/N386	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N360/N386	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N360/N386	V 1	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	1.000	0.000	-0.000
N360/N386	V 2	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	-1.000	-0.000	0.000
N386/N385	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N386/N385	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N386/N385	V 1	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	1.000	0.000	-0.000
N386/N385	V 2	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	-1.000	-0.000	0.000
N385/N195	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N385/N195	CM 1	Uniforme	0.969	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N385/N195	V 1	Uniforme	0.543	-	-	-	Globales	1.000	0.000	-0.000
N385/N195	V 2	Uniforme	1.085	-	-	-	Globales	-1.000	-0.000	0.000
N261/N260	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N262/N261	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N253/N252	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N254/N253	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N217/N216	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N218/N217	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N209/N208	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N210/N209	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N225/N224	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N226/N225	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N236/N235	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N237/N236	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N244/N243	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N244/N243	CM 1	Trapezoidal	0.272	0.191	0.000	1.488	Globales	0.000	0.000	-1.000
N244/N243	V 3	Trapezoidal	0.495	0.348	0.000	1.488	Globales	0.072	0.547	-0.834
N244/N243	V 4	Trapezoidal	0.533	0.375	0.000	1.488	Globales	-0.072	-0.547	0.834
N244/N243	N 1	Trapezoidal	0.272	0.191	0.000	1.488	Globales	0.000	0.000	-1.000
N245/N244	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N245/N244	CM 1	Trapezoidal	0.308	0.273	0.000	1.469	Globales	0.000	0.000	-1.000
N245/N244	V 3	Trapezoidal	0.560	0.498	0.000	1.469	Globales	0.122	0.928	-0.352
N245/N244	V 4	Trapezoidal	0.603	0.536	0.000	1.469	Globales	-0.122	-0.928	0.352
N245/N244	N 1	Trapezoidal	0.308	0.273	0.000	1.469	Globales	0.000	0.000	-1.000
N362/N361	Peso propio	Uniforme	0.339	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N363/N241	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N364/N363	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N364/N363	CM 1	Trapezoidal	0.191	0.098	0.000	1.499	Globales	0.000	0.000	-1.000
N364/N363	CM 1	Trapezoidal	0.191	0.098	0.000	1.499	Globales	0.000	0.000	-1.000
N364/N363	V 1	Trapezoidal	0.241	0.124	0.000	1.499	Globales	0.236	0.181	-0.955
N364/N363	V 2	Trapezoidal	0.241	0.124	0.000	1.499	Globales	-0.236	-0.181	0.955
N364/N363	V 3	Trapezoidal	0.241	0.124	0.000	1.499	Globales	0.181	0.236	-0.955
N364/N363	V 4	Trapezoidal	0.241	0.124	0.000	1.499	Globales	-0.181	-0.236	0.955
N364/N363	N 1	Trapezoidal	0.191	0.098	0.000	1.499	Globales	0.000	0.000	-1.000
N364/N363	N 1	Trapezoidal	0.191	0.098	0.000	1.499	Globales	0.000	0.000	-1.000
N366/N365	Peso propio	Uniforme	0.339	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N367/N366	Peso propio	Uniforme	0.339	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N361/N367	Peso propio	Uniforme	0.339	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N368/N364	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N368/N364	CM 1	Trapezoidal	0.272	0.191	0.000	1.488	Globales	0.000	0.000	-1.000
N368/N364	CM 1	Trapezoidal	0.272	0.191	0.000	1.488	Globales	0.000	0.000	-1.000
N368/N364	V 1	Trapezoidal	0.495	0.348	0.000	1.488	Globales	0.438	0.336	-0.834
N368/N364	V 2	Trapezoidal	0.533	0.375	0.000	1.488	Globales	-0.438	-0.336	0.834
N368/N364	V 3	Trapezoidal	0.495	0.348	0.000	1.488	Globales	0.336	0.438	-0.834
N368/N364	V 4	Trapezoidal	0.533	0.375	0.000	1.488	Globales	-0.336	-0.438	0.834
N368/N364	N 1	Trapezoidal	0.272	0.191	0.000	1.488	Globales	0.000	0.000	-1.000
N368/N364	N 1	Trapezoidal	0.272	0.191	0.000	1.488	Globales	0.000	0.000	-1.000
N365/N368	Peso propio	Uniforme	0.353	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N365/N368	CM 1	Trapezoidal	0.308	0.273	0.000	1.469	Globales	0.000	0.000	-1.000
N365/N368	CM 1	Trapezoidal	0.308	0.273	0.000	1.469	Globales	0.000	0.000	-1.000
N365/N368	V 1	Trapezoidal	0.560	0.498	0.000	1.469	Globales	0.742	0.570	-0.352
N365/N368	V 2	Trapezoidal	0.603	0.536	0.000	1.469	Globales	-0.742	-0.570	0.352
N365/N368	V 3	Trapezoidal	0.560	0.498	0.000	1.469	Globales	0.570	0.742	-0.352
N365/N368	V 4	Trapezoidal	0.603	0.536	0.000	1.469	Globales	-0.570	-0.742	0.352
N365/N368	N 1	Trapezoidal	0.308	0.273	0.000	1.469	Globales	0.000	0.000	-1.000
N365/N368	N 1	Trapezoidal	0.308	0.273	0.000	1.469	Globales	0.000	0.000	-1.000
N245/N369	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N369/N370	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N370/N365	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N365/N371	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N371/N372	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N372/N318	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N373/N321	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N374/N373	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N368/N374	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N375/N368	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N376/N375	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N244/N376	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N243/N377	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N377/N378	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N378/N364	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N364/N379	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N379/N380	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N380/N317	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N381/N316	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N382/N381	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N363/N382	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N383/N363	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N384/N383	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N242/N384	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N372/N373	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N372/N373	CM 1	Trapezoidal	0.308	0.273	0.000	1.469	Globales	0.000	0.000	-1.000

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA
COAVN

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N372/N373	CM 1	Trapezoidal	0.308	0.273	0.000	1.469	Globales	0.000	0.000	-1.000
N372/N373	V 1	Trapezoidal	0.560	0.498	0.000	1.469	Globales	0.865	0.358	-0.352
N372/N373	V 1	Trapezoidal	0.560	0.498	0.000	1.469	Globales	0.928	0.122	-0.352
N372/N373	V 2	Trapezoidal	0.603	0.536	0.000	1.469	Globales	-0.928	-0.122	0.352
N372/N373	V 2	Trapezoidal	0.603	0.536	0.000	1.469	Globales	-0.865	-0.358	0.352
N372/N373	N 1	Trapezoidal	0.308	0.273	0.000	1.469	Globales	0.000	0.000	-1.000
N372/N373	N 1	Trapezoidal	0.308	0.273	0.000	1.469	Globales	0.000	0.000	-1.000
N373/N380	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N373/N380	CM 1	Trapezoidal	0.272	0.191	0.000	1.488	Globales	0.000	0.000	-1.000
N373/N380	CM 1	Trapezoidal	0.272	0.191	0.000	1.488	Globales	0.000	0.000	-1.000
N373/N380	V 1	Trapezoidal	0.495	0.348	0.000	1.488	Globales	0.510	0.211	-0.834
N373/N380	V 1	Trapezoidal	0.495	0.348	0.000	1.488	Globales	0.547	0.072	-0.834
N373/N380	V 2	Trapezoidal	0.533	0.375	0.000	1.488	Globales	-0.547	-0.072	0.834
N373/N380	V 2	Trapezoidal	0.533	0.375	0.000	1.488	Globales	-0.510	-0.211	0.834
N373/N380	N 1	Trapezoidal	0.272	0.191	0.000	1.488	Globales	0.000	0.000	-1.000
N373/N380	N 1	Trapezoidal	0.272	0.191	0.000	1.488	Globales	0.000	0.000	-1.000
N380/N381	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N380/N381	CM 1	Trapezoidal	0.191	0.098	0.000	1.499	Globales	0.000	0.000	-1.000
N380/N381	CM 1	Trapezoidal	0.191	0.098	0.000	1.499	Globales	0.000	0.000	-1.000
N380/N381	V 1	Trapezoidal	0.241	0.124	0.000	1.499	Globales	0.275	0.114	-0.955
N380/N381	V 1	Trapezoidal	0.241	0.124	0.000	1.499	Globales	0.296	0.039	-0.955
N380/N381	V 2	Trapezoidal	0.241	0.124	0.000	1.499	Globales	-0.296	-0.039	0.955
N380/N381	V 2	Trapezoidal	0.241	0.124	0.000	1.499	Globales	-0.275	-0.114	0.955
N380/N381	N 1	Trapezoidal	0.191	0.098	0.000	1.499	Globales	0.000	0.000	-1.000
N380/N381	N 1	Trapezoidal	0.191	0.098	0.000	1.499	Globales	0.000	0.000	-1.000
N371/N374	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N371/N374	CM 1	Trapezoidal	0.308	0.273	0.000	1.469	Globales	0.000	0.000	-1.000
N371/N374	CM 1	Trapezoidal	0.308	0.273	0.000	1.469	Globales	0.000	0.000	-1.000
N371/N374	V 1	Trapezoidal	0.560	0.498	0.000	1.469	Globales	0.742	0.570	-0.352
N371/N374	V 1	Trapezoidal	0.560	0.498	0.000	1.469	Globales	0.865	0.358	-0.352
N371/N374	V 2	Trapezoidal	0.603	0.536	0.000	1.469	Globales	-0.865	-0.358	0.352
N371/N374	V 2	Trapezoidal	0.603	0.536	0.000	1.469	Globales	-0.742	-0.570	0.352
N371/N374	N 1	Trapezoidal	0.308	0.273	0.000	1.469	Globales	0.000	0.000	-1.000
N371/N374	N 1	Trapezoidal	0.308	0.273	0.000	1.469	Globales	0.000	0.000	-1.000
N374/N379	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N374/N379	CM 1	Trapezoidal	0.272	0.191	0.000	1.488	Globales	0.000	0.000	-1.000
N374/N379	CM 1	Trapezoidal	0.272	0.191	0.000	1.488	Globales	0.000	0.000	-1.000
N374/N379	V 1	Trapezoidal	0.495	0.348	0.000	1.488	Globales	0.438	0.336	-0.834
N374/N379	V 1	Trapezoidal	0.495	0.348	0.000	1.488	Globales	0.510	0.211	-0.834
N374/N379	V 2	Trapezoidal	0.533	0.375	0.000	1.488	Globales	-0.510	-0.211	0.834
N374/N379	V 2	Trapezoidal	0.533	0.375	0.000	1.488	Globales	-0.438	-0.336	0.834
N374/N379	N 1	Trapezoidal	0.272	0.191	0.000	1.488	Globales	0.000	0.000	-1.000
N374/N379	N 1	Trapezoidal	0.272	0.191	0.000	1.488	Globales	0.000	0.000	-1.000
N379/N382	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N379/N382	CM 1	Trapezoidal	0.191	0.098	0.000	1.499	Globales	0.000	0.000	-1.000

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
COAVN
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N379/N382	CM 1	Trapezoidal	0.191	0.098	0.000	1.499	Globales	0.000	0.000	-1.000
N379/N382	V 1	Trapezoidal	0.241	0.124	0.000	1.499	Globales	0.236	0.181	-0.955
N379/N382	V 1	Trapezoidal	0.241	0.124	0.000	1.499	Globales	0.275	0.114	-0.955
N379/N382	V 2	Trapezoidal	0.241	0.124	0.000	1.499	Globales	-0.275	-0.114	0.955
N379/N382	V 2	Trapezoidal	0.241	0.124	0.000	1.499	Globales	-0.236	-0.181	0.955
N379/N382	N 1	Trapezoidal	0.191	0.098	0.000	1.499	Globales	0.000	0.000	-1.000
N379/N382	N 1	Trapezoidal	0.191	0.098	0.000	1.499	Globales	0.000	0.000	-1.000
N370/N375	Peso propio	Uniforme	0.339	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N370/N375	CM 1	Trapezoidal	0.308	0.273	0.000	1.469	Globales	0.000	0.000	-1.000
N370/N375	CM 1	Trapezoidal	0.308	0.273	0.000	1.469	Globales	0.000	0.000	-1.000
N370/N375	V 3	Trapezoidal	0.560	0.498	0.000	1.469	Globales	0.358	0.865	-0.352
N370/N375	V 3	Trapezoidal	0.560	0.498	0.000	1.469	Globales	0.570	0.742	-0.352
N370/N375	V 4	Trapezoidal	0.603	0.536	0.000	1.469	Globales	-0.570	-0.742	0.352
N370/N375	V 4	Trapezoidal	0.603	0.536	0.000	1.469	Globales	-0.358	-0.865	0.352
N370/N375	N 1	Trapezoidal	0.308	0.273	0.000	1.469	Globales	0.000	0.000	-1.000
N370/N375	N 1	Trapezoidal	0.308	0.273	0.000	1.469	Globales	0.000	0.000	-1.000
N375/N378	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N375/N378	CM 1	Trapezoidal	0.272	0.191	0.000	1.488	Globales	0.000	0.000	-1.000
N375/N378	CM 1	Trapezoidal	0.272	0.191	0.000	1.488	Globales	0.000	0.000	-1.000
N375/N378	V 3	Trapezoidal	0.495	0.348	0.000	1.488	Globales	0.211	0.510	-0.834
N375/N378	V 3	Trapezoidal	0.495	0.348	0.000	1.488	Globales	0.336	0.438	-0.834
N375/N378	V 4	Trapezoidal	0.533	0.375	0.000	1.488	Globales	-0.336	-0.438	0.834
N375/N378	V 4	Trapezoidal	0.533	0.375	0.000	1.488	Globales	-0.211	-0.510	0.834
N375/N378	N 1	Trapezoidal	0.272	0.191	0.000	1.488	Globales	0.000	0.000	-1.000
N375/N378	N 1	Trapezoidal	0.272	0.191	0.000	1.488	Globales	0.000	0.000	-1.000
N378/N383	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N378/N383	CM 1	Trapezoidal	0.191	0.098	0.000	1.499	Globales	0.000	0.000	-1.000
N378/N383	CM 1	Trapezoidal	0.191	0.098	0.000	1.499	Globales	0.000	0.000	-1.000
N378/N383	V 3	Trapezoidal	0.241	0.124	0.000	1.499	Globales	0.114	0.275	-0.955
N378/N383	V 3	Trapezoidal	0.241	0.124	0.000	1.499	Globales	0.181	0.236	-0.955
N378/N383	V 4	Trapezoidal	0.241	0.124	0.000	1.499	Globales	-0.181	-0.236	0.955
N378/N383	V 4	Trapezoidal	0.241	0.124	0.000	1.499	Globales	-0.114	-0.275	0.955
N378/N383	N 1	Trapezoidal	0.191	0.098	0.000	1.499	Globales	0.000	0.000	-1.000
N378/N383	N 1	Trapezoidal	0.191	0.098	0.000	1.499	Globales	0.000	0.000	-1.000
N377/N384	Peso propio	Uniforme	0.344	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N377/N384	CM 1	Trapezoidal	0.191	0.098	0.000	1.499	Globales	0.000	0.000	-1.000
N377/N384	CM 1	Trapezoidal	0.191	0.098	0.000	1.499	Globales	0.000	0.000	-1.000
N377/N384	V 3	Trapezoidal	0.241	0.124	0.000	1.499	Globales	0.039	0.296	-0.955
N377/N384	V 3	Trapezoidal	0.241	0.124	0.000	1.499	Globales	0.114	0.275	-0.955
N377/N384	V 4	Trapezoidal	0.241	0.124	0.000	1.499	Globales	-0.114	-0.275	0.955
N377/N384	V 4	Trapezoidal	0.241	0.124	0.000	1.499	Globales	-0.039	-0.296	0.955
N377/N384	N 1	Trapezoidal	0.191	0.098	0.000	1.499	Globales	0.000	0.000	-1.000
N377/N384	N 1	Trapezoidal	0.191	0.098	0.000	1.499	Globales	0.000	0.000	-1.000
N376/N377	Peso propio	Uniforme	0.339	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N376/N377	CM 1	Trapezoidal	0.272	0.191	0.000	1.488	Globales	0.000	0.000	-1.000

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N376/N377	CM 1	Trapezoidal	0.272	0.191	0.000	1.488	Globales	0.000	0.000	-1.000
N376/N377	V 3	Trapezoidal	0.495	0.348	0.000	1.488	Globales	0.072	0.547	-0.834
N376/N377	V 3	Trapezoidal	0.495	0.348	0.000	1.488	Globales	0.211	0.510	-0.834
N376/N377	V 4	Trapezoidal	0.533	0.375	0.000	1.488	Globales	-0.211	-0.510	0.834
N376/N377	V 4	Trapezoidal	0.533	0.375	0.000	1.488	Globales	-0.072	-0.547	0.834
N376/N377	N 1	Trapezoidal	0.272	0.191	0.000	1.488	Globales	0.000	0.000	-1.000
N376/N377	N 1	Trapezoidal	0.272	0.191	0.000	1.488	Globales	0.000	0.000	-1.000
N369/N376	Peso propio	Uniforme	0.339	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N369/N376	CM 1	Trapezoidal	0.308	0.273	0.000	1.469	Globales	0.000	0.000	-1.000
N369/N376	CM 1	Trapezoidal	0.308	0.273	0.000	1.469	Globales	0.000	0.000	-1.000
N369/N376	V 3	Trapezoidal	0.560	0.498	0.000	1.469	Globales	0.122	0.928	-0.352
N369/N376	V 3	Trapezoidal	0.560	0.498	0.000	1.469	Globales	0.358	0.865	-0.352
N369/N376	V 4	Trapezoidal	0.603	0.536	0.000	1.469	Globales	-0.358	-0.865	0.352
N369/N376	V 4	Trapezoidal	0.603	0.536	0.000	1.469	Globales	-0.122	-0.928	0.352
N369/N376	N 1	Trapezoidal	0.308	0.273	0.000	1.469	Globales	0.000	0.000	-1.000
N369/N376	N 1	Trapezoidal	0.308	0.273	0.000	1.469	Globales	0.000	0.000	-1.000
N391/N355	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N355/N356	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N390/N353	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N353/N354	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N358/N335	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N335/N336	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N389/N341	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N341/N342	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N388/N343	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N343/N344	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N359/N337	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N337/N338	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N387/N345	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N345/N346	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N360/N339	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N339/N340	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N386/N349	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N349/N350	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N385/N351	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N351/N352	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N392/N347	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N347/N348	Peso propio	Uniforme	0.314	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N275/N282	Peso propio	Uniforme	0.166	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N275/N284	Peso propio	Uniforme	0.166	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N333/N355	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N355/N353	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N353/N335	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N335/N341	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N341/N343	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Cargas en barras										
Barra	Hipótesis	Tipo	Valores		Posición		Dirección			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Ejes	X	Y	Z
N343/N337	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N337/N345	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N347/N339	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N339/N349	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N349/N351	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N351/N334	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N345/N347	Peso propio	Uniforme	1.116	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N393/N398	Peso propio	Uniforme	0.200	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N395/N399	Peso propio	Uniforme	0.200	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N396/N400	Peso propio	Uniforme	0.200	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N397/N401	Peso propio	Uniforme	0.200	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000
N394/N402	Peso propio	Uniforme	0.200	-	-	-	Globales	0.000	0.000	-1.000

3.- RESULTADOS

3.1.- Nudos

3.1.1.- Desplazamientos

Referencias:

Dx, Dy, Dz: Desplazamientos de los nudos en ejes globales.
Gx, Gy, Gz: Giros de los nudos en ejes globales.

3.1.1.1.- Envolventes

Envolvente de los desplazamientos en nudos									
Referencia	Combinación		Desplazamientos en ejes globales						
	Tipo	Descripción	Dx (mm)	Dy (mm)	Dz (mm)	Gx (mRad)	Gy (mRad)	Gz (mRad)	
N1	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.182	-5.368	-0.510	-0.638	-0.837	-0.161	
		Valor máximo de la envolvente	0.924	4.869	-0.102	1.783	0.308	0.241	
N2	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.817	-4.553	-0.534	-1.864	-0.846	-0.156	
		Valor máximo de la envolvente	1.663	3.175	-0.135	0.822	0.398	0.118	
N3	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.215	-5.908	-0.350	-	-		
		Valor máximo de la envolvente	1.001	7.665	0.013	-	-		
N4	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.877	-6.083	-0.392	-	-		
		Valor máximo de la envolvente	1.735	2.136	0.032	-	-		
N5	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.249	-13.592	-0.386	-	-		
		Valor máximo de la envolvente	0.991	14.642	0.020	-	-		
N6	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.942	-13.724	-0.423	-	-		
		Valor máximo de la envolvente	1.744	8.830	0.029	-	-		
N7	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.269	-14.669	-0.386	-	-		
		Valor máximo de la envolvente	0.967	15.346	0.020	-	-		
N8	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.982	-14.787	-0.424	-	-		
		Valor máximo de la envolvente	1.732	9.534	0.030	-	-		
N9	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.338	-6.052	-0.472	-	-		
		Valor máximo de la envolvente	0.899	5.909	-0.024	-	-		
N10	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.058	-5.312	-0.536	-1.799	-0.355	-0.056	
		Valor máximo de la envolvente	1.683	4.118	-0.059	0.587	0.644	0.113	
N11	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.319	-6.546	-0.346	-	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	0.901	8.705	0.015	-	-	-	
N12	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.002	-6.605	-0.385	-	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	1.637	3.032	0.035	-	-	-	
N13	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.297	-13.751	-0.384	-	-	-	

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO ZAIA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Envolvente de los desplazamientos en nudos								
Referencia	Combinación		Desplazamientos en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Dx (mm)	Dy (mm)	Dz (mm)	Gx (mRad)	Gy (mRad)	Gz (mRad)
		Valor máximo de la envolvente	0.944	14.819	0.020	-	-	-
N14	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.001	-13.838	-0.423	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.698	8.993	0.029	-	-	-
N15	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.508	-6.194	-36.127	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.328	6.214	4.963	-	-	-
N16	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.665	-5.651	-27.509	-0.017	-2.860	-0.039
		Valor máximo de la envolvente	2.233	4.976	7.104	0.004	12.309	0.036
N17	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.867	-6.041	-36.990	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.723	4.623	5.673	-	-	-
N18	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.864	-5.544	-19.788	-3.054	-2.465	-0.177
		Valor máximo de la envolvente	1.719	4.857	5.027	0.806	12.344	0.933
N19	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.670	-6.023	-50.085	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	2.096	5.319	7.523	-	-	-
N20	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.504	-5.760	-19.768	-0.814	-2.323	-0.905
		Valor máximo de la envolvente	1.324	5.091	4.902	3.062	12.100	0.182
N21	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.852	-5.264	-0.381	-0.706	-0.172	-1.535
		Valor máximo de la envolvente	1.660	2.532	0.168	0.583	-0.043	0.385
N22	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.015	-5.157	-0.522	-0.184	-0.179	-1.401
		Valor máximo de la envolvente	1.614	4.244	-0.062	0.153	0.088	0.852
N23	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.849	-5.994	-0.169	-1.543	-0.086	-1.164
		Valor máximo de la envolvente	1.535	2.924	-0.021	0.617	0.060	0.173
N24	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.964	-6.994	-0.368	-5.281	-0.107	-0.720
		Valor máximo de la envolvente	1.670	1.660	0.032	1.062	0.000	-0.253
N25	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.845	-5.510	-0.431	-0.262	-0.257	-2.127
		Valor máximo de la envolvente	1.691	4.654	-0.056	-0.146	0.159	1.384
N26	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.824	-8.399	-0.290	-1.338	-0.205	-1.806
		Valor máximo de la envolvente	1.558	0.584	0.023	1.074	0.203	0.068
N27	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.846	-5.825	-0.249	-1.006	0.034	-1.708
		Valor máximo de la envolvente	1.567	1.176	0.040	0.834	0.103	0.250
N28	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.238	-5.149	-0.290	-0.530	-0.133	-0.285
		Valor máximo de la envolvente	0.957	6.846	0.103	0.809	-0.035	1.511
N29	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.336	-6.071	-0.457	-0.067	-0.112	-1.017
		Valor máximo de la envolvente	0.922	5.699	-0.028	0.171	0.042	1.638
N30	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.232	-6.018	-0.159	-0.076	-0.044	-0.963
		Valor máximo de la envolvente	0.875	7.885	-0.025	1.061	0.035	1.652
N31	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.303	-6.726	-0.329	-0.323	-0.102	-0.632
		Valor máximo de la envolvente	0.941	10.583	0.012	4.530	0.030	1.365
N32	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.249	-5.522	-0.372	-0.228	-0.233	-1.058
		Valor máximo de la envolvente	0.975	5.150	-0.028	0.639	0.055	2.348
N33	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.228	-6.380	-0.265	-0.380	-0.159	-0.639
		Valor máximo de la envolvente	0.891	13.577	0.006	0.944	0.138	2.112
N34	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.244	-5.367	-0.185	-0.501	0.038	-0.308
		Valor máximo de la envolvente	0.895	9.667	-0.010	0.868	0.097	1.728
N35	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.212	-5.267	-0.265	-0.345	-0.107	-1.564
		Valor máximo de la envolvente	1.025	9.279	0.095	0.789	-0.026	0.155
N36	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.241	-6.113	-0.334	-0.387	-0.088	-1.182
		Valor máximo de la envolvente	1.032	9.573	0.010	4.534	0.061	0.439
N37	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.170	-5.905	-0.169	-0.122	0.015	-0.977
		Valor máximo de la envolvente	1.001	7.406	-0.038	1.110	0.053	0.002
N38	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.260	-5.436	-0.493	-0.187	-0.278	-0.999
		Valor máximo de la envolvente	1.102	4.650	-0.106	0.159	0.138	0.366
N39	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.209	-5.906	-0.269	-0.222	-0.131	-1.876
		Valor máximo de la envolvente	1.021	12.776	0.004	0.851	0.139	0.412
N40	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.224	-4.683	-0.401	-0.205	-0.111	-1.453

VISADO BISATUA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA

Envolvente de los desplazamientos en nudos								
Referencia	Combinación		Desplazamientos en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Dx (mm)	Dy (mm)	Dz (mm)	Gx (mRad)	Gy (mRad)	Gz (mRad)
		Valor máximo de la envolvente	0.995	4.209	-0.093	0.778	0.277	0.522
N41	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.226	-5.104	-0.214	-0.378	0.062	-1.270
		Valor máximo de la envolvente	0.970	6.579	-0.057	0.759	0.143	0.074
N42	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.860	-5.066	-0.352	-0.872	-0.118	-1.375
		Valor máximo de la envolvente	1.729	-0.620	0.174	0.750	-0.020	2.240
N43	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.903	-6.503	-0.375	-5.154	-0.136	-1.034
		Valor máximo de la envolvente	1.758	0.806	0.029	0.973	0.132	1.442
N44	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.792	-5.143	-0.178	-1.491	-0.009	-0.590
		Valor máximo de la envolvente	1.690	1.645	-0.025	0.615	0.082	1.381
N45	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.906	-4.328	-0.516	-0.250	-0.296	-1.086
		Valor máximo de la envolvente	1.845	3.315	-0.138	0.402	0.214	3.522
N46	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.845	-8.733	-0.296	-1.158	-0.199	-1.531
		Valor máximo de la envolvente	1.720	0.642	0.020	0.961	0.196	2.359
N47	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.964	-4.701	-0.412	-0.519	-0.004	-1.622
		Valor máximo de la envolvente	1.725	3.618	-0.120	-0.079	0.181	5.102
N48	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.903	-4.637	-0.275	-0.624	0.073	-0.336
		Valor máximo de la envolvente	1.681	1.275	-0.003	0.506	0.153	1.531
N49	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.532	-5.016	-19.946	-0.928	-12.063	-0.192
		Valor máximo de la envolvente	1.017	4.045	5.516	3.099	2.222	0.926
N50	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.021	-5.394	-49.678	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	0.904	4.301	7.355	-	-	-
N51	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.843	-4.731	-20.079	-3.087	-12.157	-0.929
		Valor máximo de la envolvente	1.368	3.800	5.833	0.907	2.266	0.214
N52	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.842	-5.509	-36.639	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.364	3.705	5.485	-	-	-
N53	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.091	-4.867	-27.846	-0.037	-12.826	-0.[illegible]
		Valor máximo de la envolvente	0.825	3.922	8.106	0.015	2.987	0.[illegible]
N54	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.530	-5.556	-35.941	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.012	5.182	4.927	-	-	-
N55	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.076	-5.422	-0.949	-0.620	-5.530	-0.209
		Valor máximo de la envolvente	0.801	5.031	1.713	1.706	1.896	0.469
N56	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.885	-4.525	-1.198	-1.787	-5.508	-0.357
		Valor máximo de la envolvente	1.672	3.054	1.799	0.801	1.947	0.[illegible]
N57	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.084	-5.971	-0.858	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	0.807	8.242	7.596	-	-	-
N58	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.900	-6.212	-1.346	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.682	1.744	8.162	-	-	-
N59	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.092	-13.595	-0.232	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	0.808	15.182	7.767	-	-	-
N60	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.839	-13.155	-49.813	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.119	11.232	6.571	-	-	-
N61	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.917	-13.838	-1.880	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.687	8.415	8.777	-	-	-
N62	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.098	-14.669	-0.227	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	0.804	15.884	7.767	-	-	-
N63	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.737	-14.217	-49.792	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.387	11.928	6.713	-	-	-
N64	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.934	-14.893	-1.993	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.689	9.113	8.848	-	-	-
N65	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.364	-13.538	-13.048	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.049	13.803	0.858	-	-	-
N66	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.358	-5.793	-12.817	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.055	6.796	1.622	-	-	-
N67	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.355	-5.262	-6.469	-1.061	-13.537	-0.354

VISADO BISATUA
23/04/2018
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
COAVN

Envolvente de los desplazamientos en nudos								
Referencia	Combinación		Desplazamientos en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Dx (mm)	Dy (mm)	Dz (mm)	Gx (mRad)	Gy (mRad)	Gz (mRad)
		Valor máximo de la envolvente	1.056	4.646	1.633	3.632	3.944	0.973
N68	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.377	-14.616	-13.046	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.045	14.509	0.835	-	-	-
N69	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.441	-13.449	-25.570	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.069	12.941	2.173	-	-	-
N70	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.451	-5.669	-25.348	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.054	5.920	3.350	-	-	-
N71	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.455	-5.132	-13.609	-1.106	-15.609	-0.290
		Valor máximo de la envolvente	1.048	4.323	3.671	3.795	3.695	1.054
N72	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.436	-14.525	-25.563	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.094	13.645	2.161	-	-	-
N73	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.504	-13.351	-36.114	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.074	12.202	3.611	-	-	-
N74	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.506	-14.424	-36.104	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.157	12.905	3.631	-	-	-
N75	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.602	-13.262	-43.786	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.234	11.660	4.928	-	-	-
N76	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.602	-5.469	-43.622	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.227	4.666	6.182	-	-	-
N77	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.604	-4.926	-24.555	-0.646	-16.914	-0.331
		Valor máximo de la envolvente	1.217	3.869	6.931	2.048	3.980	1.309
N78	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.600	-14.331	-43.771	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.242	12.361	4.989	-	-	-
N79	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.707	-13.194	-48.315	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.249	11.339	5.950	-	-	-
N80	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.731	-5.414	-48.154	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.195	4.376	7.008	-	-	-
N81	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.740	-4.877	-27.146	-0.331	-16.929	-0.334
		Valor máximo de la envolvente	1.216	3.831	7.796	0.956	4.433	1.095
N82	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.687	-14.259	-48.297	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.328	12.037	6.053	-	-	-
N83	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.829	-13.174	-48.628	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.371	11.180	6.758	-	-	-
N84	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.852	-5.393	-48.432	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.318	4.249	7.231	-	-	-
N85	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.862	-4.863	-27.199	-0.928	-16.965	-1.092
		Valor máximo de la envolvente	1.340	4.014	7.924	0.263	4.449	0.367
N86	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.810	-14.238	-48.727	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.449	11.878	6.929	-	-	-
N87	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.839	-13.158	-44.549	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.486	10.908	6.450	-	-	-
N88	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.838	-5.392	-44.148	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.478	4.017	6.603	-	-	-
N89	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.839	-4.818	-24.654	-2.026	-16.983	-1.090
		Valor máximo de la envolvente	1.469	3.976	7.172	0.593	4.011	0.353
N90	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.839	-14.222	-44.661	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.496	11.606	6.638	-	-	-
N91	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.850	-13.104	-37.198	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.459	10.400	5.624	-	-	-
N92	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.856	-14.168	-37.311	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.545	11.099	5.812	-	-	-
N93	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.896	-13.296	-26.726	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.579	9.952	4.276	-	-	-
N94	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.896	-5.681	-26.084	-	-	-

VISADO BISATUA
23/01/2018
COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA

Envolvente de los desplazamientos en nudos								
Referencia	Combinación		Desplazamientos en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Dx (mm)	Dy (mm)	Dz (mm)	Gx (mRad)	Gy (mRad)	Gz (mRad)
		Valor máximo de la envolvente	1.554	3.252	3.936	-	-	-
N95	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.896	-4.664	-13.751	-3.802	-15.706	-1.057
		Valor máximo de la envolvente	1.544	3.575	3.997	1.136	3.749	0.290
N96	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.897	-14.373	-26.827	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.610	10.664	4.440	-	-	-
N97	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.935	-13.526	-13.898	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.685	9.410	2.407	-	-	-
N98	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.923	-5.886	-13.375	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.688	2.700	2.059	-	-	-
N99	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.919	-4.616	-6.581	-3.669	-13.626	-0.966
		Valor máximo de la envolvente	1.690	3.340	1.861	1.173	4.013	0.362
N100	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.946	-14.597	-13.964	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.678	10.120	2.513	-	-	-
N101	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.115	-6.095	-0.656	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	0.797	6.073	1.778	-	-	-
N102	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.969	-5.298	-0.843	-1.729	-1.519	-0.011
		Valor máximo de la envolvente	1.692	3.994	1.723	0.568	4.139	0.272
N103	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.112	-6.604	-0.796	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	0.798	9.276	7.512	-	-	-
N104	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.959	-6.729	-1.434	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.687	2.632	8.297	-	-	-
N105	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.107	-13.752	-0.226	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	0.802	15.355	7.715	-	-	-
N106	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.706	-13.316	-49.533	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.728	11.426	6.530	-	-	-
N107	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.947	-13.951	-1.889	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.689	8.578	8.759	-	-	-
N108	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.388	-13.698	-12.967	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.039	13.987	0.836	-	-	-
N109	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.398	-6.433	-12.823	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.032	7.838	1.599	-	-	-
N110	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.406	-5.965	-6.409	-0.929	-3.901	-0.988
		Valor máximo de la envolvente	1.029	5.686	1.462	3.611	13.346	0.280
N111	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.437	-13.610	-25.408	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.125	13.130	2.133	-	-	-
N112	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.438	-6.309	-25.430	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.152	6.958	3.345	-	-	-
N113	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.438	-5.857	-13.497	-0.975	-3.741	-1.0
		Valor máximo de la envolvente	1.164	5.365	3.271	3.761	15.578	0.2
N114	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.508	-13.513	-35.885	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.238	12.396	3.561	-	-	-
N115	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.598	-13.424	-43.510	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.251	11.857	4.873	-	-	-
N116	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.596	-6.104	-43.910	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.257	5.691	6.267	-	-	-
N117	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.596	-5.688	-24.312	-0.557	-4.089	-1.266
		Valor máximo de la envolvente	1.267	4.919	6.138	2.015	16.922	0.301
N118	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.671	-13.355	-48.027	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.407	11.535	5.900	-	-	-
N119	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.658	-6.046	-48.514	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.467	5.397	7.138	-	-	-
N120	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.639	-5.652	-26.849	-0.274	-4.490	-1.085
		Valor máximo de la envolvente	1.443	4.884	6.871	0.931	16.804	0.385
N121	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.794	-13.336	-48.401	-	-	-

VISADO BISATUA
23/01/2018
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA

Envolvente de los desplazamientos en nudos								
Referencia	Combinación		Desplazamientos en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Dx (mm)	Dy (mm)	Dz (mm)	Gx (mRad)	Gy (mRad)	Gz (mRad)
		Valor máximo de la envolvente	1.527	11.377	6.727	-	-	-
N122	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.782	-6.023	-48.851	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.584	5.269	7.421	-	-	-
N123	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.762	-5.652	-26.852	-0.927	-4.549	-0.381
		Valor máximo de la envolvente	1.562	5.068	6.921	0.247	16.912	1.099
N124	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.839	-13.320	-44.363	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.505	11.108	6.430	-	-	-
N125	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.838	-5.986	-44.548	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.512	4.998	6.800	-	-	-
N126	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.839	-5.617	-24.321	-2.010	-4.200	-0.301
		Valor máximo de la envolvente	1.522	5.031	6.232	0.536	17.121	1.297
N127	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.862	-13.267	-37.061	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.630	10.603	5.615	-	-	-
N128	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.898	-13.412	-26.641	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.641	10.112	4.275	-	-	-
N129	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.899	-6.212	-26.352	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.667	4.165	4.092	-	-	-
N130	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.899	-5.439	-13.533	-3.752	-3.942	-0.297
		Valor máximo de la envolvente	1.679	4.578	3.398	0.990	15.953	1.083
N131	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.955	-13.641	-13.862	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.667	9.572	2.411	-	-	-
N132	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.961	-6.414	-13.523	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.657	3.607	2.156	-	-	-
N133	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.966	-5.358	-6.465	-3.605	-4.143	-0.349
		Valor máximo de la envolvente	1.652	4.290	1.546	0.981	13.802	0.969
N134	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.963	-14.114	-0.406	-5.846	-0.122	-0.813
		Valor máximo de la envolvente	1.696	7.495	0.027	1.627	0.032	0.730
N135	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.948	-15.028	-0.407	-5.919	-0.112	-0.849
		Valor máximo de la envolvente	1.724	8.011	0.027	1.727	0.048	0.839
N136	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.930	-14.006	-0.407	-5.847	-0.088	-0.752
		Valor máximo de la envolvente	1.748	7.333	0.027	1.615	0.074	0.715
N137	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.286	-13.654	-0.367	-0.160	-0.054	-0.701
		Valor máximo de la envolvente	0.955	16.527	0.016	4.724	0.020	0.422
N138	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.262	-14.562	-0.368	-0.156	-0.041	-0.613
		Valor máximo de la envolvente	0.974	17.058	0.017	4.755	0.018	0.424
N139	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.254	-13.502	-0.368	-0.160	-0.044	-0.543
		Valor máximo de la envolvente	1.008	16.366	0.016	4.754	0.021	0.780
N140	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.115	-7.007	-2.956	-0.622	-2.300	-0.988
		Valor máximo de la envolvente	0.797	6.488	7.532	5.895	6.279	1.233
N141	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.338	-6.973	-2.581	0.000	-2.532	-0.968
		Valor máximo de la envolvente	0.899	6.511	7.356	0.000	7.847	1.098
N142	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.406	-6.150	-2.243	-0.929	-3.704	-0.733
		Valor máximo de la envolvente	1.029	6.450	7.151	3.611	12.794	0.159
N143	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.438	-6.048	-0.308	-0.975	-3.543	-0.901
		Valor máximo de la envolvente	1.164	6.299	2.902	3.761	15.026	0.166
N144	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.504	-5.919	-7.900	-0.814	-2.255	-0.870
		Valor máximo de la envolvente	1.324	5.967	2.654	3.062	11.889	0.155
N145	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.596	-5.894	-7.939	-0.557	-3.892	-1.110
		Valor máximo de la envolvente	1.267	6.062	2.374	2.015	16.370	0.180
N146	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.639	-5.941	-10.593	-0.274	-4.292	-0.929
		Valor máximo de la envolvente	1.443	5.846	3.094	0.931	16.253	0.263
N147	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.665	-5.649	-15.432	-0.017	-2.791	-0.039
		Valor máximo de la envolvente	2.233	4.973	4.619	0.004	12.099	0.036
N148	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.762	-5.552	-10.475	-0.927	-4.358	-0.263

VISADO BISATUA
24/07/2018
COAVN COLEGIO OFICIAL DE APAREJADORES Y ARQUITECTOS TECNICOS VIZCAYA-BIZKAIA
DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA

Envolvente de los desplazamientos en nudos								
Referencia	Combinación		Desplazamientos en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Dx (mm)	Dy (mm)	Dz (mm)	Gx (mRad)	Gy (mRad)	Gz (mRad)
		Valor máximo de la envolvente	1.562	4.276	3.063	0.247	16.377	0.947
N149	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.839	-5.702	-7.721	-2.010	-4.015	-0.187
		Valor máximo de la envolvente	1.522	4.146	2.315	0.536	16.603	1.150
N150	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.864	-5.601	-7.659	-3.054	-2.403	-0.152
		Valor máximo de la envolvente	1.719	4.161	2.631	0.806	12.152	0.901
N151	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.899	-5.560	-0.443	-3.752	-3.770	-0.190
		Valor máximo de la envolvente	1.679	3.915	3.239	0.990	15.467	0.946
N152	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.966	-5.377	-2.428	-3.605	-3.978	-0.248
		Valor máximo de la envolvente	1.652	3.713	7.586	0.981	13.331	0.850
N153	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.058	-5.294	-0.405	-1.799	-0.298	-0.033
		Valor máximo de la envolvente	1.683	4.050	-0.072	0.587	0.464	0.083
N154	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.969	-5.414	-2.290	-1.729	-1.446	0.036
		Valor máximo de la envolvente	1.692	3.878	5.222	0.568	3.900	0.207
N155	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.076	-5.591	-2.673	-0.620	-5.292	-0.158
		Valor máximo de la envolvente	0.801	5.390	6.606	1.706	1.823	0.404
N156	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.182	-5.441	-0.374	-0.638	-0.644	-0.138
		Valor máximo de la envolvente	0.924	4.980	0.168	1.783	0.252	0.183
N157	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.355	-5.462	-2.115	-1.061	-12.985	-0.237
		Valor máximo de la envolvente	1.056	5.462	7.248	3.632	3.746	0.847
N158	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.455	-5.303	-0.075	-1.106	-15.057	-0.168
		Valor máximo de la envolvente	1.048	5.254	2.616	3.795	3.498	0.898
N159	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.532	-5.179	-8.115	-0.928	-11.853	-0.165
		Valor máximo de la envolvente	1.017	4.942	3.678	3.099	2.154	0.891
N160	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.604	-5.161	-8.189	-0.646	-16.363	-0.209
		Valor máximo de la envolvente	1.217	5.055	3.863	2.048	3.783	1.158
N161	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.740	-5.135	-10.766	-0.331	-16.378	-0.233
		Valor máximo de la envolvente	1.216	4.803	4.752	0.956	4.235	0.939
N162	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.091	-4.861	-15.251	-0.037	-12.616	-0.088
		Valor máximo de la envolvente	0.825	3.921	6.233	0.015	2.919	0.037
N163	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.862	-4.847	-10.782	-0.928	-16.414	-0.936
		Valor máximo de la envolvente	1.340	3.297	4.805	0.263	4.252	0.241
N164	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.839	-4.939	-8.220	-2.026	-16.431	-1.145
		Valor máximo de la envolvente	1.469	3.170	3.962	0.593	3.814	0.233
N165	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.843	-4.841	-8.153	-3.087	-11.947	-0.894
		Valor máximo de la envolvente	1.368	3.202	3.807	0.907	2.197	0.188
N166	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.896	-4.822	-0.115	-3.802	-15.155	-0.904
		Valor máximo de la envolvente	1.544	2.993	2.698	1.136	3.551	0.168
N167	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.919	-4.638	-1.955	-3.669	-13.074	-0.909
		Valor máximo de la envolvente	1.690	2.785	7.297	1.173	3.815	0.241
N168	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.817	-4.505	-0.464	-1.864	-0.652	-0.124
		Valor máximo de la envolvente	1.663	3.087	0.145	0.822	0.336	0.095
N169	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.885	-4.571	-3.072	-1.787	-5.270	-0.794
		Valor máximo de la envolvente	1.672	2.845	6.523	0.801	1.874	0.647
N170	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N171	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N172	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N173	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N174	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N175	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

VISADO BISATUA
2018/03/12
COAVN COLEGIO OFICIAL DE APAREJADORES Y ARQUITECTOS TECNICOS DE VIZCAYA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA

Envolvente de los desplazamientos en nudos								
Referencia	Combinación		Desplazamientos en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Dx (mm)	Dy (mm)	Dz (mm)	Gx (mRad)	Gy (mRad)	Gz (mRad)
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N176	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N177	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N178	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.005	-0.027	-0.006	-0.015	-0.042	-0.215
		Valor máximo de la envolvente	0.003	0.002	0.000	0.219	0.039	0.006
N179	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N180	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N181	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N182	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N183	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N184	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N185	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.011	-0.014	-0.009	-0.104	-0.147	-0.759
		Valor máximo de la envolvente	0.008	0.014	-0.002	0.117	0.086	1.785
N186	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.004	-0.027	-0.007	-0.016	-0.043	-0.059
		Valor máximo de la envolvente	0.004	0.002	0.001	0.215	0.036	0.165
N187	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.005	-0.019	-0.009	-0.110	-0.041	-0.227
		Valor máximo de la envolvente	0.004	0.013	-0.002	0.152	0.042	0.0[illegible]
N188	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.005	-0.014	-0.009	-0.128	-0.050	-0.[illegible]26
		Valor máximo de la envolvente	0.001	0.016	-0.001	0.120	0.013	0.2[illegible]
N189	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.004	-0.018	-0.007	-0.321	-0.043	-0.2[illegible]
		Valor máximo de la envolvente	0.004	0.040	0.000	0.143	0.033	0.119
N190	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.004	-0.018	-0.009	-0.099	-0.042	-0.301
		Valor máximo de la envolvente	0.005	0.012	-0.002	0.127	0.048	0.1[illegible]
N191	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.005	-0.017	-0.006	-0.309	-0.054	-0.[illegible]28
		Valor máximo de la envolvente	0.003	0.038	0.000	0.136	0.032	0.[illegible]30
N192	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.262	-6.219	-0.322	-0.223	-0.059	-1.[illegible]04
		Valor máximo de la envolvente	1.066	11.068	0.008	3.569	0.034	0.[illegible]19
N193	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.290	-5.374	-0.481	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	1.155	4.232	-0.109	-	-	
N194	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.577	-2.455	-0.127	-3.529	-0.225	-0.[illegible]
		Valor máximo de la envolvente	0.388	5.658	-0.005	1.503	0.194	0.[illegible]
N195	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.623	-2.124	-0.187	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	0.404	1.823	-0.047	-	-	
N196	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.251	-13.234	-0.355	-0.125	-0.028	-0.[illegible]
		Valor máximo de la envolvente	1.014	17.593	0.014	3.731	0.015	0.[illegible]
N197	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.541	-4.272	-0.142	-4.717	-0.209	-0.[illegible]
		Valor máximo de la envolvente	0.374	7.626	-0.003	2.711	0.159	0.[illegible]
N198	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.251	-14.267	-0.354	-0.121	-0.047	-0.[illegible]
		Valor máximo de la envolvente	0.975	18.265	0.014	3.734	0.021	0.[illegible]
N199	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.514	-4.602	-0.142	-4.855	-0.203	0.[illegible]
		Valor máximo de la envolvente	0.364	7.835	-0.002	2.923	0.154	0.005
N200	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.268	-13.380	-0.353	-0.130	-0.054	-0.798
		Valor máximo de la envolvente	0.957	17.737	0.014	3.709	0.014	0.479
N201	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.495	-4.310	-0.142	-4.737	-0.198	-0.329
		Valor máximo de la envolvente	0.358	7.651	-0.003	2.738	0.154	0.191
N202	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.300	-6.802	-0.317	-0.247	-0.022	-0.811

VISADO BISATUA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
COLEGIO OFICIAL DE APAREJADORES Y ARQUITECTOS TECNICOS VASCO-NAVARRO
BILBAO BIZKAIKO ARKITEKTO TEKNIKO ETA APAREJADOREN ELKARGO OFIZIALA
12/09/2018

Envolvente de los desplazamientos en nudos								
Referencia	Combinación		Desplazamientos en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Dx (mm)	Dy (mm)	Dz (mm)	Gx (mRad)	Gy (mRad)	Gz (mRad)
		Valor máximo de la envolvente	0.955	12.035	0.010	3.547	0.006	1.449
N203	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.483	-2.599	-0.126	-3.708	-0.233	-0.011
		Valor máximo de la envolvente	0.356	5.907	-0.004	1.608	0.151	0.426
N204	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.341	-5.974	-0.446	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	0.950	5.289	-0.030	-	-	-
N205	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.475	-2.228	-0.179	-1.465	-0.132	-1.828
		Valor máximo de la envolvente	0.359	2.348	-0.018	1.422	0.340	1.594
N206	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.901	-15.018	-0.389	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.702	6.605	0.025	-	-	-
N207	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.874	-14.808	-4.010	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.113	7.457	0.011	-	-	-
N208	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.670	-14.757	-4.666	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.972	7.620	-0.007	-	-	-
N209	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.405	-14.582	-1.859	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.998	6.089	-0.711	-	-	-
N210	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.294	-12.754	-2.011	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.019	2.353	0.225	-	-	-
N211	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.650	-10.264	-1.616	-0.997	-0.876	-0.658
		Valor máximo de la envolvente	0.663	1.168	0.067	4.921	0.492	-0.039
N212	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.923	-6.487	-0.307	-0.403	-0.835	-0.508
		Valor máximo de la envolvente	0.370	0.795	-0.036	5.750	0.385	-0.016
N213	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.363	-2.659	-0.050	-0.567	-0.621	-0.309
		Valor máximo de la envolvente	0.139	0.432	-0.007	4.502	0.251	-0.007
N214	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.905	-14.048	-0.389	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	1.739	5.961	0.024	-	-	
N215	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.871	-13.826	-3.981	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	1.114	6.805	-0.034	-	-	
N216	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.670	-13.773	-4.631	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	1.971	6.967	-0.060	-	-	
N217	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.414	-13.654	-1.879	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	1.995	5.474	-0.680	-	-	
N218	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.272	-12.040	-1.899	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	1.019	1.880	0.151	-	-	
N219	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.632	-9.716	-1.530	-0.807	-0.871	-0.64
		Valor máximo de la envolvente	0.663	0.805	0.010	4.634	0.492	-0.039
N220	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.913	-6.147	-0.292	-0.201	-0.827	-0.496
		Valor máximo de la envolvente	0.370	0.569	-0.046	5.446	0.385	-0.016
N221	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.358	-2.519	-0.050	-0.410	-0.614	-0.309
		Valor máximo de la envolvente	0.139	0.339	-0.006	4.266	0.250	-0.007
N222	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.913	-14.148	-0.389	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	1.681	6.121	0.024	-	-	
N223	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.875	-13.927	-3.992	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	1.113	6.967	-0.026	-	-	
N224	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.670	-13.875	-4.644	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	1.972	7.129	-0.051	-	-	
N225	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.394	-13.750	-1.872	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	2.001	5.626	-0.685	-	-	
N226	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.323	-12.114	-1.911	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	1.020	1.997	0.169	-	-	
N227	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.674	-9.773	-1.539	-0.854	-0.882	-0.681
		Valor máximo de la envolvente	0.664	0.895	0.024	4.664	0.493	-0.040
N228	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.937	-6.182	-0.293	-0.251	-0.845	-0.526
		Valor máximo de la envolvente	0.371	0.625	-0.044	5.478	0.385	-0.017
N229	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.368	-2.533	-0.050	-0.449	-0.630	-0.319

VISADO BISATUA
23/01/2018
COLEGIO OFICIAL DE INGENIEROS TÉCNICOS INDUSTRIALES VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTO TEKNIKOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
COAVN

Envolvente de los desplazamientos en nudos								
Referencia	Combinación		Desplazamientos en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Dx (mm)	Dy (mm)	Dz (mm)	Gx (mRad)	Gy (mRad)	Gz (mRad)
		Valor máximo de la envolvente	0.139	0.362	-0.006	4.290	0.251	-0.007
N230	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N231	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N232	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N233	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.942	-7.241	-0.352	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.677	0.482	0.029	-	-	-
N234	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.876	-6.959	-3.395	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.113	1.188	-0.308	-	-	-
N235	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.670	-6.901	-3.962	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.972	1.332	-0.377	-	-	-
N236	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.380	-7.122	-1.888	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	2.005	0.263	-0.436	-	-	-
N237	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.359	-7.103	-1.203	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.020	-1.178	-0.242	-	-	-
N238	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.707	-6.078	-1.024	0.386	-0.885	-0.728
		Valor máximo de la envolvente	0.658	-1.302	-0.249	2.713	0.494	-0.022
N239	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.955	-3.799	-0.220	0.830	-0.856	-0.560
		Valor máximo de la envolvente	0.363	-0.818	-0.070	3.546	0.381	-0.004
N240	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.376	-1.500	-0.048	0.564	-0.642	-0.340
		Valor máximo de la envolvente	0.135	-0.296	-0.003	2.627	0.245	0.000
N241	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.980	-5.128	-0.512	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.661	4.531	-0.065	-	-	-
N242	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.876	-5.135	-3.120	0.015	0.051	-0.8[illegible]
		Valor máximo de la envolvente	1.115	5.302	-0.126	1.138	3.143	1.35[illegible]
N243	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.670	-5.137	-3.384	-0.815	-0.156	-0.7[illegible]
		Valor máximo de la envolvente	1.971	5.399	-0.160	0.056	3.036	1.406
N244	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.364	-5.054	-1.302	-2.183	-0.308	-1.03[illegible]
		Valor máximo de la envolvente	2.011	4.097	-0.357	0.334	1.961	1.05[illegible]
N245	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.403	-4.870	-0.782	-2.088	-0.344	-1.[illegible]
		Valor máximo de la envolvente	1.021	1.518	0.080	0.785	0.894	0.[illegible]
N246	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.986	-4.112	-0.658	-0.561	-0.678	-1.05[illegible]
		Valor máximo de la envolvente	0.567	0.699	-0.025	1.810	0.550	0.[illegible]
N247	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.198	-2.620	-0.136	-0.126	-0.931	-0.81[illegible]
		Valor máximo de la envolvente	0.264	0.564	-0.046	2.336	0.339	0.[illegible]
N248	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.505	-1.065	-0.047	-0.415	-0.818	-0.[illegible]
		Valor máximo de la envolvente	0.081	0.355	-0.004	1.820	0.170	0.[illegible]
N249	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N250	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.927	-6.833	-0.359	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.795	0.517	0.026	-	-	-
N251	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.867	-6.460	-3.669	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.115	1.032	-0.383	-	-	-
N252	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.670	-6.396	-4.274	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.970	1.113	-0.468	-	-	-
N253	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.419	-6.839	-2.080	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.993	0.361	-0.446	-	-	-
N254	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.258	-7.649	-1.298	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.018	-1.216	-0.254	-	-	-
N255	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.620	-6.555	-1.107	0.395	-0.868	-0.629
		Valor máximo de la envolvente	0.663	-1.364	-0.263	2.922	0.491	-0.038
N256	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.906	-4.095	-0.238	0.874	-0.822	-0.487

VISADO BISATUA
23/05/2018
COLEGIO OFICIAL DE APAREJADORES Y ARQUITECTOS TÉCNICOS VIZCAYA
EUSKAL HERRIKO KANTABRIAKO ARKITEKTO TEKNIKOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
COAVN

Envolvente de los desplazamientos en nudos								
Referencia	Combinación		Desplazamientos en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Dx (mm)	Dy (mm)	Dz (mm)	Gx (mRad)	Gy (mRad)	Gz (mRad)
		Valor máximo de la envolvente	0.370	-0.855	-0.074	3.828	0.385	-0.015
N257	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.356	-1.610	-0.053	0.589	-0.610	-0.296
		Valor máximo de la envolvente	0.139	-0.307	-0.004	2.831	0.250	-0.007
N258	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.962	-4.132	-0.500	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.891	3.715	-0.142	-	-	-
N259	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.861	-4.019	-2.563	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.116	4.222	-0.208	-	-	-
N260	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.670	-4.022	-2.693	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.970	4.270	-0.225	-	-	-
N261	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.422	-4.128	-0.968	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.993	3.323	-0.329	-	-	-
N262	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.250	-4.037	-0.641	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.017	1.253	0.124	-	-	-
N263	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.609	-3.366	-0.532	-0.549	-0.890	-0.541
		Valor máximo de la envolvente	0.694	0.599	0.036	1.509	0.490	-0.069
N264	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.910	-2.148	-0.107	-0.207	-0.834	-0.406
		Valor máximo de la envolvente	0.414	0.397	-0.020	1.898	0.412	-0.048
N265	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.358	-0.879	-0.026	-0.282	-0.614	-0.244
		Valor máximo de la envolvente	0.162	0.215	-0.004	1.493	0.285	-0.028
N266	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N267	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N268	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N269	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.569	-0.577	-0.045	-0.306	-0.970	-0.159
		Valor máximo de la envolvente	0.011	0.177	-0.001	0.927	-0.164	0.538
N270	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N271	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.158	-5.301	-0.358	-0.280	-0.318	-2.388
		Valor máximo de la envolvente	0.946	5.078	-0.028	0.728	0.129	2.851
N272	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.753	-5.577	-0.415	-0.322	-0.341	-2.597
		Valor máximo de la envolvente	1.635	4.582	-0.054	-0.049	0.225	2.177
N273	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-11.724	-5.355	-2.906	0.158	-1.916	-1.688
		Valor máximo de la envolvente	13.508	5.046	-0.969	0.421	1.543	1.995
N274	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-14.474	-5.776	-2.939	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	15.664	4.970	-1.004	-	-	
N275	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-15.918	-5.488	-3.923	-0.033	-2.448	-0.05
		Valor máximo de la envolvente	18.464	4.867	-1.440	0.028	1.937	0.04
N276	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-19.340	-5.481	-3.939	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	21.095	4.857	-1.452	-	-	
N277	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-11.542	-5.591	-2.646	-0.441	-1.664	-1.932
		Valor máximo de la envolvente	13.287	4.667	-1.193	-0.133	1.228	1.631
N278	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-13.862	-5.215	-2.691	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	14.922	4.766	-1.218	-	-	
N279	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-14.061	-5.396	-3.473	0.113	-2.244	-1.164
		Valor máximo de la envolvente	16.267	4.997	-1.196	0.272	1.787	1.374
N280	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-17.216	-5.681	-3.487	0.104	-2.304	-1.327
		Valor máximo de la envolvente	18.726	4.919	-1.217	0.257	1.805	1.490
N281	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-15.483	-5.441	-3.815	0.073	-2.410	-0.575
		Valor máximo de la envolvente	17.947	4.936	-1.355	0.153	1.908	0.681
N282	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-18.843	-5.582	-3.821	0.069	-2.461	-0.664
		Valor máximo de la envolvente	20.548	4.883	-1.370	0.151	1.918	0.741
N283	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-15.348	-5.531	-3.706	-0.204	-2.296	-0.763

VISADO BISATUA
23/05/2018
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN LEIKOA GIPUZKOA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA

Envolvente de los desplazamientos en nudos								
Referencia	Combinación		Desplazamientos en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Dx (mm)	Dy (mm)	Dz (mm)	Gx (mRad)	Gy (mRad)	Gz (mRad)
		Valor máximo de la envolvente	17.790	4.795	-1.446	-0.023	1.776	0.645
N284	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-18.532	-5.381	-3.725	-0.195	-2.346	-0.945
		Valor máximo de la envolvente	20.189	4.832	-1.451	-0.024	1.786	0.841
N285	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-13.848	-5.566	-3.272	-0.316	-2.033	-1.398
		Valor máximo de la envolvente	16.016	4.727	-1.364	-0.074	1.537	1.183
N286	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-16.664	-5.291	-3.299	-0.301	-2.084	-1.623
		Valor máximo de la envolvente	18.084	4.803	-1.375	-0.066	1.549	1.435
N287	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-8.605	-5.602	-1.866	-0.521	-1.168	-2.321
		Valor máximo de la envolvente	9.799	4.620	-0.923	-0.180	0.795	1.953
N288	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-10.192	-5.158	-1.930	-0.507	-1.194	-2.740
		Valor máximo de la envolvente	10.807	4.714	-0.955	-0.152	0.775	2.447
N289	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-5.263	-5.595	-1.074	-0.601	-0.654	-2.533
		Valor máximo de la envolvente	5.822	4.592	-0.561	-0.145	0.389	2.127
N290	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-6.049	-5.126	-1.135	-0.590	-0.605	-2.891
		Valor máximo de la envolvente	6.177	4.637	-0.575	-0.231	0.282	2.592
N291	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-8.625	-5.325	-2.087	0.165	-1.364	-2.090
		Valor máximo de la envolvente	9.837	5.077	-0.678	0.555	1.072	2.478
N292	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-10.554	-5.862	-2.128	0.166	-1.402	-2.671
		Valor máximo de la envolvente	11.332	5.042	-0.717	0.514	1.091	2.955
N293	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-5.005	-5.306	-1.127	0.196	-0.746	-2.322
		Valor máximo de la envolvente	5.536	5.086	-0.388	0.571	0.536	2.765
N294	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-5.962	-5.930	-1.160	0.136	-0.678	-2.906
		Valor máximo de la envolvente	6.227	5.147	-0.433	0.695	0.511	3.260
N295	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.243	-4.108	-2.071	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.392	3.875	-0.261	-	-	-
N296	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.233	-3.086	-2.176	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.433	2.972	-0.318	-	-	-
N297	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.831	-2.289	-0.295	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	-0.563	0.948	-0.146	-	-	-
N298	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.638	-1.624	-0.261	-0.452	-0.640	0.067
		Valor máximo de la envolvente	-0.740	0.653	-0.145	0.893	-0.188	0.627
N299	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.062	-0.901	-0.075	-0.380	-0.934	0.038
		Valor máximo de la envolvente	-0.440	0.388	-0.035	0.828	-0.484	0.488
N300	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.434	-0.351	-0.023	-0.266	-0.740	0.019
		Valor máximo de la envolvente	-0.135	0.152	-0.003	0.605	-0.298	0.294
N301	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-14.709	-4.104	-5.735	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	16.576	3.872	-0.758	-	-	-
N302	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-14.880	-3.088	-5.443	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	16.494	2.974	-0.227	-	-	-
N303	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-12.633	-2.295	-1.981	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	8.235	0.949	1.181	-	-	-
N304	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-10.191	-1.648	-1.595	-0.460	-4.845	-0.003
		Valor máximo de la envolvente	5.651	0.627	0.803	0.882	3.430	0.664
N305	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-6.462	-0.924	-0.303	-0.357	-5.695	-0.014
		Valor máximo de la envolvente	3.532	0.350	0.095	0.838	2.945	0.503
N306	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.658	-0.363	-0.039	-0.237	-4.488	-0.013
		Valor máximo de la envolvente	1.524	0.132	-0.008	0.622	2.453	0.309
N307	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-19.710	-4.097	-6.621	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	21.976	3.869	-0.881	-	-	-
N308	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-19.951	-3.091	-6.028	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	21.797	2.975	-0.113	-	-	-
N309	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-16.424	-2.307	-2.572	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	11.793	0.950	1.744	-	-	-
N310	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-13.128	-1.658	-2.053	-0.460	-6.349	-0.009

VISADO BISATUA
23/01/2018
COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO NAVARRO
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA

Envolvente de los desplazamientos en nudos								
Referencia	Combinación		Desplazamientos en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Dx (mm)	Dy (mm)	Dz (mm)	Gx (mRad)	Gy (mRad)	Gz (mRad)
		Valor máximo de la envolvente	8.333	0.628	1.230	0.885	4.888	0.675
N311	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-8.304	-0.930	-0.384	-0.357	-7.325	-0.018
		Valor máximo de la envolvente	5.186	0.351	0.168	0.842	4.442	0.517
N312	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-3.416	-0.365	-0.038	-0.237	-5.765	-0.013
		Valor máximo de la envolvente	2.197	0.132	-0.010	0.626	3.595	0.313
N313	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.414	-2.466	-0.899	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	0.718	1.902	-0.217	-	-	-
N314	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-14.458	-2.463	-1.437	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	13.875	1.903	-0.832	-	-	-
N315	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-19.314	-2.458	-1.559	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	18.733	1.905	-0.855	-	-	-
N316	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.968	-4.079	-2.601	-2.532	-0.911	-1.504
		Valor máximo de la envolvente	2.283	3.861	-0.170	0.026	-0.051	0.866
N317	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.972	-3.101	-2.814	-2.416	0.003	-1.444
		Valor máximo de la envolvente	2.371	2.979	-0.214	0.235	0.633	0.914
N318	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.399	-2.350	-0.385	-0.660	-0.214	-0.486
		Valor máximo de la envolvente	-0.324	0.953	-0.179	0.280	1.365	1.406
N319	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.144	-2.030	-0.360	-0.477	-0.836	-0.386
		Valor máximo de la envolvente	-0.657	0.666	-0.179	0.717	-0.198	1.215
N320	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.392	-1.330	-0.112	-0.425	-1.222	-0.283
		Valor máximo de la envolvente	-0.272	0.436	-0.043	1.033	-0.545	0.916
N321	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.068	-2.440	-1.218	-1.544	-0.026	-1.219
		Valor máximo de la envolvente	1.429	1.910	-0.205	0.306	1.618	1.218
N322	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-14.104	-4.088	-5.484	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	15.751	3.865	-0.710	-	-	-
N323	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-14.272	-3.096	-5.139	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	15.649	2.977	-0.178	-	-	-
N324	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-12.049	-2.325	-1.891	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	7.826	0.952	1.133	-	-	-
N325	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-9.697	-1.679	-1.519	-0.461	-4.634	-0.061
		Valor máximo de la envolvente	5.361	0.622	0.771	0.886	3.280	0.721
N326	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-6.143	-0.944	-0.288	-0.354	-5.420	-0.051
		Valor máximo de la envolvente	3.334	0.339	0.092	0.851	2.809	0.356
N327	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.525	-0.372	-0.035	-0.228	-4.265	-0.033
		Valor máximo de la envolvente	1.431	0.126	-0.008	0.636	2.313	0.337
N328	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-13.852	-2.450	-1.330	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	13.164	1.907	-0.808	-	-	-
N329	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N330	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N331	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N332	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N333	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.990	-4.839	-0.389	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	1.671	3.544	-0.114	-	-	-
N334	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.186	-4.391	-0.378	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	0.903	4.161	-0.089	-	-	-
N335	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-17.978	-4.830	-4.178	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	9.428	3.631	-2.084	-	-	-
N336	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-25.646	-4.216	-4.214	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	13.518	3.839	-2.117	-	-	-
N337	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-24.169	-4.645	-5.862	-	-	-

VISADO BISATUA
23/01/2018
COAVN
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA

Envolvente de los desplazamientos en nudos								
Referencia	Combinación		Desplazamientos en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Dx (mm)	Dy (mm)	Dz (mm)	Gx (mRad)	Gy (mRad)	Gz (mRad)
		Valor máximo de la envolvente	12.435	3.878	-2.686	-	-	-
N338	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-33.007	-4.651	-5.865	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	17.081	3.879	-2.691	-	-	-
N339	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-16.636	-4.443	-4.239	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	8.586	4.110	-1.954	-	-	-
N340	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-25.166	-5.107	-4.271	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	13.043	3.937	-1.995	-	-	-
N341	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-21.491	-4.781	-5.066	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	11.154	3.703	-2.453	-	-	-
N342	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-29.753	-4.347	-5.089	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	15.532	3.861	-2.473	-	-	-
N343	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-23.604	-4.718	-5.632	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	12.181	3.787	-2.657	-	-	-
N344	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-32.229	-4.496	-5.641	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	16.731	3.872	-2.665	-	-	-
N345	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-23.145	-4.570	-5.675	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	11.895	3.966	-2.601	-	-	-
N346	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-32.054	-4.807	-5.680	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	16.565	3.887	-2.617	-	-	-
N347	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-20.580	-4.501	-5.124	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	10.585	4.045	-2.351	-	-	-
N348	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-29.420	-4.962	-5.143	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	15.210	3.903	-2.379	-	-	-
N349	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-11.645	-4.402	-3.057	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	6.062	4.155	-1.457	-	-	
N350	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-19.171	-5.230	-3.102	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	10.006	3.998	-1.511	-	-	
N351	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-6.119	-4.383	-1.631	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	3.269	4.173	-0.896	-	-	
N352	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-10.976	-5.324	-1.687	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	5.871	4.096	-0.967	-	-	
N353	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-13.363	-4.860	-3.009	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	7.150	3.577	-1.587	-	-	
N354	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-19.872	-4.146	-3.058	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	10.670	3.828	-1.633	-	-	
N355	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-8.109	-4.863	-1.606	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	4.555	3.546	-1.004	-	-	
N356	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-12.145	-4.115	-1.669	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	6.844	3.789	-1.065	-	-	
N357	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.702	-2.188	-0.189	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	1.059	1.791	-0.058	-	-	
N358	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-17.476	-2.181	-4.187	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	8.849	1.804	-2.094	-	-	
N359	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-21.192	-2.166	-5.869	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	10.671	1.815	-2.698	-	-	
N360	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-14.735	-2.145	-4.249	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	7.406	1.822	-1.963	-	-	
N361	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.295	-0.554	-0.019	-0.590	-0.566	-0.119
		Valor máximo de la envolvente	0.191	0.368	-0.007	0.989	0.297	0.131
N362	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N363	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.245	-4.437	-1.048	-0.153	-0.300	-0.762
		Valor máximo de la envolvente	1.195	4.057	-0.261	0.437	0.187	0.781
N364	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.096	-3.740	-0.917	-0.266	-0.113	-0.698

VISADO BISATUA
23/01/2018
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA

Envolvente de los desplazamientos en nudos								
Referencia	Combinación		Desplazamientos en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Dx (mm)	Dy (mm)	Dz (mm)	Gx (mRad)	Gy (mRad)	Gz (mRad)
		Valor máximo de la envolvente	1.241	3.411	-0.360	0.063	0.336	0.659
N365	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.763	-2.781	-0.575	-0.706	-0.182	-0.357
		Valor máximo de la envolvente	0.968	1.706	0.262	0.400	0.492	0.287
N366	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.464	-2.315	-0.482	-0.680	-0.722	-0.250
		Valor máximo de la envolvente	0.679	1.274	0.187	1.136	0.358	0.264
N367	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.836	-1.433	-0.103	-0.683	-0.887	-0.192
		Valor máximo de la envolvente	0.427	0.841	0.025	1.387	0.324	0.213
N368	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.638	-3.172	-0.521	-0.543	-0.055	-0.596
		Valor máximo de la envolvente	1.419	2.616	-0.106	0.098	0.485	0.533
N369	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.260	-3.718	-0.955	-1.638	-0.279	-0.933
		Valor máximo de la envolvente	1.052	1.744	0.514	0.684	0.565	0.113
N370	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.021	-3.124	-0.857	-1.093	-0.153	-0.487
		Valor máximo de la envolvente	1.108	1.884	0.402	0.579	0.543	0.273
N371	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.347	-2.456	-0.592	-0.470	-0.222	-0.520
		Valor máximo de la envolvente	0.542	1.383	0.107	0.079	0.717	0.670
N372	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.184	-2.329	-0.589	-0.419	-0.273	-0.229
		Valor máximo de la envolvente	-0.268	1.050	0.131	0.161	1.162	0.968
N373	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.256	-2.508	-0.662	-0.523	-0.100	-0.531
		Valor máximo de la envolvente	0.843	1.988	-0.290	0.102	1.032	0.649
N374	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.086	-2.749	-0.626	-0.476	-0.047	-0.647
		Valor máximo de la envolvente	0.946	2.246	-0.188	-0.037	0.544	0.576
N375	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.002	-3.649	-0.692	-0.828	-0.075	-0.526
		Valor máximo de la envolvente	1.755	3.063	-0.105	0.307	0.597	0.512
N376	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-2.252	-4.231	-0.767	-1.409	-0.216	-0.615
		Valor máximo de la envolvente	1.929	3.476	-0.205	0.373	0.713	0.448
N377	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.602	-4.614	-1.858	-0.360	-0.124	-0.8[illegible]
		Valor máximo de la envolvente	1.851	4.488	-0.257	0.100	1.415	1.0[illegible]
N378	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.412	-4.154	-1.183	-0.129	-0.097	-0.6[illegible]
		Valor máximo de la envolvente	1.588	3.858	-0.312	0.072	0.734	0.785
N379	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.005	-3.403	-1.091	-0.578	-0.107	-0.763
		Valor máximo de la envolvente	1.038	3.136	-0.357	0.052	0.159	0.558
N380	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.416	-3.182	-1.626	-1.099	-0.037	-0.858
		Valor máximo de la envolvente	1.534	3.004	-0.316	0.093	0.251	0.595
N381	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.663	-4.123	-1.754	-1.618	-0.646	-1.443
		Valor máximo de la envolvente	1.742	3.866	-0.184	0.082	-0.059	0.667
N382	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.435	-4.248	-1.214	-0.845	-0.493	-0.874
		Valor máximo de la envolvente	1.385	3.912	-0.222	0.176	-0.006	0.609
N383	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-1.067	-4.662	-1.386	-0.029	-0.164	-0.677
		Valor máximo de la envolvente	1.114	4.347	-0.170	0.631	1.090	1.0[illegible]
N384	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-0.927	-4.894	-2.065	0.018	-0.062	-0.626
		Valor máximo de la envolvente	1.084	4.774	-0.128	0.796	2.013	1.266
N385	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-5.687	-2.131	-1.640	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	2.861	1.823	-0.895	-	-	
N386	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-10.581	-2.138	-3.066	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	5.318	1.823	-1.473	-	-	
N387	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-20.154	-2.159	-5.686	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	10.140	1.818	-2.609	-	-	
N388	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-21.056	-2.171	-5.643	-	-	
		Valor máximo de la envolvente	10.615	1.812	-2.665	-	-	
N389	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-19.785	-2.177	-5.075	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	9.992	1.808	-2.463	-	-	-
N390	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-14.284	-2.184	-3.021	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	7.265	1.800	-1.600	-	-	-
N391	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-10.409	-2.187	-1.610	-	-	-

VISADO BISATUA
23/01/2018
COLEGIO OFICIAL DE APAREJADORES Y ARQUITECTOS TECNICOS DE NAVARRA
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTO TEKNIKOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
COAVN

Envolvente de los desplazamientos en nudos								
Referencia	Combinación		Desplazamientos en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Dx (mm)	Dy (mm)	Dz (mm)	Gx (mRad)	Gy (mRad)	Gz (mRad)
		Valor máximo de la envolvente	5.337	1.795	-1.009	-	-	-
N392	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	-17.973	-2.152	-5.134	-	-	-
		Valor máximo de la envolvente	9.037	1.820	-2.360	-	-	-
N393	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N394	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N395	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N396	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N397	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N398	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N399	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N400	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N401	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
N402	Desplazamientos	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

3.1.2.- Reacciones

Referencias:

Rx, Ry, Rz: Reacciones en nudos con desplazamientos coaccionados (fuerzas).
Mx, My, Mz: Reacciones en nudos con giros coaccionados (momentos).

3.1.2.1.- Envolventes

Envolventes de las reacciones en nudos								
Referencia	Combinación		Reacciones en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Rx (kN)	Ry (kN)	Rz (kN)	Mx (kN·m)	My (kN·m)	Mz (kN·m)
N170	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-21.578	-17.826	-1.517	-42.84	-11.58	-1.15
		Valor máximo de la envolvente	24.437	17.395	249.546	37.01	19.29	0.34
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-13.987	-11.196	32.802	-26.26	-7.33	-0.77
		Valor máximo de la envolvente	14.577	10.168	169.735	23.40	12.02	0.17
N171	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-9.607	-16.095	9.360	-54.55	-5.55	-0.08
		Valor máximo de la envolvente	15.210	23.004	242.622	40.25	5.95	0.44
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-5.685	-9.631	35.696	-34.09	-3.52	-0.03
		Valor máximo de la envolvente	9.772	14.378	172.151	24.55	3.60	0.26
N172	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-15.076	-14.593	6.656	-45.90	-6.60	-0.07
		Valor máximo de la envolvente	10.768	22.971	252.073	35.24	6.28	0.11
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-9.750	-8.692	38.243	-28.68	-4.17	-0.04
		Valor máximo de la envolvente	5.614	14.357	169.547	22.17	3.50	0.07
N173	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-3.853	-18.237	-3.105	-45.10	-2.35	-0.17
		Valor máximo de la envolvente	13.877	17.623	229.613	45.16	6.86	0.14
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-1.474	-11.563	25.162	-26.79	-1.08	-0.12
		Valor máximo de la envolvente	9.005	10.278	160.917	28.77	4.31	0.08
N174	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-15.498	-5.909	-45.677	-67.39	-5.15	-0.10
		Valor máximo de la envolvente	14.692	27.395	174.855	14.42	6.08	0.05
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-10.014	-1.483	-13.595	-48.09	-3.22	-0.07
		Valor máximo de la envolvente	8.727	19.562	126.962	3.56	3.76	0.02
N175	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-0.861	-4.718	-32.255	-64.23	-2.84	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	0.897	26.791	161.346	11.39	3.09	0.01

VISADO BISATUA
23/01/2018
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA

Envolventes de las reacciones en nudos								
Referencia	Combinación		Reacciones en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Rx (kN)	Ry (kN)	Rz (kN)	Mx (kN·m)	My (kN·m)	Mz (kN·m)
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-0.552	-0.778	-4.980	-45.48	-1.81	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.541	18.958	116.042	1.91	1.88	0.00
N176	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-0.841	-4.662	-32.521	-64.91	-2.80	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.892	26.949	161.628	11.12	3.07	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-0.542	-0.726	-5.134	-45.94	-1.80	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.544	19.049	116.274	1.68	1.88	0.00
N177	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-0.908	-4.650	-32.303	-64.53	-2.96	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	0.979	26.912	161.546	11.05	3.26	0.01
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-0.589	-0.723	-4.997	-45.60	-1.91	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.602	19.024	116.186	1.66	2.00	0.00
N179	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-11.941	-39.112	-30.145	-60.83	-4.64	-0.09
		Valor máximo de la envolvente	11.602	24.834	174.585	98.72	5.93	0.14
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-7.716	-28.624	-1.291	-32.00	-2.96	-0.05
		Valor máximo de la envolvente	6.797	13.071	124.223	71.98	3.62	0.10
N180	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-2.125	-41.933	-22.986	-80.98	-3.22	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	3.186	29.324	161.055	111.96	4.67	0.01
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-1.335	-30.579	2.866	-44.55	-2.02	0.00
		Valor máximo de la envolvente	1.980	15.842	115.803	80.64	2.90	0.01
N181	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-2.185	-42.964	-23.413	-85.76	-3.29	0.00
		Valor máximo de la envolvente	3.354	31.030	161.611	114.99	4.88	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-1.375	-31.213	2.633	-47.57	-2.07	0.00
		Valor máximo de la envolvente	2.090	16.919	116.220	82.52	3.04	0.00
N182	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-2.243	-41.903	-23.141	-80.40	-3.37	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	3.584	29.182	161.649	111.62	5.17	0.01
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-1.408	-30.570	2.801	-44.19	-2.12	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	2.240	15.747	116.260	80.44	3.23	0.00
N183	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-6.644	-38.021	-17.651	-58.16	-4.37	-0.14
		Valor máximo de la envolvente	13.671	24.159	155.736	94.66	7.29	0.13
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-3.750	-27.892	6.305	-30.47	-2.68	-0.06
		Valor máximo de la envolvente	8.701	12.688	111.579	69.28	4.57	0.09
N184	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-9.750	-5.792	-33.433	-68.57	-5.13	-0.13
		Valor máximo de la envolvente	14.904	27.651	158.612	14.44	6.05	0.13
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-5.845	-1.375	-6.021	-48.97	-3.32	-0.06
		Valor máximo de la envolvente	9.348	19.739	115.524	3.45	3.73	0.09
N230	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-0.351	-4.941	-2.347	-18.13	-1.23	-0.03
		Valor máximo de la envolvente	1.154	8.748	62.795	5.83	2.73	0.03
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-0.139	-2.805	5.904	-12.79	-0.64	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	0.791	5.968	44.602	2.49	1.83	0.01
N231	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-0.347	-5.220	-1.927	-19.10	-1.23	-0.03
		Valor máximo de la envolvente	1.127	9.210	62.686	6.42	2.69	0.03
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-0.140	-2.973	6.173	-13.42	-0.64	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	0.771	6.268	44.461	2.84	1.80	0.01
N232	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-0.344	-4.860	-2.434	-17.98	-1.22	-0.03
		Valor máximo de la envolvente	1.107	8.678	62.880	5.66	2.66	0.03
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-0.140	-2.751	5.854	-12.71	-0.64	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	0.757	5.933	44.672	2.37	1.78	0.01
N249	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-0.329	-1.740	-5.627	-10.95	-1.21	-0.03
		Valor máximo de la envolvente	1.198	4.862	59.897	-0.21	2.79	0.04
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-0.118	-0.802	3.267	-7.57	-0.61	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	0.823	3.527	42.721	-1.24	1.88	0.39
N266	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-0.343	-1.422	-6.332	-11.32	-1.22	-0.09
		Valor máximo de la envolvente	1.093	4.671	65.560	-0.13	2.64	0.13
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-0.140	-0.590	3.429	-7.71	-0.64	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	0.748	3.427	46.762	-1.27	1.76	0.51
N267	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-0.493	-2.412	-0.663	-6.54	-1.41	-0.03
		Valor máximo de la envolvente	1.097	3.176	32.601	2.73	2.67	0.59
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-0.253	-1.487	3.586	-4.42	-0.77	0.05
		Valor máximo de la envolvente	0.737	2.028	23.091	1.42	1.77	0.42
N268	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-0.077	-4.971	-4.694	-8.06	-0.93	-0.21
		Valor máximo de la envolvente	2.291	4.264	59.261	4.46	3.91	1.21

VISADO BISATUA
29/03/2018
COAVN COLEGIO OFICIAL DE APAREJADORES Y ARQUITECTOS TÉCNICOS VASCONAVARROS
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTO ETA ARKITEKTO TEKNIKOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA

Envolventes de las reacciones en nudos								
Referencia	Combinación		Reacciones en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Rx (kN)	Ry (kN)	Rz (kN)	Mx (kN·m)	My (kN·m)	Mz (kN·m)
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	0.189	-3.180	3.943	-5.31	-0.28	-0.02
		Valor máximo de la envolvente	1.631	2.468	41.733	2.53	2.70	0.85
N270	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-3.610	-0.851	-8.553	-4.65	-1.63	-1.43
		Valor máximo de la envolvente	2.595	2.863	57.255	1.79	4.20	0.61
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-2.342	-0.346	0.896	-3.11	-0.78	-0.95
		Valor máximo de la envolvente	1.440	1.943	39.931	0.87	2.85	0.29
N329	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-7.731	-0.346	2.408	-2.80	-13.31	-0.85
		Valor máximo de la envolvente	9.619	1.189	45.413	1.15	19.80	0.21
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-4.676	-0.132	7.301	-1.85	-7.66	-0.58
		Valor máximo de la envolvente	6.077	0.805	31.505	0.58	12.79	0.06
N330	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-10.942	-0.379	4.685	-2.74	-19.71	-0.78
		Valor máximo de la envolvente	13.180	1.147	48.789	1.20	27.05	0.15
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-6.653	-0.159	9.296	-1.81	-11.59	-0.54
		Valor máximo de la envolvente	8.289	0.775	33.441	0.62	17.32	0.02
N331	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-8.409	-0.376	1.833	-2.72	-14.22	-0.77
		Valor máximo de la envolvente	10.184	1.135	50.092	1.19	20.86	0.15
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-5.115	-0.158	7.460	-1.80	-8.21	-0.53
		Valor máximo de la envolvente	6.418	0.767	34.895	0.62	13.47	0.02
N332	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-0.883	-0.503	-1.427	-2.63	0.10	-0.73
		Valor máximo de la envolvente	1.444	1.081	29.357	1.35	3.03	0.06
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-0.518	-0.254	2.671	-1.73	0.40	-0.51
		Valor máximo de la envolvente	0.956	0.721	20.646	0.73	2.17	-0.03
N362	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-1.226	-2.016	4.300	-3.98	-1.65	-0.35
		Valor máximo de la envolvente	0.182	1.419	23.751	3.09	1.83	0.31
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-0.796	-1.300	6.102	-2.48	-1.03	-0.22
		Valor máximo de la envolvente	-0.031	0.748	16.387	1.91	1.17	0.20
N393	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.020	0.00	0.00	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.032	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.020	0.00	0.00	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.020	0.00	0.00	0.00
N394	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.020	0.00	0.00	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.032	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.020	0.00	0.00	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.020	0.00	0.00	0.00
N395	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.020	0.00	0.00	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.032	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.020	0.00	0.00	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.020	0.00	0.00	0.00
N396	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.020	0.00	0.00	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.032	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.020	0.00	0.00	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.020	0.00	0.00	0.00
N397	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.020	0.00	0.00	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.032	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	0.000	0.000	0.020	0.00	0.00	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.000	0.000	0.020	0.00	0.00	0.00

Nota: Las combinaciones de hormigón indicadas son las mismas que se utilizan para comprobar el estado límite de equilibrio en la cimentación.

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE APAREJADORES Y ARQUITECTOS TÉCNICOS DE NAVARRA
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTO ETA ARKITEKTO TEKNIKOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
VISADO BISATUA
23/03/2018

3.2.- Barras

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

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado
	$\bar{\lambda}$	N_x	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	
N9/N15	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 7.547 m η = 8.8	x: 0 m η = 22.6	x: 7.547 m η = 46.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(3)	x: 7.547 m η = 68.9	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 68.9
N15/N16	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 7.547 m η = 10.2	x: 0 m η = 5.7	x: 7.547 m η = 47.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 7.547 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(3)	x: 0 m η = 57.3	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 57.3
N17/N16	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 7.547 m η = 8.9	x: 0 m η = 1.1	x: 7.547 m η = 47.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 7.547 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(3)	x: 0 m η = 54.6	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 54.6
N10/N17	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 7.547 m η = 3.3	x: 0 m η = 21.5	x: 0 m η = 47.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(3)	x: 0 m η = 68.8	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 68.8
N12/N18	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 7.547 m η = 16.0	x: 0 m η = 0.9	x: 7.547 m η = 47.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(3)	x: 0 m η = 62.3	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 62.3
N18/N19	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 7.547 m η = 1.4	x: 0 m η = 14.7	x: 0 m η = 46.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(3)	x: 7.547 m η = 60.6	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 60.6
N20/N19	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 7.547 m η = 7.6	x: 0 m η = 16.4	x: 0 m η = 46.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(3)	x: 7.547 m η = 62.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 62.2
N11/N20	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 7.547 m η = 17.1	x: 0 m η = 7.2	x: 7.547 m η = 47.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(3)	x: 0 m η = 63.7	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 63.7
N3/N49	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 7.547 m η = 17.3	x: 0 m η = 8.2	x: 7.547 m η = 47.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(3)	x: 0 m η = 63.9	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 63.9
N49/N50	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 7.547 m η = 8.3	x: 0 m η = 16.8	x: 0 m η = 47.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(3)	x: 7.547 m η = 62.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 62.5
N51/N50	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 7.547 m η = 1.1	x: 0 m η = 14.6	x: 0 m η = 47.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(3)	x: 7.547 m η = 60.0	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 60.0
N4/N51	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 7.547 m η = 16.1	x: 0 m η = 1.3	x: 7.547 m η = 47.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(3)	x: 0 m η = 62.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 62.5
N2/N52	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 7.547 m η = 3.4	x: 0 m η = 21.8	x: 0 m η = 47.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(3)	x: 0 m η = 68.8	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 68.8
N52/N53	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 7.547 m η = 9.1	x: 0 m η = 2.1	x: 7.547 m η = 47.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 7.547 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(3)	x: 7.547 m η = 55.3	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 55.3
N54/N53	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 7.547 m η = 10.7	x: 0 m η = 6.5	x: 7.547 m η = 47.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 7.547 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(3)	x: 0 m η = 56.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 56.4
N1/N54	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 7.547 m η = 10.2	x: 0 m η = 23.5	x: 0 m η = 47.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(3)	x: 0 m η = 70.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 70.5
N211/N210	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.688 m η = 0.6	x: 0 m η = 4.6	x: 0.688 m η = 33.0	x: 0.688 m η = 1.5	x: 0 m η = 2.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.688 m η = 37.1	η < 0.1	η = 1.0	x: 0 m η = 2.5	x: 0 m η = 2.5	CUMPLE η = 37.1
N212/N211	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.717 m η = 0.6	x: 0 m η = 4.5	x: 0.717 m η = 19.6	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 4.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.717 m η = 24.8	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 3.0	x: 0 m η = 3.0	CUMPLE η = 24.8
N213/N212	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.726 m η = 0.5	x: 0 m η = 4.7	x: 0 m η = 16.0	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 2.2	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 20.3	η < 0.1	η = 1.3	x: 0 m η = 2.2	x: 0 m η = 2.2	CUMPLE η = 20.3
N219/N218	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.688 m η = 0.6	x: 0 m η = 4.6	x: 0.688 m η = 32.1	x: 0.688 m η = 1.4	x: 0 m η = 2.5	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.688 m η = 37.0	η < 0.1	η = 0.9	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 2.3	CUMPLE η = 37.0
N220/N219	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.717 m η = 0.6	x: 0 m η = 4.5	x: 0.717 m η = 19.9	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 4.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.717 m η = 25.0	η < 0.1	η = 1.0	x: 0 m η = 2.8	x: 0 m η = 2.8	CUMPLE η = 25.0
N221/N220	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.726 m η = 0.5	x: 0 m η = 4.7	x: 0 m η = 15.1	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 2.1	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 19.6	η < 0.1	η = 1.3	x: 0 m η = 2.1	x: 0 m η = 2.1	CUMPLE η = 19.6
N227/N226	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.688 m η = 0.6	x: 0 m η = 4.6	x: 0.688 m η = 32.2	x: 0.688 m η = 1.5	x: 0 m η = 2.5	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.688 m η = 37.0	η < 0.1	η = 1.0	x: 0 m η = 2.4	x: 0 m η = 2.4	CUMPLE η = 37.0
N228/N227	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.717 m η = 0.6	x: 0 m η = 4.5	x: 0.717 m η = 19.8	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 4.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.717 m η = 24.9	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 2.8	x: 0 m η = 2.8	CUMPLE η = 24.9
N229/N228	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.726 m η = 0.5	x: 0 m η = 4.7	x: 0 m η = 15.1	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 2.1	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 19.7	η < 0.1	η = 1.3	x: 0 m η = 2.1	x: 0 m η = 2.1	CUMPLE η = 19.7
N230/N229	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 1.057 m η = 0.4	x: 0 m η = 4.9	x: 0 m η = 31.2	x: 0 m η = 4.7	η = 1.9	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 37.2	η < 0.1	η = 1.6	η = 1.9	η = 1.9	CUMPLE η = 37.2
N222/N206	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	η = 0.8	η = 0.8	x: 2.875 m η = 15.8	x: 2.875 m η = 1.6	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 18.1	x: 0.359 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 18.1
N206/N214	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	η = 0.8	η = 0.8	x: 2.875 m η = 15.8	x: 2.875 m η = 1.6	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 18.1	x: 0.359 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 18.1
N223/N207	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	η = 0.1	η = 0.1	x: 2.875 m η = 27.3	x: 2.875 m η = 3.3	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 0.3	x: 0.359 m η < 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 30.5	x: 0.359 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 30.5
N207/N215	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	η = 0.1	η = 0.1	x: 2.875 m η = 27.3	x: 2.875 m η = 3.3	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 0.3	x: 0.359 m η < 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 30.4	x: 0.359 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 30.4
N224/N208	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	η < 0.1	η = 0.1	x: 2.875 m η = 27.8	x: 2.875 m η = 6.3	x: 0 m η = 2.4	x: 0 m η = 0.5	x: 0.359 m η < 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 33.8	x: 0.359 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 33.8
N208/N216	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	η < 0.1	η = 0.1	x: 2.875 m η = 27.8	x: 2.875 m η = 6.3	x: 0 m η = 2.4	x: 0 m η = 0.5	x: 0.359 m η < 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 33.8	x: 0.359 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 33.8
N225/N209	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	η < 0.1	η = 0.5	x: 2.875 m η = 25.7	x: 2.875 m η = 12.6	x: 0 m η = 2.2	x: 0 m η = 1.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 36.9	x: 0.359 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 36.9
N209/N217	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	η < 0.1	η = 0.4	x: 2.875 m η = 25.7	x: 2.875 m η = 12.6	x: 0 m η = 2.2	x: 0 m η = 1.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 36.9	x: 0.359 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 36.9
N226/N210	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	η = 0.5	η = 0.3	x: 2.875 m η = 12.8	x: 2.875 m η = 7.5	x: 0.076 m η = 1.2	x: 0.076 m η = 0.7	x: 0.077 m η < 0.1	x: 0.077 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 18.8	x: 0.077 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 18.8
N210/N218	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	η = 0.4	η = 0.2	x: 2.875 m η = 12.8	x: 2.875 m η = 7.5	x: 0.076 m η = 1.2	x: 0.076 m η = 0.7	x: 0.077 m η < 0.1	x: 0.077 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 18.7	x: 0.077 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 18.7
N231/N213	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 1.057 m η = 0.4	x: 0 m η = 4.9	x: 0 m η = 33.0	x: 0 m η = 4.7	η = 2.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 38.9	η < 0.1	η = 1.5	η = 2.0	η = 2.0	CUMPLE η = 32.9
N232/N221	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 1.057 m η = 0.5	x: 0 m η = 4.9	x: 0 m η = 31.0	x: 0 m η = 4.6	η = 1.9	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 36.8	η < 0.1	η = 1.5	η = 1.9	η = 1.9	CUMPLE η = 36.8
N238/N237	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.688 m η = 0.8	x: 0 m η = 4.4	x: 0.688 m η = 31.7	x: 0.688 m η = 1.7	x: 0 m η = 2.1	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.688 m η = 37.3	η < 0.1	η = 1.0	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 1.4	CUMPLE η = 37.3
N239/N238	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.717 m η = 0.8	x: 0 m η = 4.3	x: 0.717 m η = 20.1	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 4.2	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.717 m η = 25.1	η < 0.1	η = 1.2	x: 0 m η = 1.7	x: 0 m η = 1.7	CUMPLE η = 25.1
N240/N239	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.726 m η = 0.7	x: 0 m η = 4.5	x: 0 m η = 11.7	x: 0 m η = 2.8	x: 0 m η = 1.4	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 16.2	η < 0.1	η = 1.5	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 1.2	CUMPLE η = 16.2
N246/N245	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.609 m η = 0.7	x: 0 m η = 4.4	x: 0.611 m η = 19.7	x: 0.611 m η = 5.5	x: 0 m η = 1.3	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.611 m η = 28.4	η < 0.1	η = 1.6	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 1.2	CUMPLE η = 28.4
N247/N246	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.717 m η = 0.7	x: 0 m η = 4.3	x: 0.717 m η = 14.6	x: 0.717 m η = 3.2	x: 0 m η = 3.1	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.717 m η = 21.7	η < 0.1	η = 2.3	x: 0 m η = 1.6	x: 0 m η = 1.6	CUMPLE η = 21.7
N248/N247	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.726 m η = 0.7	x: 0 m η = 4.5	x: 0 m η = 6.8	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 1.0	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.9	η < 0.1	η = 2.2	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 1.0	CUMPLE η = 10.9
N241/N233	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	η = 1.2	η = 1.5	x: 2.94 m η = 15.1	x: 2.94 m η = 1.6	x: 0.13 m η = 1.4	x: 0.13 m η = 0.1	x: 0.131 m η < 0.1	x: 0.481 m η < 0.1	x: 2.94 m η = 17.8	x: 0.131 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 17.8
N233/N222	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	η = 0.8	η = 1.0	x: 2.875 m η = 15.8	x: 2.875 m η = 1.6	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 18.1	x: 0.359 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 18.1
N242/N234	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	η < 0.1	η = 0.1	x: 3.234 m η = 18.8	x: 2.156 m η = 5.6	x: 0 m η = 2.7	x: 5.75 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 3.234 m η = 23.9	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 23.9
N234/N223	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	η < 0.1	η = 0.1	x: 2.875 m η = 27.3	x: 2.875 m η = 3.3	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 0.3	x: 0.359 m η < 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 30.5	x: 0.359 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(4)	N.P.(5)	N.P.(5)	CUMPLE η = 30.5

VISADO BISATUA
ARABAKO ORDEZKARITZA
DELEGACIÓN EN ALAVA
COLEGIO OFICIAL DE APAREJADORES Y ARQUITECTOS TÉCNICOS VASCO-NAVARRO

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)													Estado
	$\bar{\lambda}$	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	
N243/N235	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 19.1	x: 2.875 m η = 6.7	x: 0 m η = 2.8	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 3.234 m η = 25.6	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 25.6**
N235/N224	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η < 0.1	η = 0.1	x: 2.875 m η = 27.8	x: 2.875 m η = 6.3	x: 0 m η = 2.4	x: 0 m η = 0.5	x: 0.359 m η < 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 33.8	x: 0.359 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 33.8**
N244/N236	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η < 0.1	η = 0.8	x: 0 m η = 20.6	x: 0 m η = 9.3	x: 0 m η = 2.6	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 3.234 m η = 25.6	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 25.6**
N236/N225	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η < 0.1	η = 0.7	x: 2.875 m η = 25.7	x: 2.875 m η = 12.6	x: 0 m η = 2.2	x: 0 m η = 1.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 37.0	x: 0.359 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 37.0**
N245/N237	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η = 0.8	η = 0.4	x: 0.076 m η = 10.8	x: 3.225 m η = 5.6	x: 0.076 m η = 1.4	x: 0.076 m η = 0.8	x: 0.076 m η < 0.1	x: 0.076 m η < 0.1	x: 0.076 m η = 13.7	x: 0.076 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 13.7**
N237/N226	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η = 0.7	η = 0.4	x: 2.875 m η = 12.8	x: 2.875 m η = 7.5	x: 0.076 m η = 1.2	x: 0.076 m η = 0.7	x: 0.077 m η < 0.1	x: 0.077 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 18.8	x: 0.077 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 18.8**
N249/N240	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 1.057 m η = 0.7	x: 0 m η = 4.7	x: 0 m η = 18.6	x: 0 m η = 4.8	η = 1.0	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 24.7	η < 0.1	η = 1.7	η = 1.1	η = 1.1	**CUMPLE η = 24.7**
N255/N254	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.688 m η = 0.8	x: 0 m η = 4.9	x: 0.688 m η = 35.1	x: 0.688 m η = 1.4	x: 0 m η = 2.3	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.688 m η = 40.8	η < 0.1	η = 0.9	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η = 1.3	**CUMPLE η = 40.8**
N256/N255	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.717 m η = 0.8	x: 0 m η = 4.7	x: 0.717 m η = 22.2	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 4.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.717 m η = 27.4	η < 0.1	η = 1.0	x: 0 m η = 1.7	x: 0 m η = 1.7	**CUMPLE η = 27.4**
N257/N256	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.726 m η = 0.8	x: 0 m η = 5.0	x: 0 m η = 12.6	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 1.5	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 17.4	η < 0.1	η = 1.2	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 1.2	**CUMPLE η = 17.4**
N263/N262	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.688 m η = 0.3	x: 0 m η = 2.4	x: 0.688 m η = 13.6	x: 0.688 m η = 1.3	x: 0 m η = 1.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.688 m η = 16.2	η < 0.1	η = 0.9	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 0.9	**CUMPLE η = 16.2**
N264/N263	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.717 m η = 0.3	x: 0 m η = 2.3	x: 0.717 m η = 9.6	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 1.9	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.717 m η = 12.1	η < 0.1	η = 1.0	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 1.2	**CUMPLE η = 12.1**
N265/N264	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.726 m η = 0.2	x: 0 m η = 2.4	x: 0 m η = 5.5	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 0.8	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 8.8	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 0.8	**CUMPLE η = 8.8**
N214/N250	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η = 1.0	η = 1.5	x: 2.875 m η = 15.8	x: 2.875 m η = 1.6	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 18.2	x: 0.359 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 18.2**
N250/N258	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η = 1.7	η = 2.5	x: 2.875 m η = 15.8	x: 2.875 m η = 1.6	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 18.8	x: 0.359 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 18.8**
N215/N251	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η = 0.1	η = 0.1	x: 2.875 m η = 27.3	x: 2.875 m η = 3.3	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 0.3	x: 0.359 m η < 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 30.5	x: 0.359 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 30.5**
N251/N259	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η = 0.1	η = 0.1	x: 2.875 m η = 27.3	x: 2.875 m η = 3.3	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 0.3	x: 0.359 m η < 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 30.5	x: 0.359 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 30.5**
N216/N252	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η < 0.1	η = 0.1	x: 2.875 m η = 27.8	x: 2.875 m η = 6.3	x: 0 m η = 2.4	x: 0 m η = 0.5	x: 0.359 m η < 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 33.8	x: 0.359 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 33.8**
N252/N260	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.875 m η = 27.8	x: 2.875 m η = 6.3	x: 0 m η = 2.4	x: 0 m η = 0.5	x: 0.359 m η < 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 33.8	x: 0.359 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 33.8**
N217/N253	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η < 0.1	η = 0.3	x: 2.875 m η = 25.7	x: 2.875 m η = 12.6	x: 0 m η = 2.2	x: 0 m η = 1.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 36.9	x: 0.359 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 36.9**
N253/N261	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η < 0.1	η = 0.1	x: 2.875 m η = 25.7	x: 2.875 m η = 12.6	x: 0 m η = 2.2	x: 0 m η = 1.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 36.9	x: 0.359 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 36.9**
N218/N254	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η = 0.3	η = 0.2	x: 2.875 m η = 12.8	x: 2.875 m η = 7.5	x: 0.076 m η = 1.2	x: 0.076 m η = 0.7	x: 0.077 m η < 0.1	x: 0.077 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 18.7	x: 0.077 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 18.7**
N254/N262	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η = 0.1	η = 0.1	x: 2.875 m η = 12.8	x: 2.875 m η = 7.5	x: 0.076 m η = 1.2	x: 0.076 m η = 0.7	x: 0.077 m η < 0.1	x: 0.077 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 18.7	x: 0.077 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 18.7**
N266/N257	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 1.057 m η = 0.8	x: 0 m η = 5.1	x: 0 m η = 19.2	x: 0 m η = 4.6	η = 1.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 25.2	η < 0.1	η = 1.5	η = 1.0	η = 1.0	**CUMPLE η = 25.2**
N267/N265	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 1.057 m η = 0.2	x: 0 m η = 2.5	x: 0 m η = 11.4	x: 0 m η = 4.6	η = 0.7	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 16.7	η < 0.1	η = 1.2	η = 0.7	η = 0.7	**CUMPLE η = 16.7**
N268/N248	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 1.057 m η = 0.6	x: 0 m η = 4.6	x: 0 m η = 14.1	x: 0 m η = 6.7	η = 1.1	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 21.7	η < 0.1	η = 2.4	η = 0.9	η = 0.9	**CUMPLE η = 21.7**
N270/N269	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 1.057 m η = 0.9	x: 0 m η = 4.5	x: 0 m η = 8.1	x: 0 m η = 7.3	η = 0.6	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 13.1	η < 0.1	η = 2.9	η = 0.6	η = 0.6	**CUMPLE η = 13.1**
N298/N297	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.688 m η = 0.3	x: 0 m η = 2.1	x: 0.688 m η = 13.5	x: 0.688 m η = 1.5	x: 0 m η = 0.8	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.688 m η = 15.9	η < 0.1	η = 0.9	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE η = 15.9**
N299/N298	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.717 m η = 0.3	x: 0 m η = 2.1	x: 0.717 m η = 9.1	x: 0 m η = 1.7	x: 0 m η = 1.8	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.717 m η = 11.3	η < 0.1	η = 0.9	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 1.2	**CUMPLE η = 11.3**
N300/N299	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.726 m η = 0.3	x: 0 m η = 2.2	x: 0 m η = 3.5	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 0.4	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 6.7	η < 0.1	η = 1.2	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 0.3	**CUMPLE η = 6.7**
N304/N303	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.688 m η = 0.2	x: 0 m η = 3.7	x: 0.688 m η = 30.5	x: 0.688 m η = 1.5	x: 0 m η = 2.7	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.688 m η = 33.6	η < 0.1	η = 1.0	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 1.2	**CUMPLE η = 33.6**
N305/N304	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.717 m η = 0.4	x: 0 m η = 3.6	x: 0.717 m η = 17.0	x: 0 m η = 1.6	x: 0 m η = 3.4	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.717 m η = 19.3	η < 0.1	η = 1.0	x: 0 m η = 2.4	x: 0 m η = 2.4	**CUMPLE η = 19.3**
N306/N305	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.726 m η = 0.1	x: 0 m η = 3.8	x: 0 m η = 17.5	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 2.5	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 21.1	η < 0.1	η = 1.3	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 0.7	**CUMPLE η = 21.1**
N310/N309	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.688 m η = 0.1	x: 0 m η = 3.6	x: 0.688 m η = 38.1	x: 0.688 m η = 1.5	x: 0 m η = 3.4	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.688 m η = 40.9	η < 0.1	η = 1.0	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η = 1.3	**CUMPLE η = 40.9**
N311/N310	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.717 m η = 0.2	x: 0 m η = 3.6	x: 0.717 m η = 19.4	x: 0 m η = 1.6	x: 0 m η = 4.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.717 m η = 21.7	η < 0.1	η = 1.0	x: 0 m η = 2.4	x: 0 m η = 2.4	**CUMPLE η = 21.7**
N312/N311	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0 m η = 3.7	x: 0 m η = 22.8	x: 0 m η = 2.8	x: 0 m η = 3.1	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 26.7	η < 0.1	η = 1.4	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 0.7	**CUMPLE η = 26.7**
N301/N295	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η = 0.1	η = 0.2	x: 2.438 m η = 19.6	x: 2.438 m η = 2.4	x: 0 m η = 2.0	x: 0 m η = 0.2	x: 0.305 m η < 0.1	x: 0.305 m η < 0.1	x: 2.438 m η = 21.9	x: 0.305 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 21.9**
N302/N296	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η < 0.1	η = 0.1	x: 2.438 m η = 20.0	x: 2.438 m η = 4.5	x: 0 m η = 2.0	x: 0 m η = 0.5	x: 0.305 m η < 0.1	x: 0.305 m η < 0.1	x: 2.438 m η = 24.3	x: 0.305 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 24.3**
N314/N313	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η < 0.1	η = 0.1	x: 2.438 m η = 18.5	x: 2.438 m η = 9.0	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 0.9	x: 0.305 m η < 0.1	x: 0.305 m η < 0.1	x: 2.438 m η = 26.5	x: 0.305 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 26.5**
N303/N297	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η = 0.1	η = 0.1	x: 2.438 m η = 9.1	x: 2.438 m η = 5.3	x: 0.076 m η = 1.0	x: 0.076 m η = 0.6	x: 0.078 m η < 0.1	x: 0.077 m η < 0.1	x: 2.438 m η = 13.3	x: 0.077 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 13.3**
N307/N301	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η = 0.1	η = 0.3	x: 2.439 m η = 19.7	x: 2.439 m η = 2.4	x: 0 m η = 2.0	x: 0 m η = 0.2	x: 0.305 m η < 0.1	x: 0.305 m η < 0.1	x: 2.439 m η = 22.0	x: 0.305 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 22.0**
N308/N302	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η = 0.1	η = 0.1	x: 2.439 m η = 20.0	x: 2.439 m η = 4.6	x: 0 m η = 2.0	x: 0 m η = 0.5	x: 0.305 m η < 0.1	x: 0.305 m η < 0.1	x: 2.439 m η = 24.4	x: 0.305 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 24.4**
N315/N314	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.439 m η = 18.5	x: 2.439 m η = 9.0	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 0.9	x: 0.305 m η < 0.1	x: 0.305 m η < 0.1	x: 2.439 m η = 26.5	x: 0.305 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 26.5**
N309/N303	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η = 0.3	η = 0.2	x: 2.439 m η = 9.1	x: 2.439 m η = 5.3	x: 0.076 m η = 1.0	x: 0.076 m η = 0.6	x: 0.078 m η < 0.1	x: 0.077 m η < 0.1	x: 2.439 m η = 13.4	x: 0.077 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 13.4**
N319/N318	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.609 m η = 1.0	x: 0 m η = 4.3	x: 0.611 m η = 19.3	x: 0.611 m η = 7.1	x: 0 m η = 1.1	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.611 m η = 26.5	η < 0.1	η = 2.2	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 0.7	**CUMPLE η = 26.5**
N320/N319	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.717 m η = 1.0	x: 0 m η = 4.2	x: 0.717 m η = 13.8	x: 0.717 m η = 4.1	x: 0 m η = 3.1	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.717 m η = 20.0	η < 0.1	η = 2.6	x: 0 m η = 1.8	x: 0 m η = 1.8	**CUMPLE η = 20.0**
N269/N320	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.726 m η = 0.9	x: 0 m η = 4.3	x: 0 m η = 5.3	x: 0 m η = 2.9	x: 0 m η = 0.6	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.3	η < 0.1	η = 2.7	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.2	**CUMPLE η = 10.3**
N325/N324	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.688 m η = 0.2	x: 0 m η = 3.4	x: 0.688 m η = 28.7	x: 0.688 m η = 1.6	x: 0 m η = 2.5	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.688 m η = 31.7	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 1.1	**CUMPLE η = 31.7**
N326/N325	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.717 m η = 0.3	x: 0 m η = 3.3	x: 0.717 m η = 15.9	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 3.2	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.717 m η = 18.0	η < 0.1	η = 1.2	x: 0 m η = 2.1	x: 0 m η = 2.1	**CUMPLE η = 18.0**
N327/N326	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.726 m η = 0.1	x: 0 m η = 3.4	x: 0 m η = 16.7	x: 0 m η = 2.8	x: 0 m η = 2.3	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 20.3	η < 0.1	η = 1.5	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.6	**CUMPLE η = 20.3**
N322/N307	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	η = 0.1	η = 0.4	x: 2.438 m η = 19.6	x: 2.438 m η = 2.4	x: 0 m η = 2.0	x: 0 m η = 0.2	x: 0.305 m η < 0.1	x: 0.305 m η < 0.1	x: 2.438 m η = 22.0	x: 0.305 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 22.0**

VISADO BISATUA
ARABAKO ORDEZKARITZA
DELEGACION EN ALAVA

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)													Estado
	$\bar{\lambda}$	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	
N323/N308	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 2.438 m $\eta = 20.0$	x: 2.438 m $\eta = 4.5$	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0.305 m $\eta < 0.1$	x: 0.305 m $\eta < 0.1$	x: 2.438 m $\eta = 24.4$	x: 0.305 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE $\eta = 24.4$**
N328/N315	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 2.438 m $\eta = 18.5$	x: 2.438 m $\eta = 9.0$	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0.305 m $\eta < 0.1$	x: 0.305 m $\eta < 0.1$	x: 2.438 m $\eta = 26.5$	x: 0.305 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE $\eta = 26.5$**
N324/N309	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.2$	x: 2.438 m $\eta = 9.1$	x: 2.438 m $\eta = 5.3$	x: 0.076 m $\eta = 1.0$	x: 0.076 m $\eta = 0.6$	x: 0.078 m $\eta < 0.1$	x: 0.077 m $\eta < 0.1$	x: 2.438 m $\eta = 13.3$	x: 0.077 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE $\eta = 13.3$**
N316/N322	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 2.74 m $\eta = 13.6$	x: 0 m $\eta = 9.3$	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE $\eta = 20.8$**
N317/N323	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 2.74 m $\eta = 13.9$	x: 0 m $\eta = 11.4$	x: 0 m $\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 23.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE $\eta = 23.1$**
N321/N328	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 13.6$	x: 0 m $\eta = 14.1$	x: 0 m $\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE $\eta = 26.0$**
N318/N324	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.3$	x: 0.076 m $\eta = 8.0$	x: 0.076 m $\eta = 10.4$	x: 0.076 m $\eta = 1.1$	x: 0.076 m $\eta = 0.8$	x: 0.076 m $\eta < 0.1$	x: 0.076 m $\eta < 0.1$	x: 0.076 m $\eta = 15.8$	x: 0.076 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE $\eta = 15.8$**
N329/N327	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 1.057 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.5$	x: 0 m $\eta = 4.9$	x: 0 m $\eta = 34.6$	$\eta = 0.3$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 40.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	**CUMPLE $\eta = 40.1$**
N330/N312	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[6]	x: 0 m $\eta = 3.8$	x: 0 m $\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 47.4$	$\eta = 0.2$	$\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 53.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	**CUMPLE $\eta = 53.2$**
N331/N306	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 1.057 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.9$	x: 0 m $\eta = 4.7$	x: 0 m $\eta = 36.5$	$\eta = 0.2$	$\eta = 2.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 42.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	**CUMPLE $\eta = 42.0$**
N332/N300	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 1.057 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 4.6$	x: 0 m $\eta = 5.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 9.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	**CUMPLE $\eta = 9.9$**
N362/N361	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[6]	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 7.3$	x: 0 m $\eta = 3.4$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 12.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	**CUMPLE $\eta = 12.3$**
N366/N365	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[6]	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0.611 m $\eta = 11.8$	x: 0.611 m $\eta = 3.2$	x: 0 m $\eta = 0.9$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.611 m $\eta = 15.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 0.9$	**CUMPLE $\eta = 15.7$**
N367/N366	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[6]	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0.717 m $\eta = 7.3$	x: 0.717 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.717 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 1.7$	**CUMPLE $\eta = 10.3$**
N361/N367	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[6]	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 5.8$	x: 0 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 0.5$	**CUMPLE $\eta = 8.6$**
N245/N369	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.3$	x: 0.077 m $\eta = 3.7$	x: 0.077 m $\eta = 5.1$	x: 0.077 m $\eta = 0.6$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.077 m $\eta = 8.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.4$	x: 1.155 m $\eta = 0.1$	x: 1.155 m $\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 8.9$**
N369/N370	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	x: 1.155 m $\eta = 4.0$	x: 1.155 m $\eta = 3.0$	x: 0.076 m $\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.155 m $\eta = 7.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.5$	x: 1.155 m $\eta = 0.4$	x: 1.155 m $\eta = 0.4$	**CUMPLE $\eta = 7.2$**
N370/N365	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[7]	x: 1.155 m $\eta = 3.2$	x: 0.076 m $\eta = 2.3$	x: 1.155 m $\eta = 0.6$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.076 m $\eta = 5.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 1.155 m $\eta = 0.6$	x: 1.155 m $\eta = 0.6$	**CUMPLE $\eta = 5.0$**
N365/N371	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[7]	x: 0.076 m $\eta = 5.3$	x: 1.154 m $\eta = 2.5$	x: 0.076 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.076 m $\eta = 7.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0.076 m $\eta = 1.0$	x: 0.076 m $\eta = 1.0$	**CUMPLE $\eta = 7.4$**
N371/N372	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\eta = 0.6$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[7]	x: 0.077 m $\eta = 4.1$	x: 0.077 m $\eta = 2.8$	x: 1.154 m $\eta = 0.9$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.077 m $\eta = 7.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 0.077 m $\eta = 0.2$	x: 0.077 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE $\eta = 7.2$**
N372/N318	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.1$	x: 1.154 m $\eta = 4.2$	x: 1.154 m $\eta = 9.2$	x: 1.154 m $\eta = 0.7$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.154 m $\eta = 12.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 0.077 m $\eta = 0.2$	x: 0.077 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE $\eta = 12.2$**
N373/N321	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	x: 1.095 m $\eta = 12.1$	x: 1.095 m $\eta = 12.1$	x: 1.095 m $\eta = 1.7$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.095 m $\eta = 24.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.6$	x: 1.095 m $\eta = 0.8$	x: 1.095 m $\eta = 0.8$	**CUMPLE $\eta = 24.4$**
N374/N373	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.077 m $\eta = 3.1$	x: 0.077 m $\eta = 1.5$	x: 1.018 m $\eta = 0.7$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.018 m $\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.6$	x: 0.077 m $\eta = 0.4$	x: 0.077 m $\eta = 0.4$	**CUMPLE $\eta = 3.6$**
N368/N374	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 3.2$	x: 1.018 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 0.7$	**CUMPLE $\eta = 4.1$**
N375/N368	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 1.095 m $\eta = 3.1$	x: 0.077 m $\eta = 1.2$	x: 1.095 m $\eta = 0.6$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.095 m $\eta = 3.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 1.095 m $\eta = 0.6$	x: 1.095 m $\eta = 0.6$	**CUMPLE $\eta = 3.9$**
N376/N375	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[6]	$\eta = 0.4$	x: 1.018 m $\eta = 2.7$	x: 1.018 m $\eta = 1.9$	x: 0.076 m $\eta = 0.6$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.018 m $\eta = 3.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.3$	x: 1.018 m $\eta = 0.5$	x: 1.018 m $\eta = 0.5$	**CUMPLE $\eta = 3.5$**
N244/N376	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 13.3$	x: 0 m $\eta = 9.1$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.6$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE $\eta = 22.5$**
N243/N377	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\eta = 0.2$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[7]	x: 0 m $\eta = 16.0$	x: 0 m $\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 19.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 19.5$**
N377/N378	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[7]	x: 0.077 m $\eta = 6.2$	x: 0.077 m $\eta = 2.9$	x: 0.077 m $\eta = 0.6$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.077 m $\eta = 9.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.0$	x: 0.077 m $\eta = 0.2$	x: 0.077 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE $\eta = 9.4$**
N378/N364	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\eta = 0.4$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P.[7]	x: 0.077 m $\eta = 3.2$	x: 0.771 m $\eta = 1.3$	x: 0.771 m $\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.077 m $\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	x: 0.771 m $\eta = 0.3$	x: 0.771 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE $\eta = 4.4$**
N364/N379	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0.694 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.694 m $\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE $\eta = 4.4$**
N379/N380	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	x: 0.694 m $\eta = 4.9$	x: 0.694 m $\eta = 2.2$	x: 0.694 m $\eta = 0.5$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.694 m $\eta = 7.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.2$	x: 0.694 m $\eta = 0.1$	x: 0.694 m $\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 7.6$**
N380/N317	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	x: 0.771 m $\eta = 14.4$	x: 0.771 m $\eta = 5.7$	x: 0.771 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.771 m $\eta = 20.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.1$	x: 0.771 m $\eta = 0.5$	x: 0.771 m $\eta = 0.5$	**CUMPLE $\eta = 20.3$**
N381/N316	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.397 m $\eta = 14.7$	x: 0 m $\eta = 8.7$	x: 0.397 m $\eta = 0.9$	$\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	x: 0.397 m $\eta = 0.3$	x: 0.397 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE $\eta = 21.0$**
N382/N381	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 11.5$	x: 0 m $\eta = 5.7$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 17.5$**
N363/N382	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 13.3$	x: 0 m $\eta = 7.4$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 19.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 0.6$	**CUMPLE $\eta = 19.6$**
N383/N363	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	x: 0.397 m $\eta = 14.0$	x: 0.397 m $\eta = 7.1$	x: 0.397 m $\eta = 1.3$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.397 m $\eta = 18.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.9$	x: 0.397 m $\eta = 0.4$	x: 0.397 m $\eta = 0.4$	**CUMPLE $\eta = 18.7$**
N384/N383	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.397 m $\eta = 13.4$	x: 0.397 m $\eta = 4.8$	x: 0.397 m $\eta = 0.5$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.397 m $\eta = 18.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	**CUMPLE $\eta = 18.0$**
N242/N384	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.7$	x: 0.397 m $\eta = 3.3$	x: 0 m $\eta = 0.8$	$\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE $\eta = 18.6$**
N372/N373	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 1.469 m $\eta = 0.5$	x: 0.082 m $\eta = 0.3$	x: 1.469 m $\eta = 1.5$	x: 1.469 m $\eta = 4.2$	x: 0.082 m $\eta = 0.4$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.469 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.4$	x: 1.469 m $\eta = 0.2$	x: 1.469 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE $\eta = 4.7$**
N373/N380	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 1.488 m $\eta = 0.7$	x: 0.092 m $\eta = 0.5$	x: 1.022 m $\eta = 3.0$	x: 1.488 m $\eta = 1.3$	x: 0.092 m $\eta = 0.6$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.79 m $\eta = 3.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.5$	x: 0.092 m $\eta = 0.4$	x: 0.092 m $\eta = 0.4$	**CUMPLE $\eta = 3.9$**
N380/N381	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 1.499 m $\eta = 0.5$	x: 0.081 m $\eta = 0.4$	x: 0.081 m $\eta = 4.6$	x: 1.499 m $\eta = 3.2$	x: 1.499 m $\eta = 0.6$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.081 m $\eta = 7.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.9$	x: 1.499 m $\eta = 0.3$	x: 1.499 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE $\eta = 7.4$**
N371/N374	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 1.469 m $\eta = 0.1$	x: 0.082 m $\eta = 0.3$	x: 1.469 m $\eta = 1.2$	x: 0.082 m $\eta = 3.2$	x: 0.082 m $\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.469 m $\eta = 4.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	x: 1.469 m $\eta = 0.2$	x: 1.469 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE $\eta = 4.1$**
N374/N379	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 1.488 m $\eta = 0.4$	x: 0.092 m $\eta = 0.3$	x: 0.79 m $\eta = 1.9$	x: 1.488 m $\eta = 0.9$	x: 0.092 m $\eta = 0.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.557 m $\eta = 2.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.092 m $\eta = 0.3$	x: 0.092 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE $\eta = 2.2$**
N379/N382	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 1.499 m $\eta = 0.5$	x: 0.081 m $\eta = 0.4$	x: 0.081 m $\eta = 3.2$	x: 1.499 m $\eta = 1.1$	x: 1.499 m $\eta = 0.6$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.081 m $\eta = 3.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.0$	x: 1.499 m $\eta = 0.3$	x: 1.499 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE $\eta = 3.9$**
N370/N375	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 1.469 m $\eta = 0.1$	x: 0.082 m $\eta = 0.3$	x: 1.238 m $\eta = 1.7$	x: 1.469 m $\eta = 3.1$	x: 0.082 m $\eta = 0.4$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.469 m $\eta = 4.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.0$	x: 0.082 m $\eta = 0.3$	x: 0.082 m $\eta = 0.3$	**CUMPLE $\eta = 4.9$**
N375/N378	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 1.488 m $\eta = 0.3$	x: 0.092 m $\eta = 0.1$	x: 0.79 m $\eta = 2.7$	x: 1.488 m $\eta = 1.4$	x: 0.092 m $\eta = 0.5$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.557 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	x: 1.488 m $\eta = 0.1$	x: 1.488 m $\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 2.9$**
N378/N383	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 1.499 m $\eta = 0.4$	x: 0.081 m $\eta = 0.2$	x: 0.081 m $\eta = 4.1$	x: 1.499 m $\eta = 1.6$	x: 1.499 m $\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.081 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.7$	x: 1.499 m $\eta = 0.2$	x: 1.499 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE $\eta = 4.5$**
N377/N384	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 1.499 m $\eta = 0.3$	x: 0.081 m $\eta = 0.1$	x: 0.081 m $\eta = 6.2$	x: 1.499 m $\eta = 2.2$	x: 1.499 m $\eta = 0.7$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.081 m $\eta = 6.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.3$	x: 1.499 m $\eta = 0.2$	x: 1.499 m $\eta = 0.2$	**CUMPLE $\eta = 6.8$**
N376/N377	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 1.488 m $\eta = 0.5$	x: 0.092 m $\eta = 0.3$	x: 1.022 m $\eta = 4.1$	x: 1.488 m $\eta = 2.6$	x: 0.092 m $\eta = 0.6$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.488 m $\eta = 5.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.2$	x: 1.488 m $\eta = 0.1$	x: 1.488 m $\eta = 0.1$	**CUMPLE $\eta = 5.7$**
N369/N376	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 1.469 m $\eta = 0.4$	x: 0.082 m $\eta = 0.2$	x: 1.469 m $\eta = 2.1$	x: 1.469 m $\eta = 3.8$	x: 0.082 m $\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.469 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.0$	x: 0.082 m $\eta = 0.4$	x: 0.082 m $\eta = 0.4$	**CUMPLE $\eta = 4.7$**

VISADO BISATUA
ARABAKO ORDEZKARITZA
DELEGACION EN ALAVA

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															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/N22	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.374 m η = 1.5	x: 0.064 m η = 6.4	x: 2.376 m η = 1.7	x: 0.064 m η = 2.2	x: 2.376 m η = 0.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.064 m η = 9.3	η < 0.1	η = 0.6	x: 2.376 m η = 0.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 9.3**
N21/N23	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.758 m η = 8.4	x: 0.048 m η = 15.1	x: 0.048 m η = 1.1	x: 1.76 m η = 2.6	x: 0.048 m η = 0.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.048 m η = 16.9	η < 0.1	η = 0.5	x: 0.048 m η = 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 16.9**
N22/N23	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 7.0	η = 8.3	x: 2.827 m η = 1.8	x: 0.064 m η = 2.0	x: 2.827 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.459 m η = 10.0	η < 0.1	η = 1.3	x: 0.064 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 10.0**
N23/N24	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 5.5	η = 10.8	x: 0.048 m η = 1.8	x: 0.048 m η = 2.6	x: 0.048 m η = 0.3	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.048 m η = 12.5	η < 0.1	η = 3.6	x: 0.048 m η = 0.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 12.5**
N25/N21	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 0.4	η = 2.5	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 4.2	x: 0 m η = 0.2	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 5.7	η < 0.1	η = 1.2	x: 1.84 m η = 0.1	η = 0.2	**CUMPLE η = 5.7**
N21/N27	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 1.4	η = 7.4	x: 0.064 m η = 3.0	x: 0.064 m η = 1.8	x: 0.064 m η = 0.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.877 m η = 10.4	η < 0.1	η = 0.5	x: 1.877 m η = 0.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 10.4**
N27/N26	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 1.5	η = 1.2	x: 0.616 m η = 0.8	x: 0.064 m η = 0.8	x: 1.904 m η = 0.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.432 m η = 2.4	η < 0.1	η = 0.5	x: 1.904 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 2.4**
N27/N24	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.374 m η = 2.5	x: 0.064 m η = 10.2	x: 0.064 m η = 1.4	x: 2.376 m η = 8.9	x: 0.064 m η = 0.2	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.376 m η = 18.5	η < 0.1	η = 3.6	x: 0.064 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 18.5**
N27/N23	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.758 m η = 10.9	x: 0.048 m η = 11.5	x: 0.048 m η = 1.3	x: 0.048 m η = 2.4	x: 0.048 m η = 0.2	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.048 m η = 14.6	η < 0.1	η = 1.2	x: 0.048 m η = 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 14.6**
N28/N29	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.374 m η = 0.2	x: 0.064 m η = 5.6	x: 2.376 m η = 1.0	x: 2.376 m η = 1.6	x: 0.064 m η = 0.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.064 m η = 6.5	η < 0.1	η = 1.1	x: 2.376 m η = 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 6.5**
N28/N30	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.758 m η = 4.6	x: 0.048 m η = 9.4	x: 0.048 m η = 1.0	x: 1.76 m η = 2.4	x: 0.048 m η = 0.1	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.048 m η = 11.0	η < 0.1	η = 0.9	x: 0.048 m η = 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 11.0**
N29/N30	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 4.1	η = 4.5	x: 2.827 m η = 1.4	x: 0.064 m η = 1.9	x: 2.827 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.827 m η = 6.7	η < 0.1	η = 0.9	x: 2.827 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 6.7**
N30/N31	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 3.0	η = 7.0	x: 0.048 m η = 1.7	x: 0.048 m η = 2.8	x: 0.048 m η = 0.3	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.048 m η = 8.8	η < 0.1	η = 3.5	x: 2.811 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 8.8**
N32/N28	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 1.1	η = 2.0	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 4.3	x: 0 m η = 0.2	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 6.5	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 0.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 6.5**
N28/N34	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 1.5	η = 6.4	x: 0.064 m η = 2.1	x: 0.064 m η = 2.0	x: 0.064 m η = 0.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.877 m η = 8.7	η < 0.1	η = 0.2	x: 1.877 m η = 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 8.7**
N34/N33	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 0.8	η = 0.8	x: 1.904 m η = 0.7	x: 0.064 m η = 2.2	x: 1.904 m η = 0.2	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.064 m η = 3.0	η < 0.1	η = 0.4	x: 1.904 m η = 0.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 3.0**
N34/N31	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.374 m η = 2.4	x: 0.064 m η = 8.9	x: 2.376 m η = 1.4	x: 2.376 m η = 8.1	x: 2.376 m η = 0.2	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.376 m η = 16.7	η < 0.1	η = 3.9	x: 2.376 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 16.7**
N34/N30	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.758 m η = 6.8	x: 0.048 m η = 6.5	x: 0.048 m η = 1.1	x: 0.048 m η = 2.6	x: 0.048 m η = 0.2	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.048 m η = 9.3	η < 0.1	η = 1.7	x: 0.048 m η = 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 9.3**
N35/N36	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.374 m η = 0.4	x: 0.064 m η = 5.1	x: 2.376 m η = 1.3	x: 2.376 m η = 7.8	x: 2.376 m η = 0.2	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.376 m η = 13.4	η < 0.1	η = 3.8	x: 2.376 m η = 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 13.4**
N35/N37	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.758 m η = 5.1	x: 0.048 m η = 9.2	x: 0.048 m η = 1.0	x: 0.048 m η = 2.6	x: 0.048 m η = 0.2	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.048 m η = 10.4	η < 0.1	η = 1.5	x: 0.048 m η = 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 10.4**
N36/N37	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 3.3	η = 3.7	x: 2.827 m η = 1.3	x: 0.064 m η = 2.6	x: 2.827 m η = 0.2	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.827 m η = 5.6	η < 0.1	η = 3.5	x: 2.827 m η = 0.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 5.6**
N37/N38	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 4.0	η = 8.4	x: 0.048 m η = 2.2	x: 2.811 m η = 0.9	x: 0.048 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.811 m η = 10.5	η < 0.1	η = 0.9	x: 2.811 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 10.5**
N39/N35	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 0.2	η = 0.4	x: 0 m η = 1.0	x: 1.84 m η = 2.0	x: 0 m η = 0.2	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.84 m η = 2.5	η < 0.1	η = 0.4	x: 0 m η = 0.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 2.5**
N35/N41	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 0.3	η = 4.8	x: 0.064 m η = 2.2	x: 0.064 m η = 0.7	x: 0.064 m η = 0.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.877 m η = 6.7	η < 0.1	η = 0.2	x: 0.064 m η = 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 6.7**
N41/N40	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 1.5	η = 0.3	x: 1.904 m η = 1.3	x: 1.904 m η = 1.6	x: 1.904 m η = 0.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.904 m η = 3.5	η < 0.1	η = 0.8	x: 1.904 m η = 0.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 3.5**
N41/N38	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.374 m η = 1.6	x: 0.064 m η = 9.2	x: 2.376 m η = 2.4	x: 2.376 m η = 2.3	x: 0.064 m η = 0.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.376 m η = 12.2	η < 0.1	η = 0.7	x: 2.376 m η = 0.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 12.2**
N41/N37	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.758 m η = 6.6	x: 0.048 m η = 7.3	x: 0.048 m η = 1.4	x: 1.76 m η = 2.4	x: 0.048 m η = 0.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.76 m η = 9.6	η < 0.1	η = 0.6	x: 0.048 m η = 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 9.6**
N178/N42	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 5.298 m η = 7.3	x: 0 m η = 58.3	x: 5.3 m η = 2.5	x: 5.3 m η = 5.2	x: 0 m η = 0.2	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.3 m η = 62.5	η < 0.1	η = 1.0	x: 0 m η = 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 62.5**
N42/N43	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.374 m η < 0.1	x: 0.064 m η = 6.8	x: 2.376 m η = 1.5	x: 2.376 m η = 9.3	x: 2.376 m η = 0.2	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.376 m η = 14.8	η < 0.1	η = 3.5	x: 0.064 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 14.8**
N42/N44	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.758 m η = 8.6	x: 0.048 m η = 13.0	x: 0.048 m η = 1.2	x: 0.048 m η = 2.2	x: 0.048 m η = 0.2	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.048 m η = 14.6	η < 0.1	η = 1.7	x: 0.048 m η = 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 14.6**
N43/N44	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 5.0	η = 6.8	x: 2.827 m η = 1.5	x: 2.827 m η = 4.0	x: 2.827 m η = 0.2	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.827 m η = 10.4	η < 0.1	η = 3.6	x: 2.827 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 10.4**
N44/N45	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 6.2	η = 11.1	x: 0.048 m η = 2.4	x: 2.811 m η = 6.6	x: 0.048 m η = 0.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.811 m η = 19.2	η < 0.1	η = 1.2	x: 2.811 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 19.2**
N46/N42	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 0.6	η = 1.3	x: 0 m η = 1.0	x: 1.84 m η = 1.3	x: 0 m η = 0.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.84 m η = 3.0	η < 0.1	η = 0.4	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 3.0**
N42/N48	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 0.3	η = 5.4	x: 1.877 m η = 3.1	x: 1.877 m η = 6.6	x: 0.064 m η = 0.4	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.877 m η = 12.2	η < 0.1	η = 0.4	x: 1.877 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 12.2**
N48/N47	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 2.8	η = 5.7	x: 1.904 m η = 1.9	x: 1.904 m η = 15.5	x: 1.904 m η = 0.3	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.904 m η = 22.8	η < 0.1	η = 1.3	x: 0.064 m η = 0.1	η = 0.2	**CUMPLE η = 22.8**
N48/N45	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.374 m η = 4.1	x: 0.064 m η = 11.7	x: 2.376 m η = 2.7	x: 0.064 m η = 5.6	x: 0.064 m η = 0.3	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.064 m η = 16.2	η < 0.1	η = 3.2	x: 2.376 m η = 0.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 16.2**
N48/N44	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.758 m η = 9.5	x: 0.048 m η = 12.0	x: 0.048 m η = 1.8	x: 1.76 m η = 2.5	x: 0.048 m η = 0.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.76 m η = 14.8	η < 0.1	η = 1.8	x: 0.048 m η = 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 14.8**
N172/N190	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.1 m η = 0.3	x: 0 m η = 9.8	x: 0 m η = 17.8	x: 0 m η = 5.4	η = 4.9	η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 25.0	η < 0.1	η = 2.6	η = 4.9	η = 0.3	**CUMPLE η = 25.0**
N190/N195	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.141 m η < 0.1	x: 0.113 m η = 10.3	x: 0.113 m η = 15.9	x: 0.113 m η = 4.0	η = 4.9	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.113 m η = 22.6	η < 0.1	η = 0.8	η = 4.8	η = 0.2	**CUMPLE η = 22.6**
N195/N334	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.425 m η = 0.2	x: 0.1 m η = 9.9	x: 2.425 m η = 10.1	x: 0.1 m η = 2.1	η = 2.5	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.425 m η = 18.8	η < 0.1	η = 1.0	η = 0.3	η = 0.1	**CUMPLE η = 18.8**
N334/N40	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.284 m η = 0.3	x: 0 m η = 8.5	x: 0 m η = 10.0	x: 0.285 m η = 0.7	η = 8.4	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 18.5	η < 0.1	η = 3.7	η = 3.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 18.5**
N40/N193	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.024 m η = 0.3	x: 0.04 m η = 8.5	x: 1.025 m η = 12.9	x: 1.025 m η = 6.3	η = 8.4	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.025 m η = 19.3	η < 0.1	η = 1.4	η = 3.5	η = 0.1	**CUMPLE η = 19.3**
N193/N38	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.347 m η = 2.0	x: 0.1 m η = 5.0	x: 0.348 m η = 29.0	x: 0.348 m η = 9.5	η = 57.4	η = 2.5	x: 0.348 m η = 29.1	η < 0.1	x: 0.348 m η = 42.7	x: 0.348 m η = 43.0	η = 4.8	η = 1.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 57.4**
N38/N1	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.383 m η = 2.1	x: 0.052 m η = 5.4	x: 0.383 m η = 74.0	x: 0.383 m η = 17.9	η = 57.4	η = 2.0	x: 0.383 m η = 74.4	η < 0.1	x: 0.383 m η = 96.0	x: 0.383 m η = 96.5	η = 2.8	η = 1.0	η = 0.3	**CUMPLE η = 96.5**
N183/N191	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.1 m η = 1.0	x: 0 m η = 6.1	x: 0 m η = 35.9	x: 0 m η = 6.0	η = 8.0	η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 42.2	η < 0.1	η = 2.0	η = 3.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 42.2**
N191/N194	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.141 m η = 1.1	x: 0.113 m η = 6.7	x: 0.113 m η = 32.6	x: 0.113 m η = 4.5	η = 7.9	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.113 m η = 38.6	η < 0.1	η = 0.3	η = 3.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 38.6**
N194/N39	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.709 m η = 1.4	x: 0.1 m η = 6.4	x: 2.71 m η = 31.2	x: 2.71 m η = 1.6	η = 6.8	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.71 m η = 37.0	η < 0.1	η = 0.5	η = 0.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 37.0**
N39/N192	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.024 m η = 1.5	x: 0.04 m η = 5.3	x: 1.025 m η = 44.4	x: 1.025 m η = 2.3	η = 6.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.025 m η = 50.3	η < 0.1	η = 0.7	η = 0.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 50.3**
N192/N36	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.347 m η = 1.8	x: 0.1 m η = 4.8	x: 0.348 m η = 50.4	x: 0.1 m η = 2.4	η = 6.3	η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.348 m η = 55.2	η < 0.1	η = 0.7	η = 1.9	η = 0.1	**CUMPLE η = 55.2**
N36/N3	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.383 m η = 1.8	x: 0.052 m η = 4.9	x: 0.383 m η = 55.6	x: 0.052 m η = 0.8	η = 6.4	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.383 m η = 60.6	η < 0.1	η = 3.1	η = 2.0	η = 0.1	**CUMPLE η = 60.6**
N182/N197	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.241 m η = 1.3	x: 0 m η = 7.2	x: 0 m η = 42.4	x: 0 m η = 4.3	η = 8.8	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 48.8	η < 0.1	η = 0.2	η = 4.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 48.8**
N197/N196	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 3.774 m η = 1.7	x: 0.1 m η = 7.9	x: 3.775 m η = 48.0	x: 3.775 m η = 1.8	η = 7.8	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.775 m η = 54.8	η < 0.1	η = 0.2	η = 2.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 54.8**
N196/N139	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.359 m η = 2.0	x: 0.1 m η = 5.2	x: 0.36 m η = 53.9	x: 0.1 m η = 1.6	η = 7.0	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.36 m η = 59.3	η < 0.1	η = 0.7	η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 59.3**
N139/N5	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.383 m η = 2.0	x: 0.04 m η = 5.1	x: 0.383 m η = 59.2	x: 0.04 m η = 0.8	η = 7.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.383 m η = 64.3	η < 0.1	η = 2.3	η = 0.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 64.3**
N181/N199	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.241 m η = 1.3	x: 0 m η = 7.2	x: 0 m η = 43.8	x: 0 m η = 4.1	η = 9.0	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 50.1	η < 0.1	M_{tz} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 50.1**

VISADO BISATUA
ARABAKO ORDEZKARITZA
DELEGACIÓN EN ÁLAVA

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															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_yV_z	M_zV_y	
N199/N198	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 3.774 m η = 1.7	x: 0.1 m η = 7.9	x: 3.775 m η = 48.4	x: 3.775 m η = 1.7	η = 7.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.775 m η = 55.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	CUMPLE η = 55.2
N198/N138	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.359 m η = 2.0	x: 0.1 m η = 5.2	x: 0.36 m η = 54.3	x: 0.1 m η = 1.3	η = 7.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.36 m η = 59.7	η < 0.1	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	CUMPLE η = 59.7
N138/N7	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.383 m η = 2.0	x: 0.04 m η = 5.1	x: 0.383 m η = 59.6	x: 0.04 m η = 0.6	η = 7.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.383 m η = 64.6	η < 0.1	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	CUMPLE η = 64.6
N180/N201	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.241 m η = 1.3	x: 0 m η = 7.1	x: 0 m η = 42.6	x: 0 m η = 3.9	η = 8.8	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 48.9	η < 0.1	η = 0.1	η = 4.2	η < 0.1	CUMPLE η = 48.9
N201/N200	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 3.774 m η = 1.7	x: 0.1 m η = 7.9	x: 3.775 m η = 47.9	x: 3.775 m η = 1.8	η = 7.8	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.775 m η = 54.6	η < 0.1	η = 0.1	η = 2.2	η < 0.1	CUMPLE η = 54.6
N200/N137	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.359 m η = 1.9	x: 0.1 m η = 5.1	x: 0.36 m η = 53.7	x: 0.1 m η = 1.5	η = 7.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.36 m η = 59.2	η < 0.1	η = 0.3	η = 0.2	η < 0.1	CUMPLE η = 59.2
N137/N13	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.383 m η = 2.0	x: 0.04 m η = 5.1	x: 0.383 m η = 59.0	x: 0.04 m η = 0.8	η = 7.0	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.383 m η = 64.1	η < 0.1	η = 1.8	η = 0.2	η < 0.1	CUMPLE η = 64.1
N179/N189	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.1 m η = 1.5	x: 0 m η = 6.9	x: 0 m η = 37.4	x: 0 m η = 5.0	η = 8.2	η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 44.2	η < 0.1	η = 2.0	η = 3.3	η = 0.1	CUMPLE η = 44.2
N189/N203	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.141 m η = 1.1	x: 0.113 m η = 6.6	x: 0.113 m η = 34.1	x: 0.113 m η = 3.6	η = 8.2	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.113 m η = 40.3	η < 0.1	η = 0.2	η = 3.3	η < 0.1	CUMPLE η = 40.3
N203/N33	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.709 m η = 1.5	x: 0.1 m η = 6.3	x: 2.71 m η = 31.7	x: 2.71 m η = 2.0	η = 7.0	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.71 m η = 37.6	η < 0.1	η = 0.6	η = 0.8	η < 0.1	CUMPLE η = 37.6
N33/N202	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.024 m η = 1.5	x: 0.04 m η = 5.2	x: 1.025 m η = 45.2	x: 0.04 m η = 2.0	η = 7.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.025 m η = 51.4	η < 0.1	η = 1.0	η = 0.8	η = 0.1	CUMPLE η = 51.4
N202/N31	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.347 m η = 1.8	x: 0.1 m η = 4.7	x: 0.348 m η = 51.4	x: 0.348 m η = 2.9	η = 6.5	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.348 m η = 59.0	η < 0.1	η = 1.6	η = 1.6	η < 0.1	CUMPLE η = 59.0
N31/N11	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.383 m η = 1.9	x: 0.052 m η = 5.1	x: 0.383 m η = 56.9	x: 0.052 m η = 3.2	η = 6.5	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.383 m η = 63.4	η < 0.1	η = 3.3	η = 1.6	η < 0.1	CUMPLE η = 63.4
N173/N188	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.1 m η = 0.6	x: 0 m η = 9.0	x: 0 m η = 17.8	x: 0 m η = 5.6	η = 3.9	η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 27.7	η < 0.1	η = 2.5	η = 3.6	η = 0.2	CUMPLE η = 27.7
N188/N205	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.141 m η = 1.2	x: 0.113 m η = 9.5	x: 0.113 m η = 16.2	x: 0.113 m η = 4.1	η = 3.8	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.113 m η = 25.1	η < 0.1	η = 0.8	η = 3.6	η = 0.2	CUMPLE η = 25.1
N205/N271	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.324 m η = 1.4	x: 0.1 m η = 9.4	x: 2.325 m η = 13.8	x: 0.1 m η = 2.4	η = 3.4	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.325 m η = 22.4	η < 0.1	η = 1.1	η = 2.7	η < 0.1	CUMPLE η = 22.4
N271/N32	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.284 m η = 1.5	x: 0.1 m η = 7.7	x: 0.1 m η = 7.0	x: 0.1 m η = 5.2	η = 2.8	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.1 m η = 13.8	η < 0.1	η = 4.9	η = 1.1	η < 0.1	CUMPLE η = 13.8
N32/N204	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.024 m η = 1.5	x: 0.04 m η = 7.7	x: 0.04 m η = 6.4	x: 0.04 m η = 3.8	η = 2.8	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.025 m η = 12.6	η < 0.1	η = 1.3	η = 1.1	η = 0.1	CUMPLE η = 12.6
N204/N29	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.347 m η = 2.0	x: 0.1 m η = 5.0	x: 0.348 m η = 29.8	x: 0.1 m η = 4.5	η = 56.1	η = 2.0	x: 0.348 m η = 29.9	η < 0.1	x: 0.348 m η = 35.6	x: 0.348 m η = 35.8	η = 7.2	η = 1.3	η = 0.2	CUMPLE η = 56.1
N29/N9	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.383 m η = 2.0	x: 0.052 m η = 5.2	x: 0.383 m η = 73.8	x: 0.383 m η = 4.9	η = 56.1	η = 1.0	x: 0.383 m η = 74.1	η < 0.1	x: 0.383 m η = 83.9	x: 0.383 m η = 84.3	η = 4.4	η = 1.3	η < 0.1	CUMPLE η = 84.3
N175/N222	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 6.217 m η = 1.7	x: 0 m η = 13.2	x: 6.217 m η = 38.4	x: 0 m η = 2.6	η = 5.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 6.217 m η = 48.3	η < 0.1	η = 0.1	η = 3.3	η < 0.1	CUMPLE η = 48.3
N222/N134	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.359 m η = 1.7	x: 0 m η = 5.1	x: 0.36 m η = 43.3	x: 0 m η = 2.1	η = 7.0	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.36 m η = 49.1	η < 0.1	η = 0.2	η = 0.3	η = 0.1	CUMPLE η = 49.1
N134/N14	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.383 m η = 1.7	x: 0.04 m η = 5.1	x: 0.383 m η = 48.1	x: 0.04 m η = 0.9	η = 7.0	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.383 m η = 53.2	η < 0.1	η = 2.1	η = 0.2	η = 0.1	CUMPLE η = 53.2
N176/N206	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 6.217 m η = 1.7	x: 0 m η = 13.2	x: 6.217 m η = 38.6	x: 0 m η = 2.6	η = 5.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 6.217 m η = 48.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	CUMPLE η = 48.5
N206/N135	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.359 m η = 1.6	x: 0 m η = 5.1	x: 0.36 m η = 43.5	x: 0 m η = 2.1	η = 7.0	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.36 m η = 49.3	η < 0.1	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	CUMPLE η = 49.3
N135/N8	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.383 m η = 1.7	x: 0.04 m η = 5.1	x: 0.383 m η = 48.4	x: 0.04 m η = 0.9	η = 7.0	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.383 m η = 53.4	η < 0.1	η = 0.1	η = 6.7	η = 0.1	CUMPLE η = 53.4
N177/N214	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 6.217 m η = 1.7	x: 0 m η = 13.2	x: 6.217 m η = 38.6	x: 0 m η = 2.7	η = 5.6	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 6.217 m η = 48.5	η < 0.1	η = 0.1	η = 3.2	η < 0.1	CUMPLE η = 48.5
N214/N136	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.359 m η = 1.7	x: 0 m η = 5.1	x: 0.36 m η = 43.5	x: 0 m η = 2.4	η = 7.1	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.36 m η = 49.3	η < 0.1	η = 0.3	η = 0.3	η < 0.1	CUMPLE η = 49.3
N136/N6	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.383 m η = 1.7	x: 0.04 m η = 5.1	x: 0.383 m η = 48.3	x: 0.04 m η = 0.9	η = 7.0	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.383 m η = 53.4	η < 0.1	η = 2.1	η = 0.3	η < 0.1	CUMPLE η = 53.4
N184/N178	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.1 m η = 1.6	x: 0 m η = 6.3	x: 0 m η = 25.8	x: 0 m η = 5.1	η = 5.8	η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 34.1	η < 0.1	η = 1.9	η = 1.6	η < 0.1	CUMPLE η = 34.1
N178/N46	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 4.951 m η = 1.7	x: 0.113 m η = 9.9	x: 4.952 m η = 26.5	x: 0.113 m η = 3.6	η = 5.7	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.952 m η = 34.9	η < 0.1	η = 0.4	η = 1.6	η < 0.1	CUMPLE η = 34.9
N46/N250	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.125 m η = 1.7	x: 0.04 m η = 5.8	x: 1.125 m η = 38.6	x: 0.04 m η = 2.9	η = 5.7	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.125 m η = 45.7	η < 0.1	η = 0.6	η = 1.6	η = 0.2	CUMPLE η = 45.7
N250/N43	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.347 m η = 1.8	x: 0 m η = 4.8	x: 0.348 m η = 43.5	x: 0 m η = 2.1	η = 9.3	η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.348 m η = 49.1	η < 0.1	η = 0.5	η = 2.8	η = 0.1	CUMPLE η = 49.1
N43/N4	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.383 m η = 1.8	x: 0.052 m η = 4.9	x: 0.383 m η = 49.4	x: 0.052 m η = 1.7	η = 9.4	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.383 m η = 54.4	η < 0.1	η = 3.7	η = 2.8	η = 0.5	CUMPLE η = 54.4
N185/N48	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 5.298 m η = 11.3	x: 0 m η = 67.1	x: 0 m η = 2.3	x: 5.3 m η = 2.9	x: 0 m η = 0.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.3 m η = 69.4	η < 0.1	η = 0.9	x: 0 m η = 0.1	η = 0.1	CUMPLE η = 69.4
N170/N185	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.1 m η = 0.6	x: 0 m η = 9.7	x: 0 m η = 16.7	x: 0 m η = 16.1	η = 3.8	η = 2.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.8	η < 0.1	η = 17.5	η = 3.6	η = 0.2	CUMPLE η = 23.8
N185/N357	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0.113 m η = 9.8	x: 0.113 m η = 15.2	x: 0.113 m η = 12.8	η = 3.8	η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.113 m η = 22.0	η < 0.1	η = 17.1	η = 3.5	η < 0.1	CUMPLE η = 22.0
N357/N333	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0 m η = 9.8	x: 2.425 m η = 16.9	x: 0 m η = 7.6	η = 4.2	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.425 m η = 19.3	η < 0.1	η = 11.9	η = 4.0	η < 0.1	CUMPLE η = 19.3
N333/N47	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0 m η = 8.4	x: 0 m η = 16.6	x: 0.285 m η = 2.8	η = 12.0	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 18.8	η < 0.1	η = 16.6	η = 11.4	η < 0.1	CUMPLE η = 18.8
N47/N258	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0.04 m η = 8.4	x: 1.125 m η = 14.7	x: 1.125 m η = 4.3	η = 12.0	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.125 m η = 18.8	η < 0.1	η = 5.7	η = 11.4	η = 0.2	CUMPLE η = 18.8
N258/N45	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.347 m η = 1.9	x: 0 m η = 4.9	x: 0.348 m η = 30.4	x: 0.348 m η = 10.3	η = 53.5	η = 2.0	x: 0.348 m η = 30.5	η < 0.1	x: 0.348 m η = 45.6	x: 0.348 m η = 45.7	η = 21.6	η = 3.8	η = 0.3	CUMPLE η = 53.5
N45/N2	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.383 m η = 2.0	x: 0.052 m η = 5.3	x: 0.383 m η = 72.3	x: 0.383 m η = 17.9	η = 53.5	η = 1.9	x: 0.383 m η = 72.4	η < 0.1	x: 0.383 m η = 94.1	x: 0.383 m η = 94.2	η = 9.9	η = 3.8	η = 0.1	CUMPLE η = 94.2
N187/N21	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 5.298 m η = 7.0	x: 0 m η = 59.9	x: 0 m η = 2.6	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 0.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.3 m η = 63.1	η < 0.1	η = 0.8	x: 0 m η = 0.1	η = 0.1	CUMPLE η = 63.1
N186/N27	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 5.298 m η = 11.4	x: 0 m η = 61.8	x: 0 m η = 2.6	x: 5.3 m η = 5.6	x: 0 m η = 0.2	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.3 m η = 70.6	η < 0.1	η = 0.7	x: 5.3 m η = 0.1	η = 0.1	CUMPLE η = 70.6
N174/N186	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.1 m η = 2.1	x: 0 m η = 6.9	x: 0 m η = 25.3	x: 0 m η = 5.1	η = 5.7	η = 1.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 34.7	η < 0.1	η = 1.4	η = 1.7	η = 0.2	CUMPLE η = 34.7
N186/N26	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 4.951 m η = 1.7	x: 0.113 m η = 9.7	x: 4.952 m η = 26.5	x: 0.113 m η = 3.6	η = 5.7	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.952 m η = 34.1	η < 0.1	η = 0.3	η = 1.7	η < 0.1	CUMPLE η = 34.1
N26/N233	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.125 m η = 1.7	x: 0.04 m η = 5.7	x: 1.125 m η = 38.4	x: 0.04 m η = 2.8	η = 5.7	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.125 m η = 45.1	η < 0.1	η = 0.6	η = 1.7	η = 0.1	CUMPLE η = 45.1
N233/N24	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.347 m η = 1.8	x: 0 m η = 4.5	x: 0.348 m η = 43.3	x: 0.348 m η = 2.2	η = 9.0	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.348 m η = 49.8	η < 0.1	η = 0.3	η = 2.3	η = 0.1	CUMPLE η = 49.8
N24/N12	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.383 m η = 1.8	x: 0.052 m η = 4.9	x: 0.383 m η = 48.9	x: 0.383 m η = 2.8	η = 9.1	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.383 m η = 56.2	η < 0.1	η = 2.0	η = 2.3	η = 0.5	CUMPLE η = 56.2
N171/N187	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.1 m η = 0.1	x: 0 m η = 9.5	x: 0 m η = 21.1	x: 0 m η = 5.0	η = 4.9	η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 25.1	η < 0.1	η = 2.0	η = 4.9	η < 0.1	CUMPLE η = 25.1
N187/N272	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 4.566 m η = 1.0	x: 0.113 m η = 14.3	x: 4.567 m η = 20.2	x: 0.113 m η = 3.6	η = 4.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.113 m η = 24.8	η < 0.1	η = 0.5	η = 0.4	η = 0.1	CUMPLE η = 24.8
N272/N25	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.284 m η = 1.0	x: 0.1 m η = 9.1	x: 0.1 m η = 9.6	x: 0.1 m η = 4.9	η = 7.7	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.1 m η = 18.8	η < 0.1	η = 4.9	η = 7.8	η = 0.2	CUMPLE η = 18.8
N25/N241	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.983 m η = 1.0	x: 0.04 m η = 9.0	x: 0.04 m η = 7.8	x: 0.04 m η = 3.9	η = 7.7	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.984 m η = 17.3	η < 0.1	η = 1.1	η = 7.6	η = 0.4	CUMPLE η = 17.3
N241/N22	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.347 m η = 1.9	x: 0.141 m η = 5.0	x: 0.348 m η = 31.2	x: 0.348 m η = 11.3	η = 53.0	η = 3.0	x: 0.348 m η = 31.2	η < 0.1	x: 0.348 m η = 47.4	x: 0.348 m η = 47.4	η = 7.4	η = 2.6	η = 0.5	CUMPLE η = 53.0
N22/N10	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.383 m η = 2.0	x: 0.052 m η = 5.3	x: 0.383 m η = 72.7	x: 0.383 m η = 18.0	η = 53.0	η = 1.6	x: 0.383 m η = 72.8	η < 0.1	x: 0.383 m η = 94.5	x: 0.383 m η = 94.6	η = 4.2	η = 2.6	η = 0.3	CUMPLE η = 94.6

VISADO BISATUA
ARABAKO ORDEZKARITZA
DELEGACIÓN EN ÁLAVA

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_tV_z	M_tV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_yV_z	M_yV_y	
N189/N34	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 5.298 m η = 7.4	x: 0 m η = 41.0	x: 0 m η = 2.1	x: 5.3 m η = 6.5	x: 0 m η = 0.2	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.3 m η = 48.7	η < 0.1	η = 0.9	x: 0 m η = 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 48.7**
N188/N28	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 5.298 m η = 3.3	x: 0 m η = 40.8	x: 0 m η = 2.0	x: 0 m η = 3.3	x: 0 m η = 0.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.3 m η = 42.8	η < 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 42.8**
N190/N41	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 5.298 m η = 7.1	x: 0 m η = 45.6	x: 0 m η = 2.1	x: 0 m η = 3.2	x: 0 m η = 0.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 48.3	η < 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 48.3**
N191/N35	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 5.298 m η = 3.8	x: 0 m η = 40.3	x: 0 m η = 2.0	x: 5.3 m η = 6.5	x: 0 m η = 0.2	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.3 m η = 42.3	η < 0.1	η = 0.8	x: 0 m η = 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 42.3**
N192/N193	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 1.6	η = 2.3	x: 0 m η = 5.8	x: 0 m η = 10.2	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 1.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 15.5	η < 0.1	η = 3.1	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 1.9	**CUMPLE η = 15.5**
N194/N195	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 0.4	η = 2.7	x: 0 m η = 7.7	x: 0 m η = 8.7	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 1.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 14.2	η < 0.1	η = 2.0	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 1.9	**CUMPLE η = 14.2**
N196/N192	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 1.0	η = 1.4	x: 0 m η = 5.3	x: 5.75 m η = 10.2	x: 0 m η = 1.0	x: 5.75 m η = 1.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.75 m η = 15.6	η < 0.1	η = 1.0	x: 5.75 m η = 1.0	x: 5.75 m η = 1.8	**CUMPLE η = 15.6**
N197/N194	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 0.3	η = 2.1	x: 0 m η = 7.0	x: 5.75 m η = 8.6	x: 0 m η = 1.1	x: 5.75 m η = 1.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.75 m η = 13.8	η < 0.1	η = 1.3	x: 5.75 m η = 1.0	x: 5.75 m η = 1.7	**CUMPLE η = 13.8**
N198/N196	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 0.9	η = 1.2	x: 0 m η = 5.4	x: 0 m η = 7.0	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 1.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 12.3	η < 0.1	η = 0.1	x: 5.75 m η = 1.0	x: 0 m η = 1.6	**CUMPLE η = 12.3**
N199/N197	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 0.2	η = 1.6	x: 0 m η = 6.9	x: 0 m η = 6.7	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 1.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 11.9	η < 0.1	η = 0.2	x: 5.75 m η = 1.0	x: 0 m η = 1.6	**CUMPLE η = 11.9**
N200/N198	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 0.8	η = 1.1	x: 0 m η = 5.5	x: 5.75 m η = 7.0	x: 0 m η = 1.0	x: 5.75 m η = 1.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.75 m η = 12.5	η < 0.1	η = 0.1	x: 5.75 m η = 1.0	x: 5.75 m η = 1.6	**CUMPLE η = 12.5**
N201/N199	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 6.9	x: 5.75 m η = 6.7	x: 0 m η = 1.1	x: 5.75 m η = 1.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.75 m η = 11.9	η < 0.1	η = 0.2	x: 5.75 m η = 1.0	x: 5.75 m η = 1.6	**CUMPLE η = 11.9**
N202/N200	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 0.7	η = 1.0	x: 0 m η = 5.3	x: 0 m η = 8.8	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 1.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 13.9	η < 0.1	η = 0.9	x: 5.75 m η = 1.0	x: 0 m η = 1.7	**CUMPLE η = 13.9**
N203/N201	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 0.1	η = 0.7	x: 0 m η = 7.1	x: 0 m η = 8.6	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 1.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 13.8	η < 0.1	η = 1.2	x: 5.75 m η = 1.0	x: 0 m η = 1.7	**CUMPLE η = 13.8**
N204/N202	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 0.9	η = 0.9	x: 5.75 m η = 5.2	x: 0.13 m η = 9.9	x: 0.13 m η = 1.0	x: 5.75 m η = 1.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.13 m η = 15.3	η < 0.1	η = 3.1	x: 0.13 m η = 1.0	x: 5.75 m η = 1.6	**CUMPLE η = 15.3**
N205/N203	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	η = 0.4	x: 5.75 m η = 7.0	x: 5.75 m η = 8.6	x: 5.75 m η = 1.1	x: 5.75 m η = 1.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 5.75 m η = 14.3	η < 0.1	η = 2.1	x: 5.75 m η = 1.0	x: 5.75 m η = 1.9	**CUMPLE η = 14.3**
N207/N206	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.45 m η = 1.2	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 24.2	x: 0 m η = 0.7	x: 1.452 m η = 6.4	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 25.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 25.5**
N208/N207	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.499 m η = 1.0	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 25.1	x: 1.499 m η = 0.7	x: 0 m η = 1.1	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 26.4	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 26.4**
N215/N214	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.45 m η = 1.3	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η = 23.9	x: 0 m η = 0.6	x: 1.452 m η = 6.4	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 25.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 25.5**
N216/N215	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.499 m η = 1.1	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 24.6	x: 1.499 m η = 0.6	x: 0 m η = 1.1	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.375 m η = 26.0	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 1.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 26.0**
N223/N222	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.45 m η = 1.2	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 24.0	x: 0 m η = 0.7	x: 1.452 m η = 6.4	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 25.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 25.2**
N224/N223	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.499 m η = 1.1	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 24.8	x: 1.499 m η = 0.7	x: 0 m η = 1.1	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 26.1	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 26.1**
N234/N233	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.45 m η = 1.5	x: 0 m η = 1.6	x: 0 m η = 20.2	x: 0 m η = 1.0	x: 1.452 m η = 5.4	η < 0.1	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.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 22.4**
N235/N234	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.499 m η = 1.3	x: 0 m η = 1.8	x: 1.499 m η = 20.2	x: 1.499 m η = 1.0	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.499 m η = 22.6	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 22.6**
N242/N241	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.08 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.45 m η = 1.4	x: 0.08 m η = 1.0	x: 0.08 m η = 17.3	x: 0.08 m η = 4.1	x: 1.452 m η = 4.9	η = 0.2	x: 0.08 m η < 0.1	x: 0.08 m η < 0.1	x: 0.08 m η = 21.6	x: 0.08 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 21.6**
N243/N242	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.417 m η = 1.1	x: 0.081 m η = 1.5	x: 0.081 m η = 18.7	x: 1.419 m η = 4.0	x: 1.419 m η = 0.8	x: 1.417 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.081 m η = 22.9	η < 0.1	η = 0.1	x: 0.081 m η = 0.4	x: 0.081 m η = 0.1	**CUMPLE η = 22.9**
N251/N250	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.45 m η = 1.6	x: 0 m η = 1.6	x: 0 m η = 21.5	x: 0 m η = 1.4	x: 1.452 m η = 5.7	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 22.9	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 22.9**
N252/N251	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.499 m η = 1.5	x: 0 m η = 1.9	x: 1.499 m η = 21.5	x: 1.499 m η = 1.4	x: 0 m η = 0.7	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.499 m η = 23.2	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 23.2**
N259/N258	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.45 m η = 0.7	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 12.6	x: 0 m η = 4.0	x: 1.452 m η = 3.4	η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 13.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 13.5**
N260/N259	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.499 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 13.2	x: 1.499 m η = 4.0	x: 0 m η = 0.4	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 13.9	η < 0.1	η = 0.6	x: 1.499 m η = 0.1	η = 0.2	**CUMPLE η = 13.9**
N241/N290	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 7.3	η = 3.1	x: 0.125 m η = 5.0	x: 0.125 m η = 9.2	x: 0.125 m η = 0.9	x: 0.125 m η = 2.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.125 m η = 21.4	η < 0.1	η = 2.8	η < 0.1	x: 0.125 m η = 2.3	**CUMPLE η = 21.4**
N290/N288	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 5.3	η = 3.3	x: 1.548 m η = 2.7	x: 1.546 m η = 0.8	x: 0.076 m η = 0.6	x: 0.076 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.548 m η = 7.0	η < 0.1	η = 3.2	η < 0.1	x: 0.076 m η = 0.5	**CUMPLE η = 7.0**
N288/N278	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 4.1	η = 4.7	x: 1.548 m η = 5.3	x: 1.548 m η = 1.4	x: 0.076 m η = 0.6	x: 0.076 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.548 m η = 9.2	η < 0.1	η = 2.9	η < 0.1	x: 0.076 m η = 0.7	**CUMPLE η = 9.2**
N278/N286	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 3.7	η = 6.1	x: 1.549 m η = 5.3	x: 1.365 m η = 0.8	x: 0.076 m η = 0.1	x: 0.076 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.547 m η = 9.5	η < 0.1	η = 2.1	η < 0.1	x: 0.076 m η = 0.4	**CUMPLE η = 9.5**
N286/N284	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 3.4	η = 7.2	x: 1.549 m η = 5.9	x: 1.365 m η = 0.8	x: 0.076 m η = 0.2	x: 0.076 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.549 m η = 10.3	η < 0.1	η = 1.5	η < 0.1	x: 0.076 m η = 0.4	**CUMPLE η = 10.3**
N284/N276	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 3.4	η = 7.9	x: 1.575 m η = 7.4	x: 1.388 m η = 1.2	x: 0.076 m η = 0.4	x: 0.076 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.575 m η = 11.9	η < 0.1	η = 0.8	η < 0.1	x: 0.076 m η = 0.5	**CUMPLE η = 11.9**
N276/N282	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 3.4	η = 7.9	x: 0.05 m η = 7.4	x: 0.425 m η = 1.1	x: 1.549 m η = 0.3	x: 1.549 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.05 m η = 11.8	η < 0.1	η = 0.3	η < 0.1	x: 1.549 m η = 0.4	**CUMPLE η = 11.8**
N282/N280	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 4.0	η = 8.0	x: 0.076 m η = 6.2	x: 0.629 m η = 0.7	x: 1.549 m η = 0.1	x: 1.549 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.076 m η = 10.7	η < 0.1	η = 0.8	η < 0.1	x: 1.549 m η = 0.3	**CUMPLE η = 10.7**
N280/N274	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 4.8	η = 7.7	x: 1.55 m η = 6.7	x: 0.629 m η = 0.9	x: 0.076 m η = 0.2	x: 1.55 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.366 m η = 10.9	η < 0.1	η = 1.7	η < 0.1	x: 1.55 m η = 0.3	**CUMPLE η = 10.9**
N274/N292	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 5.9	η = 7.1	x: 0.076 m η = 7.2	x: 0.076 m η = 1.5	x: 1.549 m η = 0.7	x: 1.549 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.076 m η = 11.3	η < 0.1	η = 3.2	η = 0.1	x: 1.549 m η = 0.7	**CUMPLE η = 11.3**
N292/N294	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 7.6	η = 6.0	x: 0.076 m η = 3.8	x: 1.547 m η = 1.4	x: 1.549 m η = 0.6	x: 1.549 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.549 m η = 9.7	η < 0.1	η = 4.0	η = 0.1	x: 0.076 m η = 0.4	**CUMPLE η = 9.7**
N294/N204	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 10.3	η = 5.1	x: 1.5 m η = 3.7	x: 1.5 m η = 8.3	x: 1.5 m η = 0.8	x: 1.5 m η = 2.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.5 m η = 18.2	η < 0.1	η = 4.0	η = 0.2	x: 1.5 m η = 2.6	**CUMPLE η = 18.2**
N272/N289	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.548 m η = 1.2	x: 1.548 m η = 1.9	x: 0.125 m η = 8.1	x: 1.548 m η = 0.7	x: 0.125 m η = 1.8	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.125 m η = 9.6	η < 0.1	η = 1.6	x: 0.125 m η = 1.8	η = 0.2	**CUMPLE η = 9.6**
N289/N287	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.548 m η = 4.8	x: 1.548 m η = 3.4	x: 0.076 m η = 1.1	x: 1.548 m η = 1.8	x: 0.076 m η = 0.4	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.548 m η = 7.1	η < 0.1	η = 2.6	x: 0.076 m η = 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 7.1**
N287/N277	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.548 m η = 8.8	x: 1.548 m η = 5.2	x: 1.548 m η = 1.2	x: 1.548 m η = 2.9	x: 0.076 m η = 0.4	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.548 m η = 12.9	η < 0.1	η = 2.6	x: 0.076 m η = 0.4	η = 0.1	**CUMPLE η = 12.9**
N277/N285	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.549 m η = 11.8	x: 1.549 m η = 6.5	x: 1.365 m η = 0.8	x: 1.549 m η = 3.6	x: 0.076 m η = 0.2	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.549 m η = 16.1	η < 0.1	η = 1.9	x: 0.076 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 16.1**
N285/N283	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.549 m η = 13.8	x: 1.549 m η = 7.5	x: 1.365 m η = 0.8	x: 1.549 m η = 4.2	x: 0.076 m η = 0.2	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.549 m η = 18.6	η < 0.1	η = 1.4	x: 0.076 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 18.6**
N283/N275	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.549 m η = 15.2	x: 1.549 m η = 8.2	x: 1.549 m η = 1.4	x: 1.549 m η = 4.6	x: 0.076 m η = 0.3	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.549 m η = 20.9	η < 0.1	η = 0.9	x: 0.076 m η = 0.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 20.9**
N275/N281	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.076 m η = 15.2	x: 0.076 m η = 8.2	x: 0.076 m η = 1.3	x: 0.076 m η = 4.6	x: 1.549 m η = 0.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.076 m η = 21.0	η < 0.1	η = 0.2	x: 1.549 m η = 0.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 21.0**
N281/N279	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.076 m η = 14.3	x: 0.076 m η = 7.9	x: 0.629 m η = 0.8	x: 0.076 m η = 4.4	x: 1.549 m η = 0.2	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.076 m η = 19.4	η < 0.1	η = 0.8	x: 1.549 m η = 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 19.4**
N279/N273	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.076 m η = 12.7	x: 0.076 m η = 7.4	x: 0.629 m η = 0.9	x: 0.076 m η = 4.1	x: 1.55 m η = 0.2	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.076 m η = 17.6	η < 0.1	η = 1.7	x: 1.55 m η = 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 17.6**
N273/N291	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.076 m η = 10.0	x: 0.076 m η = 6.2	x: 0.076 m η = 1.3	x: 0.076 m η = 3.5	x: 1.549 m η = 0.4	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.076 m η = 14.7	η < 0.1	η = 2.9	x: 1.549 m η = 0.3	η = 0.1	**CUMPLE η = 14.7**

VISADO BISATUA
2017-10-31
ARABAKO ORDEZKARITZA
DELEGACIÓN EN ÁLAVA

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															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_yV_z	M_zV_y	
N291/N293	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.076 m η = 5.9	x: 0.076 m η = 4.2	x: 0.076 m η = 0.9	x: 0.076 m η = 2.3	x: 1.549 m η = 0.4	η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.076 m η = 8.7	η < 0.1	η = 3.2	x: 1.549 m η = 0.4	η = 0.1	**CUMPLE η = 8.7**
N293/N271	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.076 m η = 1.8	x: 0.076 m η = 2.2	x: 1.5 m η = 7.2	x: 0.076 m η = 1.0	x: 1.5 m η = 1.6	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.5 m η = 7.9	η < 0.1	η = 2.3	x: 0.076 m η = 0.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 7.9**
N273/N274	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.359 m η = 0.2	x: 0.1 m η = 5.5	x: 1.36 m η = 3.4	x: 0.1 m η = 4.6	η = 1.0	η = 1.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.36 m η = 13.3	η < 0.1	η = 1.7	η = 0.2	η = 1.0	**CUMPLE η = 13.3**
N275/N276	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.359 m η = 0.6	x: 0.1 m η = 2.6	x: 1.36 m η = 3.4	x: 0.1 m η = 0.8	η = 0.9	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.36 m η = 5.6	η < 0.1	η = 0.3	η = 0.2	η = 0.3	**CUMPLE η = 5.6**
N277/N278	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.359 m η = 0.2	x: 0.1 m η = 5.5	x: 1.36 m η = 2.6	x: 0.1 m η = 4.6	η = 0.6	η = 1.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.36 m η = 12.2	η < 0.1	η = 1.7	η = 0.2	η = 1.5	**CUMPLE η = 12.2**
N279/N280	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.359 m η < 0.1	x: 0.1 m η = 2.8	x: 0.1 m η = 1.9	x: 0.1 m η = 2.5	η = 0.4	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.1 m η = 6.5	η < 0.1	η = 0.8	η < 0.1	η = 0.5	**CUMPLE η = 6.5**
N281/N282	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.359 m η = 0.2	x: 0.1 m η = 1.9	x: 0.1 m η = 1.5	x: 0.1 m η = 1.8	η = 0.3	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.1 m η = 4.7	η < 0.1	η = 0.4	η < 0.1	η = 0.4	**CUMPLE η = 4.7**
N283/N284	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.359 m η = 0.2	x: 0.1 m η = 1.9	x: 0.1 m η = 1.4	x: 0.1 m η = 2.7	η = 0.3	η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.1 m η = 4.6	η < 0.1	η = 0.9	η < 0.1	η = 0.9	**CUMPLE η = 4.6**
N285/N286	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0.1 m η = 2.8	x: 0.1 m η = 1.3	x: 0.1 m η = 3.2	η = 0.3	η = 1.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.1 m η = 6.0	η < 0.1	η = 1.2	η < 0.1	η = 1.1	**CUMPLE η = 6.0**
N287/N288	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0.1 m η = 6.2	x: 0.1 m η = 0.5	x: 0.1 m η = 6.2	η = 0.1	η = 2.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.36 m η = 12.6	η < 0.1	η = 2.2	η < 0.1	η = 1.9	**CUMPLE η = 12.6**
N289/N290	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.359 m η = 0.1	x: 0.1 m η = 5.9	x: 0.1 m η = 2.5	x: 1.36 m η = 8.3	η = 0.5	η = 2.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.1 m η = 15.8	η < 0.1	η = 2.1	η = 0.1	η = 2.6	**CUMPLE η = 15.8**
N291/N292	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0.1 m η = 6.2	x: 0.1 m η = 1.1	x: 0.1 m η = 6.3	η = 0.3	η = 2.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.36 m η = 13.1	η < 0.1	η = 2.6	η = 0.1	η = 1.4	**CUMPLE η = 13.1**
N293/N294	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0.1 m η = 6.1	x: 0.1 m η = 1.5	x: 1.36 m η = 8.2	η = 0.3	η = 2.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.1 m η = 15.0	η < 0.1	η = 2.6	η = 0.2	η = 1.8	**CUMPLE η = 15.0**
N289/N241	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.007 m η = 13.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 2.009 m η = 2.6	x: 0.151 m η = 2.5	x: 2.009 m η = 0.3	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.009 m η = 16.1	η < 0.1	η = 0.7	x: 2.009 m η = 0.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 16.1**
N287/N290	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.039 m η = 16.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0.151 m η = 2.5	x: 0.151 m η = 2.5	x: 0.151 m η = 0.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.151 m η = 20.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.151 m η = 0.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 20.9**
N277/N288	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.039 m η = 13.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0.151 m η = 1.5	x: 2.041 m η = 2.5	x: 0.151 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.151 m η = 16.8	η < 0.1	η = 0.4	x: 0.151 m η = 0.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 16.8**
N285/N278	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.04 m η = 7.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 2.042 m η = 1.1	x: 2.042 m η = 2.8	x: 0.151 m η = 0.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.042 m η = 11.7	η < 0.1	η = 0.7	x: 0.151 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 11.7**
N283/N286	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.04 m η = 5.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0.151 m η = 0.7	x: 2.042 m η = 2.1	x: 0.151 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.04 m η = 8.2	η < 0.1	η = 0.8	x: 0.151 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 8.2**
N281/N280	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.04 m η = 5.4	x: 0.151 m η = 0.2	x: 0.151 m η = 0.8	x: 2.042 m η = 2.0	x: 0.151 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.042 m η = 7.9	η < 0.1	η = 0.9	x: 0.151 m η = 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 7.9**
N279/N274	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.041 m η = 7.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 2.043 m η = 1.1	x: 2.043 m η = 3.2	x: 0.151 m η = 0.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.043 m η = 12.0	η < 0.1	η = 0.9	x: 0.151 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 12.0**
N273/N292	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.04 m η = 13.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0.151 m η = 1.5	x: 2.042 m η = 3.3	x: 0.151 m η = 0.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.042 m η = 17.4	η < 0.1	η = 0.6	x: 0.151 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 17.4**
N291/N294	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.04 m η = 16.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0.151 m η = 2.4	x: 0.151 m η = 2.8	x: 0.151 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.151 m η = 21.0	η < 0.1	η = 0.2	x: 0.151 m η = 0.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 21.0**
N293/N204	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.008 m η = 13.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 2.01 m η = 3.3	x: 0.151 m η = 2.7	x: 2.01 m η = 0.5	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.151 m η = 17.0	η < 0.1	η = 0.6	x: 2.01 m η = 0.4	η = 0.1	**CUMPLE η = 17.0**
N295/N204	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.445 m η = 0.8	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 10.0	x: 0 m η = 3.0	x: 1.447 m η = 2.7	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 12.3	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 12.3**
N296/N295	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.499 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.7	x: 1.125 m η = 10.0	x: 1.499 m η = 3.0	x: 0 m η = 0.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.499 m η = 12.5	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 0.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 12.5**
N301/N274	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.445 m η = 0.8	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 23.7	x: 0 m η = 2.4	x: 1.447 m η = 6.3	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 26.0	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 26.0**
N302/N301	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.499 m η = 0.5	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 27.7	x: 1.499 m η = 2.4	x: 0 m η = 1.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 28.4	η < 0.1	η = 0.4	x: 0 m η = 0.3	η = 0.1	**CUMPLE η = 28.4**
N307/N276	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.445 m η = 0.5	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 25.4	x: 0 m η = 1.4	x: 1.447 m η = 6.8	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 26.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 26.2**
N308/N307	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.499 m η = 0.3	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 31.0	x: 1.499 m η = 1.4	x: 0 m η = 2.0	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 31.4	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 0.3	η = 0.1	**CUMPLE η = 31.4**
N313/N296	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.488 m η = 0.5	x: 0 m η = 1.1	x: 1.488 m η = 9.7	x: 1.488 m η = 0.1	x: 0 m η = 2.3	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.488 m η = 10.6	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 1.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 10.6**
N297/N313	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.469 m η = 0.4	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 5.7	x: 0 m η = 4.2	x: 0 m η = 1.8	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 9.5	η < 0.1	η = 0.8	x: 0 m η = 1.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 9.5**
N314/N302	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.488 m η = 0.3	x: 0 m η = 1.3	x: 1.488 m η = 27.7	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 4.0	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.488 m η = 28.8	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 2.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 28.8**
N303/N314	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.469 m η = 0.1	x: 0 m η = 3.1	x: 1.469 m η = 14.4	x: 0 m η = 3.5	x: 0 m η = 4.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 17.7	η < 0.1	η = 0.8	x: 0 m η = 2.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 17.7**
N315/N308	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0 m η = 1.0	x: 1.488 m η = 31.0	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 3.9	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.488 m η = 31.9	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 2.8	η < 0.1	**CUMPLE η = 31.9**
N309/N315	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0 m η = 2.9	x: 1.469 m η = 19.4	x: 0 m η = 3.6	x: 0 m η = 4.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 20.7	η < 0.1	η = 0.8	x: 0 m η = 2.1	η = 0.1	**CUMPLE η = 20.7**
N316/N241	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.08 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.445 m η = 1.7	x: 0.08 m η = 1.4	x: 0.08 m η = 13.9	x: 0.08 m η = 5.1	x: 1.447 m η = 4.0	η = 0.2	x: 0.08 m η < 0.1	x: 0.08 m η < 0.1	x: 0.08 m η = 18.4	x: 0.08 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 18.4**
N317/N316	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.417 m η = 1.7	x: 0.081 m η = 2.2	x: 0.081 m η = 14.4	x: 1.419 m η = 7.5	x: 1.419 m η = 0.5	x: 0.081 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.081 m η = 22.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 22.6**
N321/N317	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.395 m η = 1.5	x: 0.092 m η = 2.7	x: 1.397 m η = 14.3	x: 0.092 m η = 10.8	x: 0.092 m η = 3.4	x: 0.092 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.397 m η = 18.2	η < 0.1	η = 0.5	x: 0.092 m η = 2.3	η = 0.5	**CUMPLE η = 18.2**
N318/N321	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.385 m η = 1.1	x: 0.082 m η = 4.1	x: 0.082 m η = 7.9	x: 1.387 m η = 6.3	x: 0.082 m η = 3.3	x: 0.082 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.082 m η = 12.3	η < 0.1	η = 0.6	x: 0.082 m η = 1.9	η = 0.4	**CUMPLE η = 12.3**
N322/N278	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.445 m η = 0.4	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 21.9	x: 0 m η = 0.8	x: 1.447 m η = 5.9	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 22.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 22.5**
N323/N322	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.499 m η = 0.3	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 25.9	x: 1.499 m η = 0.8	x: 0 m η = 1.4	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 26.4	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 26.4**
N328/N323	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.488 m η = 0.1	x: 0 m η = 1.0	x: 1.488 m η = 25.9	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 3.7	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.488 m η = 26.8	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 2.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 26.8**
N324/N328	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0 m η = 2.8	x: 1.469 m η = 13.9	x: 0 m η = 3.5	x: 0 m η = 4.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 16.8	η < 0.1	η = 0.8	x: 0 m η = 2.0	η = 0.1	**CUMPLE η = 16.8**
N258/N356	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 7.1	η = 3.5	x: 1.625 m η = 10.2	x: 1.25 m η = 0.8	x: 0.125 m η = 2.0	x: 0.125 m η = 0.5	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.127 m η < 0.1	x: 1.625 m η = 14.1	x: 0.126 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 14.1**
N356/N354	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 4.9	η = 5.9	x: 0 m η = 10.2	x: 0.609 m η = 0.9	x: 1.625 m η = 0.4	x: 1.625 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.406 m η = 16.6	η < 0.1	η = 0.9	η < 0.1	x: 1.625 m η = 0.4	**CUMPLE η = 16.6**
N354/N336	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 3.8	η = 8.2	x: 0 m η = 8.6	x: 1.016 m η = 0.9	x: 1.625 m η = 0.4	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.406 m η = 17.1	η < 0.1	η = 0.7	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 17.1**
N336/N342	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 3.0	η = 9.8	x: 0.813 m η = 7.4	x: 0.813 m η = 1.1	x: 1.626 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.813 m η = 18.0	η < 0.1	η = 0.4	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 18.0**
N342/N344	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 2.6	η = 10.8	x: 1.219 m η = 7.6	x: 0.813 m η = 1.2	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.016 m η = 19.2	η < 0.1	η = 0.2	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 19.2**
N344/N338	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 2.6	η = 11.1	x: 1.016 m η = 7.9	x: 1.016 m η = 1.4	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.016 m η = 20.0	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 20.0**
N338/N346	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 2.6	η = 11.1	x: 0.61 m η = 7.9	x: 0.61 m η = 1.4	x: 1.625 m η = 0.2	x: 1.625 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.61 m η = 19.9	η < 0.1	η = 0.2	η < 0.1	x: 1.625 m η = 0.4	**CUMPLE η = 19.9**
N346/N348	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 3.1	η = 11.2	x: 0.61 m η = 7.5	x: 0.813 m η = 1.2	x: 1.625 m η = 0.2	x: 1.625 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.61 m η = 19.1	η < 0.1	η = 0.3	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 19.1**
N348/N340	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 3.8	η = 10.4	x: 1.016 m η = 7.5	x: 0.813 m η = 1.2	x: 0 m η = 0.2	x: 1.625 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.813 m η = 18.1	η < 0.1	η = 0.6	η < 0.1	x: 1.625 m η = 0.4	**CUMPLE η = 18.1**
N340/N350	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 5.0	η = 9.0	x: 1.624 m η = 9.8	x: 0.609 m η = 1.0	x: 0 m η = 0.6	x: 1.624 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.421 m η = 18.0	η < 0.1	η = 0.9	η < 0.1	x: 1.624 m η = 0.4	**CUMPLE η = 18.0**

VISADO BISATUA
ARABAKO ORDEZKARITZA
DELEGACIÓN EN ALAVA
COLEGIO OFICIAL DE APAREJADORES Y ARQUITECTOS TÉCNICOS DE BIZKAIA

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															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	
N350/N352	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 6.6	η = 7.0	x: 1.624 m η = 12.2	x: 1.015 m η = 1.0	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.624 m η = 18.4	η < 0.1	η = 1.1	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	**CUMPLE η = 18.4**
N352/N193	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	η = 9.4	η = 5.0	x: 0 m η = 12.2	x: 0.375 m η = 0.9	x: 1.499 m η = 2.4	x: 1.499 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 16.1	x: 0 m η < 0.1	M_{tz} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 16.1**
N351/N193	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0.337 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.007 m η = 18.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 1.08 m η = 0.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 2.009 m η = 0.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.337 m η < 0.1	N.P.[3]	x: 1.08 m η = 19.1	x: 0.337 m η < 0.1	M_{tz} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 19.1**
N349/N352	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0.34 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.039 m η = 16.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 1.096 m η = 0.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0.151 m η = 0.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.34 m η < 0.1	N.P.[3]	x: 1.096 m η = 16.6	x: 0.34 m η < 0.1	M_{tz} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 16.6**
N339/N350	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0.34 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.039 m η = 12.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 1.096 m η = 0.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0.151 m η = 0.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.34 m η < 0.1	N.P.[3]	x: 1.096 m η = 12.6	x: 0.34 m η < 0.1	M_{tz} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 12.6**
N347/N340	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0.34 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.04 m η = 9.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 1.097 m η = 0.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0.151 m η = 0.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.34 m η < 0.1	N.P.[3]	x: 1.097 m η = 9.4	x: 0.34 m η < 0.1	M_{tz} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 9.4**
N345/N348	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0.34 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.04 m η = 5.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 1.097 m η = 0.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0.151 m η = 0.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.34 m η < 0.1	N.P.[3]	x: 1.097 m η = 6.2	x: 0.34 m η < 0.1	M_{tz} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 6.2**
N337/N346	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.34 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.04 m η = 3.1	x: 0.151 m η = 1.0	x: 1.097 m η = 0.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0.151 m η = 0.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.34 m η < 0.1	N.P.[3]	x: 1.097 m η = 3.4	x: 0.34 m η < 0.1	M_{tz} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 3.4**
N337/N344	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0.34 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.04 m η = 2.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 1.097 m η = 0.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0.151 m η = 0.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.34 m η < 0.1	N.P.[3]	x: 1.097 m η = 2.8	x: 0.34 m η < 0.1	M_{tz} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 2.8**
N343/N342	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0.34 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.04 m η = 5.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 1.097 m η = 0.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0.151 m η = 0.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.34 m η < 0.1	N.P.[3]	x: 1.097 m η = 6.3	x: 0.34 m η < 0.1	M_{tz} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 6.3**
N341/N336	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0.34 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.041 m η = 9.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 1.097 m η = 0.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0.151 m η = 0.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.34 m η < 0.1	N.P.[3]	x: 1.097 m η = 9.4	x: 0.34 m η < 0.1	M_{tz} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 9.4**
N335/N354	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0.34 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.04 m η = 12.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 1.096 m η = 0.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0.151 m η = 0.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.34 m η < 0.1	N.P.[3]	x: 1.096 m η = 12.5	x: 0.34 m η < 0.1	M_{tz} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 12.5**
N353/N356	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0.34 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.04 m η = 16.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 1.096 m η = 0.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0.151 m η = 0.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.34 m η < 0.1	N.P.[3]	x: 1.096 m η = 16.4	x: 0.34 m η < 0.1	M_{tz} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 16.4**
N355/N258	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0.337 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.008 m η = 18.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 1.08 m η = 0.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 2.01 m η = 0.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.337 m η < 0.1	N.P.[3]	x: 1.08 m η = 18.8	x: 0.337 m η < 0.1	M_{tz} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 18.8**
N357/N391	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.625 m η = 3.1	x: 1.625 m η = 2.7	x: 1.625 m η = 1.6	x: 1.625 m η = 1.5	x: 0.125 m η = 0.5	x: 0.125 m η = 1.3	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 1.625 m η = 5.6	x: 0.126 m η < 0.1	M_{tz} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 5.6**
N391/N390	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.625 m η = 5.0	x: 1.625 m η = 4.6	x: 0 m η = 1.5	x: 1.625 m η = 2.4	x: 1.625 m η = 0.4	x: 0 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.625 m η = 8.0	η < 0.1	η = 0.1	x: 1.625 m η = 0.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 8.0**
N390/N358	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.625 m η = 6.4	x: 1.625 m η = 5.9	x: 1.016 m η = 0.9	x: 1.625 m η = 3.1	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.625 m η = 10.3	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 10.3**
N358/N389	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.626 m η = 7.5	x: 1.626 m η = 7.0	x: 0.813 m η = 1.1	x: 1.626 m η = 3.7	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.626 m η = 12.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 12.0**
N389/N388	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.625 m η = 8.2	x: 1.625 m η = 7.7	x: 0.813 m η = 1.2	x: 1.625 m η = 4.0	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.422 m η = 13.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 13.2**
N388/N359	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.422 m η = 8.5	x: 1.422 m η = 7.9	x: 1.016 m η = 1.5	x: 1.422 m η = 4.2	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.219 m η = 14.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 0.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 14.0**
N359/N387	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0.203 m η = 8.5	x: 0.203 m η = 7.9	x: 0.61 m η = 1.5	x: 0.203 m η = 4.2	x: 1.625 m η = 0.3	x: 1.625 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.61 m η = 14.1	η < 0.1	η = 0.1	x: 1.625 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 14.1**
N387/N392	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m η = 8.2	x: 0 m η = 7.7	x: 0.813 m η = 1.2	x: 0 m η = 4.1	x: 1.625 m η = 0.2	x: 1.625 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.406 m η = 13.3	η < 0.1	η = 0.1	x: 1.625 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 13.3**
N392/N360	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m η = 7.6	x: 0 m η = 7.2	x: 0.813 m η = 1.2	x: 0 m η = 3.7	x: 1.625 m η = 0.2	x: 1.625 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 12.2	η < 0.1	η = 0.2	x: 1.625 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 12.2**
N360/N386	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m η = 6.7	x: 0 m η = 6.2	x: 0.812 m η = 1.0	x: 0 m η = 3.3	x: 1.624 m η = 0.3	x: 1.624 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.7	η < 0.1	η = 0.2	x: 1.624 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 10.7**
N386/N385	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m η = 5.4	x: 0 m η = 5.0	x: 1.624 m η = 1.4	x: 0 m η = 2.6	x: 0 m η = 0.5	x: 1.624 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 8.6	η < 0.1	η = 0.2	x: 1.624 m η = 0.3	η < 0.1	**CUMPLE η = 8.6**
N385/N195	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m η = 3.6	x: 0 m η = 3.1	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 1.7	x: 1.499 m η = 0.5	x: 1.499 m η = 1.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 6.2	x: 0 m η < 0.1	M_{tz} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 6.2**
N261/N260	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.488 m η = 0.5	x: 0 m η = 1.1	x: 1.488 m η = 13.2	x: 1.488 m η = 0.4	x: 0 m η = 2.6	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.488 m η = 14.2	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 14.2**
N262/N261	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.469 m η = 0.3	x: 0 m η = 2.1	x: 0 m η = 5.7	x: 0 m η = 3.8	x: 0 m η = 2.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 10.6	η < 0.1	η = 0.7	x: 0 m η = 0.4	η = 0.1	**CUMPLE η = 10.6**
N253/N252	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.488 m η = 1.2	x: 0 m η = 2.7	x: 1.488 m η = 19.8	x: 1.488 m η = 0.1	x: 0 m η = 5.1	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.488 m η = 22.1	η < 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 1.7	η < 0.1	**CUMPLE η = 22.1**
N254/N253	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.469 m η = 0.9	x: 0 m η = 4.5	x: 0 m η = 14.6	x: 0 m η = 3.3	x: 0 m η = 3.7	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 20.7	η < 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 0.9	η = 0.1	**CUMPLE η = 20.7**
N217/N216	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.488 m η = 0.8	x: 0 m η = 2.2	x: 1.488 m η = 24.6	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 5.0	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.488 m η = 26.5	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 2.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 26.5**
N218/N217	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.469 m η = 0.5	x: 0 m η = 4.1	x: 0 m η = 13.4	x: 0 m η = 3.4	x: 0 m η = 4.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 19.5	η < 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 0.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 19.5**
N209/N208	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.488 m η = 0.8	x: 0 m η = 2.2	x: 1.488 m η = 25.1	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 5.0	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.488 m η = 27.0	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 2.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 27.0**
N210/N209	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.469 m η = 0.5	x: 0 m η = 4.1	x: 0 m η = 13.8	x: 0 m η = 3.5	x: 0 m η = 4.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 19.6	η < 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 0.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 19.6**
N225/N224	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.488 m η = 0.8	x: 0 m η = 2.2	x: 1.488 m η = 24.8	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 5.0	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.488 m η = 26.7	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 2.0	η < 0.1	**CUMPLE η = 26.7**
N226/N225	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.469 m η = 0.5	x: 0 m η = 4.1	x: 0 m η = 13.4	x: 0 m η = 3.6	x: 0 m η = 4.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 19.7	η < 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 0.2	η = 0.1	**CUMPLE η = 19.7**
N236/N235	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.488 m η = 1.1	x: 0 m η = 2.4	x: 1.488 m η = 18.8	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 4.7	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.488 m η = 20.9	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 1.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 20.9**
N237/N236	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.469 m η = 0.8	x: 0 m η = 4.1	x: 0 m η = 13.2	x: 0 m η = 3.7	x: 0 m η = 3.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 19.2	η < 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 0.7	η = 0.1	**CUMPLE η = 19.2**
N244/N243	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.395 m η = 0.9	x: 0.092 m η = 2.2	x: 1.397 m η = 18.8	x: 1.397 m η = 9.4	x: 0.092 m η = 3.9	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.397 m η = 28.5	η < 0.1	η = 0.6	x: 0.092 m η = 1.4	x: 0.092 m η = 0.6	**CUMPLE η = 28.5**
N245/N244	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.385 m η = 0.7	x: 0.082 m η = 4.0	x: 0.082 m η = 8.2	x: 1.387 m η = 10.4	x: 0.082 m η = 4.1	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.082 m η = 18.2	η < 0.1	η = 0.8	x: 1.387 m η = 0.4	x: 0.082 m η = 0.5	**CUMPLE η = 18.2**
N363/N241	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.396 m η = 0.1	x: 0.08 m η = 0.3	x: 0.08 m η = 6.8	x: 1.398 m η = 33.8	x: 1.398 m η = 3.7	η = 2.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.398 m η = 38.0	η < 0.1	η = 0.3	x: 1.398 m η = 1.6	η = 0.3	**CUMPLE η = 38.0**
N364/N363	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.499 m η < 0.1	x: 0.081 m η = 0.4	x: 0.258 m η = 4.6	x: 1.499 m η = 2.3	x: 1.499 m η = 0.5	x: 0.081 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.499 m η = 5.2	η < 0.1	η = 0.1	x: 1.499 m η = 0.2	x: 0.081 m η < 0.1	**CUMPLE η = 5.2**
N368/N364	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.488 m η < 0.1	x: 0.092 m η = 0.5	x: 1.488 m η = 3.9	x: 1.488 m η = 0.9	x: 0.092 m η = 1.0	x: 1.488 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.488 m η = 4.5	η < 0.1	η = 0.1	x: 0.092 m η = 0.8	x: 1.488 m η < 0.1	**CUMPLE η = 4.5**
N365/N368	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0.082 m η = 1.3	x: 0.082 m η = 4.1	x: 1.469 m η = 1.4	x: 0.082 m η = 0.8	x: 1.469 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.082 m η = 5.4	η < 0.1	η = 0.2	x: 1.469 m η = 0.5	x: 1.469 m η < 0.1	**CUMPLE η = 5.4**
N391/N355	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.101 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.324 m η = 0.4	x: 0.1 m η = 0.2	x: 2.325 m η = 6.5	x: 2.325 m η = 17.6	η = 0.6	η = 1.7	x: 0.101 m η < 0.1	x: 0.101 m η < 0.1	x: 2.325 m η = 17.2	x: 0.101 m η < 0.1	M_{tz} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 17.6**
N355/N356	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.1 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0.1 m η = 7.1	x: 0.1 m η = 17.8	x: 0.1 m η = 4.5	η = 2.8	η = 0.8	x: 0.1 m η < 0.1	x: 0.1 m η < 0.1	x: 0.1 m η = 26.7	x: 0.1 m η < 0.1	M_{tz} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 26.7**
N390/N353	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0.285 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.324 m η = 0.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 2.325 m η = 0.8	x: 2.325 m η = 16.7	η = 0.1	η = 1.6	x: 0.285 m η < 0.1	x: 0.101 m η < 0.1	x: 2.325 m η = 14.3	x: 0.101 m η < 0.1	M_{tz} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 16.7**

VISADO BISATUA
ARABAKO ORDEZKARITZA
DELEGACIÓN EN ALAVA

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															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	
N353/N354	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.1 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0.1 m η = 5.6	x: 0.1 m η = 3.9	x: 0.1 m η = 3.7	η = 0.6	η = 0.6	x: 0.1 m η < 0.1	x: 0.1 m η < 0.1	x: 0.1 m η = 12.9	x: 0.1 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 12.9**
N358/N335	$\bar{\lambda}$ ≤ 3.0 Cumple	x: 0.285 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.324 m η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 2.325 m η = 3.3	x: 2.325 m η = 15.3	η = 0.3	η = 1.5	x: 0.285 m η < 0.1	x: 0.101 m η < 0.1	x: 2.325 m η = 12.9	x: 0.101 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 15.3**
N335/N336	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.1 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0.1 m η = 4.2	x: 0.1 m η = 6.2	x: 0.1 m η = 2.8	η = 1.0	η = 0.5	x: 0.1 m η < 0.1	x: 0.1 m η < 0.1	x: 0.31 m η = 12.1	x: 0.1 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 12.1**
N389/N341	$\bar{\lambda}$ ≤ 3.0 Cumple	x: 0.285 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.324 m η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 2.325 m η = 2.7	x: 2.325 m η = 13.7	η = 0.2	η = 1.3	x: 0.285 m η < 0.1	x: 0.101 m η < 0.1	x: 2.325 m η = 11.6	x: 0.101 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 13.7**
N341/N342	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.1 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0.1 m η = 2.9	x: 0.1 m η = 4.6	x: 0.1 m η = 2.0	η = 0.7	η = 0.3	x: 0.1 m η < 0.1	x: 0.1 m η < 0.1	x: 0.1 m η = 8.3	x: 0.1 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 8.3**
N388/N343	$\bar{\lambda}$ ≤ 3.0 Cumple	x: 0.285 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.324 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 2.325 m η = 1.9	x: 2.325 m η = 11.8	η = 0.2	η = 1.1	x: 0.285 m η < 0.1	x: 0.101 m η < 0.1	x: 2.325 m η = 10.1	x: 0.101 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 11.8**
N343/N344	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.1 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0.1 m η = 1.5	x: 0.1 m η = 3.4	x: 0.1 m η = 1.3	η = 0.5	η = 0.2	x: 0.1 m η < 0.1	x: 0.1 m η < 0.1	x: 0.1 m η = 5.2	x: 0.1 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 5.2**
N359/N337	$\bar{\lambda}$ ≤ 3.0 Cumple	x: 0.285 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.324 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 2.325 m η = 1.6	x: 2.325 m η = 9.6	η = 0.1	η = 0.9	x: 0.285 m η < 0.1	x: 0.101 m η < 0.1	x: 2.325 m η = 10.0	x: 0.101 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 10.0**
N337/N338	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.1 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0.1 m η = 0.5	x: 0.1 m η = 3.0	x: 0.1 m η < 0.1	η = 0.5	η < 0.1	x: 0.1 m η < 0.1	x: 0.1 m η < 0.1	x: 0.1 m η = 3.3	x: 0.1 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 3.3**
N387/N345	$\bar{\lambda}$ ≤ 3.0 Cumple	x: 0.285 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.324 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 2.325 m η = 2.1	x: 2.325 m η = 8.9	η = 0.2	η = 0.9	x: 0.285 m η < 0.1	x: 0.285 m η < 0.1	x: 2.325 m η = 7.7	x: 0.285 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 8.9**
N345/N346	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.1 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.359 m η < 0.1	x: 0.1 m η = 1.7	x: 0.1 m η = 3.6	x: 0.1 m η = 1.3	η = 0.6	η = 0.2	x: 0.1 m η < 0.1	x: 0.1 m η < 0.1	x: 0.1 m η = 5.4	x: 0.1 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 5.4**
N360/N339	$\bar{\lambda}$ ≤ 3.0 Cumple	x: 0.285 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.324 m η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 2.325 m η = 3.6	x: 2.325 m η = 11.1	η = 0.3	η = 1.1	x: 0.285 m η < 0.1	x: 0.285 m η < 0.1	x: 2.325 m η = 9.4	x: 0.285 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 11.1**
N339/N340	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.1 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0.1 m η = 4.2	x: 0.1 m η = 7.1	x: 0.1 m η = 2.8	η = 1.1	η = 0.5	x: 0.1 m η < 0.1	x: 0.1 m η < 0.1	x: 0.1 m η = 12.5	x: 0.1 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 12.5**
N386/N349	$\bar{\lambda}$ ≤ 3.0 Cumple	x: 0.285 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.324 m η = 0.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 2.325 m η = 0.4	x: 2.325 m η = 11.8	η < 0.1	η = 1.1	x: 0.285 m η < 0.1	x: 0.285 m η < 0.1	x: 2.325 m η = 10.4	x: 0.285 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 11.8**
N349/N350	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.1 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0.1 m η = 5.5	x: 0.1 m η = 3.9	x: 0.1 m η = 3.6	η = 0.6	η = 0.6	x: 0.1 m η < 0.1	x: 0.1 m η < 0.1	x: 0.1 m η = 12.9	x: 0.1 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 12.9**
N385/N351	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.101 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.324 m η = 0.5	x: 0.1 m η = 0.2	x: 2.325 m η = 12.3	x: 2.325 m η = 12.1	η = 1.1	η = 1.2	x: 0.101 m η < 0.1	x: 0.285 m η < 0.1	x: 2.325 m η = 19.1	x: 0.101 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 19.1**
N351/N352	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.1 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0.1 m η = 7.3	x: 0.1 m η = 22.9	x: 0.1 m η = 4.3	η = 3.6	η = 0.7	x: 0.1 m η < 0.1	x: 0.1 m η < 0.1	x: 0.1 m η = 31.8	x: 0.1 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 31.8**
N392/N347	$\bar{\lambda}$ ≤ 3.0 Cumple	x: 0.285 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.324 m η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 2.325 m η = 3.2	x: 2.325 m η = 10.1	η = 0.3	η = 1.0	x: 0.285 m η < 0.1	x: 0.285 m η < 0.1	x: 2.325 m η = 8.7	x: 0.285 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 10.1**
N347/N348	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.1 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0.1 m η = 2.9	x: 0.1 m η = 5.2	x: 0.1 m η = 2.0	η = 0.8	η = 0.3	x: 0.1 m η < 0.1	x: 0.1 m η < 0.1	x: 0.1 m η = 8.8	x: 0.1 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 8.8**
N275/N282	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.04 m η = 3.6	x: 0.151 m η = 1.6	x: 0.151 m η = 0.6	x: 2.042 m η = 1.9	x: 0.151 m η = 0.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.04 m η = 5.4	η < 0.1	η = 1.0	x: 2.042 m η = 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 5.4**
N275/N284	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 2.04 m η = 3.3	x: 0.151 m η = 0.7	x: 1.475 m η = 0.5	x: 2.042 m η = 2.2	x: 0.151 m η = 0.2	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.853 m η = 5.9	η < 0.1	η = 1.0	x: 0.151 m η = 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 5.9**
N333/N355	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.625 m η = 0.6	x: 1.625 m η = 2.0	x: 1.625 m η = 1.7	x: 1.625 m η = 0.3	x: 0.125 m η = 0.4	η = 0.2	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 1.625 m η = 3.7	x: 0.126 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 3.7**
N355/N353	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.625 m η = 5.2	x: 1.625 m η = 4.3	x: 1.625 m η = 2.1	x: 1.625 m η = 2.3	x: 0 m η = 0.6	η = 1.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.625 m η = 8.9	η < 0.1	η = 5.0	x: 0 m η = 0.6	η < 0.1	**CUMPLE η = 8.9**
N353/N335	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.625 m η = 10.1	x: 1.625 m η = 6.6	x: 1.625 m η = 2.0	x: 1.625 m η = 4.0	x: 0 m η = 0.5	η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.625 m η = 15.4	η < 0.1	η = 3.7	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 15.4**
N335/N341	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.626 m η = 13.3	x: 1.626 m η = 7.9	x: 1.626 m η = 2.0	x: 1.626 m η = 5.0	x: 0 m η = 0.5	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.626 m η = 19.6	η < 0.1	η = 2.3	x: 0 m η = 0.5	η < 0.1	**CUMPLE η = 19.6**
N341/N343	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.625 m η = 15.1	x: 1.625 m η = 8.4	x: 1.625 m η = 1.9	x: 1.625 m η = 5.5	x: 0 m η = 0.4	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.625 m η = 21.9	η < 0.1	η = 1.5	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 21.9**
N343/N337	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 1.625 m η = 15.9	x: 1.625 m η = 8.4	x: 1.625 m η = 2.1	x: 1.625 m η = 5.7	x: 0 m η = 0.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.625 m η = 23.0	η < 0.1	η = 0.8	x: 0 m η = 0.4	η < 0.1	**CUMPLE η = 23.0**
N337/N345	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m η = 15.9	x: 0 m η = 8.4	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 5.7	x: 1.625 m η = 0.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.0	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 23.0**
N347/N339	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m η = 13.1	x: 0 m η = 7.8	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 5.0	x: 1.625 m η = 0.4	η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 19.4	η < 0.1	η = 1.4	x: 0 m η = 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 19.4**
N339/N349	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m η = 9.7	x: 0 m η = 6.3	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 3.8	x: 1.624 m η = 0.4	η = 1.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 14.9	η < 0.1	η = 2.9	x: 1.624 m η = 0.1	η < 0.1	**CUMPLE η = 14.9**
N349/N351	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m η = 4.5	x: 0 m η = 3.5	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 1.9	x: 1.624 m η = 0.5	η = 1.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 7.8	η < 0.1	η = 4.8	x: 1.624 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 7.8**
N351/N334	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 1.8	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 0.3	x: 1.499 m η = 0.3	η = 0.2	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.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η = 3.1**
N345/N347	$\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m η = 15.1	x: 0 m η = 8.4	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η = 5.5	x: 1.625 m η = 0.4	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 21.8	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 0.2	η < 0.1	**CUMPLE η = 21.8**
N393/N398	x: 0 m $\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	N.P.[8]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η < 0.1**
N395/N399	x: 0 m $\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	N.P.[8]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η < 0.1**
N396/N400	x: 0 m $\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	N.P.[8]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η < 0.1**
N397/N401	x: 0 m $\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	N.P.[8]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η < 0.1**
N394/N402	x: 0 m $\bar{\lambda}$ < 2.0 Cumple	N.P.[8]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[6]	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	N.P.[3]	N.P.[3]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[4]	N.P.[5]	N.P.[5]	**CUMPLE η < 0.1**

VISADO BISATUA
COLEGIO OFICIAL DE APAREJADORES Y ARQUITECTOS TÉCNICOS DE BIZKAIA
DELEGACIÓN EN ÁLAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA

Notación:

$\bar{\lambda}$: Limitación de esbeltez
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
λ_w: Abolladura del alma inducida por el ala comprimida

Comprobaciones que no proceden (N.P.):

(1) La comprobación no procede, ya que no hay momento flector.
(2) La comprobación no procede, ya que no hay esfuerzo cortante.
(3) No hay interacción entre momento flector y esfuerzo cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.
(4) La comprobación no procede, ya que no hay momento torsor.
(5) No hay interacción entre momento torsor y esfuerzo cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.
(6) La comprobación no procede, ya que no hay axil de tracción.
(7) La comprobación no procede, ya que no hay axil de compresión.
(8) La comprobación no procede, ya que no hay momento flector que comprima un ala, de forma que se pueda desarrollar el fenómeno de abolladura del alma inducida por el ala comprimida.
(9) 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.
(10) No hay interacción entre momento flector, axil y cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-M)											Estado
	$N_{t,0,d}$	$N_{c,0,d}$	$M_{y,d}$	$M_{z,d}$	$V_{y,d}$	$V_{z,d}$	$M_{x,d}$	$M_{y,d}M_{z,d}$	$N_{t,0,d}M_{y,d}M_{z,d}$	$N_{c,0,d}M_{y,d}M_{z,d}$	$M_{x,d}V_{y,d}V_{z,d}$	
N55/N1	x: 1.354 m η < 0.1	N.P.(1)	x: 1.354 m η = 3.7	x: 1.354 m η = 1.1	x: 0 m η = 0.5	x: 1.354 m η = 7.4	x: 0 m η = 12.1	x: 1.354 m η = 4.3	x: 1.354 m η = 4.4	N.P.(2)	x: 0 m η = 19.1	CUMPLE η = 19.1
N1/N67	x: 0 m η = 4.3	x: 0 m η = 12.1	x: 0 m η = 62.8	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 67.0	x: 0 m η = 25.2	x: 0 m η = 63.4	x: 0 m η = 30.7	x: 0 m η = 73.8	x: 0 m η = 92.2	CUMPLE η = 92.2
N67/N71	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 11.2	x: 0 m η = 18.0	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 48.3	x: 0 m η = 4.3	x: 0 m η = 18.2	x: 0 m η = 11.8	x: 0 m η = 28.5	x: 0 m η = 51.8	CUMPLE η = 51.8
N71/N49	x: 0 m η = 3.8	x: 0 m η = 10.5	x: 1.629 m η = 23.4	x: 1.629 m η = 1.1	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 32.6	x: 0 m η = 6.9	x: 1.629 m η = 24.2	x: 1.629 m η = 13.6	x: 1.629 m η = 33.1	x: 0 m η = 39.4	CUMPLE η = 39.4
N49/N77	x: 0 m η = 3.1	x: 0 m η = 9.2	x: 1.629 m η = 29.4	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 19.1	x: 0 m η = 8.6	x: 1.629 m η = 29.6	x: 1.629 m η = 15.6	x: 1.629 m η = 37.3	x: 0 m η = 27.7	CUMPLE η = 37.3
N77/N81	x: 0 m η = 3.0	x: 0 m η = 8.7	x: 0 m η = 29.4	x: 1.629 m η = 1.2	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 6.7	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 29.8	x: 1.629 m η = 15.9	x: 0 m η = 37.5	x: 0 m η = 6.9	CUMPLE η = 37.5
N81/N53	x: 0 m η = 2.8	x: 0 m η = 8.2	x: 0 m η = 29.0	x: 1.629 m η = 4.4	x: 0 m η = 1.0	x: 1.629 m η = 5.1	x: 0 m η = 7.6	x: 0 m η = 29.6	x: 0 m η = 16.2	x: 0 m η = 36.8	x: 1.629 m η = 12.2	CUMPLE η = 36.8
N56/N2	x: 1.354 m η < 0.1	N.P.(1)	x: 1.354 m η = 3.7	x: 1.354 m η = 2.1	x: 0 m η = 0.9	x: 1.354 m η = 7.4	x: 0 m η = 12.1	x: 1.354 m η = 4.7	x: 1.354 m η = 4.8	N.P.(2)	x: 0 m η = 19.1	CUMPLE η = 19.1
N2/N99	x: 0 m η = 3.5	x: 0 m η = 11.5	x: 0 m η = 61.4	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 66.7	x: 0 m η = 25.2	x: 0 m η = 61.8	x: 0 m η = 26.5	x: 0 m η = 71.6	x: 0 m η = 91.9	CUMPLE η = 91.9
N99/N95	x: 0 m η = 3.3	x: 0 m η = 10.7	x: 0 m η = 17.1	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 48.0	x: 0 m η = 4.4	x: 0 m η = 17.4	x: 0 m η = 9.4	x: 0 m η = 27.1	x: 0 m η = 51.5	CUMPLE η = 51.5
N95/N51	x: 0 m η = 3.1	x: 0 m η = 10.0	x: 1.629 m η = 23.8	x: 1.629 m η = 1.2	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 32.3	x: 0 m η = 6.9	x: 1.629 m η = 24.7	x: 1.629 m η = 13.8	x: 1.629 m η = 33.1	x: 0 m η = 39.1	CUMPLE η = 39.1
N51/N89	x: 0 m η = 2.9	x: 0 m η = 9.0	x: 1.629 m η = 29.6	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 18.8	x: 0 m η = 8.6	x: 1.629 m η = 29.9	x: 1.629 m η = 16.0	x: 1.629 m η = 37.4	x: 0 m η = 27.4	CUMPLE η = 37.4
N89/N85	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 8.5	x: 0 m η = 29.6	x: 1.629 m η = 1.1	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 6.4	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 30.1	x: 0 m η = 16.2	x: 0 m η = 37.6	x: 0 m η = 6.7	CUMPLE η = 37.6
N85/N53	x: 0 m η = 2.6	x: 0 m η = 8.0	x: 0 m η = 29.1	x: 1.629 m η = 4.3	x: 0 m η = 1.0	x: 1.629 m η = 5.3	x: 0 m η = 7.7	x: 0 m η = 29.7	x: 0 m η = 16.3	x: 0 m η = 36.8	x: 1.629 m η = 12.6	CUMPLE η = 36.8
N57/N3	x: 1.354 m η < 0.1	N.P.(1)	x: 1.354 m η = 4.7	x: 1.354 m η = 1.0	x: 0 m η = 0.3	x: 1.354 m η = 9.4	N.P.(3)	x: 1.354 m η = 5.2	x: 1.354 m η = 5.2	N.P.(2)	N.P.(4)	CUMPLE η = 9.4
N3/N66	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 2.1	x: 0 m η = 48.1	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 71.7	x: 0 m η = 1.7	x: 0 m η = 48.5	x: 0 m η = 19.6	x: 0 m η = 49.7	x: 0 m η = 72.2	CUMPLE η = 72.2
N66/N70	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 1.9	x: 1.629 m η = 24.9	x: 1.629 m η = 0.4	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 53.5	x: 0 m η = 1.5	x: 1.629 m η = 25.2	x: 1.629 m η = 7.1	x: 1.629 m η = 26.4	x: 0 m η = 54.0	CUMPLE η = 54.0
N70/N54	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 1.8	x: 1.629 m η = 40.6	x: 1.629 m η = 1.1	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 38.8	x: 0 m η = 1.3	x: 1.629 m η = 41.4	x: 1.629 m η = 13.0	x: 1.629 m η = 42.3	x: 0 m η = 39.2	CUMPLE η = 42.3
N54/N76	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 2.3	x: 1.629 m η = 47.2	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 24.5	x: 0 m η = 0.5	x: 1.629 m η = 47.6	x: 1.629 m η = 16.5	x: 1.629 m η = 48.9	x: 0 m η = 25.0	CUMPLE η = 48.9
N76/N80	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 2.2	x: 1.629 m η = 47.8	x: 1.629 m η = 2.4	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 13.1	x: 0 m η = 0.5	x: 1.629 m η = 49.4	x: 1.629 m η = 18.1	x: 1.629 m η = 50.6	x: 0 m η = 13.5	CUMPLE η = 50.6
N80/N50	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 2.0	x: 0 m η = 47.8	x: 1.629 m η = 4.6	x: 0 m η = 2.0	x: 0 m η = 3.2	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 49.4	x: 0 m η = 18.1	x: 0 m η = 50.5	x: 0 m η = 3.6	CUMPLE η = 50.5

VISADO BISATUA
ARABAKO ORDEZKARITZA
DELEGACION EN ALAVA

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-M)											Estado
	$N_{t,0,d}$	$N_{c,0,d}$	$M_{y,d}$	$M_{z,d}$	$V_{y,d}$	$V_{z,d}$	$M_{x,d}$	$M_{y,d}M_{z,d}$	$N_{t,0,d}M_{y,d}M_{z,d}$	$N_{c,0,d}M_{y,d}M_{z,d}$	$M_{x,d}V_{y,d}V_{z,d}$	
N58/N4	x: 1.354 m η < 0.1	N.P.(1)	x: 1.354 m η = 4.7	x: 1.354 m η = 0.8	x: 0 m η = 0.3	x: 1.354 m η = 9.4	N.P.(3)	x: 1.354 m η = 5.1	x: 1.354 m η = 5.1	N.P.(2)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 9.4**
N4/N98	x: 0 m η = 1.6	x: 0 m η = 2.6	x: 0 m η = 43.3	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 70.4	x: 0 m η = 1.7	x: 0 m η = 43.5	x: 0 m η = 14.3	x: 0 m η = 45.1	x: 0 m η = 71.0	**CUMPLE η = 71.0**
N98/N94	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 2.3	x: 1.629 m η = 27.4	x: 1.629 m η = 0.4	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 52.3	x: 0 m η = 1.5	x: 1.629 m η = 27.7	x: 1.629 m η = 11.1	x: 1.629 m η = 29.2	x: 0 m η = 52.8	**CUMPLE η = 52.8**
N94/N52	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 2.2	x: 1.629 m η = 42.3	x: 1.629 m η = 1.1	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 37.7	x: 0 m η = 1.3	x: 1.629 m η = 43.1	x: 1.629 m η = 15.9	x: 1.629 m η = 44.2	x: 0 m η = 38.1	**CUMPLE η = 44.2**
N52/N88	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 2.4	x: 1.629 m η = 48.2	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 23.5	x: 0 m η = 0.5	x: 1.629 m η = 48.6	x: 1.629 m η = 18.0	x: 1.629 m η = 49.9	x: 0 m η = 23.9	**CUMPLE η = 49.9**
N88/N84	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 2.3	x: 0.815 m η = 48.3	x: 1.629 m η = 2.4	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 12.4	x: 0 m η = 0.5	x: 1.629 m η = 49.9	x: 1.629 m η = 18.9	x: 1.629 m η = 51.1	x: 0 m η = 12.8	**CUMPLE η = 51.1**
N84/N50	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 2.1	x: 0 m η = 48.2	x: 1.629 m η = 4.6	x: 0 m η = 2.0	x: 0 m η = 2.6	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 49.9	x: 0 m η = 18.9	x: 0 m η = 51.0	x: 0 m η = 3.0	**CUMPLE η = 51.0**
N59/N5	x: 1.354 m η < 0.1	N.P.(1)	x: 1.354 m η = 5.0	x: 1.354 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.2	x: 1.354 m η = 9.9	N.P.(3)	x: 1.354 m η = 5.4	x: 1.354 m η = 5.4	N.P.(2)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 9.9**
N5/N65	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 51.2	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 72.9	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 51.5	x: 0 m η = 26.9	x: 0 m η = 52.4	x: 0 m η = 73.2	**CUMPLE η = 73.2**
N65/N69	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 1.7	x: 1.629 m η = 25.9	x: 1.629 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 54.2	x: 0 m η = 0.3	x: 1.629 m η = 26.0	x: 0 m η = 9.2	x: 1.629 m η = 26.9	x: 0 m η = 54.5	**CUMPLE η = 54.5**
N69/N73	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 1.5	x: 1.629 m η = 41.2	x: 1.629 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 39.4	x: 0 m η = 0.3	x: 1.629 m η = 41.5	x: 1.629 m η = 10.0	x: 1.629 m η = 42.1	x: 0 m η = 39.7	**CUMPLE η = 42.1**
N73/N75	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 1.4	x: 1.629 m η = 48.1	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 26.2	x: 0 m η = 0.3	x: 1.629 m η = 48.4	x: 1.629 m η = 14.2	x: 1.629 m η = 48.7	x: 0 m η = 26.5	**CUMPLE η = 48.7**
N75/N79	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 1.3	x: 1.629 m η = 49.1	x: 1.629 m η = 0.9	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 14.8	x: 0 m η = 0.2	x: 1.629 m η = 49.7	x: 1.629 m η = 16.7	x: 1.629 m η = 49.9	x: 0 m η = 15.0	**CUMPLE η = 49.9**
N79/N60	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 49.1	x: 1.629 m η = 1.4	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 4.8	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 49.7	x: 1.629 m η = 16.7	x: 0 m η = 49.9	x: 0 m η = 5.1	**CUMPLE η = 49.9**
N61/N6	x: 1.354 m η < 0.1	N.P.(1)	x: 1.354 m η = 5.0	x: 1.354 m η = 0.4	x: 0 m η = 0.1	x: 1.354 m η = 9.9	N.P.(3)	x: 1.354 m η = 5.2	x: 1.354 m η = 5.2	N.P.(2)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 9.9**
N6/N97	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 1.8	x: 0 m η = 43.0	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 71.1	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 43.3	x: 0 m η = 11.5	x: 0 m η = 44.2	x: 0 m η = 71.4	**CUMPLE η = 71.4**
N97/N93	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 1.7	x: 1.629 m η = 30.0	x: 1.629 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 51.6	x: 0 m η = 0.3	x: 1.629 m η = 30.1	x: 1.629 m η = 14.0	x: 1.629 m η = 31.1	x: 0 m η = 51.9	**CUMPLE η = 51.9**
N93/N91	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 1.5	x: 1.629 m η = 44.0	x: 1.629 m η = 0.5	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 37.4	x: 0 m η = 0.3	x: 1.629 m η = 44.4	x: 1.629 m η = 17.2	x: 1.629 m η = 45.0	x: 0 m η = 37.7	**CUMPLE η = 45.0**
N91/N87	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 1.4	x: 1.629 m η = 49.7	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 24.8	x: 0 m η = 0.3	x: 1.629 m η = 50.0	x: 1.629 m η = 18.5	x: 1.629 m η = 50.4	x: 0 m η = 25.0	**CUMPLE η = 50.4**
N87/N83	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 1.3	x: 0.611 m η = 49.7	x: 1.629 m η = 0.9	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 13.6	x: 0 m η = 0.3	x: 1.222 m η = 50.2	x: 1.629 m η = 18.6	x: 1.018 m η = 50.5	x: 0 m η = 13.9	**CUMPLE η = 50.5**
N83/N60	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 49.6	x: 1.629 m η = 1.4	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 3.6	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 50.2	x: 0 m η = 18.6	x: 0 m η = 50.5	x: 0 m η = 3.8	**CUMPLE η = 50.5**
N62/N7	x: 1.354 m η < 0.1	N.P.(1)	x: 1.354 m η = 5.0	x: 1.354 m η = 0.5	x: 0 m η = 0.2	x: 1.354 m η = 9.9	N.P.(3)	x: 1.354 m η = 5.3	x: 1.354 m η = 5.3	N.P.(2)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 9.9**
N7/N68	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 1.8	x: 0 m η = 51.5	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 73.0	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 51.7	x: 0 m η = 27.7	x: 0 m η = 52.6	x: 0 m η = 73.0	**CUMPLE η = 73.0**
N68/N72	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 1.7	x: 1.629 m η = 25.9	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 54.3	x: 0 m η < 0.1	x: 1.629 m η = 25.9	x: 0 m η = 9.7	x: 1.629 m η = 26.8	x: 0 m η = 54.3	**CUMPLE η = 54.3**
N72/N74	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 1.5	x: 1.629 m η = 41.2	x: 1.629 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 39.5	x: 0 m η < 0.1	x: 1.629 m η = 41.2	x: 1.629 m η = 9.7	x: 1.629 m η = 41.8	x: 0 m η = 39.6	**CUMPLE η = 41.8**
N74/N78	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 1.4	x: 1.629 m η = 48.1	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 26.3	x: 0 m η < 0.1	x: 1.629 m η = 48.1	x: 1.629 m η = 14.1	x: 1.629 m η = 48.5	x: 0 m η = 26.3	**CUMPLE η = 48.5**
N78/N82	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 1.3	x: 1.629 m η = 49.1	x: 1.629 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 14.9	x: 0 m η < 0.1	x: 1.629 m η = 49.1	x: 1.629 m η = 16.5	x: 1.629 m η = 49.4	x: 0 m η = 14.9	**CUMPLE η = 49.4**
N82/N63	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 49.1	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 5.0	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 49.1	x: 1.629 m η = 16.6	x: 0 m η = 49.3	x: 0 m η = 5.0	**CUMPLE η = 49.3**
N64/N8	x: 1.354 m η < 0.1	N.P.(1)	x: 1.354 m η = 5.0	x: 1.354 m η = 0.4	x: 0 m η = 0.1	x: 1.354 m η = 9.9	N.P.(3)	x: 1.354 m η = 5.3	x: 1.354 m η = 5.3	N.P.(2)	N.P.(4)	**CUMPLE η = 9.9**
N8/N100	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 1.8	x: 0 m η = 43.1	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 71.1	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 43.3	x: 0 m η = 12.3	x: 0 m η = 44.2	x: 0 m η = 71.1	**CUMPLE η = 71.1**
N100/N96	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 1.7	x: 1.629 m η = 30.3	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 51.6	x: 0 m η = 0.1	x: 1.629 m η = 30.3	x: 1.629 m η = 14.5	x: 1.629 m η = 31.2	x: 0 m η = 51.6	**CUMPLE η = 51.6**
N96/N92	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 1.5	x: 1.629 m η = 44.2	x: 1.629 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 37.4	x: 0 m η < 0.1	x: 1.629 m η = 44.2	x: 1.629 m η = 17.5	x: 1.629 m η = 44.8	x: 0 m η = 37.4	**CUMPLE η = 44.8**
N92/N90	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 1.4	x: 1.629 m η = 49.8	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 24.8	x: 0 m η < 0.1	x: 1.629 m η = 49.8	x: 1.629 m η = 18.8	x: 1.629 m η = 50.2	x: 0 m η = 24.8	**CUMPLE η = 50.2**
N90/N86	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 1.3	x: 0.407 m η = 49.8	x: 1.629 m η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 13.6	x: 0 m η < 0.1	x: 0.611 m η = 49.9	x: 0 m η = 18.8	x: 0.407 m η = 50.2	x: 0 m η = 13.6	**CUMPLE η = 50.2**
N86/N63	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 49.7	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 3.6	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 49.7	x: 0 m η = 18.6	x: 0 m η = 50.0	x: 0 m η = 3.6	**CUMPLE η = 50.0**
N59/N57	η = 0.2	η = 1.3	x: 2.875 m η = 52.6	x: 2.875 m η = 6.6	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 30.0	N.P.(3)	x: 2.875 m η = 57.2	x: 2.875 m η = 48.1	x: 2.875 m η = 57.3	N.P.(4)	**CUMPLE η = 57.3**
N62/N59	η = 0.2	η = 0.9	x: 2.875 m η = 52.6	x: 2.875 m η = 6.6	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 30.0	N.P.(3)	x: 2.875 m η = 57.2	x: 2.875 m η = 57.2	x: 2.875 m η = 55.8	N.P.(4)	**CUMPLE η = 57.2**
N5/N3	η = 1.0	η = 1.6	x: 2.875 m η = 52.0	x: 2.875 m η = 5.0	x: 0 m η = 1.8	x: 0 m η = 35.1	N.P.(3)	x: 2.875 m η = 55.5	x: 2.875 m η = 47.2	x: 2.875 m η = 55.5	N.P.(4)	**CUMPLE η = 55.5**
N7/N5	η = 1.0	η = 1.9	x: 2.875 m η = 52.0	x: 2.875 m η = 5.0	x: 0 m η = 1.8	x: 0 m η = 35.1	N.P.(3)	x: 2.875 m η = 55.5	x: 2.875 m η = 55.9	x: 2.875 m η = 26.8	N.P.(4)	**CUMPLE η = 55.9**
N65/N66	η = 0.3	η = 1.1	x: 2.875 m η = 89.8	x: 2.875 m η = 10.2	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 51.3	N.P.(3)	x: 2.875 m η = 96.9	x: 2.875 m η = 97.0	x: 2.875 m η = 78.0	N.P.(4)	**CUMPLE η = 97.0**

VISADO BISATUA
ARABAKO ORDEZKARITZA
DELEGACION EN ALAVA

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-M)											Estado
	$N_{t,0,d}$	$N_{c,0,d}$	$M_{y,d}$	$M_{z,d}$	$V_{y,d}$	$V_{z,d}$	$M_{x,d}$	$M_{y,d}M_{z,d}$	$N_{t,0,d}M_{y,d}M_{z,d}$	$N_{c,0,d}M_{y,d}M_{z,d}$	$M_{x,d}V_{y,d}V_{z,d}$	
N68/N65	η = 0.3	η = 1.3	x: 2.875 m η = 89.8	x: 2.875 m η = 10.2	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 51.3	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 96.9	x: 2.875 m η = 97.1	x: 2.875 m η = 45.7	N.P.[4]	**CUMPLE η = 97.1**
N69/N70	η = 0.1	η = 4.6	x: 2.875 m η = 68.7	x: 2.875 m η = 5.3	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 39.2	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 70.9	x: 2.875 m η = 3.8	x: 2.875 m η = 71.7	N.P.[4]	**CUMPLE η = 71.7**
N72/N69	η = 0.2	η = 5.9	x: 2.875 m η = 68.7	x: 2.875 m η = 5.3	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 39.2	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 70.9	x: 2.875 m η = 3.8	x: 2.875 m η = 71.9	N.P.[4]	**CUMPLE η = 71.9**
N73/N54	η = 0.5	η = 10.8	x: 2.875 m η = 54.5	x: 2.875 m η = 3.3	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 31.1	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 55.9	x: 2.875 m η = 2.4	x: 2.875 m η = 58.8	N.P.[4]	**CUMPLE η = 58.8**
N74/N73	η = 0.4	η = 9.7	x: 2.875 m η = 54.5	x: 2.875 m η = 3.3	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 31.1	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 55.9	x: 2.875 m η = 2.4	x: 2.875 m η = 58.5	N.P.[4]	**CUMPLE η = 58.5**
N75/N76	η < 0.1	η = 1.3	x: 2.875 m η = 67.5	x: 2.875 m η = 6.2	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 38.6	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 69.6	x: 2.875 m η = 3.7	x: 2.875 m η = 69.8	N.P.[4]	**CUMPLE η = 69.8**
N78/N75	η < 0.1	η = 1.8	x: 2.875 m η = 67.5	x: 2.875 m η = 6.2	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 38.6	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 69.6	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 69.9	N.P.[4]	**CUMPLE η = 69.9**
N79/N80	N.P.[5]	η = 11.7	x: 2.875 m η = 65.8	x: 2.875 m η = 8.4	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 37.6	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 67.6	N.P.[6]	x: 2.875 m η = 69.6	N.P.[4]	**CUMPLE η = 69.6**
N82/N79	η = 0.1	η = 15.9	x: 2.875 m η = 65.8	x: 2.875 m η = 8.4	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 37.6	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 67.6	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 70.4	N.P.[4]	**CUMPLE η = 70.4**
N60/N50	η = 1.8	η = 45.6	x: 2.875 m η = 52.2	N.P.[7]	N.P.[8]	x: 0 m η = 29.8	N.P.[3]	N.P.[9]	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 82.2	N.P.[4]	**CUMPLE η = 82.2**
N63/N60	η = 1.5	η = 42.0	x: 2.875 m η = 52.2	N.P.[7]	N.P.[8]	x: 0 m η = 29.8	N.P.[3]	N.P.[9]	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 78.5	N.P.[4]	**CUMPLE η = 78.5**
N83/N84	N.P.[5]	η = 11.6	x: 2.875 m η = 65.8	x: 2.875 m η = 8.4	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 37.6	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 67.6	N.P.[6]	x: 2.875 m η = 69.5	N.P.[4]	**CUMPLE η = 69.5**
N86/N83	η = 0.1	η = 15.6	x: 2.875 m η = 65.8	x: 2.875 m η = 8.4	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 37.6	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 67.6	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 70.3	N.P.[4]	**CUMPLE η = 70.3**
N87/N88	η < 0.1	η = 1.5	x: 2.875 m η = 67.5	x: 2.875 m η = 6.2	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 38.6	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 69.6	x: 2.875 m η = 8.4	x: 2.875 m η = 69.8	N.P.[4]	**CUMPLE η = 69.8**
N90/N87	η < 0.1	η = 2.0	x: 2.875 m η = 67.5	x: 2.875 m η = 6.2	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 38.6	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 69.6	x: 2.875 m η = 7.3	x: 2.875 m η = 69.9	N.P.[4]	**CUMPLE η = 69.9**
N91/N52	η = 0.6	η = 11.1	x: 2.875 m η = 54.5	x: 2.875 m η = 3.3	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 31.1	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 55.9	x: 2.875 m η = 5.3	x: 2.875 m η = 58.9	N.P.[4]	**CUMPLE η = 58.9**
N92/N91	η = 0.5	η = 9.9	x: 2.875 m η = 54.5	x: 2.875 m η = 3.3	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 31.1	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 55.9	x: 2.875 m η = 5.2	x: 2.875 m η = 58.6	N.P.[4]	**CUMPLE η = 58.6**
N93/N94	η = 0.1	η = 4.8	x: 2.875 m η = 68.7	x: 2.875 m η = 5.3	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 39.2	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 70.9	x: 2.875 m η = 3.8	x: 2.875 m η = 71.8	N.P.[4]	**CUMPLE η = 71.8**
N96/N93	η = 0.2	η = 6.0	x: 2.875 m η = 68.7	x: 2.875 m η = 5.3	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 39.2	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 70.9	x: 2.875 m η = 7.3	x: 2.875 m η = 72.0	N.P.[4]	**CUMPLE η = 72.0**
N97/N98	η = 0.3	η = 1.1	x: 2.875 m η = 89.8	x: 2.875 m η = 10.2	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 51.3	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 96.9	x: 2.875 m η = 96.9	x: 2.875 m η = 95.6	N.P.[4]	**CUMPLE η = 96.9**
N100/N97	η = 0.4	η = 0.7	x: 2.875 m η = 89.8	x: 2.875 m η = 10.2	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 51.3	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 96.9	x: 2.875 m η = 97.0	x: 2.875 m η = 78.1	N.P.[4]	**CUMPLE η = 97.0**
N6/N4	η = 1.7	η = 3.7	x: 2.875 m η = 52.0	x: 2.875 m η = 5.0	x: 0 m η = 1.8	x: 0 m η = 35.1	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 55.5	x: 2.875 m η = 47.0	x: 2.875 m η = 56.1	N.P.[4]	**CUMPLE η = 56.1**
N8/N6	η = 1.2	η = 1.7	x: 2.875 m η = 52.0	x: 2.875 m η = 5.0	x: 0 m η = 1.8	x: 0 m η = 35.1	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 55.5	x: 2.875 m η = 55.5	x: 2.875 m η = 54.4	N.P.[4]	**CUMPLE η = 55.5**
N61/N58	η = 0.4	η = 2.7	x: 2.875 m η = 52.6	x: 2.875 m η = 6.6	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 30.0	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 57.2	x: 2.875 m η = 48.0	x: 2.875 m η = 57.5	N.P.[4]	**CUMPLE η = 57.5**
N64/N61	η = 0.4	η = 2.4	x: 2.875 m η = 52.6	x: 2.875 m η = 6.6	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 30.0	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 57.2	x: 2.875 m η = 48.1	x: 2.875 m η = 57.4	N.P.[4]	**CUMPLE η = 57.4**
N101/N9	x: 1.354 m η < 0.1	N.P.[1]	x: 1.354 m η = 3.2	x: 1.354 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.2	x: 1.354 m η = 6.6	N.P.[3]	x: 1.354 m η = 3.4	x: 1.354 m η = 3.4	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 6.6**
N9/N110	x: 0 m η = 4.7	x: 0 m η = 11.8	x: 0 m η = 62.2	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 66.9	x: 0 m η = 26.2	x: 0 m η = 62.9	x: 0 m η = 30.0	x: 0 m η = 73.0	x: 0 m η = 93.1	**CUMPLE η = 93.1**
N110/N113	x: 0 m η = 4.4	x: 0 m η = 11.0	x: 0 m η = 17.7	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 48.2	x: 0 m η = 4.6	x: 0 m η = 17.8	x: 0 m η = 11.6	x: 0 m η = 27.9	x: 0 m η = 51.9	**CUMPLE η = 51.9**
N113/N20	x: 0 m η = 4.1	x: 0 m η = 10.3	x: 1.629 m η = 23.5	x: 1.629 m η = 1.0	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 32.4	x: 0 m η = 6.8	x: 1.629 m η = 24.2	x: 1.629 m η = 13.2	x: 1.629 m η = 32.9	x: 0 m η = 39.1	**CUMPLE η = 39.1**
N20/N117	x: 0 m η = 3.8	x: 0 m η = 9.0	x: 1.629 m η = 29.4	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 18.9	x: 0 m η = 8.6	x: 1.629 m η = 29.7	x: 1.629 m η = 15.2	x: 1.629 m η = 37.2	x: 0 m η = 27.5	**CUMPLE η = 37.2**
N117/N120	x: 0 m η = 3.6	x: 0 m η = 8.5	x: 0 m η = 29.4	x: 1.629 m η = 1.2	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 6.5	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 29.9	x: 1.629 m η = 15.6	x: 0 m η = 37.4	x: 0 m η = 6.9	**CUMPLE η = 37.4**
N120/N16	x: 0 m η = 3.4	x: 0 m η = 8.0	x: 0 m η = 29.0	x: 1.629 m η = 4.5	x: 0 m η = 1.1	x: 1.629 m η = 5.2	x: 0 m η = 8.3	x: 0 m η = 29.3	x: 1.629 m η = 15.4	x: 0 m η = 36.4	x: 1.629 m η = 13.0	**CUMPLE η = 36.4**
N102/N10	x: 1.354 m η < 0.1	N.P.[1]	x: 1.354 m η = 3.4	x: 1.354 m η = 1.7	x: 0 m η = 0.7	x: 1.354 m η = 6.9	x: 0 m η = 9.3	x: 1.354 m η = 4.1	x: 1.354 m η = 4.1	N.P.[2]	x: 0 m η = 15.7	**CUMPLE η = 15.7**
N10/N133	x: 0 m η = 4.6	x: 0 m η = 11.3	x: 0 m η = 61.5	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 66.3	x: 0 m η = 26.0	x: 0 m η = 61.9	x: 0 m η = 26.7	x: 0 m η = 71.6	x: 0 m η = 92.2	**CUMPLE η = 92.2**
N133/N130	x: 0 m η = 4.3	x: 0 m η = 10.5	x: 0 m η = 17.3	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 47.8	x: 0 m η = 4.5	x: 0 m η = 17.5	x: 0 m η = 10.5	x: 0 m η = 27.2	x: 0 m η = 51.4	**CUMPLE η = 51.4**
N130/N18	x: 0 m η = 4.0	x: 0 m η = 9.8	x: 1.629 m η = 23.5	x: 1.629 m η = 1.1	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 32.3	x: 0 m η = 7.0	x: 1.629 m η = 24.3	x: 1.629 m η = 13.1	x: 1.629 m η = 32.6	x: 0 m η = 39.2	**CUMPLE η = 39.2**
N18/N126	x: 0 m η = 3.8	x: 0 m η = 8.9	x: 1.629 m η = 29.4	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 18.8	x: 0 m η = 8.5	x: 1.629 m η = 29.6	x: 1.629 m η = 15.3	x: 1.629 m η = 37.1	x: 0 m η = 27.3	**CUMPLE η = 37.1**
N126/N123	x: 0 m η = 3.6	x: 0 m η = 8.4	x: 0 m η = 29.4	x: 1.629 m η = 1.2	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 6.6	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 29.8	x: 1.629 m η = 15.5	x: 0 m η = 37.2	x: 0 m η = 7.1	**CUMPLE η = 37.2**
N123/N16	x: 0 m η = 3.4	x: 0 m η = 7.9	x: 0 m η = 28.9	x: 1.629 m η = 4.4	x: 0 m η = 1.1	x: 1.629 m η = 5.2	x: 0 m η = 8.5	x: 0 m η = 29.4	x: 0 m η = 15.3	x: 0 m η = 36.3	x: 1.629 m η = 13.2	**CUMPLE η = 36.3**
N103/N11	x: 1.354 m η < 0.1	N.P.[1]	x: 1.354 m η = 5.1	x: 1.354 m η = 0.9	x: 0 m η = 0.4	x: 1.354 m η = 10.2	x: 0 m η = 17.0	x: 1.354 m η = 5.5	x: 1.354 m η = 5.5	N.P.[2]	x: 0 m η = 27.0	**CUMPLE η = 27.0**

VISADO BISATUA
ARABAKO ORDEZKARITZA
DELEGACION EN ALAVA

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-M)											Estado
	$N_{t,0,d}$	$N_{c,0,d}$	$M_{y,d}$	$M_{z,d}$	$V_{y,d}$	$V_{z,d}$	$M_{x,d}$	$M_{y,d}M_{z,d}$	$N_{t,0,d}M_{y,d}M_{z,d}$	$N_{c,0,d}M_{y,d}M_{z,d}$	$M_{x,d}V_{y,d}V_{z,d}$	
N11/N109	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 2.2	x: 0 m η = 49.5	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 72.5	x: 0 m η = 4.8	x: 0 m η = 49.8	x: 0 m η = 20.6	x: 0 m η = 51.0	x: 0 m η = 77.3	**CUMPLE** **η = 77.3**
N109/N112	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 2.0	x: 1.629 m η = 24.8	x: 1.629 m η = 0.4	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 54.3	x: 0 m η = 4.3	x: 1.629 m η = 25.1	x: 1.629 m η = 6.9	x: 1.629 m η = 26.4	x: 0 m η = 58.5	**CUMPLE** **η = 58.5**
N112/N15	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 1.8	x: 1.629 m η = 40.7	x: 1.629 m η = 1.0	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 39.5	x: 0 m η = 3.9	x: 1.629 m η = 41.4	x: 1.629 m η = 12.8	x: 1.629 m η = 42.3	x: 0 m η = 43.3	**CUMPLE** **η = 43.3**
N15/N116	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 2.4	x: 1.629 m η = 47.6	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 25.2	x: 0 m η = 4.5	x: 1.629 m η = 48.1	x: 1.629 m η = 16.6	x: 1.629 m η = 49.4	x: 0 m η = 29.6	**CUMPLE** **η = 49.4**
N116/N119	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 2.2	x: 1.629 m η = 48.2	x: 1.629 m η = 2.4	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 13.3	x: 0 m η = 9.7	x: 1.629 m η = 49.9	x: 1.629 m η = 18.4	x: 1.629 m η = 51.0	x: 0 m η = 23.0	**CUMPLE** **η = 51.0**
N119/N19	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 2.0	x: 0 m η = 48.2	x: 1.629 m η = 5.3	x: 0 m η = 2.2	x: 0 m η = 3.4	x: 0 m η = 9.1	x: 0 m η = 49.9	x: 1.629 m η = 18.8	x: 0 m η = 51.0	x: 0 m η = 12.5	**CUMPLE** **η = 51.0**
N104/N12	x: 1.354 m η < 0.1	N.P.[1]	x: 1.354 m η = 5.0	x: 1.354 m η = 0.9	x: 0 m η = 0.3	x: 1.354 m η = 9.9	x: 0 m η = 15.3	x: 1.354 m η = 5.4	x: 1.354 m η = 5.4	N.P.[2]	x: 0 m η = 25.0	**CUMPLE** **η = 25.0**
N12/N132	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 2.5	x: 0 m η = 43.5	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 70.6	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 43.6	x: 0 m η = 13.7	x: 0 m η = 44.9	x: 0 m η = 71.6	**CUMPLE** **η = 71.6**
N132/N129	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 2.3	x: 1.629 m η = 27.8	x: 1.629 m η = 0.4	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 52.5	x: 0 m η = 1.3	x: 1.629 m η = 28.1	x: 1.629 m η = 11.5	x: 1.629 m η = 29.6	x: 0 m η = 53.4	**CUMPLE** **η = 53.4**
N129/N17	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η = 2.1	x: 1.629 m η = 42.7	x: 1.629 m η = 1.0	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 37.8	x: 0 m η = 1.2	x: 1.629 m η = 43.4	x: 1.629 m η = 16.2	x: 1.629 m η = 44.6	x: 0 m η = 38.6	**CUMPLE** **η = 44.6**
N17/N125	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 2.4	x: 1.629 m η = 48.6	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 23.6	x: 0 m η = 1.2	x: 1.629 m η = 49.0	x: 1.629 m η = 18.3	x: 1.629 m η = 50.3	x: 0 m η = 23.9	**CUMPLE** **η = 50.3**
N125/N122	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 2.3	x: 0.815 m η = 48.7	x: 1.629 m η = 2.4	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 12.6	x: 0 m η = 1.1	x: 1.629 m η = 50.3	x: 1.629 m η = 19.2	x: 1.629 m η = 51.5	x: 0 m η = 12.9	**CUMPLE** **η = 51.5**
N122/N19	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 2.1	x: 0 m η = 48.7	x: 1.629 m η = 5.1	x: 0 m η = 2.1	x: 0 m η = 2.8	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 50.3	x: 0 m η = 19.2	x: 0 m η = 51.5	x: 0 m η = 3.2	**CUMPLE** **η = 51.5**
N105/N13	x: 1.354 m η < 0.1	N.P.[1]	x: 1.354 m η = 5.0	x: 1.354 m η = 0.5	x: 0 m η = 0.2	x: 1.354 m η = 9.9	N.P.[3]	x: 1.354 m η = 5.2	x: 1.354 m η = 5.2	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE** **η = 9.9**
N13/N108	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 1.8	x: 0 m η = 51.1	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 72.5	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 51.2	x: 0 m η = 26.9	x: 0 m η = 52.1	x: 0 m η = 72.8	**CUMPLE** **η = 72.8**
N108/N111	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 1.7	x: 1.629 m η = 25.7	x: 1.629 m η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 53.9	x: 0 m η = 0.3	x: 1.629 m η = 25.8	x: 0 m η = 9.3	x: 1.629 m η = 26.7	x: 0 m η = 54.2	**CUMPLE** **η = 54.2**
N111/N114	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 1.5	x: 1.629 m η = 40.8	x: 1.629 m η = 0.4	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 39.1	x: 0 m η = 0.3	x: 1.629 m η = 41.1	x: 1.629 m η = 9.7	x: 1.629 m η = 41.7	x: 0 m η = 39.4	**CUMPLE** **η = 41.7**
N114/N115	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 1.4	x: 1.629 m η = 47.7	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 25.9	x: 0 m η = 0.3	x: 1.629 m η = 47.9	x: 1.629 m η = 14.0	x: 1.629 m η = 48.3	x: 0 m η = 26.2	**CUMPLE** **η = 48.3**
N115/N118	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 1.3	x: 1.629 m η = 48.7	x: 1.629 m η = 0.8	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 15.0	x: 0 m η = 0.3	x: 1.629 m η = 49.3	x: 1.629 m η = 16.3	x: 1.629 m η = 49.5	x: 0 m η = 15.2	**CUMPLE** **η = 49.5**
N118/N106	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 48.7	x: 1.629 m η = 1.3	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 5.0	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 49.3	x: 1.629 m η = 16.4	x: 0 m η = 49.5	x: 0 m η = 5.2	**CUMPLE** **η = 49.5**
N107/N14	x: 1.354 m η < 0.1	N.P.[1]	x: 1.354 m η = 5.0	x: 1.354 m η = 0.5	x: 0 m η = 0.2	x: 1.354 m η = 9.9	N.P.[3]	x: 1.354 m η = 5.1	x: 1.354 m η = 5.2	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE** **η = 9.9**
N14/N131	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 1.8	x: 0 m η = 42.9	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 70.9	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 42.9	x: 0 m η = 11.6	x: 0 m η = 43.7	x: 0 m η = 71.2	**CUMPLE** **η = 71.2**
N131/N128	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 1.7	x: 1.629 m η = 30.1	x: 1.629 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 51.4	x: 0 m η = 0.3	x: 1.629 m η = 30.2	x: 1.629 m η = 14.1	x: 1.629 m η = 31.2	x: 0 m η = 51.7	**CUMPLE** **η = 51.7**
N128/N127	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 1.5	x: 1.629 m η = 44.0	x: 1.629 m η = 0.5	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 37.3	x: 0 m η = 0.3	x: 1.629 m η = 44.3	x: 1.629 m η = 17.2	x: 1.629 m η = 44.9	x: 0 m η = 37.6	**CUMPLE** **η = 44.9**
N127/N124	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 1.4	x: 1.629 m η = 49.6	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 24.6	x: 0 m η = 0.3	x: 1.629 m η = 49.8	x: 1.629 m η = 18.5	x: 1.629 m η = 50.2	x: 0 m η = 24.9	**CUMPLE** **η = 50.2**
N124/N121	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 1.3	x: 0.407 m η = 49.6	x: 1.629 m η = 0.8	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 13.5	x: 0 m η = 0.2	x: 1.018 m η = 50.0	x: 0 m η = 18.5	x: 0.815 m η = 50.3	x: 0 m η = 13.7	**CUMPLE** **η = 50.3**
N121/N106	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 49.4	x: 1.629 m η = 1.3	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 3.5	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 49.9	x: 0 m η = 18.3	x: 0 m η = 50.2	x: 0 m η = 3.7	**CUMPLE** **η = 50.2**
N103/N105	η = 0.2	η = 1.2	x: 2.875 m η = 52.6	x: 2.875 m η = 6.6	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 30.0	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 57.2	x: 2.875 m η = 57.3	x: 2.875 m η = 27.0	N.P.[4]	**CUMPLE** **η = 57.3**
N105/N62	η = 0.2	η = 1.3	x: 2.875 m η = 52.6	x: 2.875 m η = 6.6	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 30.0	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 57.2	x: 2.875 m η = 57.3	x: 2.875 m η = 27.0	N.P.[4]	**CUMPLE** **η = 57.3**
N11/N13	η = 1.4	η = 2.8	x: 2.875 m η = 52.0	x: 2.875 m η = 5.0	x: 0 m η = 1.8	x: 0 m η = 35.1	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 55.5	x: 2.875 m η = 56.8	x: 2.875 m η = 27.1	N.P.[4]	**CUMPLE** **η = 56.8**
N13/N7	η = 1.1	η = 2.2	x: 2.875 m η = 52.0	x: 2.875 m η = 5.0	x: 0 m η = 1.8	x: 0 m η = 35.1	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 55.5	x: 2.875 m η = 56.2	x: 2.875 m η = 26.9	N.P.[4]	**CUMPLE** **η = 56.2**
N109/N108	η = 0.3	η = 1.4	x: 2.875 m η = 89.8	x: 2.875 m η = 10.2	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 51.3	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 96.9	x: 2.875 m η = 97.2	x: 2.875 m η = 45.7	N.P.[4]	**CUMPLE** **η = 97.2**
N108/N68	η = 0.4	η = 1.4	x: 2.875 m η = 89.8	x: 2.875 m η = 10.2	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 51.3	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 96.9	x: 2.875 m η = 97.2	x: 2.875 m η = 45.7	N.P.[4]	**CUMPLE** **η = 97.2**
N112/N111	η = 0.1	η = 5.0	x: 2.875 m η = 68.7	x: 2.875 m η = 5.3	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 39.2	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 70.9	x: 2.875 m η = 3.8	x: 2.875 m η = 71.8	N.P.[4]	**CUMPLE** **η = 71.8**
N111/N72	η = 0.2	η = 6.0	x: 2.875 m η = 68.7	x: 2.875 m η = 5.3	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 39.2	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 70.9	x: 2.875 m η = 3.8	x: 2.875 m η = 71.9	N.P.[4]	**CUMPLE** **η = 71.9**
N15/N114	η = 0.4	η = 10.6	x: 2.875 m η = 54.5	x: 2.875 m η = 3.3	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 31.1	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 55.9	x: 2.875 m η = 2.4	x: 2.875 m η = 58.8	N.P.[4]	**CUMPLE** **η = 58.8**
N114/N74	η = 0.4	η = 9.6	x: 2.875 m η = 54.5	x: 2.875 m η = 3.3	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 31.1	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 55.9	x: 2.875 m η = 2.4	x: 2.875 m η = 58.5	N.P.[4]	**CUMPLE** **η = 58.5**
N116/N115	N.P.[5]	η = 1.1	x: 3.234 m η = 54.2	x: 0 m η = 5.7	x: 0 m η = 1.6	x: 0 m η = 42.6	N.P.[3]	x: 3.234 m η = 56.2	N.P.[6]	x: 3.234 m η = 56.3	N.P.[4]	**CUMPLE** **η = 56.3**
N115/N78	N.P.[5]	η = 1.7	x: 2.875 m η = 67.5	x: 2.875 m η = 6.2	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 38.6	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 69.6	N.P.[6]	x: 2.875 m η = 69.9	N.P.[4]	**CUMPLE** **η = 69.9**
N119/N118	η = 0.1	η = 11.9	x: 2.875 m η = 65.8	x: 2.875 m η = 8.4	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 37.6	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 67.6	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 69.7	N.P.[4]	**CUMPLE** **η = 69.7**

VISADO BISATUA
ARABAKO ORDEZKARITZA
DELEGACION EN ALAVA

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-M)											Estado
	$N_{t,0,d}$	$N_{c,0,d}$	$M_{y,d}$	$M_{z,d}$	$V_{y,d}$	$V_{z,d}$	$M_{x,d}$	$M_{y,d}M_{z,d}$	$N_{t,0,d}M_{y,d}M_{z,d}$	$N_{c,0,d}M_{y,d}M_{z,d}$	$M_{x,d}V_{y,d}V_{z,d}$	
N118/N82	η = 0.2	η = 16.1	x: 2.875 m η = 65.8	x: 2.875 m η = 8.4	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 37.6	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 67.6	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 70.4	N.P.[4]	**CUMPLE η = 70.4**
N19/N106	η = 1.5	η = 45.3	x: 2.875 m η = 52.2	N.P.[7]	N.P.[8]	x: 0 m η = 29.8	N.P.[3]	N.P.[9]	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 81.9	N.P.[4]	**CUMPLE η = 81.9**
N106/N63	η = 1.4	η = 41.9	x: 2.875 m η = 52.2	N.P.[7]	N.P.[8]	x: 0 m η = 29.8	N.P.[3]	N.P.[9]	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 78.4	N.P.[4]	**CUMPLE η = 78.4**
N122/N121	η = 0.1	η = 11.5	x: 2.875 m η = 65.8	x: 2.875 m η = 8.4	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 37.6	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 67.6	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 69.6	N.P.[4]	**CUMPLE η = 69.6**
N121/N86	η = 0.2	η = 15.8	x: 2.875 m η = 65.8	x: 2.875 m η = 8.4	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 37.6	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 67.6	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 70.3	N.P.[4]	**CUMPLE η = 70.3**
N125/N124	η < 0.1	η = 1.3	x: 2.875 m η = 67.5	x: 2.875 m η = 6.2	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 38.6	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 69.6	x: 0.359 m η < 0.1	x: 2.875 m η = 69.8	N.P.[4]	**CUMPLE η = 69.8**
N124/N90	η < 0.1	η = 1.9	x: 2.875 m η = 67.5	x: 2.875 m η = 6.2	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 38.6	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 69.6	x: 2.875 m η = 7.3	x: 2.875 m η = 69.9	N.P.[4]	**CUMPLE η = 69.9**
N17/N127	η = 0.6	η = 10.9	x: 2.875 m η = 54.5	x: 2.875 m η = 3.3	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 31.1	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 55.9	x: 2.875 m η = 5.2	x: 2.875 m η = 58.9	N.P.[4]	**CUMPLE η = 58.9**
N127/N92	η = 0.5	η = 9.9	x: 2.875 m η = 54.5	x: 2.875 m η = 3.3	x: 0 m η = 1.0	x: 0 m η = 31.1	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 55.9	x: 2.875 m η = 5.2	x: 2.875 m η = 58.6	N.P.[4]	**CUMPLE η = 58.6**
N129/N128	η = 0.1	η = 5.0	x: 2.875 m η = 68.7	x: 2.875 m η = 5.3	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 39.2	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 70.9	x: 2.875 m η = 3.8	x: 2.875 m η = 71.8	N.P.[4]	**CUMPLE η = 71.8**
N128/N96	η = 0.2	η = 6.1	x: 2.875 m η = 68.7	x: 2.875 m η = 5.3	x: 0 m η = 1.2	x: 0 m η = 39.2	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 70.9	x: 2.875 m η = 7.3	x: 2.875 m η = 72.0	N.P.[4]	**CUMPLE η = 72.0**
N132/N131	η = 0.3	η = 0.2	x: 2.875 m η = 89.8	x: 2.875 m η = 10.2	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 51.3	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 96.9	x: 2.875 m η = 97.1	x: 2.875 m η = 61.9	N.P.[4]	**CUMPLE η = 97.1**
N131/N100	η = 0.4	η = 0.1	x: 2.875 m η = 89.8	x: 2.875 m η = 10.2	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 51.3	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 96.9	x: 2.875 m η = 97.1	x: 2.875 m η = 72.9	N.P.[4]	**CUMPLE η = 97.1**
N12/N14	η = 1.4	η = 1.2	x: 2.875 m η = 52.0	x: 2.875 m η = 5.0	x: 0 m η = 1.8	x: 0 m η = 35.1	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 55.5	x: 2.875 m η = 56.6	x: 2.875 m η = 33.9	N.P.[4]	**CUMPLE η = 56.6**
N14/N8	η = 1.1	η = 0.5	x: 2.875 m η = 52.0	x: 2.875 m η = 5.0	x: 0 m η = 1.8	x: 0 m η = 35.1	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 55.5	x: 2.875 m η = 56.0	x: 2.875 m η = 35.9	N.P.[4]	**CUMPLE η = 56.0**
N104/N107	η = 0.4	η = 1.6	x: 2.875 m η = 52.6	x: 2.875 m η = 6.6	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 30.0	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 57.2	x: 2.875 m η = 48.1	x: 2.875 m η = 57.2	N.P.[4]	**CUMPLE η = 57.2**
N107/N64	η = 0.4	η = 2.0	x: 2.875 m η = 52.6	x: 2.875 m η = 6.6	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 30.0	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 57.2	x: 2.875 m η = 48.1	x: 2.875 m η = 57.3	N.P.[4]	**CUMPLE η = 57.3**
N140/N101	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 1 m η = 6.4	x: 1 m η = 0.8	x: 1 m η = 0.5	x: 1 m η = 10.4	N.P.[3]	x: 1 m η = 6.9	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 10.4**
N101/N103	η = 0.1	η = 0.1	x: 2.588 m η = 38.7	x: 5.75 m η = 6.1	x: 5.75 m η = 1.8	x: 5.75 m η = 32.2	N.P.[3]	x: 2.588 m η = 41.1	x: 2.588 m η = 41.1	x: 2.588 m η = 34.9	N.P.[4]	**CUMPLE η = 41.1**
N141/N9	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 1 m η = 6.3	x: 1 m η = 0.6	x: 1 m η = 0.6	x: 1 m η = 12.2	N.P.[3]	x: 1 m η = 6.7	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 14.2**
N9/N11	η = 0.6	η = 1.0	x: 2.875 m η = 48.8	x: 2.875 m η = 4.7	x: 0 m η = 1.8	x: 0 m η = 36.1	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 52.1	x: 2.875 m η = 52.3	x: 2.875 m η = 44.2	N.P.[4]	**CUMPLE η = 52.3**
N142/N110	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 1 m η = 14.7	x: 1 m η = 1.9	x: 1 m η = 1.3	x: 1 m η = 24.1	N.P.[3]	x: 1 m η = 16.1	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 24.1**
N110/N109	η = 0.2	η = 0.8	x: 2.875 m η = 74.7	x: 0 m η = 10.6	x: 0 m η = 3.8	x: 0 m η = 69.1	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 79.4	x: 2.875 m η = 79.6	x: 3.163 m η = 40.1	N.P.[4]	**CUMPLE η = 79.6**
N143/N113	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 1 m η = 14.7	x: 1 m η = 1.9	x: 1 m η = 1.3	x: 1 m η = 24.1	N.P.[3]	x: 1 m η = 16.1	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 24.1**
N113/N112	η = 0.1	η = 2.4	x: 2.588 m η = 71.9	x: 0 m η = 9.0	x: 0 m η = 3.5	x: 0 m η = 64.3	N.P.[3]	x: 2.588 m η = 75.9	x: 0 m η = 19.8	x: 2.588 m η = 76.2	N.P.[4]	**CUMPLE η = 76.2**
N144/N20	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 1 m η = 6.8	x: 1 m η = 0.7	x: 1 m η = 0.7	x: 1 m η = 13.3	N.P.[3]	x: 1 m η = 7.3	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 13.3**
N20/N15	η = 0.2	η = 0.4	x: 2.3 m η = 45.8	x: 2.3 m η = 3.2	x: 0 m η = 1.7	x: 0 m η = 31.8	N.P.[3]	x: 2.3 m η = 48.0	x: 2.3 m η = 48.2	x: 2.3 m η = 20.0	N.P.[4]	**CUMPLE η = 48.2**
N145/N117	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 1 m η = 14.7	x: 1 m η = 1.9	x: 1 m η = 1.3	x: 1 m η = 24.1	N.P.[3]	x: 1 m η = 16.1	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 24.1**
N117/N116	η = 0.1	η = 1.9	x: 2.588 m η = 71.3	x: 0 m η = 9.0	x: 0 m η = 3.4	x: 0 m η = 63.9	N.P.[3]	x: 2.588 m η = 75.2	x: 0 m η = 20.1	x: 2.588 m η = 75.5	N.P.[4]	**CUMPLE η = 75.5**
N146/N120	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 1 m η = 14.7	x: 1 m η = 1.9	x: 1 m η = 1.3	x: 1 m η = 24.1	N.P.[3]	x: 1 m η = 16.1	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 24.1**
N120/N119	η = 0.8	η = 5.6	x: 2.588 m η = 68.8	x: 0 m η = 9.8	x: 0 m η = 3.3	x: 0 m η = 63.0	N.P.[3]	x: 2.588 m η = 72.4	x: 2.588 m η = 73.2	x: 2.875 m η = 41.9	N.P.[4]	**CUMPLE η = 73.2**
N147/N16	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 1 m η = 6.8	N.P.[7]	N.P.[8]	x: 1 m η = 13.3	N.P.[3]	N.P.[9]	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 13.3**
N16/N19	η = 0.8	η = 11.4	x: 2.3 m η = 41.0	x: 5.75 m η = 0.4	η = 0.1	x: 0 m η = 28.9	η = 0.1	x: 2.3 m η = 41.1	x: 5.75 m η = 7.7	x: 2.3 m η = 43.8	x: 0 m η = 29.0	**CUMPLE η = 43.8**
N148/N123	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 1 m η = 14.4	x: 1 m η = 1.9	x: 1 m η = 1.3	x: 1 m η = 23.9	N.P.[3]	x: 1 m η = 15.7	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 23.9**
N123/N122	η = 0.7	η = 5.4	x: 2.588 m η = 68.9	x: 0 m η = 10.1	x: 0 m η = 3.4	x: 0 m η = 63.0	N.P.[3]	x: 2.588 m η = 72.5	x: 2.588 m η = 73.2	x: 2.875 m η = 41.8	N.P.[4]	**CUMPLE η = 73.2**
N149/N126	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 1 m η = 14.1	x: 1 m η = 1.9	x: 1 m η = 1.2	x: 1 m η = 23.6	N.P.[3]	x: 1 m η = 15.4	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 23.6**
N126/N125	η = 0.1	η = 1.9	x: 2.588 m η = 71.5	x: 0 m η = 9.3	x: 0 m η = 3.4	x: 0 m η = 63.8	N.P.[3]	x: 2.588 m η = 75.3	x: 0 m η = 19.8	x: 2.588 m η = 75.6	N.P.[4]	**CUMPLE η = 75.6**
N150/N18	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 1 m η = 6.4	x: 1 m η = 0.6	x: 1 m η = 0.7	x: 1 m η = 12.9	N.P.[3]	x: 1 m η = 6.9	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 12.9**
N18/N17	η = 0.2	η = 0.4	x: 2.3 m η = 46.2	x: 0 m η = 3.2	x: 0 m η = 1.8	x: 0 m η = 31.7	N.P.[3]	x: 2.3 m η = 48.2	x: 2.3 m η = 48.4	x: 2.3 m η = 20.0	N.P.[4]	**CUMPLE η = 48.4**
N151/N130	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 1 m η = 13.5	x: 1 m η = 1.8	x: 1 m η = 1.2	x: 1 m η = 23.2	N.P.[3]	x: 1 m η = 14.8	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 23.2**

VISADO BISATUA
ARABAKO ORDEZKARITZA
DELEGACION EN ALAVA

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-M)											Estado
	$N_{t,0,d}$	$N_{c,0,d}$	$M_{y,d}$	$M_{z,d}$	$V_{y,d}$	$V_{z,d}$	$M_{x,d}$	$M_{y,d}M_{z,d}$	$N_{t,0,d}M_{y,d}M_{z,d}$	$N_{c,0,d}M_{y,d}M_{z,d}$	$M_{x,d}V_{y,d}V_{z,d}$	
N130/N129	η = 0.1	η = 2.3	x: 2.588 m η = 72.4	x: 0 m η = 9.2	x: 0 m η = 3.5	x: 0 m η = 64.2	N.P.[3]	x: 2.588 m η = 76.3	x: 0 m η = 19.2	x: 2.588 m η = 76.7	N.P.[4]	**CUMPLE η = 76.7**
N152/N133	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 1 m η = 13.2	x: 1 m η = 1.7	x: 1 m η = 1.2	x: 1 m η = 22.9	N.P.[3]	x: 1 m η = 14.4	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 22.9**
N133/N132	η = 0.2	η = 0.1	x: 2.875 m η = 75.5	x: 0 m η = 10.7	x: 0 m η = 3.7	x: 0 m η = 68.7	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 80.1	x: 2.875 m η = 80.2	x: 2.875 m η = 60.8	N.P.[4]	**CUMPLE η = 80.2**
N153/N10	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 1 m η = 6.0	x: 1 m η = 0.6	x: 1 m η = 0.6	x: 1 m η = 11.8	N.P.[3]	x: 1 m η = 6.4	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 11.8**
N10/N12	η = 1.3	η = 5.1	x: 0 m η = 48.0	x: 0 m η = 4.2	x: 0 m η = 2.2	x: 0 m η = 43.4	N.P.[3]	x: 0 m η = 50.5	x: 0 m η = 24.6	x: 0 m η = 51.9	N.P.[4]	**CUMPLE η = 51.9**
N154/N102	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 1 m η = 6.4	x: 1 m η = 0.8	x: 1 m η = 0.5	x: 1 m η = 10.3	N.P.[3]	x: 1 m η = 6.9	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 10.3**
N102/N104	η = 0.3	η = 1.9	x: 2.875 m η = 33.6	x: 5.75 m η = 5.3	x: 5.75 m η = 1.7	x: 5.75 m η = 30.2	η = 2.4	x: 2.875 m η = 35.4	x: 2.588 m η = 17.1	x: 2.875 m η = 35.6	x: 5.75 m η = 32.3	**CUMPLE η = 35.6**
N57/N55	η = 0.2	η = 2.0	x: 2.588 m η = 42.2	x: 5.75 m η = 5.5	x: 5.75 m η = 1.8	x: 5.75 m η = 33.1	N.P.[3]	x: 2.588 m η = 45.2	x: 2.588 m η = 35.0	x: 2.588 m η = 45.5	N.P.[4]	**CUMPLE η = 45.5**
N55/N155	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 0 m η = 6.4	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 10.4	N.P.[3]	x: 0 m η = 6.9	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 10.4**
N3/N1	η = 0.9	η = 7.0	x: 5.75 m η = 46.6	x: 5.75 m η = 3.8	x: 5.75 m η = 2.1	x: 5.75 m η = 42.9	N.P.[3]	x: 5.75 m η = 48.9	x: 5.75 m η = 24.0	x: 5.75 m η = 51.0	N.P.[4]	**CUMPLE η = 51.0**
N1/N156	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 0 m η = 6.3	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 12.2	N.P.[3]	x: 0 m η = 6.7	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 12.2**
N66/N67	η = 0.1	η = 0.5	x: 2.875 m η = 75.2	x: 5.75 m η = 10.5	x: 5.75 m η = 3.7	x: 5.75 m η = 68.9	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 79.9	x: 2.875 m η = 79.9	x: 2.588 m η = 79.3	N.P.[4]	**CUMPLE η = 79.9**
N67/N157	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 0 m η = 14.7	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η = 24.1	N.P.[3]	x: 0 m η = 16.1	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 24.1**
N70/N71	η < 0.1	η = 2.0	x: 3.163 m η = 72.0	x: 5.75 m η = 9.0	x: 5.75 m η = 3.5	x: 5.75 m η = 64.3	N.P.[3]	x: 3.163 m η = 76.0	x: 5.75 m η = 19.6	x: 3.163 m η = 76.3	N.P.[4]	**CUMPLE η = 76.3**
N71/N158	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 0 m η = 14.7	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η = 24.1	N.P.[3]	x: 0 m η = 16.1	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 24.1**
N54/N49	η = 0.2	η = 0.3	x: 3.45 m η = 45.9	x: 3.45 m η = 3.2	x: 5.75 m η = 1.7	x: 5.75 m η = 31.8	N.P.[3]	x: 3.45 m η = 48.2	x: 3.45 m η = 48.4	x: 3.45 m η = 20.1	N.P.[4]	**CUMPLE η = 48.4**
N49/N159	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 0 m η = 6.8	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 13.3	N.P.[3]	x: 0 m η = 7.3	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 13.3**
N76/N77	η < 0.1	η = 1.8	x: 3.163 m η = 71.4	x: 5.75 m η = 8.9	x: 5.75 m η = 3.4	x: 5.75 m η = 63.8	N.P.[3]	x: 3.163 m η = 75.4	x: 5.75 m η = 19.8	x: 3.163 m η = 75.7	N.P.[4]	**CUMPLE η = 75.7**
N77/N160	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 0 m η = 14.7	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η = 24.1	N.P.[3]	x: 0 m η = 16.1	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 24.1**
N80/N81	η = 0.6	η = 3.3	x: 3.163 m η = 69.3	x: 5.75 m η = 9.8	x: 5.75 m η = 3.3	x: 5.75 m η = 62.9	N.P.[3]	x: 3.163 m η = 73.0	x: 3.163 m η = 73.6	x: 2.875 m η = 41.9	N.P.[4]	**CUMPLE η = 73.6**
N81/N161	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 0 m η = 14.7	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η = 24.1	N.P.[3]	x: 0 m η = 16.1	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 24.1**
N50/N53	η = 0.6	η = 11.4	x: 3.45 m η = 44.1	x: 5.75 m η = 0.3	η < 0.1	x: 5.75 m η = 30.8	N.P.[3]	x: 3.45 m η = 44.2	x: 0.288 m η < 0.1	x: 3.45 m η = 46.8	N.P.[4]	**CUMPLE η = 46.8**
N53/N162	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 0 m η = 6.8	N.P.[7]	N.P.[8]	x: 0 m η = 13.3	N.P.[3]	N.P.[9]	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 13.3**
N84/N85	η = 0.6	η = 3.2	x: 3.163 m η = 69.3	x: 5.75 m η = 10.2	x: 5.75 m η = 3.4	x: 5.75 m η = 62.9	N.P.[3]	x: 3.163 m η = 72.9	x: 3.163 m η = 73.5	x: 2.875 m η = 41.8	N.P.[4]	**CUMPLE η = 73.5**
N85/N163	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 0 m η = 14.7	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η = 24.1	N.P.[3]	x: 0 m η = 16.1	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 24.1**
N88/N89	η < 0.1	η = 1.9	x: 3.163 m η = 71.4	x: 5.75 m η = 9.2	x: 5.75 m η = 3.4	x: 5.75 m η = 63.8	N.P.[3]	x: 3.163 m η = 75.3	x: 5.75 m η = 19.8	x: 3.163 m η = 75.6	N.P.[4]	**CUMPLE η = 75.6**
N89/N164	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 0 m η = 14.7	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η = 24.1	N.P.[3]	x: 0 m η = 16.1	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 24.1**
N52/N51	η = 0.2	η = 0.2	x: 3.45 m η = 45.9	x: 5.75 m η = 3.2	x: 5.75 m η = 1.8	x: 5.75 m η = 31.8	N.P.[3]	x: 3.45 m η = 48.0	x: 3.45 m η = 48.1	x: 3.45 m η = 19.8	N.P.[4]	**CUMPLE η = 48.1**
N51/N165	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 0 m η = 6.8	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 13.3	N.P.[3]	x: 0 m η = 7.3	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 13.3**
N94/N95	η = 0.1	η = 2.1	x: 3.163 m η = 72.0	x: 5.75 m η = 9.3	x: 5.75 m η = 3.5	x: 5.75 m η = 64.3	N.P.[3]	x: 3.163 m η = 75.9	x: 5.75 m η = 19.6	x: 3.163 m η = 76.2	N.P.[4]	**CUMPLE η = 76.2**
N95/N166	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 0 m η = 14.7	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η = 24.1	N.P.[3]	x: 0 m η = 16.1	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 24.1**
N98/N99	η = 0.2	η = 0.5	x: 2.875 m η = 75.2	x: 5.75 m η = 10.8	x: 5.75 m η = 3.8	x: 5.75 m η = 68.9	N.P.[3]	x: 2.875 m η = 79.8	x: 2.875 m η = 79.8	x: 2.875 m η = 78.6	N.P.[4]	**CUMPLE η = 79.8**
N99/N167	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 0 m η = 14.7	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 1.3	x: 0 m η = 24.1	N.P.[3]	x: 0 m η = 16.1	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 24.1**
N4/N2	η = 1.4	η = 6.9	x: 5.75 m η = 46.6	x: 5.75 m η = 4.2	x: 5.75 m η = 2.1	x: 5.75 m η = 42.9	N.P.[3]	x: 5.75 m η = 48.9	x: 5.75 m η = 24.2	x: 5.75 m η = 50.8	N.P.[4]	**CUMPLE η = 50.8**
N2/N168	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 0 m η = 6.3	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.6	x: 0 m η = 12.2	N.P.[3]	x: 0 m η = 6.7	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 12.2**
N58/N56	η = 0.4	η = 2.9	x: 2.588 m η = 42.2	x: 5.75 m η = 5.6	x: 5.75 m η = 1.8	x: 5.75 m η = 33.1	N.P.[3]	x: 2.588 m η = 45.2	x: 2.588 m η = 22.0	x: 2.588 m η = 45.6	N.P.[4]	**CUMPLE η = 45.6**
N56/N169	N.P.[5]	N.P.[1]	x: 0 m η = 6.4	x: 0 m η = 0.8	x: 0 m η = 0.5	x: 0 m η = 10.4	N.P.[3]	x: 0 m η = 6.9	N.P.[6]	N.P.[2]	N.P.[4]	**CUMPLE η = 10.4**

VISADO BISATUA
2017-10-20
ARABAKO ORDEZKARITZA
DELEGACION EN ALAVA

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-M)											Estado
	$N_{t,0,d}$	$N_{c,0,d}$	$M_{y,d}$	$M_{z,d}$	$V_{y,d}$	$V_{z,d}$	$M_{x,d}$	$M_{y,d}M_{z,d}$	$N_{t,0,d}M_{y,d}M_{z,d}$	$N_{c,0,d}M_{y,d}M_{z,d}$	$M_{x,d}V_{y,d}V_{z,d}$	

Notación:
- $N_{t,0,d}$: *Resistencia a tracción uniforme paralela a la fibra*
- $N_{c,0,d}$: *Resistencia a compresión uniforme paralela a la fibra*
- $M_{y,d}$: *Resistencia a flexión en el eje y*
- $M_{z,d}$: *Resistencia a flexión en el eje z*
- $V_{y,d}$: *Resistencia a cortante en el eje y*
- $V_{z,d}$: *Resistencia a cortante en el eje z*
- $M_{x,d}$: *Resistencia a torsión*
- $M_{y,d}M_{z,d}$: *Resistencia a flexión esviada*
- $N_{t,0,d}M_{y,d}M_{z,d}$: *Resistencia a flexión y tracción axial combinadas*
- $N_{c,0,d}M_{y,d}M_{z,d}$: *Resistencia a flexión y compresión axial combinadas*
- $M_{x,d}V_{y,d}V_{z,d}$: *Resistencia a cortante y 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 compresión.*
- (2) *La comprobación no procede, ya que la barra no esta sometida a flexión y compresión combinadas.*
- (3) *La comprobación no procede, ya que no hay momento torsor.*
- (4) *La comprobación no procede, ya que la barra no está sometida a momento torsor ni a esfuerzo cortante.*
- (5) *La comprobación no procede, ya que no hay axil de tracción.*
- (6) *La comprobación no procede, ya que no hay interacción entre axil de tracción y momento flector para ninguna combinación.*
- (7) *La comprobación no procede, ya que no hay momento flector.*
- (8) *La comprobación no procede, ya que no hay esfuerzo cortante.*
- (9) *La comprobación no procede, ya que no hay flexión esviada para ninguna combinación.*

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

8.2.- CTE.DB. SI. SEGURIDAD EN CASO DE INCENDIO

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

PROYECTO DE EJECUCION DE MARQUESINA DE PROTECCION Y CERRAMIENTO PARCIAL DE FACHADAS DE PISTA DEPORTIVA
01408 LUIAONDO - AIARA/AYALA. ARABA

MEMORIA JUSTIFICATIVA DE CUMPLIMIENTO DEL DB – SI (SEGURIDAD EN CASO DE INCENDIO)

Tal y como se describe en el DB-SI (artículo 11) "El objetivo del requisito básico "Seguridad en caso de incendio" consiste en reducir a límites aceptables el riesgo de que los usuarios de un edificio sufran daños derivados de un incendio de origen accidental, como consecuencia de las características de su proyecto, construcción, uso y mantenimiento. Para satisfacer este objetivo, los edificios se proyectarán, construirán, mantendrán y utilizarán de forma que, en caso de incendio, se cumplan las exigencias básicas que se establecen en los apartados siguientes. El Documento Básico DB-SI especifica parámetros objetivos y procedimientos cuyo cumplimiento asegura la satisfacción de las exigencias básicas y la superación de los niveles mínimos de calidad propios del requisito básico de seguridad en caso de incendio, excepto en el caso de los edificios, establecimientos y zonas de uso industrial a los que les sea de aplicación el "Reglamento de seguridad contra incendios en los establecimientos industriales", en los cuales las exigencias básicas se cumplen mediante dicha aplicación."

Para garantizar los objetivos del Documento Básico (DB-SI) se deben cumplir determinadas secciones. "La correcta aplicación de cada Sección supone el cumplimiento de la exigencia básica correspondiente. La correcta aplicación del conjunto del DB supone que se satisface el requisito básico "Seguridad en caso de incendio"."

Las exigencias básicas son las siguientes

Exigencia básica SI 1 Propagación interior.
Exigencia básica SI 2 Propagación exterior.
Exigencia básica SI 3 Evacuación de ocupantes.
Exigencia básica SI 4 Instalaciones de protección contra incendios.
Exigencia básica SI 5 Intervención de los bomberos.
Exigencia básica SI 6 Resistencia al fuego de la estructura.

Para la aplicación del presente documento básico, se debe tener en cuenta que la actuación es la ejecución de una marquesina anexa a una instalación aislada y abierta, y dicha marquesina también se proyecta abierta. También se tendrá en cuenta que es una zona abierta de pública concurrencia.

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

PROYECTO DE EJECUCION DE MARQUESINA DE PROTECCION Y CERRAMIENTO PARCIAL DE FACHADAS DE PISTA DEPORTIVA
01408 LUIAONDO - AIARA/AYALA. ARABA

8.2.1.- Sección SI 1- Propagación interior

1.-) Compartimentación en sectores de incendio

La marquesina de protección es un anexo abierto a una instalación de pista deportiva, por lo que no, dispone de elementos compartimentadores.

Nombre del sector: Marquesina de protección de zona de espectadores
Uso previsto: publica concurrencia **Superficie:** 175,00 m²u. **Situaciones:** - Instalación sobre rasante con altura de evacuación h <= 15m, abierta y con cubierta. **Condiciones según DB SI:** - La superficie construida de todo sector de incendio no debe exceder de 2.500m². - Cubierta no destinada a actividad alguna, ni prevista para ser utilizada en la evacuación, no precisa tener una función de compartimentación de incendios, por lo que sólo debe aportar la resistencia al fuego R que le corresponda como elemento estructural.

8.2.2.- Sección SI 2- Propagación exterior

Se limitara el riesgo de propagación del incendio por el exterior

1.-) Medianerías y fachadas

La instalación de pista deportiva, es aislada, por lo que, no será necesario justificar el apartado 1.1 de la sección SI2 de DB-SI. (Medianerías o muros colindantes)

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

1.1.-) Clase de reacción al fuego de los materiales:

Se proyecta la ejecución de un cerramiento parcial de las fachadas Sur y Este, en la zona superior, a partir de los 3m, para este cerramiento se utilizara el policarbonato compacto, que de acuerdo a las características técnicas presentadas por el fabricante, la clasificación de reacción al fuego para un plancha de policarbonato compacto de 5mm de espesor es **B-s1,d0.**

Además no existen superficies de fachada accesibles al público.

2.-) Cubiertas

No es necesario justificar el cumplimiento de riesgo de propagación exterior del incendio por la cubierta (apartado 2.1 de la sección 2 del DB-SI), pues no existen ni edificios colindantes ni riesgo en el edificio.

8.2.3.- Sección SI 3- Evacuación de ocupantes

1.-) Compatibilidad de los elementos de evacuación.

La zona de espectadores donde se ejecutara la marquesina de protección, objeto del presente proyecto, está en el exterior.

2.-) Calculo de la ocupación

El cálculo de la ocupación del edificio se ha resuelto mediante la aplicación de los valores de densidad de ocupación indicados en la tabla 2.1 (DB SI 3), en función del uso del edificio. En el recuento de las superficies útiles para la aplicación de las densidades de ocupación, se ha tenido en cuenta el carácter simultáneo o alternativo de las distintas zonas del edificio, según el régimen de actividad y uso previsto del mismo, de acuerdo al punto 2.2 (DB SI 3).

Ahora, teniendo en cuenta que es una zona de pública concurrencia, con espectadores de pie, según la tabla tenemos una ocupación de 0,25m²/persona. Se establece una ocupación a efectos de esta sección de **1.152 personas** [288m²/(0.25m²/Persona)]

3.-) Número de salidas y longitud de los recorridos de evacuación

No es de aplicación al ser una zona que se encuentra completamente en el exterior y contigua a una zona verde abierta.

4.-) Dimensionado de los medios de evacuación

No es de aplicación al ser una zona que se encuentra completamente en el exterior y contigua a una zona verde abierta.

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

5.-) Protección de las escaleras.

No existen escaleras.

6.-) Puertas situadas en recorridos de evacuación

No es de aplicación al ser una zona que se encuentra completamente en el exterior

7.-) Señalización de los medios de evacuación

No es de aplicación.

8.-) Control de humo de incendio

No es de aplicación al ser una zona que se encuentra completamente en el exterior

9.-) Evacuación de personas con discapacidad en caso de incendio

No es de aplicación, por no estar dentro de los casos recogidos en el apartado 9 (DB SI 3).

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA 23/01/2018
DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA
VISADO BISATUA

8.2.4.- <u>Sección SI 4- Detección, control y extinción del incendio</u>

1.-) Dotaciones de instalaciones de protección contra incendios.

La zona de espectadores donde se ejecutara la marquesina de protección, objeto del presente proyecto, dispondrá de dos (2) extintores portátiles de 6 LTS Espuma AFFF Eficacia 21A-113B fabricado según norma U.N.E. cumpliendo con lo establecido en la Tabla 1.1 "Dotaciones de instalaciones de protección contra incendios", para un uso previsto del establecimiento en general y tendrá como máximo 15,00m de recorrido. El mantenimiento de los extintores portátiles cumplirá con lo establecido en el reglamento de instalaciones de protección contra incendios y es efectuado por personal de una empresa autorizada.

8.2.5.- <u>Sección SI 5- Intervención de los bomberos</u>

1.-) Condiciones de aproximación, entorno y accesibilidad por fachada.

La zona de espectadores donde se ejecutara la marquesina de protección, objeto del presente proyecto, es abierta al exterior, por lo que, no es necesario justificar las condiciones de accesibilidad por fachada para el personal del servicio de extinción de incendio; tampoco se precisa la

justificación de las condiciones del vial de aproximación, ni del espacio de maniobra para los bomberos, al ser un anexo de una instalación existente y de fácil acceso desde la calle Padura.

8.2.6.- Exigencia Básica SI 6- Resistencia al fuego de la estructura.

Para la resistencia al fuego de la estructura, se tendrá en cuenta que es una zona abierta de pública concurrencia, por lo que, la estructura de la marquesina tendrá una resistencia al fuego, que en este caso se considera R-30, puesto que, es la estructura de una cubierta ligera y que no está prevista para ser utilizada en la evacuación de los ocupantes y cuya altura respecto de la rasante exterior no excede los 28m.

ESTABILIDAD AL FUEGO EXIGIBLE A LOS ELEMENTOS ESTRUCTURALES

Pública concurrencia (Altura máxima evacuación H<15m) - EXTERIOR

Sótanos: No

Se ha considerado una resistencia al fuego R 30 (cubierta ligera PP≤1kN/m²)

RESISTENCIA AL FUEGO DE LOS DIFERENTES ELEMENTOS ESTRUCTURALES

Elementos de acero:

A todos los elementos de acero se les aplicará la protección contra el fuego apropiada para garantizar la estabilidad al fuego necesaria en cada caso.

C.2.4 Capas protectoras

1 La *resistencia al fuego* requerida se puede alcanzar mediante la aplicación de capas protectoras cuya contribución a la resistencia al fuego del elemento estructural protegido se determinará de acuerdo con la norma UNE ENV 13381-3: 2004.

Estructuras de madera:

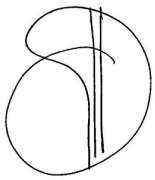
Los elementos de madera de la cubierta se comprueban siguiendo los criterios establecidos en el CTE DB SI Anejo E, mediante la aplicación de la

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

sección reducida, que estudia las secciones que resultan al descontar la profundidad eficaz de carbonización de la sección inicial de los elementos.

En Laudio/Llodio, a 8 de noviembre de 2017

El Arquitecto



D. David Pinedo Ortega

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

8.3.- CTE.DB.SU. SEGURIDAD DE UTILIZACION Y ACCESIBILIDAD

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

PROYECTO DE EJECUCION DE MARQUESINA DE PROTECCION Y CERRAMIENTO PARCIAL DE FACHADAS DE PISTA DEPORTIVA
01408 LUIAONDO - AIARA/AYALA. ARABA

MEMORIA JUSTIFICATIVA DE CUMPLIMIENTO DEL DB – SUA (SEGURIDAD DE UTILIZACION Y ACCESIBILIDAD)

El objetivo del requisito básico "Seguridad de utilización y accesibilidad" consiste en reducir a límites aceptables el riesgo de que los usuarios sufran daños inmediatos en el uso previsto de los edificios, como consecuencia de las características de su proyecto, construcción, uso y mantenimiento, así como en facilitar el acceso y la utilización no discriminatoria, independiente y segura de los mismos a las personas con discapacidad.

Para satisfacer este objetivo, los *edificios* se proyectarán, construirán, mantendrán y utilizarán de forma que se cumplan las exigencias básicas que se establecen en los apartados siguientes.

El Documento Básico DB-SUA Seguridad de utilización y accesibilidad especifica parámetros objetivos y procedimientos cuyo cumplimiento asegura la satisfacción de las exigencias básicas y la superación de los niveles mínimos de calidad propios del requisito básico de seguridad de utilización y accesibilidad.

Las exigencias básicas, que corresponden justificar, por la naturaleza del proyecto, puesto que es una zona proyectada de espectadores, anexa a la pista deportiva existente y donde se ejecutara una marquesina de protección, y que no tiene cerramientos, son las siguientes:

SUA 1 - Seguridad frente al riesgo de caídas.
SUA 4 -Seguridad frente al riesgo causado por iluminación inadecuada.
SUA 9 -Accesibilidad.

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

PROYECTO DE EJECUCION DE MARQUESINA DE PROTECCION Y CERRAMIENTO PARCIAL DE FACHADAS DE PISTA DEPORTIVA
01408 LUIAONDO - AIARA/AYALA. ARABA

8.3.1.- Exigencia básica SUA 1. Seguridad frente al riesgo de caídas.

1.-) Discontinuidades en el pavimento

El suelo no presenta imperfecciones o irregularidades que supongan riesgo de caídas como consecuencias de traspiés o de tropiezos. No existen resaltos en los pavimentos por juntas de más de 4 mm, ni escalones.

2.-) Desniveles - Escaleras y Rampas - Limpieza de acristalamientos exteriores

En la zona proyectada de espectadores donde se ejecutara la marquesina de protección, objeto del presente proyecto, no existen desniveles.

3.-) Escaleras y rampas

En la zona proyectada de espectadores donde se ejecutara la marquesina de protección, objeto del presente proyecto, no se plantea la ejecución de escaleras o rampas.

4.-) Limpieza de los acristalamientos exteriores

En la zona proyectada de espectadores donde se ejecutara la marquesina de protección, objeto del presente proyecto, es un espacio abierto al exterior por lo que no existen acristalamientos.

8.3.2.- Exigencia básica SUA 4. Seguridad frente al riesgo causado por iluminación inadecuada.

En cumplimiento de esta exigencia, en la zona de espectadores se proyecta la instalación de alumbrado que es capaz de proporcionar una iluminación entre 60 y 100 lux a nivel del suelo, mediante luminarias adosadas a la estructura de la cubierta con lámparas LED.

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA
COAVN

8.3.3.- Exigencia básica SUA 9. Accesibilidad

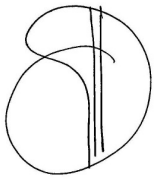
Con el fin de facilitar el acceso y la utilización no discriminatoria, independiente y segura de los edificios a las personas con discapacidad se cumplirán las condiciones funcionales y de dotación de elementos accesibles que se establecen a continuación

Accesibilidad en el exterior de la instalación

La zona de espectadores tendrá una pendiente transversal de 2%, en la fachada Norte, y longitudinalmente se adecuara a la pista deportiva existentes, la zona de la fachada Este, conservara la pendiente existente, porque no se actúa sobre el suelo existente.

En Laudio/Llodio, a 8 de noviembre de 2017

El Arquitecto



D. David Pinedo Ortega

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

8.4.- CTE.DB.HS SALUBRIDAD

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

PROYECTO DE EJECUCION DE MARQUESINA DE PROTECCION Y CERRAMIENTO PARCIAL DE FACHADAS DE PISTA DEPORTIVA
01408 LUIAONDO - AIARA/AYALA. ARABA

MEMORIA JUSTIFICATIVA DE CUMPLIMIENTO DEL DB – HS (SALUBRIDAD)

El objetivo del requisito básico "Higiene, salud y protección del medio ambiente", tratado en adelante bajo el termino salubridad, consiste en reducir a límites aceptables el riesgo que los usuarios, dentro de los edificios y en condiciones normales de utilización, padezcan molestias o enfermedades, así como el riesgo que los edificios se deterioren y que deterioren el medio ambiente en su entorno inmediato, como consecuencia de las características de su proyecto, construcción, uso y mantenimiento (Articulo 13 de la Parte I de CTE).

El cumplimiento del Documento Básico de "salubridad" en edificios de viviendas de nueva construcción, se acredita mediante el cumplimiento de las 5 exigencias básicas HS. Por ello, los elementos de protección, las diversas soluciones constructivas que se adopten y las instalaciones previstas, no podrán modificarse, ya que quedarían afectadas las exigencias básicas de salubridad.

Las exigencias básicas, que corresponden justificar, por la naturaleza del proyecto, puesto que es una zona proyectada de espectadores, anexa a la pista deportiva existente y donde se ejecutara una marquesina de protección, y que no tiene cerramientos, son las siguientes:

Exigencia básica HS 5 Evacuación de aguas.

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

PROYECTO DE EJECUCION DE MARQUESINA DE PROTECCION Y CERRAMIENTO PARCIAL DE FACHADAS DE PISTA DEPORTIVA
01408 LUIAONDO - AIARA/AYALA. ARABA

8.4.1.- Exigencia básica HS 5 Evacuación de aguas.

Descripción general

Objeto: Evacuación de aguas pluviales de la cubierta de la nueva marquesina.
Características del alcantarillado: Red pública separativa.
Cotas: Cota del alcantarillado público < cota de evacuación.

1.- Criterios de diseño. elementos que componen la instalación.

Se proyecta una red de evacuación de aguas pluviales compuesta de canalón, bajantes y colectores.

Para el diseño de los diferentes elementos que componen la red se ha seguido lo establecido en el DB-HS-5.

Bajantes y canalones

- ✓ Las bajantes se han proyectado sin retranqueos ni desviaciones y con diámetro constante en toda su longitud.
- ✓ Las bajantes de las pluviales discurren vistas por las fachadas.
- ✓ Las bajantes y canalones de aguas pluviales se han proyectado en acero galvanizado.

Colectores

- ✓ Los colectores enterrados se han proyectado en policloruro de Vinilo PVC.
- ✓ Los colectores para drenaje se han proyectado en Policloruro de vinilo ranurado o perforado de sección ovoide.
- ✓ Los colectores tendrán una pendiente mínima de 1%.
- ✓ Los colectores enterrados tendrán como mínimo una pendiente del 2%.

Las juntas de los tubos serán:

- ✓ Junta encolada para tubos de PVC

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

Elementos de conexión

- ✓ Se proyectaran arquetas al pie de bajantes.
- ✓ En las redes enterradas se proyectan arquetas de encuentros y derivaciones.

2.- Red de evacuación de aguas pluviales

A efectos de dimensionar la red de aguas pluviales, se debe obtener la intensidad pluviométrica característica de la zona geográfica donde se localiza la instalación de pista deportiva. Esta se obtiene de la tabla B.1, en función de la isoyeta y de la zona pluviométrica, correspondiente a la localidad, y determinadas mediante el mapa de la figura B.1 "Mapa de isoyetas y zonas pluviométricas" del DB HS-5 del CTE.

De acuerdo a lo anterior, Luiaondo se localiza en la isoyeta 40 de la zona pluviométrica A, por lo que, le corresponde una Intensidad pluviométrica i de **125mm/h**

Como las tablas de dimensionado están realizadas para una intensidad pluviométrica media de 100mm/h, se debe aplicar un factor f de corrección a la superficie servida para poder utilizar dichas tablas, el factor f viene definido por:

f = i/100

Siendo:

i: intensidad pluviométrica

Este factor mayorará la superficie proyectada, lo cual nos permite entrar con esta superficie a las tablas de dimensionado.

Aplicando lo anterior, obtenemos el factor:

f = 125mm/h / 100 = 1.25

Procedemos al dimensionado de los elementos de recogida de las aguas pluviales teniendo en cuenta el factor hallado.

Canalones

La estimación del diámetro de los canalones semicirculares se ha realizado en función de la pendiente y de la superficie a la que sirve mayorandá con el

COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

factor de corrección (1.25) y aplicando la tabla 4.7, DB HS 5, las dimensiones se muestran en la siguiente tabla:

MARQUESINA - CANALONES

CANALON	SUPERFICIE (m²)	FACTOR f	SUPERFICIE DE DISEÑO (m²)	LONGITUD (m)	PENDIENTE (%)	DIAMETRO (mm)
A1	58,85	1,25	73,56	12,20	0,50	150
A2	56,10		70,12	11,50	0,50	150
A3	66.10		82,62	15,15	0,50	150

Bajantes de aguas pluviales

La estimación del diámetro de las bajantes se ha realizado en función de la superficie a la que sirve mayoradá con el factor de corrección (1.25) y aplicando la tabla 4.8, DB HS 5, las dimensiones se muestran en la siguiente tabla:

MARQUESINA - BAJANTES

CANALON	SUPERFICIE (m²)	FACTOR f	SUPERFICIE DE DISEÑO (m²)	DIAMETRO (mm)	
				SEGÚN CTE	PROYECTO
BP-1	58,85	1,25	73,56	63	110
BP-2	56,10		70,12	50	110
BP-3	66,10		82,62	63	110

Como criterio para el buen funcionamiento de la recogida de aguas del tejado, en el proyecto se establece el diámetro mínimo de bajantes de 110mm.

Colectores de aguas pluviales

La estimación del diámetro de los colectores de aguas pluviales se obtiene de la tabla 4.9 del DB HS 5, en función de su pendiente y de la superficie a la que sirve mayoradá con el factor de corrección (1.25), las dimensiones se reflejan en la documentación grafica.

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA 23/01/2018 VISADO BISATUA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA

Como criterio para el buen funcionamiento de la recogida de aguas pluviales, en el proyecto se establece el diámetro mínimo de colectores de 200mm.

Arquetas

Las dimensiones mínimas necesarias (Longitud L y anchura A) de una arqueta se obtiene de la tabla 4.13 del DB HS 5, en función del diámetro del colector de salida de esta, de acuerdo a esto tenemos:

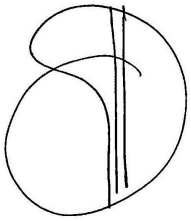
- ✓ 50x50: para los colectores con diámetro menor o igual a 150mm.
- ✓ 60x60: para los colectores con diámetro 200mm

3.- Construcción

La instalación de evacuación de aguas residuales pluviales se ejecutará con sujeción al proyecto, a la legislación aplicable, a las normas de la buena construcción y a las instrucciones del director de obra y del director de ejecución de la obra.

En Laudio/Llodio, a 8 de noviembre de 2017

El Arquitecto



D. David Pinedo Ortega

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

9.- RESUMEN DEL PRESUPUESTO

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

PROYECTO DE EJECUCION DE MARQUESINA DE PROTECCION Y CERRAMIENTO PARCIAL DE FACHADAS DE PISTA DEPORTIVA
01408 LUIAONDO - AIARA/AYALA. ARABA

RESUMEN DE PRESUPUESTO POR CAPITULOS

01.	DEMOLICIONES Y ACTUACIONES PREVIAS	2.015,63 €
02.	MOVIMIENTO DE TIERRAS	4.115,11 €
03.	RED DE SANEAMIENTO	15.818,21 €
04	RED DE ALUMBRADO PUBLICO	12.954,37 €
05	CIMENTACION Y ESTRUCTURA	85.319,60 €
06.	CUBIERTA Y FACHADAS	49.957,24 €
07.	FIRMES Y PAVIMENTOS	15.974,78 €
08.	OBRAS COMPLEMENTARIAS	26.563,01 €
09.	SEGURIDAD Y SALUD	6.741,85 €
10.	CONTROL DE CALIDAD	2.935,80 €
11.	GESTION DE RESIDUOS	2.969,95 €

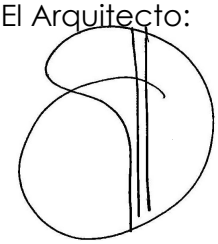
PRESUPUESTO DE EJECUCIÓN MATERIAL ..... 225.365,55 €

GASTOS GENERALES (13%) ..... 29.297,52 €
BENEFICIO INDUSTRIAL (6%) ..... 13.521,93 €

TOTAL PRESUPUESTO DE CONTRATA ..... 268.185,00 €

El total del presupuesto de contrata asciende al importe de **DOSCIENTOS SESENTA Y OCHO MIL CIENTO OCHENTA Y CINCO EUROS (268.185,00€)**.

En Laudio/Llodio, a 8 de noviembre de 2017
El Arquitecto:



D. David Pinedo Ortega

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

10.- ANEXO 3. DOCUMENTACION GRAFICA

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

10.1.- FOTOGRAFIAS
PISTA DEPORTIVA CALLE PADURA S/N
PARCELAS CATASTRALES Nº 1539 Y Nº 1540 DEL POLIGONO 3 DE AYALA

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

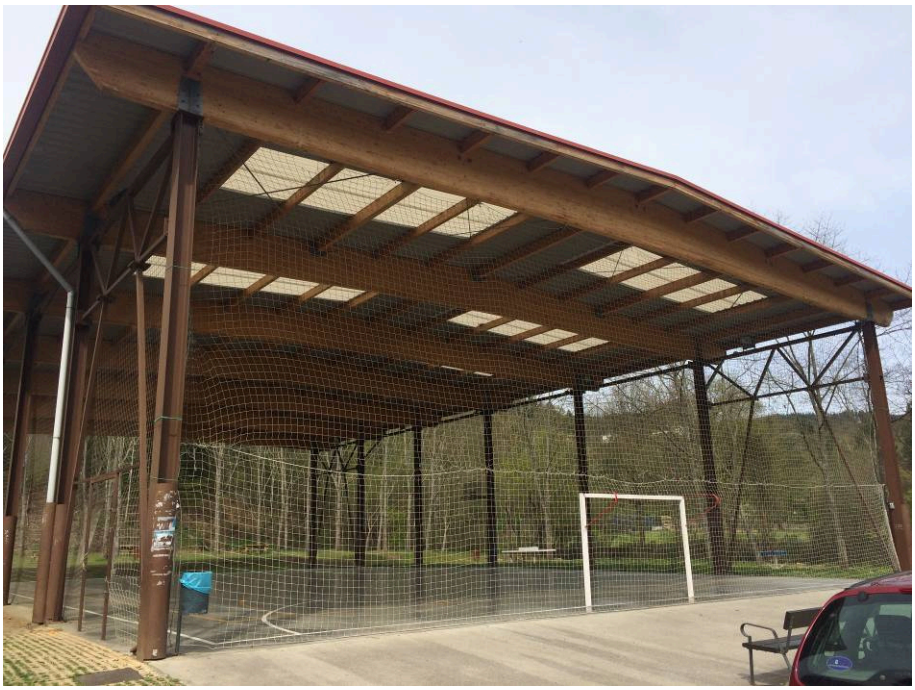
Fotografías nº 1 y nº 2: Vista general pista deportiva





COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Fotografía nº 3: Vista Fachada Este



Fotografía nº 4: Vista Fachada Sur



COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Fotografía nº 5: Vista Fachada Oeste



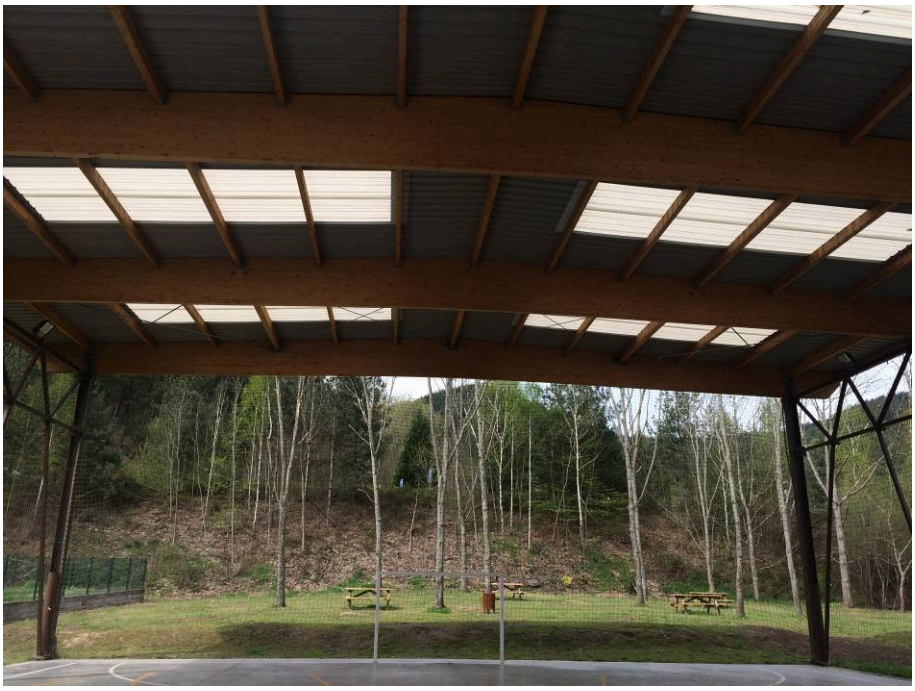
Fotografía nº 6: Vista Fachada Norte



COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

Fotografías nº 7 y nº 8: Vista interior estructura cubierta





COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

10.2.- PLANOS

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA

ANTEPROYECTO DE MARQUESINA DE PROTECCION Y CERRAMIENTO PARCIAL DE FACHADAS DE PISTA DEPORTIVA
01408 LUIAONDO - AIARA/AYALA. ARABA

LISTADO DE PLANOS.

ARQUITECTURA **Escala**

A.1 Emplazamiento 1:2000
A.2 Estado Actual. Planta e Instalaciones 1:150
A.3 Estado Actual. Alzados transversal y longitudinal 1:50
A.4 Perfiles transversales 1:200
A.5 Perfiles longitudinales 1:200
A.6 Estado Reformado. Planta e Instalaciones 1:75
A.7 Estado Reformado. Planta Cubierta 1:75
A.8 Estado Reformado. Alzados Norte y Este 1:50
A.9 Estado Reformado. Alzados Sur y Oeste 1:50

DETALLES **Escala**

D.1 Estado Reformado. Secciones Este y Norte 1:25
D.2 Estado Reformado. Detalle sección fachada Sur 1:10
D.3 Estado Reformado. Detalle sección fachada Oeste 1:10
D.4 Estado Reformado. Detalle encuentro fachada Sur y fachada Oeste 1:10

ESTRUCTURA ACTUAL PISTA DEPORTIVA **Escala**

E.A.1 Estructura Actual. Plano de pilares 1:75
E.A.2 Estructura Actual. Planta cubierta 1:75
E.A.3 Estructura Actual. Secciones A y B 1:75
E.A.4 Estructura Actual. Sección C y detalles 1:75
E.A.5 Estructura Actual. Sección D y detalles 1:75

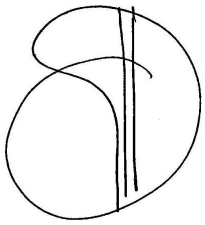
ESTRUCTURA MARQUESINA **Escala**

E.1 Estructura Actual. Planta cimentación actual 1:50
E.2 Estructura Actual. Planta cubierta existente 1:50

COAVN COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA DELEGACION EN ALAVA ARABAKO ORDEZKARITZA 23/01/2018 VISADO BISATUA

E.3 Estructura. Planta cimentación 1:50
E.4 Estructura. Secciones cimentación 1:50
E.5 Estructura. Planta marquesina 1:50
E.6 Estructura. Sección Transversal y Longitudinal 1:50
E.7 Estructura. Alzados Este y Oeste, y Detalles 1:50
E.8 Estructura. Sub-estructura Alzados Sur y Oeste 1:50

En Laudio/Llodio, a 8 de noviembre de 2017



Fdo. David Pinedo Ortega.
Arquitecto

COAVN
COLEGIO OFICIAL DE ARQUITECTOS VASCO-NAVARRO
EUSKAL HERRIKO ARKITEKTOEN ELKARGO OFIZIALA
DELEGACION EN ALAVA
ARABAKO ORDEZKARITZA
23/01/2018
VISADO BISATUA