







PRÁCTICA 2: DISEÑO Y MODELIZACIÓN DE LA ESTRUCTURA DE UN **MICROSATÉLITE**

Propósito

Esta práctica se realiza en dos partes: la primera parte consiste en diseñar una bandeja con rigidizadores que cumpla con los requisitos estructurales y las condiciones impuestas y que se consiga con la menor masa estructural posible. La segunda parte consiste en realizar el modelo FEM de la estructura de un microsatélite similar al UPMSat-2, tomando como referencia los pasos indicados en el anexo 1 del 'Manual de cálculo estructural' para la creación del modelo. Se deben formar grupos de dos personas para realizar este trabajo.

| Grupo | Integrantes |
|----------|------------------------------|
| Grupo 1 | Noelia Martínez Figueira |
| | Pablo Romero Ramos |
| C 2 | Diego Mataix Caballero |
| Grupo 2 | José María Vergara Pérez |
| C | David Huergo Perea |
| Grupo 3 | Miguel Ramiro Aguirre |
| C | Daniel del Río Velilla |
| Grupo 4 | María Elena Piqueras Carreño |
| Grupo 5 | Marina Merchán Bravo |
| Grupo 5 | Siro Muela Márquez |
| Grupo 6 | Pablo Zapatero Montaña |
| Grupo o | Gonzalo Moreno Arriaga |
| Grupo 7 | Andrea Bravo Asián |
| Отиро / | Laura García Moreno |
| Grupo 8 | María Páez López |
| Опиро в | Andrés Pedraza Rodríguez |
| Grupo 9 | Anabel Soria Carro |
| Grupo 7 | David Estébanez Mérida |
| Grupo 10 | Daniel Navajas Ortega |
| Grupo 10 | María Alonso Álvarez |
| Grupo 11 | Javier Vega Mateos |
| Grupo 11 | Rafael Luque López |
| Grupo 12 | |

Descripción del trabajo

La práctica consiste en diseñar y analizar un modelo estructural simplificado de un microsatélite tomando como referencia la estructura del UPMSat-2. La práctica consiste en dos fases:

- Diseño de las bandeias
- Análisis de la estructura del microsatélite









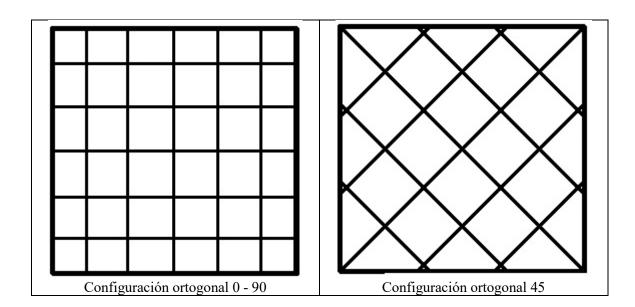
2.1 Diseño de las bandejas

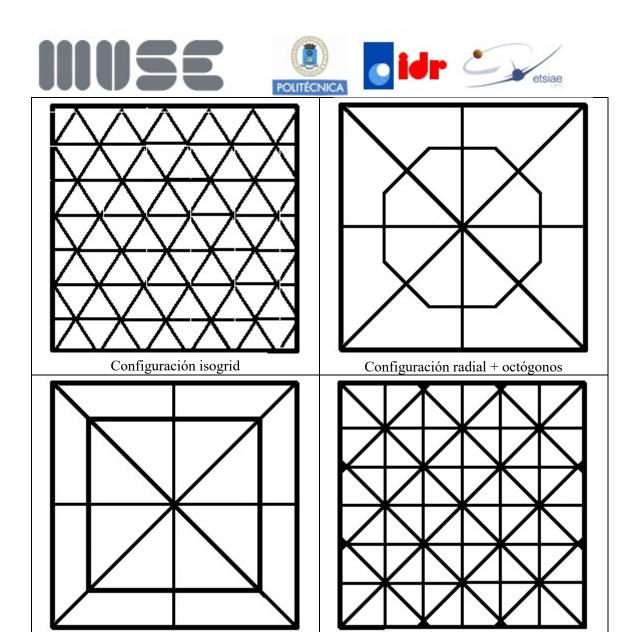
Esta primera parte consiste en diseñar bandejas cuadradas que servirán de soporte para los equipos que integran el Microsatélite. Las bandejas deben cumplir los siguientes requisitos geométricos:

- Rigidizadores de sección rectangular en los cuatro bordes (rigidizadores exteriores).

Aparte de los anteriores requisitos geométricos, cada grupo de trabajo dispondrá de una configuración distinta de rigidizadores interiores de la bandeja, de un valor distinto para la masa del equipo (masa puntual) que soporta cada bandeja y de unas dimensiones distintas para la bandeja, tal como se indica en la siguiente tabla:

| Grupo | Configuración | Masas de los equipos (kg) | Dimensiones de la bandeja |
|----------|------------------------------------|------------------------------|------------------------------|
| Grupo 1 | Configuración ortogonal (0° y 90°) | 10 | 446 x 446 mm |
| Grupo 2 | Configuración ortogonal (± 45°) | 11 | 450 x 450 mm |
| Grupo 3 | Configuración isogrid | 13 | 500 x 500 mm |
| Grupo 4 | Configuración radial+octógono | 12 | 460 x 460 mm |
| Grupo 5 | Configuración radial+cuadrado | 9 | 420 x 420 mm |
| Grupo 6 | Configuración ortogonal (0° y 90°) | 8 | 500 x 500 mm |
| Grupo 7 | Configuración ortogonal (± 45°) | 8 | 500 x 500 mm |
| Grupo 8 | Configuración isogrid | 10 | 600 x 600 mm |
| Grupo 9 | Configuración radial+octógono | 10 | 500 x 500 mm |
| Grupo 10 | Configuración radial+cuadrado | 12 | 400 x 400 mm |
| Grupo 11 | Configuración triangular | 11 | 500 x 500 mm |
| Grupo 12 | Configuración triangular | 13 | 400 x 400 mm |





Una persona de cada grupo se encargará de diseñar la bandeja que irá en las posiciones intermedias del satélite, mientras que el otro miembro de cada grupo diseñará la bandeja inferior, siendo ambas bandejas con la configuración de rigidizadores correspondiente a cada grupo. Ambas bandejas deben tener el mismo número de nodos en el contorno exterior (para facilitar el mallado de los paneles laterales cuando se modele el satélite completo), que se puede conseguir fácilmente si tienen la misma geometría y la misma malla.

Configuración triangular

2.1.1 Diseño de la bandeja intermedia

Configuración radial + cuadrados

Sobre la bandeja intermedia se debe situar un equipo con la masa especificada anteriormente (se modeliza mediante una masa puntual situada en el eje de simetría de la bandeja y a una distancia de 80 mm sobre la superficie) unida mediante un elemento rígido RBE2 a 4 puntos de la bandeja (a elección de cada grupo, preferiblemente en cruce de rigidizadores).

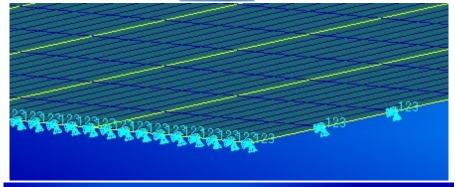
Para todos los análisis de esta bandeja con la masa puntual y el elemento rígido correspondiente, la bandeja intermedia debe estar simplemente apoyada en todo su contorno exterior (se restringen únicamente los tres grados de libertad de traslación de todos los nodos del contorno).

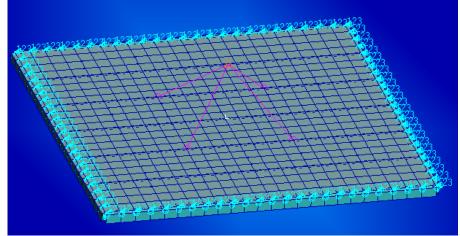










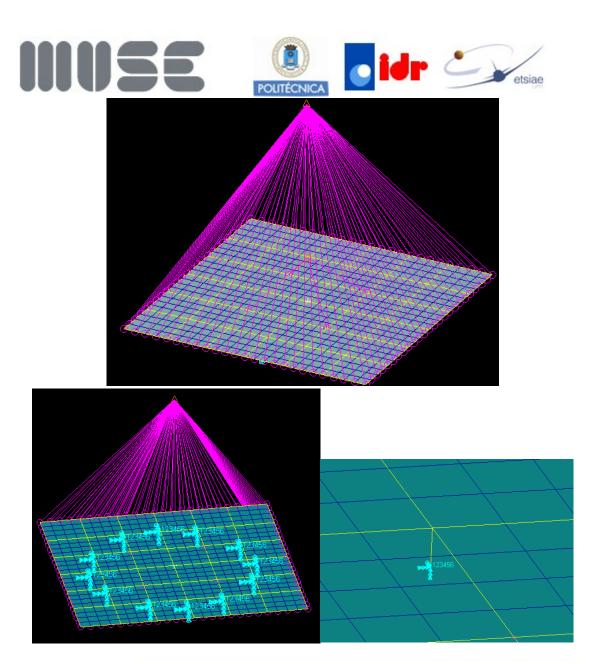


2.1.2 Diseño de la bandeja inferior

Sobre la bandeja inferior se debe situar un equipo con la masa especificada anteriormente (exactamente igual que para la bandeja intermedia) unida mediante un elemento rígido RBE2 a 4 puntos de la bandeja (los mismos puntos que para la bandeja intermedia). Pero a diferencia de la bandeja intermedia, se debe incluir además una segunda masa puntual que representa la masa del resto del satélite (3 bandejas rigidizadas, 2 equipos, 4 paneles laterales y 4 vigas en L) que se apoya sobre el contorno exterior de esta bandeja inferior mediante un elemento rígido RBE2 (ver figuras a continuación). Esta segunda masa está situada en el eje central, a una distancia de **0.38 m** con respecto al plano de la bandeja. El valor de esta segunda masa se puede estimar con la siguiente ecuación:

$$M_2[kg] = M_{equipo}[kg](2 + 3.5 * L_{bandeja}[m])$$

Además, se deben incluir elementos CBUSH que representan los tornillos que unirían esta bandeja con el adaptador del sistema de separación situado debajo. El **nº de elementos** CBUSH **oscila entre 8 y 12**. Los nodos superiores de los CBUSH deben estar situados en la bandeja inferior (cada grupo debe elegir estos nodos, siendo preferible que se sitúen en los cruces de los rigidizadores de la bandeja inferior, y que no coincidan con los nodos donde se une la masa puntual de esta bandeja), mientras que los nodos inferiores de los CBUSH deben estar una distancia de 20 mm por debajo de la superficie de la bandeja. A estos nodos inferiores se les aplica las restricciones (los 6 grados de libertad restringidos).



Los alumnos deben calcular el diseño óptimo de cada bandeja teniendo en cuenta que el sistema bandeja + equipo (+ 2ª masa) con las correspondientes condiciones de contorno debe cumplir los siguientes requisitos estructurales:

| Requisitos | Valores |
|--|------------------------|
| Frecuencias propias | $f_n > 150 \text{ hz}$ |
| Márgenes de seguridad en los principales | $MoS_i > 0$ |
| análisis estructurales | |

Los análisis que se deben realizar en esta fase para cada bandeja son los siguientes:

- Análisis de modos propios, para el cálculo de las frecuencias propias.
- Análisis estáticos (uno en cada eje), para el cálculo de los márgenes de seguridad de tensiones.

| Dirección | Aceleración (g) |
|--------------|-----------------|
| Lateral | 50 |
| Longitudinal | 80 |









Para el cálculo de los márgenes de seguridad, se debe aplicar las siguientes fórmulas, que se pueden encontrar en el Manual de cálculo estructural, pág. 162):

$$MoS_{y} = \left(\frac{\sigma_{y}}{\sigma_{vM \max} \times K_{p} \times K_{M} \times K_{LD} \times FOSY}\right) - 1$$

$$MoS_{u} = \left(\frac{\sigma_{U}}{\sigma_{vM \max} \times K_{p} \times K_{M} \times K_{LD} \times FOSU}\right) - 1$$

| Parámetro | Significado | Valor |
|-----------------------|---|---------------------------|
| K _P | Factor de proyecto | 1.1 |
| K _M | Factor del modelo | 1.2 |
| K_{LD} | Factor de diseño local | 1.1 |
| FOSY | Factor de seguridad del límite elástico | 1.1 |
| FOSU | Factor de seguridad de la carga última | 1.25 |
| $\sigma_{\rm y}$ | Límite elástico del material | Depende del material |
| σ_{u} | Resistencia última del material | Depende del material |
| σ_{VMmax} | Máxima tensión de Von Mises obtenido de un análisis determinado | Solución de cada análisis |

Teniendo en cuenta todo lo anterior, cada grupo debe determinar el diseño óptimo de ambas bandejas de forma independiente. Las variables que se deben variar para conseguir el diseño óptimo son las siguientes:

- Cantidad y colocación de rigidizadores interiores (siguiendo el esquema especificado para cada grupo)
- Material
- Espesor de la placa de la bandeja
- Dimensiones de la sección rectangular de los rigidizadores exteriores
- Diseño de la sección de los rigidizadores interiores (sección rectangular, sección I, sección H, etc...) y sus correspondientes dimensiones

Para conseguir el diseño óptimo, se puede tomar como referencia inicial las dimensiones de las bandejas del UPMSat-2, y modificar el valor de las anteriores variables para conseguir una estructura que cumpla con los requisitos estructurales, pero que disponga de la mínima masa posible. Los pasos de diseño recomendados son los siguientes:

- 1. Elegir el número de rigidizadores interiores y su colocación sobre la bandeja. Construir el modelo FEM de acuerdo a esta elección. (se puede usar la misma configuración tanto para la bandeja intermedia como para la inferior).
- 2. Elegir un tipo de sección para estos rigidizadores (sección rectangular, I, H, etc...).
- 3. Proponer distintos materiales (como mínimo dos opciones para cada bandeja).
- 4. Para cada opción del paso anterior, ir modificando los siguientes parámetros dimensionales (iteración) hasta cumplir con los requisitos estructurales y el objetivo de optimización que se indica a continuación.
 - a. Espesor de la placa
 - b. Dimensiones de la sección de los rigidizadores exteriores
 - c. Dimensiones de la sección de los rigidizadores interiores









5. Comparar la masa resultante de las distintas opciones analizadas. La opción elegida debe ser la que tenga menor masa.

Como objetivo de la optimización, se debe conseguir cumplir con **al menos uno** de los siguientes criterios, tanto para la bandeja inferior como la intermedia:

- La primera frecuencia propia se sitúe entre 150 y 175 hz.
- El margen de seguridad para el valor máximo de tensión de Von Mises en el caso de carga más crítico se sitúe entre 0 y 0.5.

Una vez conseguido el diseño final de las bandejas, se usarán ambas bandejas para construir el modelo completo del microsatélite del siguiente apartado. La bandeja inferior irá en la posición más baja, mientras que el modelo de la bandeja intermedia se usará para las 3 bandejas restantes.

2.2 Análisis de la estructura del microsatélite

La segunda parte de la práctica consiste en definir la estructura primaria de un microsatélite que consta de los siguientes elementos:

- Bandejas horizontales: Son un total de 4. Cada grupo debe utilizar el diseño resultante de su bandeja inferior para la bandeja situada en la posición más baja, mientras que se utilizará el diseño final de la bandeja intermedia para las otras 3 bandejas. Cada bandeja debe soportar los equipos del satélite con la masa especificada en cada caso. En el caso de la bandeja inferior, la 2ª masa usada en el apartado anterior para representar el resto de la estructura del satélite debe eliminarse para el ensamblaje del modelo del satélite, ya que ahora se modelarán estas partes de forma más realista.
- Vigas de sección L: Son vigas verticales que sostienen la estructura. Se unen a las bandejas en las esquinas.
- Paneles de cierre: Son láminas verticales que forman las 4 caras laterales del satélite. Se unen a las vigas y a los bordes de las bandejas.
- Equipos: Constituyen el conjunto de elementos no estructurales del satélite pero cuya masa debe tenerse en cuenta en los cálculos. Para ello, se deben modelizar como masas puntuales localizadas en las mismas posiciones especificadas anteriormente y unidas mediante elementos rígidos RBE2 a los nodos correspondientes de las bandejas. Sólo debe haber una masa puntual por cada bandeja (salvo para la bandeja D), y con la masa especificada en la primera fase de la práctica para cada grupo.
- Tornillos de IF. Se modelan mediante elementos CBUSH. Se deben usar los mismos elementos CBUSH que los usados con la bandeja inferior en el apartado anterior.

La estructura, por tanto, consiste en un prisma de sección cuadrada con una **altura de 600 mm** (sin contar con la longitud de los CBUSH). Las bandejas A y D constituyen las caras inferior y superior del satélite, mientras que las bandejas B y C se sitúan en posiciones intermedias (**a 200 y 400 mm respecto de la bandeja A respectivamente**). La interfaz del satélite, es decir, el conjunto de nodos donde el satélite se debe unir al sistema de separación, lo constituyen los nodos inferiores de los elementos CBUSH. En estos nodos se deben definir las condiciones de contorno correspondientes que sujetan a todo el satélite.









Para esta segunda parte, se debe determinar las dimensiones de las vigas y de los paneles de cierre para que el satélite cumpla con los de frecuencias propias:

- 1^a frecuencia lateral > 45 hz
- 1^a frecuencia longitudinal > 90 hz

Una vez finalizado el dimensionamiento de estas piezas, se debe analizar completamente la estructura resultante calculando:

• Los márgenes de seguridad de los valores máximos de tensiones de Von Mises en elementos 2D y de los valores máximos de tensiones (Maximum combined, minimum combined) de los elementos 1D (ver sección 4.3.14.4 del Manual de cálculo estructural) para cada caso de carga. Para visualizar las tensiones en Patran, tanto en elementos 2D como en 1D, se debe realizar con la siguiente definición:

Results=> Create=>Fringe

Averaging Definition:

Domain: None

Method: Derive/Average

Extrapolation: Centroid

 Los márgenes de seguridad de los tornillos (CBUSH) de la IF, teniendo en cuenta los resultados de fuerzas de cada análisis (multiplicados por el factor K_M = 1.1) y las siguientes características:

| 218-11-11-12 | | | | | |
|---------------------------|----------|----------------------------|--------------------|---------|-------------------------|
| Mater | ial | Acero A286 | As (m² | 2) | 3.661E-5 |
| Métri | ca | M8 | Фп | | 0.038 |
| σу (М | Pa) | 950 | sfy | | 1.0 |
| σu (M | Pa) | 1100 | sfu = s | fg | 1.4 |
| τy (M | Pa) | 548 | μs | | 0.2 |
| τu (M | Pa) | 655 | F _{V,max} | (N) | 21972.1 |
| Mapp | (Nm) | 33.5 | F _{V,min} | (N) | 13241.4 |
| $\mathbf{F}_{\mathbf{A}}$ | Resulta | do de fuerza axial de cada | FQ | Resulta | do de fuerza lateral de |
| | tornillo | | | | cada tornillo |

Estos márgenes se deben calcular para cada tornillo (CBUSH) y para cada caso de carga (estático en cada eje, seno en cada eje y random en cada eje).

o Tensile total:

$$MoS_{tot,y} = \frac{A_s \sigma_y}{F_{V,\text{max}} + \Phi_n F_A s f_y} - 1$$

$$MoS_{tot,u} = \frac{A_s \sigma_u}{F_{V,\text{max}} + \Phi_n F_A s f_u} - 1$$

o Gapping:

$$MoS_g = \frac{F_{V,\text{min}}}{\left(1 - \Phi_n\right) F_A s f_g} - 1$$

O Sliding

$$MoS_{slip} = \frac{(F_{V,min} - (1 - \Phi_n)F_A)\mu_s}{F_O s f_{vlt}} - 1$$

o Shear combined:









$$MoS_{comb,y} = \frac{1}{\sqrt{\left(\frac{F_{Q}sf_{y}}{\tau_{y}A_{s}}\right)^{2} + \left(\frac{F_{V,\max} + \Phi_{n}F_{A}sf_{y}}{A_{s}\sigma_{y}}\right)^{2}}} - 1$$

$$MoS_{comb,u} = \frac{1}{\sqrt{\left(\frac{F_{Q}sf_{u}}{\tau_{u}A_{s}}\right)^{2} + \left(\frac{F_{V,\max} + \Phi_{n}F_{A}sf_{u}}{A_{s}\sigma_{u}}\right)^{2}}} - 1$$

Se debe analizar los siguientes casos para la estructura completa del microsatélite:

- Chequeos
 - o Chequeo de carga gravitatoria
 - Chequeo de frecuencias como sólido rígido
 - o Chequeo de energía de deformación
- Análisis estático

| Análisis estático - Aceleraciones (g) | | | |
|---------------------------------------|---|----|--|
| X | Y | Z | |
| 6 | 6 | 13 | |

Tabla 2-1: Especificaciones para el análisis estático

Análisis de vibraciones sinusoidales

| Eje | Rango de Frecuencia (Hz) | Aceleración |
|--------------|-----------------------------|-------------|
| Longitudinal | 4 - 6 | 25 mm |
| (Z) | 6 - 100 | 3.75 g |
| Lateral | 2 - 6 | 20 mm |
| (X, Y) | 6 - 100 | 2.5 g |

Tabla 2-2: Especificaciones para el análisis de vibraciones sinusoidales

- Análisis de vibraciones aleatorias

| Eje | Rango de Frecuencia (Hz) | Aceleración |
|------------------|-----------------------------|-----------------------|
| Longitudinal (Z) | 20 - 2000 | $0.0727~{\rm g^2/hz}$ |
| Lateral (X, Y) | 20 - 2000 | $0.0727~{\rm g^2/hz}$ |

Tabla 2-3: Especificaciones para el análisis de vibraciones aleatorias

3 Resultados

3.1 Resultados del diseño de las bandejas

Cada alumno debe realizar un informe de forma individual detallando el proceso de diseño de la bandeja que haya diseñado. Por cada grupo, un alumno hará el informe del diseño de la bandeja









intermedia, mientras que el otro alumno realizará el informe de la bandeja inferior. Cada informe debe tener los siguientes apartados:

- 1. Introducción
- 2. Dimensionamiento de la bandeja
 - 2.1. Descripción de la bandeja
 - 2.1.1.Descripción de las distintas opciones
 - 2.2. Resultados de los análisis sobre la bandeja
 - 2.2.1.Proceso de optimización y comparación de resultados Se debe incluir tablas comparando los resultados entre las distintas opciones
 - 2.2.2. Modos propios (de la opción elegida)
 - 2.2.3. Análisis estáticos (de la opción elegida)
- 3. Conclusiones

Para mostrar los resultados, se debe incluir tablas con los valores más determinantes (frecuencias propias, máximas tensiones de Von Mises y márgenes de seguridad), así como imágenes con los modos propios y con la distribución de tensiones sobre el modelo para cada caso de carga.

Además del informe, se debe entregar lo siguiente:

- Modelo Patran de la bandeja + equipo resultante.
- Archivo .bdf de la bandeja + equipo resultante.
- Cabeceros o archivos .bdf de análisis (modos propios y estáticos).

3.2 Resultados del análisis del microsatélite

Cada grupo debe realizar de forma conjunta un informe detallando la modelización y los resultados de la estructura del microsatélite, con los siguientes apartados:

- 1. Introducción
- 2. Análisis de la estructura del Microsatélite
 - 2.1. Descripción del modelo resultante
 - 2.2. Resultados de los análisis
 - 2.2.1.Chequeos
 - 2.2.2. Modos propios
 - 2.2.3. Análisis estáticos
 - 2.2.4. Análisis de vibraciones sinusoidales
 - 2.2.5. Análisis de vibraciones aleatorias
 - 2.2.6. Análisis de tornillos
- 3. Conclusiones

Para mostrar los resultados, se debe incluir tablas con los valores más determinantes (frecuencias propias, máximas tensiones de Von Mises y márgenes de seguridad), así como imágenes con los modos propios y con la distribución de tensiones sobre el modelo para cada caso de carga.

Además del informe, se debe entregar lo siguiente:

• Modelo Patran de la estructura del microsatélite.









- Archivo .bdf del microsatélite.
- Archivos de todos los cabeceros empleados en todos los análisis.

4 Evaluación de la práctica

Para evaluar esta práctica, se tendrá en cuenta los siguientes puntos (ordenados según la importancia):

- Conseguir modelos FEM que representen adecuadamente las geometrías de las estructuras.
- Conseguir que los modelos no presenten errores de modelización (errores en los elementos, fallos en la aplicación de propiedades, errores de sistema de unidades de medida empleado, zonas no unidas, etc...).
- Conseguir realizar adecuadamente todos los análisis propuestos.
- Conseguir obtener e interpretar adecuadamente los resultados obtenidos, incluyendo el cálculo de los márgenes de seguridad.
- Conseguir que las estructuras (tanto de la bandeja como la del microsatélite) cumplan con los requisitos estructurales impuestos (frecuencias propias y márgenes de seguridad positivos).
- Conseguir un diseño óptimo para la bandeja, es decir, minimizar la masa en lo máximo posible.
- Realizar un informe final mostrando todo el proceso de optimización, la descripción de los modelos FEM y todos los resultados solicitados de forma adecuada siguiendo el esquema indicado.