

---

## Eléments de correction – Siège de métro

---

Objectif : Mobiliser ses connaissances pour résoudre un problème de RDM

### PRESENTATION

Lors de la conception des nouvelles voitures de métro, une nouvelle ergonomie de la poutre de maintien des banquettes a été proposée afin de faciliter le stockage des bagages en dessous.



### Données :

La poutre est juste fixée sur la paroi de la voiture

Elle est en acier avec une limite élastique  $R_e=235\text{Mpa}$  et un module d'élasticité  $E=210000\text{MPa}$

La charge considérée est celle du poids moyen de 4 passagers de 50kg répartie uniformément sur toute la longueur  $L$ . Sa longueur est  $L=1\text{m}$

La section de la poutre est carrée et tubulaire de côté  $a=120\text{mm}$  et d'épaisseur  $e=3\text{mm}$

Le cahier des charges fixe un coefficient de sécurité  $C_s=4$

Le déplacement maximal de la poutre ne doit pas dépasser  $1/100^{\text{ème}}$  de sa longueur

*Question 1 : Proposer une modélisation du problème posé*

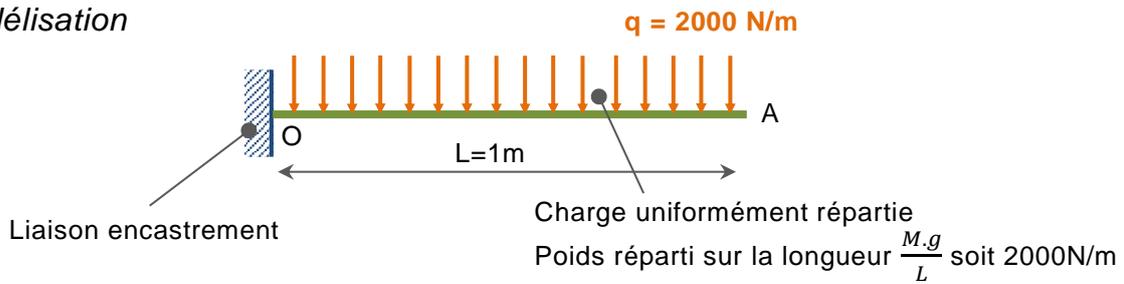
*Question 2 : Déterminer les actions de liaison*

*Question 3 : Déterminer les efforts intérieurs le long de la poutre. Déduire la section la plus sollicitée*

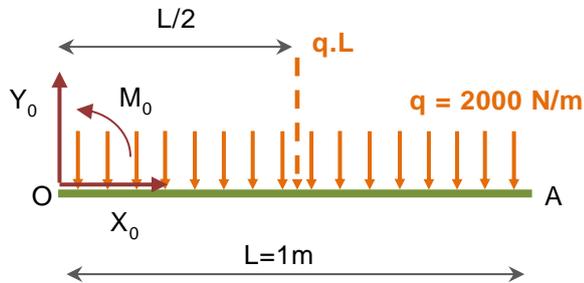
*Question 4 : Calculer la contrainte maximale dans la section la plus sollicitée ainsi que le déplacement maximal.*

*Question 5 : Conclure sur le respect du cahier des charges, discuter des hypothèses formulées et proposer un profil plus adapté*

## Modélisation



## Actions de liaison



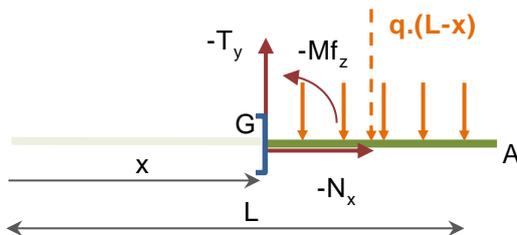
On isole la poutre

Bilan des actions mécaniques sur la figure

$$\begin{aligned} \sum \overrightarrow{F_{ext \rightarrow (S)}} = \vec{0} \quad /x : X_0 = 0 & & X_0 = 0 \\ \sum \overrightarrow{F_{ext \rightarrow (S)}} = \vec{0} \quad /y : Y_0 - q \cdot L = 0 & & Y_0 = q \cdot L = 2000 \text{ N} \\ \sum \overrightarrow{M_{O \rightarrow (S)}} = \vec{0} \quad /z : M_0 - q \cdot L \cdot (L/2) = 0 & & M_0 = q \cdot \frac{L^2}{2} = 1000 \text{ N.m} \end{aligned}$$

## Efforts intérieurs

Une seule zone (OA) – Il est préférable ici d'isoler la partie droite



L'équilibre conduit aux efforts intérieurs

$$\begin{aligned} N_x &= 0 \\ T_y &= -q \cdot (L - x) \\ Mf_z &= -q \cdot \frac{(L - x)^2}{2} \end{aligned}$$

Les diagrammes ou les équations obtenues permettent :

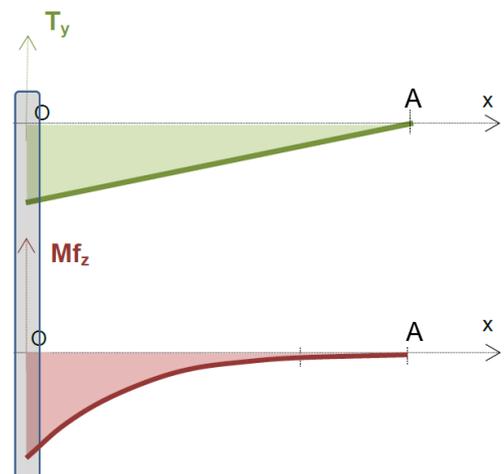
1/ d'identifier la nature de la sollicitation : ici flexion simple

2/ d'identifier la section droite la plus sollicitée : ici la section à l'encastrement O

$$T_y(0) = -q \cdot L = -2000 \text{ N}$$

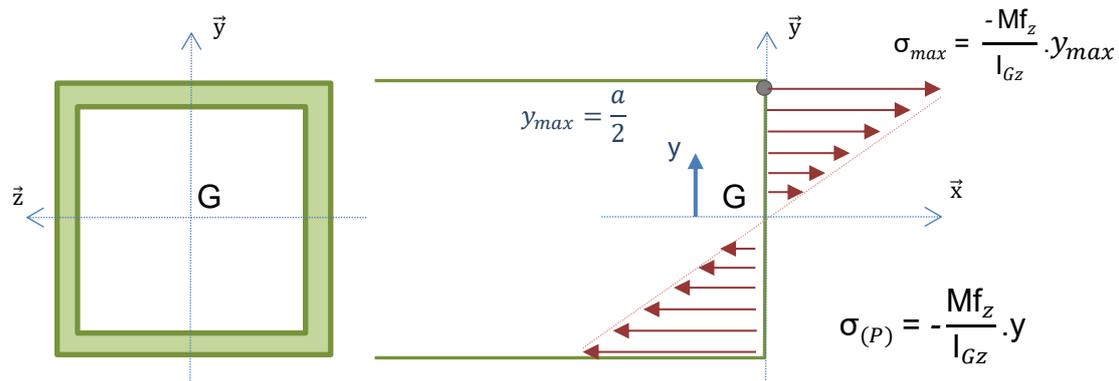
$$Mf_z(0) = -q \cdot \frac{L^2}{2} = -1000 \text{ N.m}$$

Remarque : pour la suite, on néglige l'effet de l'effort tranchant



## Contraintes

Dans la section au point O, la répartition des contraintes est la suivante



$$I_{Gz} = \frac{a^4}{12} - \frac{(a-2e)^4}{12} = \frac{2 \cdot e \cdot a^3}{3}$$

En linéarisant au premier ordre sachant que  $e \ll a$

$$I_{Gz} = 3,45 \cdot 10^6 \text{ mm}^4$$

$$\sigma_{max} = \frac{-Mf_z}{I_{Gz}} \cdot y_{max} = \frac{10^6}{3,45 \cdot 10^6} \cdot 60 = 17,40 \text{ MPa}$$

On peut déterminer la contrainte de cisaillement moyenne due à l'effort tranchant pour vérifier l'hypothèse posée précédemment

$$\tau_{moy} = \frac{T_y}{S} = \frac{-2000}{4 \cdot e \cdot a} = \frac{-2000}{4 \cdot 3 \cdot 120} = -1,4 \text{ MPa}$$

*Remarque* : on vérifie bien que la contrainte tangentielle peut être négligée par rapport à la contrainte normale

## Déplacements

Il faut intégrer les équations donnant  $v''(x)$

$$E \cdot I_{Gz} \cdot v'' = Mf_z = -q \cdot \frac{(L-x)^2}{2} = -\frac{q \cdot L^2}{2} + q \cdot L \cdot x - \frac{q \cdot x^2}{2}$$

$$E \cdot I_{Gz} \cdot v' = -\frac{q \cdot L^2}{2} \cdot x + q \cdot L \cdot \frac{x^2}{2} - q \cdot \frac{x^3}{6} + C_1$$

$$E \cdot I_{Gz} \cdot v = -\frac{q \cdot L^2}{2} \cdot \frac{x^2}{2} + q \cdot L \cdot \frac{x^3}{6} - q \cdot \frac{x^4}{24} + C_1 \cdot x + C_2$$

Les conditions aux limites au niveau de l'encastrement peuvent s'écrire  $v(0)=0$  et  $v'(0)=0$  d'où  $C_1 = C_2 = 0$

$$E \cdot I_{Gz} \cdot v(x) = -\frac{q \cdot L^2}{2} \cdot \frac{x^2}{2} + q \cdot L \cdot \frac{x^3}{6} - q \cdot \frac{x^4}{24}$$

En remplaçant  $x=L$ , on obtient le déplacement maximal au point A

$$v_{max} = \frac{q \cdot L^4}{8 \cdot E \cdot I_{Gz}} = \frac{2 \cdot 10^3}{8 \cdot 2,1 \cdot 10^{11} \cdot 3,45 \cdot 10^{-6}} = 0,34 \text{ mm}$$

## Critères

### Critère de résistance

On vérifie

$$\sigma_{max} = 17,40 \text{ MPa} \leq \frac{Re}{C_s} = 58,75 \text{ MPa}$$

Le critère de résistance est vérifié

### Critère de rigidité

On vérifie

$$v_{max} = 0,34 \text{ mm} \leq \frac{L}{100} = 10 \text{ mm}$$

Le critère de rigidité est vérifié

*Remarque : dans la réalité, on voit sur la photo que la poutre n'est pas à section constante mais a été renforcée au niveau de l'encastrement*