

Résistance des matériaux – Test 1 *sujet*

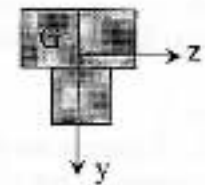
Partie I

1. Section massive

Pour réaliser un ouvrage de franchissement (échelle réduite), vous disposez de baguettes de sections carrées :



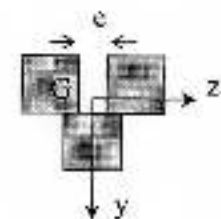
Vous décidez (malgré l'interdiction) de coller les baguettes entre elles comme ci contre :



Déterminer la position du centre de gravité
Calculer les inerties principales I_x et I_y de la section

(Sauf erreur de ma part on remarque que $I_x > I_y$)

Afin d'augmenter l'inertie I_y , vous décidez de séparer légèrement les deux baguettes supérieures comme ci contre :



Déterminer l'espacement e en fonction de a afin que $I_x = I_y$

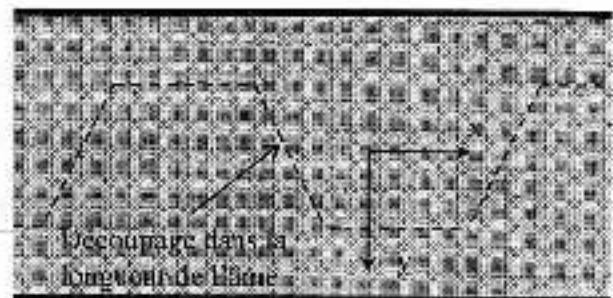
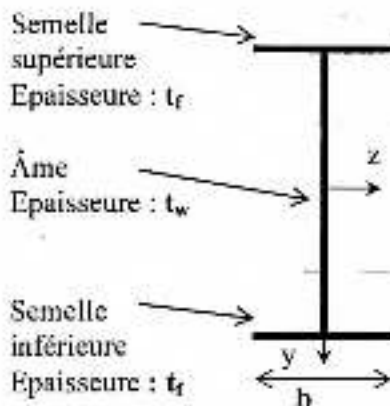
Quels sont alors les différentes distances entre les centres de gravité des différents carrés ?

Ce résultat était-il prévisible ?

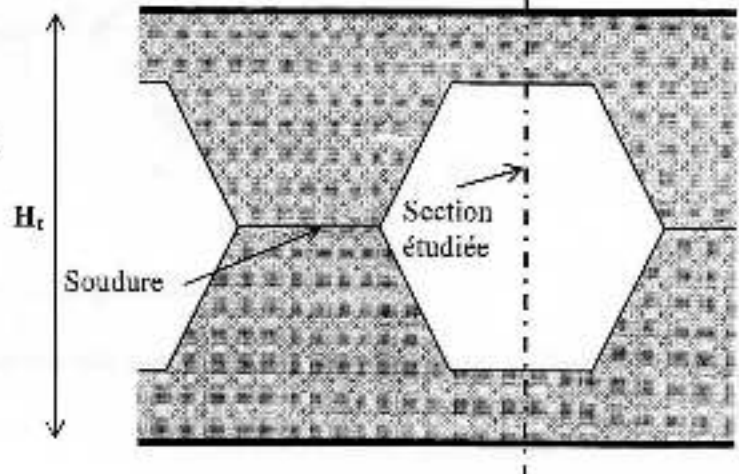
2. Section mince

Poutrelles alvéolaires à ouvertures hexagonales.

On réalise une poutrelle alvéolaire à partir d'une poutrelle de type section en I



On sépare les deux demi poutrelles
On les décale.
On les ressoude entre elles



Le découpage est tel que $H_1 = 1,5 \cdot h$

On étudie la section droite au niveau de l'alvéole.

Faites un schéma coté de cette section droite.

Montrer que la section de la poutrelle alvéolaire est plus petite.

Montrer que l'inertie I_z de la poutrelle alvéolaire est plus grande.

Remarque : ces études comparatives pourront porter sur les semelles puis sur l'âme avant de conclure.

Application numérique poutrelle de base **IPE200**:

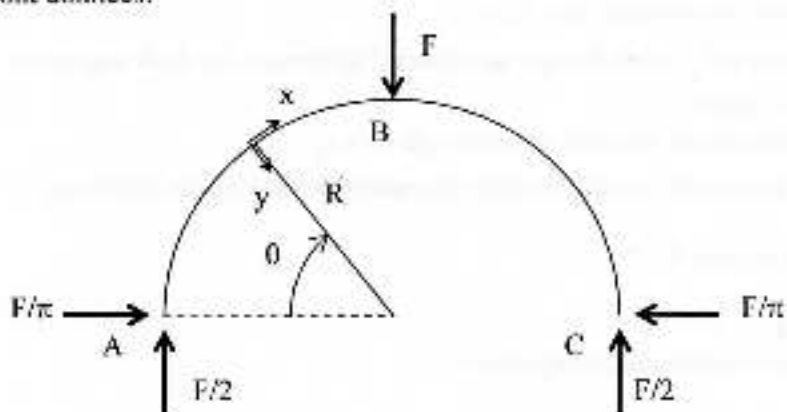
$h = 200 \text{ mm}$ $b = 100 \text{ mm}$ $t_w = 5,6 \text{ mm}$ $t_f = 8,5 \text{ mm}$

Partie II

1. Expressions des sollicitations

On considère l'arc circulaire bi-articulé en A et C suivant :

Les actions de liaison sont données.



La structure est-elle hyperstatique ?

Si oui indiquer son degré d'hyperstaticité.

Une section droite de l'arc peut être repérée par l'angle θ

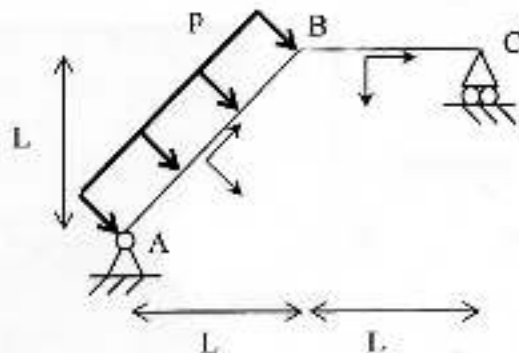
Donner l'expression de $N(\theta)$, $V(\theta)$ et $M(\theta)$ pour $0 < \theta < \frac{\pi}{2}$

Déterminer le moment fléchissant maximum en valeur absolue

Que devient cette valeur si on place en A un appui simple ?

2. Tracés des sollicitations

Tracer les courbes de $N(x)$, $V(x)$ et $M(x)$



Remarque : on vérifiera que les composantes verticales des actions de liaison sont égales.

4,5 / 0,5 / 2 / 2

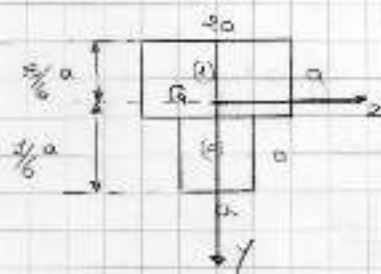
09

Résistance des Matériaux

Test 1

Partie I

1. Section massive 4,5



libre

1

$$A_1 = 2a^2$$

$$y_1 = a/2$$

$$A_1 y_1 = a^3$$

libre

2

$$A_2 = a^2$$

$$y_2 = \frac{3}{2}a$$

$$A_2 y_2 = \frac{3}{2}a^3$$

$$A_T = 3a^2$$

$$\frac{5}{2}a^3 \cdot A_T y_G$$

$$\Rightarrow y_G = \frac{\frac{5}{2}a^3}{3a^2} = \frac{5}{6}a$$

Y-axis axe de symétrie
donc $G \in Y$

Déterminons I_z & I_y

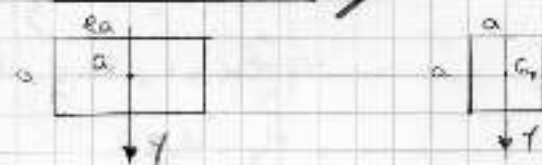


$$I_{G1} = 2a \frac{a^3}{12} + 2a^2 \left(\frac{a}{3}\right)^2$$

$$I_{G2} = a \frac{a^3}{12} + a^2 \left(\frac{2a}{3}\right)^2$$

$$\Rightarrow I_z = \frac{a^4}{6} + \frac{2a^4}{9} + \frac{a^4}{12} + \frac{4a^4}{9}$$

$$I_z = \frac{11}{12} a^4$$



$$I_{G1} = a \frac{(2a)^3}{12}$$

$$I_{G2} = a \frac{a^3}{12}$$

$$I_y = \frac{8a^4}{12} + \frac{a^4}{12} = \frac{9a^4}{12} = \frac{3a^4}{4}$$

On obtient $I_z > I_y$

On cherche à obtenir $I_y = I_z$



rajouter un espace entre les 2 blocs
ne modifiera pas I_z car les inerties propres sont inchangées, et les distances entre les centres de gravité Z_G et ceux des blocs Z_A et Z_B est inchangé

La modification va porter sur I_y , car va apparaître le terme de Huygens dans le calcul de I_y .



$$I_{y1} = \frac{a^3}{12} + a^2 \left(\frac{a+e}{2}\right)^2 = \frac{a^4}{12} + \frac{a^2(4ae + 6ae + 3e^2)}{4} = \frac{a^4}{12} (4ae + 6ae + 3e^2)$$

Donc sur l'ensemble de la figure

$$I_y = 2I_{y1} + I_{y2} = 2 \cdot \frac{a^4}{12} (4ae + 6ae + 3e^2) + \frac{a^4}{12}$$

$$I_y = \frac{2a^4}{12} + a^2e + \frac{a^2e^2}{2}$$

$$I_z = I_y \Leftrightarrow \frac{2a^4}{12} + a^2e + \frac{a^2e^2}{2} = \frac{11}{12} a^4$$

$$\Leftrightarrow \frac{2a^4}{12} + a^2e + \frac{a^2e^2}{2} = 0$$

$$\Leftrightarrow -\frac{a^2}{6} + ae + \frac{e^2}{2} = 0$$

$$\Delta = a^2 + 4 \cdot \frac{1}{2} \cdot \frac{a^2}{6} = a^2 \frac{4}{3}$$

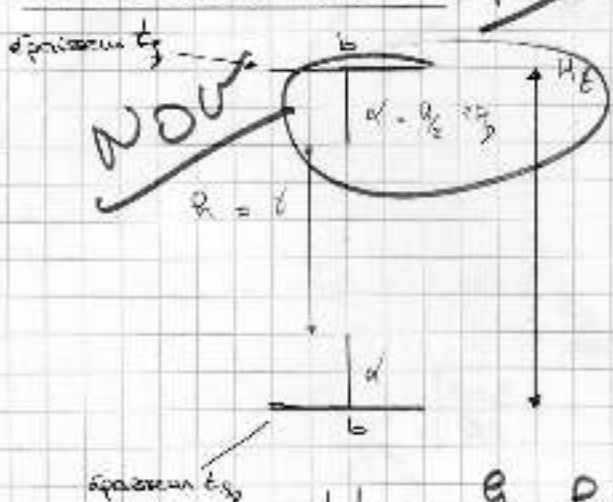
$$e = \frac{-a + a \frac{2}{\sqrt{3}}}{1}$$

$$e = a \left(\frac{2\sqrt{3}}{3} - 1 \right)$$

Dans ce cas $(d(G_1, G_2))^2 = \left(\frac{a}{2} + \frac{1}{2} a \left(\frac{2\sqrt{3}}{3} - 1 \right) \right)^2 + \left(\frac{2a}{3} \right)^2$

et entre G_1 et G_2 $d = a + e = a \frac{2\sqrt{3}}{3}$ (G_1 et G_2 : centre de gravité des 2 blocs supérieurs)

2. Section mince



$$\text{avec } \begin{cases} 2d + \frac{b}{2} + 2R\delta = R \\ 2d + \delta + 2R\delta = H_E \end{cases}$$

$$H_E = 1,5R$$

$$\Rightarrow \delta \begin{pmatrix} 1 & 1 \\ 2 & 1 \end{pmatrix} = R \begin{pmatrix} 1,5 & 1 \end{pmatrix}$$

$$\Rightarrow \delta = \frac{R}{2}$$

$$H_T = \frac{R}{2} + R + \frac{R}{2} \neq 1,5R \quad \text{mâg p. yê}$$

$$\begin{aligned}
 \cancel{S_{\text{parv}}} &= e(b \times \epsilon_g + d \times \epsilon_w) \\
 &= e(b \times \epsilon_g + \left(\frac{H}{2} - \epsilon_g\right) \epsilon_w) = e b \epsilon_g + R \epsilon_w - \epsilon_g \epsilon_w \\
 &= \cancel{(e b - \epsilon_g \epsilon_w) \epsilon_g} + R \epsilon_w
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 S_p &= e b \epsilon_g + (R - \epsilon_g) \epsilon_w \\
 &= (e b - \epsilon_g \epsilon_w) \epsilon_g + R \epsilon_w
 \end{aligned}$$

Hypothèse des sections minces.

$$\rightarrow \frac{S_{\text{parv}}}{b} < S_p$$

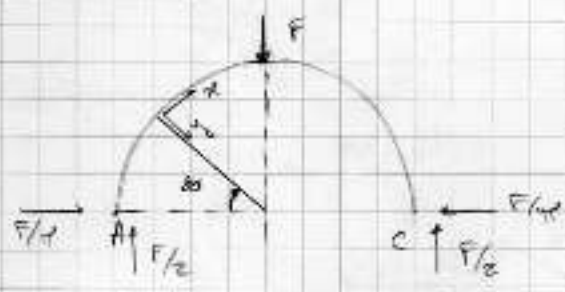


$$I_{\text{parv}}$$

$$\begin{aligned}
 &= b \frac{\epsilon_g^3}{12} + b \epsilon_g \left(\frac{d}{2} + d + \frac{\epsilon_g}{2}\right)^2 + \epsilon_w \frac{d^3}{12} + d \epsilon_w \left(\frac{d}{2}\right)^2 \\
 &= \frac{b \epsilon_g^3}{12} + b \epsilon_g \left(\frac{R}{2} + \frac{R}{2} - \epsilon_g + \frac{\epsilon_g}{2}\right)^2 + \frac{\epsilon_w d^3}{12} + \frac{\epsilon_w d^3}{4} + \left(\frac{R}{2} - \epsilon_g\right) \epsilon_w \left(\frac{R + R/2 - \epsilon_g}{2}\right)^2
 \end{aligned}$$

$$\frac{1}{2} I_{\text{parv}} = \frac{b \epsilon_g^3}{12} + b \epsilon_g \left(\frac{R}{2}\right)^2 + \epsilon_w \left(\frac{R}{2}\right)^3 + \epsilon_w \frac{R^3}{12} \left(\frac{R}{2}\right)^2$$

Partie II:

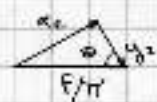


~~lequel, la structure est hyperstatique. On a 3 appuis de liaisons. si on coupe la structure et se verticalement, de manière symétrique (ie en R), on a alors une structure isostatique~~

$N(\theta)$



$$\begin{aligned}
 x_1 &= \frac{F}{2} \cos \theta \\
 y_1 &= \frac{F}{2} \sin \theta
 \end{aligned}$$

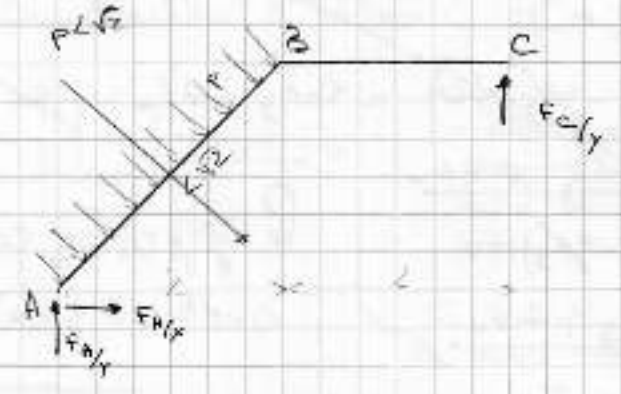


$$\begin{aligned}
 x_2 &= \frac{F}{H} \sin \theta \\
 y_2 &= \frac{F}{H} \cos \theta
 \end{aligned}$$

Donc $\forall \theta \in]0, \frac{\pi}{2}[$

$$\begin{cases}
 N(\theta) = \frac{F}{2} \cos \theta + \frac{F}{H} \sin \theta \\
 V(\theta) = -\frac{F}{2} \sin \theta + \frac{F}{H} \cos \theta
 \end{cases}$$

e. Trace des sollicitations



on a 3 inconnues pour 3 equations, la structure est instable

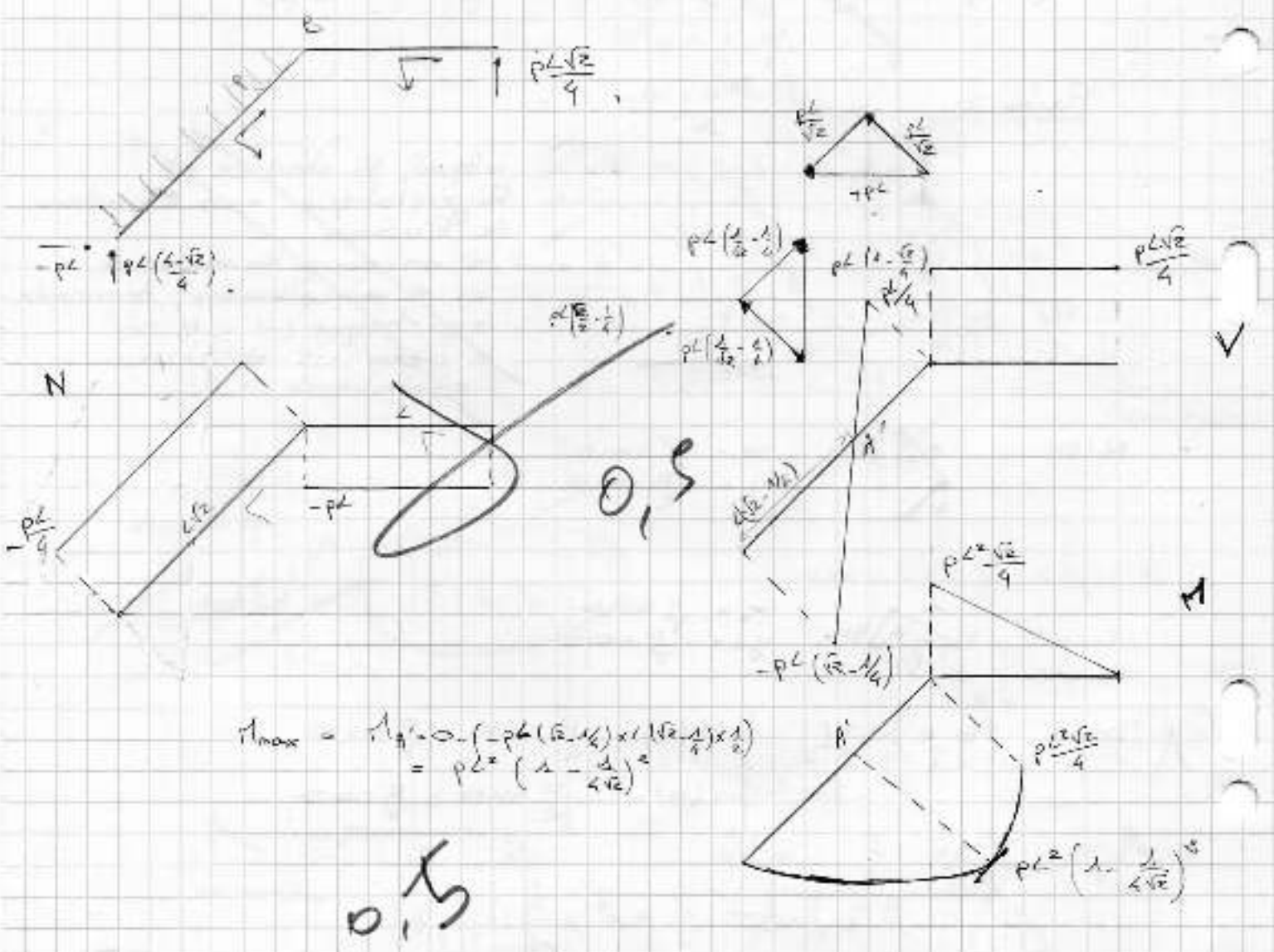
$$F_{Ay} + (p\sqrt{2}) \frac{L\sqrt{2}}{2} = 0$$

$$F_{Ay} + F_{Cy} - (p\sqrt{2}) \frac{L\sqrt{2}}{2} = 0 \quad \text{Equation de calcul...}$$

$$F_{Cy} = (p\sqrt{2}) \frac{L\sqrt{2}}{2} = \frac{pL\sqrt{2}}{1} = \frac{pL}{\sqrt{2}}$$

$$\rightarrow F_{Ay} = pL - \frac{pL\sqrt{2}}{1} = pL \left(\frac{2-\sqrt{2}}{1} \right) = \frac{pL}{2}$$

$$F_{Ax} = -pL$$



$$M_{max} = pL^2 \left(1 - \frac{1}{\sqrt{2}} \right)$$

0,5