

ENGIN TdP Examen Janvier 09 . 1

Le problème est plan

Thm) On oriente la portée de de l'axe A.

* Soit $H_1 \in [DC]$

$$\begin{aligned} \{C_{\text{eff int } H_1}\} &= -\{C_E\} = \left\{ \begin{matrix} F_J \\ 0 \end{matrix} \right\}_E = \left\{ \begin{matrix} F_J \\ F_J \wedge (\vec{EO}_2 + \vec{O_2H_1}) \end{matrix} \right\}_{H_1}, \\ &= \left\{ \begin{matrix} F_J \\ F_J \wedge \left(-\frac{a}{\sqrt{2}} \vec{i} + a \cos \alpha_1 \vec{i} + a \sin \alpha_1 \vec{j} \right) \end{matrix} \right\}_{H_1}, \\ &= \left\{ \begin{matrix} F_J \\ Fa \left[\frac{1}{\sqrt{2}} + \cos \alpha_1 \right] \vec{i} \end{matrix} \right\}_{H_1}. \end{aligned}$$

On se place dans le repère local

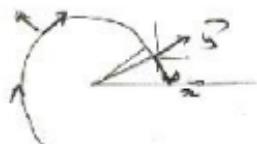
$$\begin{cases} \vec{i} = -\cos \alpha_1 \vec{x} - \sin \alpha_1 \vec{z} \\ \vec{j} = \cos \alpha_1 \vec{x} - \sin \alpha_1 \vec{y} \\ \vec{k} = \vec{y} \end{cases}$$

$$= \left\{ \begin{matrix} F \cos \alpha_1 \vec{x} - F \sin \alpha_1 \vec{y} \\ Fa \left[\frac{1}{\sqrt{2}} - \cos \alpha_1 \right] \vec{y} \end{matrix} \right\}_{H_1}$$

* Soit $H_2 \in [C \setminus A]$

$$\begin{aligned} \{C_{\text{eff int } H_2}\} &= -\{C_E\} = \left\{ \begin{matrix} F_J \\ 0 \end{matrix} \right\}_E = \left\{ \begin{matrix} F_J \\ F_J \wedge (\vec{EO}_2 + \vec{O_2O_1} + \vec{O_1H_2}) \end{matrix} \right\}_{H_2}, \\ \vec{EH}_2 &= -\frac{a}{\sqrt{2}} \vec{i} + a\sqrt{2} \vec{i} + a\sqrt{2} \vec{j} + a \cos \alpha_1 \vec{i} + a \sin \alpha_1 \vec{j} \\ &= a \left[-\frac{1}{\sqrt{2}} + \sqrt{2} + \cos \alpha_2 \right] \vec{i} + a \left[\sqrt{2} + \sin \alpha_2 \right] \vec{j} \\ &= \left\{ \begin{matrix} F_J \\ Fa \left[\frac{1}{\sqrt{2}} + \sqrt{2} + \cos \alpha_2 \right] \vec{i} \end{matrix} \right\}_{H_2} \end{aligned}$$

On se place dans le repère local



$$\begin{cases} \vec{i} = \cos \alpha_2 \vec{x} + \sin \alpha_2 \vec{z} \\ \vec{j} = -\cos \alpha_2 \vec{x} + \sin \alpha_2 \vec{y} \\ \vec{k} = \vec{z} \end{cases}$$

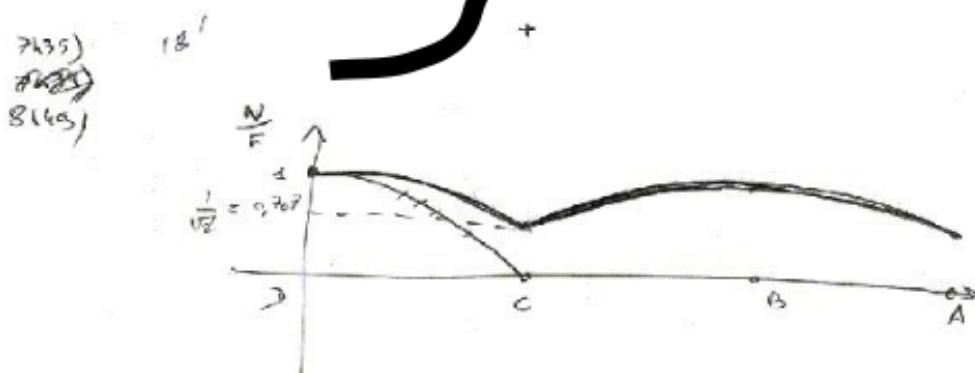
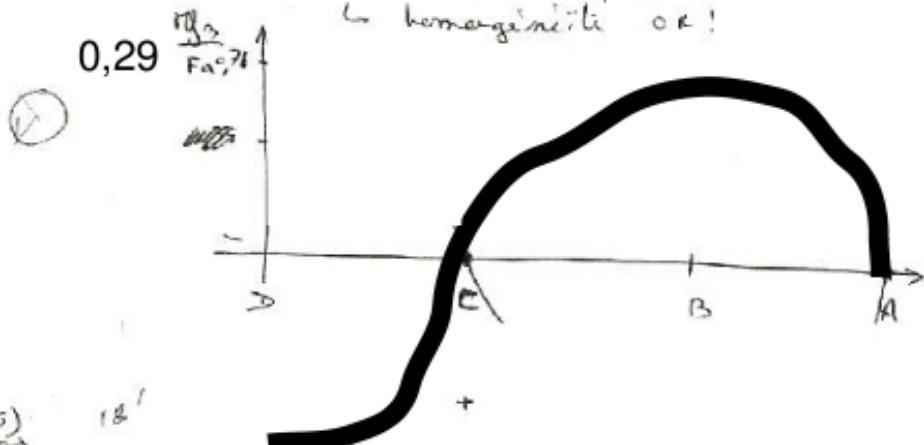
$$\left\{ \vec{e}_{\text{eff int } H_2} \right\} = \left\{ \begin{array}{l} F [-\cos \alpha_2] \vec{x} + F \sin \alpha_2 \vec{y} \\ F_a \left[\frac{1}{\sqrt{2}} - \sqrt{2} - \cos \alpha_2 \right] \vec{z} \end{array} \right\}_{H_2}$$

* Evolution du moment fléchissant

$$M_{B31} = F_a \left[\frac{1}{\sqrt{2}} - \cos \alpha_2 \right] \quad \text{pour } \alpha_2 \in [0, \frac{\pi}{4}]$$

$$M_{B32} = F_a \left[\frac{1}{\sqrt{2}} - \sqrt{2} - \cos \alpha_2 \right] \quad \text{pour } \alpha_2 \in [\frac{5\pi}{4}, \frac{3\pi}{4}]$$

→ homogénéité ok!



$$\begin{cases} N_1 = F \cos \alpha_2 \\ N_2 = -F \cos \alpha_2 \end{cases} \rightarrow \text{homogénéité ok!}$$

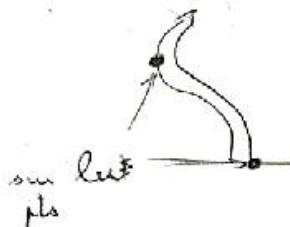
les sections où le M_{B3} est maximal sont aussi les sections où N est maximal sont donc les sections D et B.

3) la contrainte

la contrainte maximale dans la pente est:

$$\sigma = \left| \frac{N}{S} + \frac{\pi f_3 r}{I_{H3}} \right|$$

$$\boxed{\sigma = \frac{F}{S} + \frac{F_{air}}{I_{H3}}}$$



8h58) 9'

9h01) B.1) Sous l'effet normal N_3
l'allongement d'une barre est:

~~$\vec{v}_B - \vec{v}_G = \vec{\omega}_{G, \text{tirant}} n \vec{AB} + \int_B^A \frac{N_3}{E S_2} \vec{x}_3 ds$~~

la rotation du pts G est tirant = 0 car il y a une articulation.

$(\vec{v}_B - \vec{v}_G) \cdot \vec{x}_3 = \frac{N_3}{E S_2} \|\vec{AB}\|$

avec $\vec{x}_3 \cdot \vec{AB} : (\vec{AO}_2 + \vec{O}_2 O_1 + \vec{O}_1 B) \cdot \vec{x}_3$

$\|\vec{AB}\| = \sqrt{2} a$

l'allongement de la barre est

shot) $\|\vec{v}_B - \vec{v}_G\| = \frac{N_3 \sqrt{2} a}{E S_2}$

B.2) Si on considère le système complet, il subit
l'effort \vec{F} en E et 2 effets opposés $N_3 \vec{x}_3$ en G et
 $-N_3 \vec{x}_3$ en B. On peut considérer N_3 comme une
inconnue hyperstatique

L'équation cinétique associée est

$\|\vec{v}_B - \vec{v}_{G, \text{siège}}\| = \|\vec{v}_B - \vec{v}_{G, \text{tirant}}\|$

shot) B.3) On calcule par les formules de Bresse

$\|\vec{v}_B - \vec{v}_{G, \text{siège}}\| \text{ en}$

- calculant les $\{\text{Effort}_H\}$ et $\{\text{Geffort}_H\}$ sous les
charges \vec{F} , $N_3 \vec{x}_3$ et $-N_3 \vec{x}_3$

- en considérant le siège inélastique, donc un mouvement de solide

$$\vec{v}_{\text{siège}} = \vec{v}_D + \vec{\omega}_D \times \vec{r}_G$$

- en ~~égalant au~~ de l'équation en B.2 injectant le résultat dans l'équation en B.2

On obtient une relation reliant N_3 et F .

la contrainte ~~max~~ diminue en D, mais reste inchangée ~~au~~ juste au dessus de B

c'est pourquoi dans la structure réelle, le tirant est accroché à haut ~~à~~ entre B et A.

(8h15) 16'

durée de la rédaction $18' + 3' + 14' = 41'$

durée de l'examen $2 \times 41 = 82' = 1h22'$ au lieu de 75'

notation sur $20 \times \frac{82}{75} = 22$

-5 pts si erreur d'homogénéité

-2 pts si équations non complètes