

- 1) liaison ~~accoustement~~ hélicoïdale en L $\{C_1\} = \left\{ \begin{array}{c} \vec{R}_1 \\ \vec{C}_1 \end{array} \right\}_L$ avec $C_{2i} = \alpha R_{1i}$
- def \rightarrow tête de vis (ponctuelle de normale $-\vec{x}_1$) $\{C_2\} = \left\{ \begin{array}{c} \vec{0} \\ \vec{C}_2 \end{array} \right\}_O$
- $z \rightarrow$ tête de vis $\left\{ \begin{array}{c} -F \vec{x}_1 \\ \vec{0} \end{array} \right\}_A$
- L'équilibre donne $\sum \{C\} = \{0\}$.

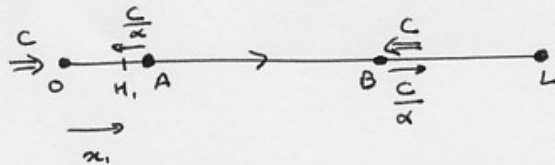
$$\begin{cases} \vec{R}_1 - F \vec{x}_1 = \vec{0} \\ \vec{C}_1 + \vec{R}_1 \wedge \vec{LO} + \vec{C}_2 - F \vec{x}_1 \wedge \vec{AO} = \vec{0} \end{cases}$$

$$\begin{cases} R_{1i} = F \\ R_{1j} = 0 \\ R_{1k} = 0 \\ C_{1i} + C = 0 \\ C_{1j} = 0 \\ C_{1k} = 0 \\ C_{2i} = \alpha R_{1i} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} C_{1i} = -C \\ R_{1i} = \frac{-C}{\alpha} \\ F = -\frac{C}{\alpha} \end{cases}$$

Toutes les inconnues sont déterminables en fonction de C .

Le système est isostatique.

- 11445 2) les équations sont les mêmes que précédemment en remplaçant le point L par le point B.
- On oriente la poutre de O vers L.



- Pour $H_1 \in [OA]$ / $\vec{OH}_1 = \alpha_1 \vec{x}_1$
- $$\{C_{eff\ int}_{H_1}\} = -\{C_{reg-}\} = -\left\{ \begin{array}{c} 0 \\ \vec{C}_2 \end{array} \right\}_O = -\left\{ \begin{array}{c} 0 \\ \vec{C}_2 \end{array} \right\}_{H_1}$$

le repère local $(\vec{x}, \vec{y}, \vec{z})$ correspond au repère global $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$

Sollicitation de torsion $R_{x1} = -C$

• Pour $H_2 \in [AB] / \vec{OH}_2 = x_2 \vec{i}$

$$\left\{ \sigma_{eff}^{int}_{H_2} \right\} = \Sigma \left\{ \sigma_{seg+} \right\} = \left\{ \begin{array}{c} \frac{C}{\alpha} \vec{i} \\ -C \vec{i} \end{array} \right\}_{H_2}$$

le repère local $(\vec{x}, \vec{y}, \vec{z})$ correspond au repère global $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$

Sollicitation de traction $N_2 = \frac{C}{\alpha}$

Sollicitation de torsion $R_{x2} = -C$

• Pour $H_3 \in [BL] / \vec{OH}_3 = x_3 \vec{i}$

$$\left\{ \sigma_{eff}^{int}_{H_3} \right\} = \Sigma \left\{ \sigma_{seg+} \right\} = \left\{ 0 \right\}$$

Section non sollicitée.

1155 3) Pour H_1 :

$$\left\{ \sigma_{eff} \right\} = \left\{ \begin{array}{c} 0 \\ \frac{R_{x1}}{G I_0} \vec{x} \end{array} \right\}_{H_1} = \left\{ \begin{array}{c} 0 \\ \frac{-C}{G I_0} \vec{x} \end{array} \right\}_{H_1}$$

Pour H_2 :

$$\left\{ \sigma_{eff} \right\} = \left\{ \begin{array}{c} \frac{N_2}{ES} \vec{i} \\ \frac{R_{x2}}{G I_0} \vec{i} \end{array} \right\}_{H_2} = \left\{ \begin{array}{c} \frac{C}{ES \alpha} \vec{i} \\ \frac{-C}{G I_0} \vec{i} \end{array} \right\}_{H_2}$$

Pour H_3 :

$$\left\{ \sigma_{eff} \right\} = \left\{ 0 \right\}_{H_3}$$

1155 4)

$$\vec{u}_B = \vec{u}_0 + \vec{\omega}_0 \wedge \vec{OB} + \int_0^B \frac{N}{ES} \vec{x} dx + \int_0^B \frac{R_x}{G I_0} \vec{x} \wedge \vec{HB} dx$$

$$\vec{u}_0 = \vec{\omega}_0 + \int_0^B \frac{R_x}{G I_0} \vec{x} dx$$

$\vec{u}_B = \vec{0}$ donc $\vec{\omega}_0 = \left[- \int_0^A \frac{-C}{G I_{01}} dx - \int_A^B \frac{-C}{G I_{02}} dx \right] \vec{x}$

$$\vec{\omega}_0 = \frac{C}{G} \left[\frac{l_1}{I_{01}} + \frac{l_2}{I_{02}} \right] \vec{x}$$

$$\vec{u}_B = 0$$

$$\vec{u}_O = - \frac{C}{\alpha} \int \vec{x} \cdot n (l_1 + l_2) \vec{x}$$

$$\rightarrow \int_A^B \frac{C}{\alpha ES} dx \vec{x} + \int \frac{\vec{x} \cdot n \vec{x}}{\alpha ES} dx$$

$$\vec{u}_O = - \frac{C l_2}{\alpha ES} \vec{x}$$

$$\vec{u}_O = - \frac{C l_2}{\alpha ES} \vec{x}$$

Comme la section B n'est pas sollicitée, l'allongement de la vis correspond au déplacement du point O

$$\Delta l = \frac{C l_2}{\alpha ES}$$

12h08 5) Comme $F = \frac{C}{\alpha}$

$$\Delta l = \frac{F l_2}{\alpha ES}$$

12h09 6) Même résultat en changeant l_2 en $l_2 + l_3$

$$\Delta l = \frac{F (l_2 + l_3)}{ES}$$

12h10) $F = \frac{\Delta l ES}{(l_2 + l_3)}$

↳ 35' OK!