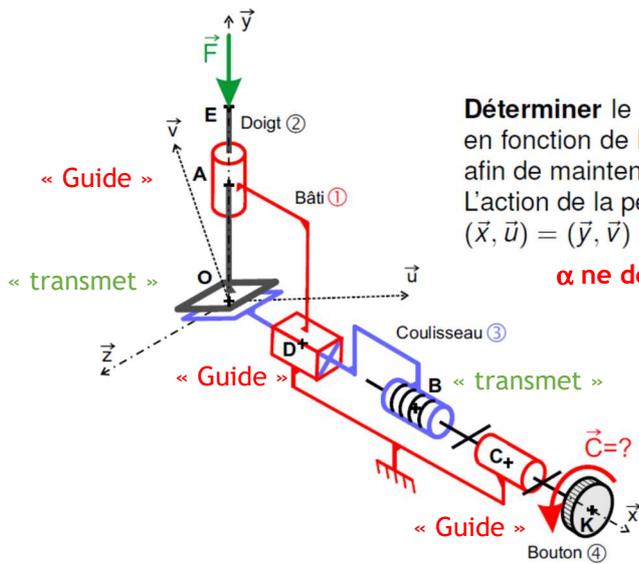


Exercice 3



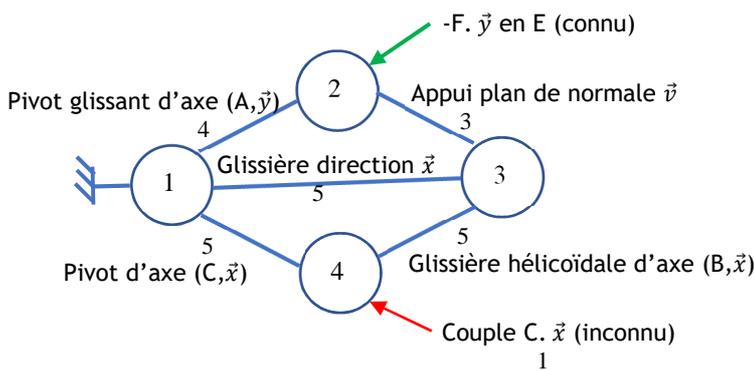
Déterminer le couple $C.\vec{x}$ à fournir au bouton de manoeuvre 4 en fonction de l'effort extérieur F et des données géométriques, afin de maintenir le système à l'équilibre dans \mathcal{R}_1 galiléen. L'action de la pesanteur est négligée.

$(\vec{x}, \vec{u}) = (\vec{y}, \vec{v}) = \alpha(t)$; vis à droite de pas p

α ne dépend pas du temps !

$$\{T_{(ext \rightarrow 2)}\} = \begin{Bmatrix} -F.\vec{y} \\ \vec{0} \end{Bmatrix}_E$$

Graphe des liaisons



$Is = 3*5 + 4 + 3 + 1 = 23$ inconnues

$Es = 6 * Nb \text{ isoléments} = 6*3 = 18$ équations

$h = Is - Es = 5 \Rightarrow$ l'application du PFS ne nous permet pas de déterminer toutes les inconnues d'action mécanique, mais il est toutefois possible de trouver la relation entre F et C .

Pour cela il s'agit de déterminer les inconnues dans les liaisons qui transmettent les actions mécaniques en suivant le cheminement de l'effort, **sans faire intervenir** les inconnues des liaisons de « guidage ».

Hypothèse : On néglige l'action de la pesanteur.

1. On isole le solide 2, Bilan des Actions Mécaniques Extérieures :

- Action transmissible 3 \rightarrow 2 dans l'appui plan de normale \vec{v} :

$$\{T_{(3 \rightarrow 2)}\} = \begin{Bmatrix} \vec{R}_{(3 \rightarrow 2)} \\ \vec{M}_{0,(3 \rightarrow 2)} \end{Bmatrix}_D \text{ avec } \vec{R}_{(3 \rightarrow 2)} = R_{32}.\vec{v} \text{ et } \vec{M}_{0,(3 \rightarrow 2)}.\vec{v} = 0 \text{ (même forme } \forall P) \text{ ou } \{T_{(3 \rightarrow 2)}\} = \begin{Bmatrix} R_{32}.\vec{v} \\ L_{32}.\vec{u} + N_{32}.\vec{z} \end{Bmatrix}_D$$

- Action transmissible 1 \rightarrow 2 dans la pivot glissant (A, \vec{y}) :

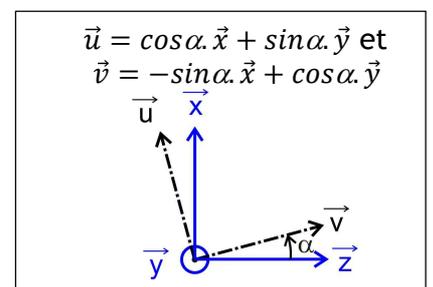
$$\{T_{1 \rightarrow 2}\} = \begin{Bmatrix} \vec{R}_{(1 \rightarrow 2)} \\ \vec{M}_{A,(1 \rightarrow 2)} \end{Bmatrix}_A \text{ avec } \vec{R}_{(1 \rightarrow 2)}.\vec{y} = 0 \text{ et } \vec{M}_{A,(1 \rightarrow 2)}.\vec{y} = 0 \text{ (même forme } \forall P \in (A, \vec{y}))$$

- Action extérieure glisseur $-F.\vec{y}$ en E : $\{T_{(ext \rightarrow 2)}\} = \begin{Bmatrix} -F.\vec{y} \\ \vec{0} \end{Bmatrix}_E$

On applique au solide 2, à l'équilibre dans \mathcal{R}_1 galiléen, le TRS projeté sur \vec{y} « pour ne pas faire intervenir les inconnues dans la pivot glissant » et déterminer R_{23} qui « transmet » l'action connue :

$$R_{32}.\vec{v}.\vec{y} - F = 0$$

$$R_{32} = \frac{F}{\cos \alpha}$$



2. On isole le solide 3, Bilan des Actions Mécaniques Extérieures :

- Action transmissible 2 → 3 dans l'appui plan de normale \vec{v} : $\{T_{(2 \rightarrow 3)}\} = - \left\{ \begin{array}{l} R_{32} \cdot \vec{v} \\ L_{32} \cdot \vec{u} + N_{32} \cdot \vec{z} \end{array} \right\}_D$
- Action transmissible 1 → 3 dans la glissière de direction \vec{x} :
 $\{T_{(1 \rightarrow 3)}\} = \left\{ \begin{array}{l} \overrightarrow{R_{(1 \rightarrow 3)}} \\ \overrightarrow{M_{D,(1 \rightarrow 3)}} \end{array} \right\}_D$ avec $\overrightarrow{R_{(1 \rightarrow 3)}} \cdot \vec{x} = 0$ (même forme $\forall P$)
- Action transmissible 4 → 3 dans la glissière hélicoïdale (B, \vec{x}) :
 $\{T_{(4 \rightarrow 3)}\} = \left\{ \begin{array}{l} \overrightarrow{R_{(4 \rightarrow 3)}} \\ \overrightarrow{M_{B,(4 \rightarrow 3)}} \end{array} \right\}_B$ avec $\overrightarrow{M_{B,(4 \rightarrow 3)}} \cdot \vec{x} = -\frac{p}{2\pi} \overrightarrow{R_{(4 \rightarrow 3)}} \cdot \vec{x}$ (ou $L_{43} = -\frac{p}{2\pi} X_{43}$) si pas à droite (même forme $\forall P \in (B, \vec{x})$)

On applique au solide 3, à l'équilibre dans R1 galiléen, le TRS projeté sur \vec{x} « pour ne pas faire intervenir les inconnues dans la glissière » et déterminer X_{43} qui « transmet » l'action connue :

$$-R_{32} \cdot \vec{v} \cdot \vec{x} + \overrightarrow{R_{(4 \rightarrow 3)}} \cdot \vec{x} = 0$$

$$R_{32} \cdot \sin \alpha + X_{43} = 0$$

$$X_{43} = -R_{32} \cdot \sin \alpha = -F \cdot \tan \alpha$$

3. On isole le solide 4, Bilan des Actions Mécaniques Extérieures :

- Action transmissible 1 → 4 dans la pivot (C, \vec{x}) :
 $\{T_{(1 \rightarrow 4)}\} = \left\{ \begin{array}{l} \overrightarrow{R_{(1 \rightarrow 4)}} \\ \overrightarrow{M_{C,(1 \rightarrow 4)}} \end{array} \right\}_C$ avec $\overrightarrow{M_{C,(1 \rightarrow 4)}} \cdot \vec{x} = 0$ (même forme $\forall P \in (C, \vec{x})$)
- Action transmissible 3 → 4 dans la glissière hélicoïdale (B, \vec{x}) : $\{T_{(3 \rightarrow 4)}\} = - \left\{ \begin{array}{l} \overrightarrow{R_{(4 \rightarrow 3)}} \\ \overrightarrow{M_{B,(4 \rightarrow 3)}} \end{array} \right\}_B \quad \forall P \in (B, \vec{x})$
- Couple extérieur C. \vec{x} : $\{T_{\text{ext} \rightarrow 4}\} = \left\{ \begin{array}{l} \vec{0} \\ C \cdot \vec{x} \end{array} \right\}_{\forall P}$

On applique au solide 4, à l'équilibre dans R1 galiléen, le TMS en C projeté sur \vec{x} « pour ne pas faire intervenir les inconnues dans la pivot » et déterminer C en fonction de L_{43} et donc X_{43} qui « transmet » l'action connue :

$$-\overrightarrow{M_{C,(4 \rightarrow 3)}} \cdot \vec{x} + C = 0$$

$$C = L_{43} = -\frac{p}{2\pi} X_{43}$$

$$\boxed{C = \frac{p}{2\pi} F \cdot \tan \alpha}$$