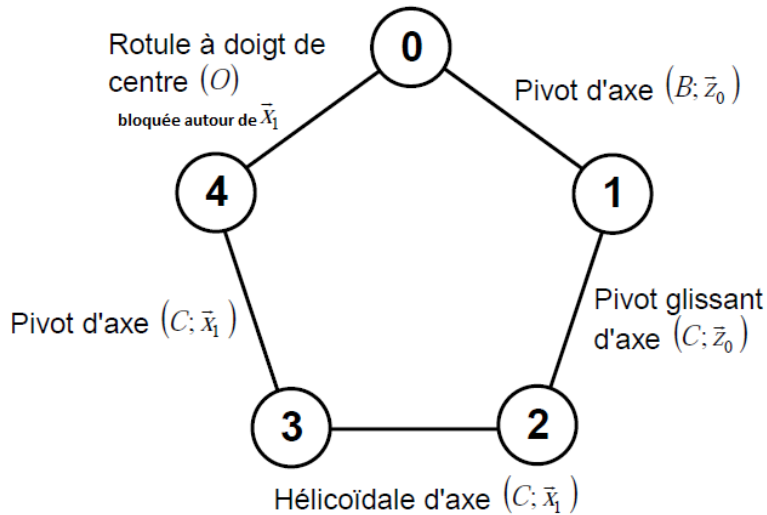


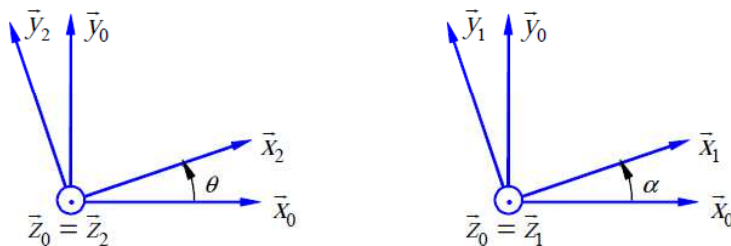
## ANALYSE STATIQUE DU ROBOT MAXPID

## ETUDE STATIQUE DU SYSTEME MAXPID

Q1/ Tracer le graphe de structure du mécanisme Maxpid.



Q2/ Tracer les figures angulaires planes.



Q3/ Faire le bilan des actions mécaniques extérieures s'exerçant sur l'ensemble de solides  $E = \{4;3;2\}$ . Ecrire tous ces torseurs dans la base  $B_I$ .  
(utiliser le fait que certains torseurs ont une forme conservée dans plusieurs bases).

On isole le système de solide  $E : \{(4); (3); (2)\}$ . Bilan des actions mécaniques extérieures.

$$\{T_{1 \rightarrow 2}\} : \begin{Bmatrix} X_{12} & L_{12} \\ Y_{12} & M_{12} \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_{(C, B_1)} \quad \{T_{0 \rightarrow 4}\} : \begin{Bmatrix} X_{04} & L_{04} \\ Y_{04} & 0 \\ Z_{04} & 0 \end{Bmatrix}_{(O, B_1)}$$

Q4/ En traduisant l'équilibre de  $E$ , démontrer que  $\{T_{1 \rightarrow 2}\} = \begin{Bmatrix} X_{12} & L_{12} \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_C$ .

Le système  $E$  est en équilibre. On applique le principe fondamental de la statique, soit :

$$\{T_{1 \rightarrow 2}\} + \{T_{0 \rightarrow 4}\} = \{0\}$$

Ecrivons les moments des torseurs au point O.

$$\begin{aligned}
 \vec{M}(O, 1 \rightarrow 2) &= \vec{M}(C, 1 \rightarrow 2) + \vec{OC} \wedge \vec{R}_{1 \rightarrow 2} \\
 &= L_{12} \vec{x}_1 + M_{12} \vec{y}_1 + \lambda \vec{x}_1 \wedge (X_{12} \vec{x}_1 + Y_{12} \vec{y}_1) \\
 &= L_{12} \vec{x}_1 + M_{12} \vec{y}_1 + \lambda Y_{12} \vec{z}_1
 \end{aligned}$$

Appliquons le PFS en projection sur  $(\vec{x}_1; \vec{y}_1; \vec{z}_1)$

$$\begin{aligned}
 X_{12} + X_{04} &= 0 & L_{12} + L_{04} &= 0 \\
 Y_{12} + Y_{04} &= 0 & M_{12} &= 0 \\
 Z_{04} &= 0 & \lambda Y_{12} &= 0
 \end{aligned}$$

On obtient alors :

$$\{T_{1 \rightarrow 2}\} : \begin{Bmatrix} X_{12} & L_{12} \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_{(C; B_1)} \quad \{T_{0 \rightarrow 4}\} : \begin{Bmatrix} X_{04} & L_{04} \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_{(O; B_1)}$$

Q5/ Faire le bilan des actions mécaniques s'exerçant sur le solide 1. Ecrire tous ces torseurs dans la base  $B_I$  (même remarque que la question 3).

On isole le solide (1). Bilan des actions mécaniques extérieures.

$$\begin{aligned}
 \{T_{2 \rightarrow 1}\} &= -\{T_{1 \rightarrow 2}\} & \{T_{0 \rightarrow 1}\} &: \begin{Bmatrix} X_{01} & L_{01} \\ Y_{01} & M_{01} \\ Z_{01} & 0 \end{Bmatrix}_{(B, B_1)} \\
 \{T_{\text{pesanteur} \rightarrow 1}\} &: \begin{Bmatrix} 0 & 0 \\ -mg & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_{(D, B_0)} &: \begin{Bmatrix} -mg \sin \alpha & 0 \\ -mg \cos \alpha & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_{(D, B_1)} &: \begin{Bmatrix} -mg \sin \theta & 0 \\ -mg \cos \theta & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_{(D, B_2)}
 \end{aligned}$$

Q6/ Ecrire le théorème du moment statique en  $B$  en projection sur  $\vec{z}_1$ .

On applique le PFS au solide (1) et l'on écrit l'équation de moment en  $B$  en projection sur  $\vec{z}_1$

$$\begin{aligned}
 \vec{M}(B, 1 \rightarrow 2) &= \vec{M}(C, 1 \rightarrow 2) + \vec{BC} \wedge \vec{R}_{1 \rightarrow 2} & \vec{M}(B, \text{pes} \rightarrow 1) &= \vec{M}(D, \text{pes} \rightarrow 1) + \vec{BD} \wedge \vec{R}_{\text{pes} \rightarrow 1} \\
 &= L_{12} \vec{x}_1 + \vec{Lx}_2 \wedge X_{12} \vec{x}_1 & &= \vec{0} + L \vec{x}_2 \wedge -mg(\sin \theta \vec{x}_2 + \cos \theta \vec{y}_2) \\
 &= L_{12} \vec{x}_1 - l X_{12} \sin(\theta - \alpha) \vec{z}_1 & &= -Lmg \cos \theta \vec{z}_1
 \end{aligned}$$

On obtient alors :  $l X_{12} \sin(\theta - \alpha) - Lmg \cos \theta = 0$

Q7/ En déduire l'expression de  $X_{21}$  en fonction de  $m, g, \theta, \alpha, l$  et  $L$ .

$$\text{L'équation précédente nous donne alors : } X_{12} = \frac{Lmg \cos \theta}{l \sin(\theta - \alpha)} \text{ soit : } X_{21} = \frac{-Lmg \cos \theta}{l \sin(\theta - \alpha)}$$

Q8/ Faire le bilan des actions mécaniques s'exerçant sur le solide 3. Ecrire ces torseurs dans la base  $B_I$ .

Bilan des actions mécaniques au appliquées au solide (3)

$$\{T_{2 \rightarrow 3}\}_C = \begin{Bmatrix} X_{23} & -\frac{p}{2\pi} X_{23} \\ Y_{23} & M_{23} \\ Z_{23} & N_{23} \end{Bmatrix}_{B_1} \quad \{T_{4 \rightarrow 3}\}_C = \begin{Bmatrix} X_{43} & 0 \\ Y_{43} & M_{43} \\ Z_{43} & N_{43} \end{Bmatrix}_{B_1} \quad \{T_{2 \rightarrow 3}\}_C = \begin{Bmatrix} 0 & C_m \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_{B_1}$$

Q9/ En écrivant l'équilibre de 3, démontrer que  $C_m = L_{32}$ . En déduire  $X_{32}$  en fonction de  $C_m$  et  $p$ .

Ecrivons l'équation de moment calculé en  $C$ , en projection sur  $\bar{x}_1$  du PFS appliqué au solide (3)

$$-\frac{p}{2\pi} X_{23} + C_m = 0 \quad \text{soit : } \boxed{X_{23} = \frac{2\pi}{p} C_m}$$

Q10/ En écrivant l'équilibre du solide 2, déterminer  $X_{12}$ .

On isole le solide (2). Inventaire des actions mécaniques appliquées au solide (2)

$$\{T_{1 \rightarrow 2}\}_C = \begin{Bmatrix} X_{12} & L_{12} \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_{(C, B_1)} \quad \{T_{3 \rightarrow 2}\} = -\{T_{2 \rightarrow 3}\}$$

On écrit l'équation de résultante en projection sur  $\bar{x}_1$

$$X_{12} - X_{23} = 0 \quad \text{soit : } \boxed{X_{12} = \frac{2\pi}{p} C_m}$$

Q11/ En déduire que  $\boxed{C_m = \frac{-p.L.m.g}{2\pi.l} \cdot \frac{\cos \theta}{\sin(\alpha - \theta)}}$

$$\frac{2\pi}{p} C_m = \frac{Lmg \cos \theta}{l \sin(\theta - \alpha)} \quad \text{soit : } \boxed{C_m = \frac{pLmg \cos \theta}{2\pi l \sin(\theta - \alpha)}}$$