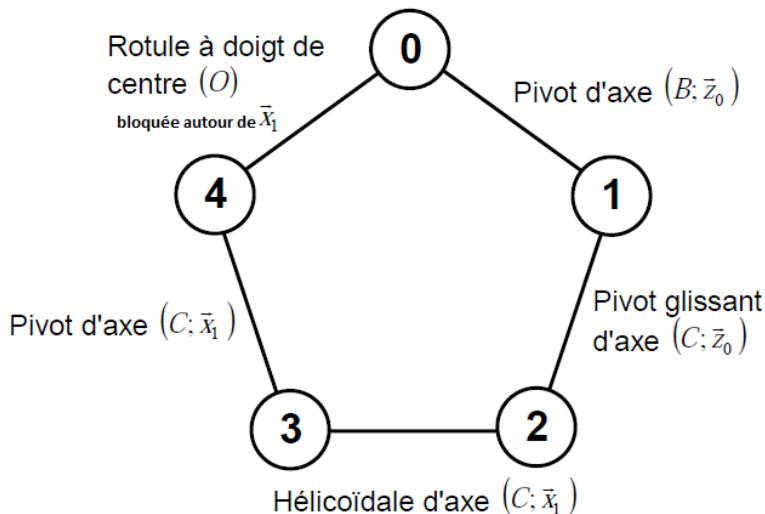


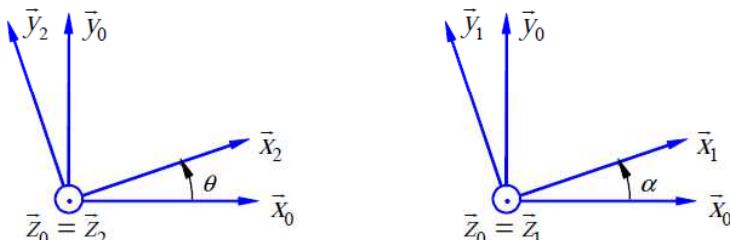
# ANALYSE STATIQUE DU ROBOT MAXPID

## 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  $B_1$ .  
(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  $\{T_{1 \rightarrow 2}\} = \begin{Bmatrix} X_{12} & L_{12} \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_{B_1}$ .

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.

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

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

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

On obtient alors :

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

Q5/ Faire le bilan des actions mécaniques s'exerçant sur le solide 1. Ecrire tous ces torseurs dans la base  $B_1$  (même remarque que la question 3).

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

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

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

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

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

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

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

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

Q8/ Faire le bilan des actions mécaniques s'exerçant sur le solide 3. Ecrire ces torseurs dans la base  $B_1$ .

Bilan des actions mécaniques au appliquées au solide (3)

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

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  $\vec{x}_1$  du PFS appliqué au solide (3)

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

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

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

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

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

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

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

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