

## TD 1 – Corrigé



### Orthèse d'épaule

Concours Centrale Supélec PSI 2010

#### Savoirs et compétences :\*\*\*

- ☐ Mod2.C17.SF1 : déterminer le torseur dynamique d'un solide, ou d'un ensemble de solides, par rapport à un autre solide
- ☐ Res1.C2 : principe fondamental de la dynamique

#### Question 1

$$\{D_{AB/R0}\} = \{D_{2/0}\}_{G2} = \begin{Bmatrix} m_2 \bar{a}(G_2, 2/0) \\ \bar{\delta}_{G2}(2/0) \end{Bmatrix}$$

$$\vec{V}(G_2, 2/0) = l_1 \dot{\gamma} \vec{x}_{11} + \lambda_2 (\dot{\gamma} + \dot{\delta}) \vec{x}_2$$

$$\bar{a}(G_2, 2/0) = l_1 \ddot{\gamma} \vec{x}_1 - l_1 \dot{\gamma}^2 \vec{z}_1 + \lambda_2 (\ddot{\gamma} + \ddot{\delta}) \vec{x}_2 - \lambda_2 (\dot{\gamma} + \dot{\delta})^2 \vec{z}_2$$

$$m_2 \bar{a}(G_2, 2/0) = m_2 \begin{Bmatrix} l_1 \ddot{\gamma} + \lambda_2 (\ddot{\gamma} + \ddot{\delta}) \cos \delta - \lambda_2 (\dot{\gamma} + \dot{\delta})^2 \sin \delta \\ 0 \\ -l_1 \dot{\gamma}^2 - \lambda_2 (\ddot{\gamma} + \ddot{\delta}) \sin \delta - \lambda_2 (\dot{\gamma} + \dot{\delta})^2 \cos \delta \end{Bmatrix}_{R1}$$

$$\bar{\sigma}_{G2}(2/0) = [I_{G2}(2)] \bar{\Omega}(2/0) = \begin{Bmatrix} A_2 & 0 & 0 \\ 0 & B_2 & 0 \\ 0 & 0 & C_2 \end{Bmatrix}_{R2 \ R2} \cdot \begin{Bmatrix} 0 \\ \dot{\gamma} + \dot{\delta} \\ 0 \end{Bmatrix}_{R2 \text{ on } R1} = \begin{Bmatrix} 0 \\ B_2 (\dot{\gamma} + \dot{\delta}) \\ 0 \end{Bmatrix}$$

$$\bar{\delta}_{G2}(2/0) = \left( \frac{d \bar{\sigma}_{G2}(2/0)}{dt} \right)_0 = B_2 (\ddot{\gamma} + \ddot{\delta}) \vec{y}_1$$

#### Question 2

- On isole l'ensemble {bras (1) + Avant-Bras (2)}.
- BAME :

$$\{T(b\grave{a}ti \rightarrow 1)\}_O = \begin{Bmatrix} X_1 \vec{x}_1 + Y_1 \vec{y}_1 + Z_1 \vec{z}_1 \\ L_1 \vec{x}_1 + M_1 \vec{y}_1 + N_1 \vec{z}_1 \end{Bmatrix} \text{ avec } M_1=0 \text{ si liaison pivot parfaite ;}$$

$$\{T(actionneur1 \rightarrow 1)\}_O = \begin{Bmatrix} \vec{0} \\ C_1(t) \vec{y} \end{Bmatrix} ;$$

$$\{T(force \rightarrow 2)\}_B = \begin{Bmatrix} X_F \vec{x} + Z_F \vec{z} \\ \vec{0} \end{Bmatrix} ;$$

$$\{T(pesanteur \rightarrow 1)\}_{G1} = \begin{Bmatrix} m_1 g \vec{z} \\ \vec{0} \end{Bmatrix} ;$$

$$\{T(pesanteur \rightarrow 2)\}_{G2} = \begin{Bmatrix} m_2 g \vec{z} \\ \vec{0} \end{Bmatrix} ;$$

- On écrit le Théorème du moment dynamique en O selon la direction  $\vec{y}$  :

$$C_1(t) + 0 + \left( \overrightarrow{OB} \wedge (X_F \vec{x} + Z_F \vec{z}) + \overrightarrow{OG_1} \wedge m_1 g \vec{z} + \overrightarrow{OG_2} \wedge m_2 g \vec{z} \right) \cdot \vec{y} = \bar{\delta}_O(1/0) \cdot \vec{y} + \bar{\delta}_O(2/0) \cdot \vec{y}$$

### Question 3

Compléments au corrigé : Détails du calcul (non demandé) :

$$\overrightarrow{OB} = l_1 \vec{z}_1 + l_2 \vec{z}_2 ; \overrightarrow{OG_1} = \lambda_1 \vec{z}_1 ; \overrightarrow{OG_2} = l_1 \vec{z}_1 + \lambda_2 \vec{z}_2$$

$$\bar{\delta}_O(2/0) = \bar{\delta}_{G_2}(2/0) + \overrightarrow{OG_2} \wedge m_2 \vec{a}(G_2, 2/0)$$

$$\bar{\delta}_O(2/0) \cdot \vec{y} = B_2(\ddot{\gamma} + \ddot{\delta}) + \begin{pmatrix} \lambda_2 \sin \delta & 0 \\ l_1 + \lambda_2 \cos \delta & 0 \end{pmatrix}_{R1} \wedge m_2 \begin{pmatrix} l_1 \ddot{\gamma} + \lambda_2(\ddot{\gamma} + \ddot{\delta}) \cos \delta - \lambda_2(\dot{\gamma} + \dot{\delta})^2 \sin \delta \\ -l_1 \dot{\gamma}^2 - \lambda_2(\ddot{\gamma} + \ddot{\delta}) \sin \delta - \lambda_2(\dot{\gamma} + \dot{\delta})^2 \cos \delta \end{pmatrix}_{R1} \cdot \vec{y}$$

$$\ddot{\gamma}(B_2 + m_2 l_1^2 + 2m_2 l_1 \lambda_2 \cos \delta + m_2 \lambda_2^2) + \ddot{\delta}(B_2 + m_2 l_1 \lambda_2 \cos \delta + m_2 \lambda_2^2) - m_2 l_1 \lambda_2 (\dot{\gamma} + \dot{\delta})^2 + m_2 l_1 \lambda_2 \dot{\gamma}^2$$

$$\bar{\delta}_O(1/0) = \bar{\delta}_{G_1}(1/0) + \overrightarrow{OG_1} \wedge m_1 \vec{a}(G_1, 2/0)$$

$$\bar{\delta}_O(1/0) \cdot \vec{y} = B_1 \ddot{\gamma} + \begin{pmatrix} 0 & l_1 \ddot{\gamma} \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_{R1} \wedge m_1 \begin{pmatrix} l_1 \ddot{\gamma} \\ -l_1 \dot{\gamma}^2 \end{pmatrix}_{R1} \cdot \vec{y} = \ddot{\gamma}(B_1 + m_1 l_1^2)$$

Soit :

$$C_1(t) + l_1 X_F \cos \gamma - l_1 Z_F \sin \gamma + l_2 X_F \cos(\gamma + \delta) - l_2 Z_F \sin(\gamma + \delta) - \lambda_1 m_1 g \sin \gamma - l_1 m_2 g \sin \gamma - \lambda_2 m_2 g \sin(\gamma + \delta) = \ddot{\gamma}(B_1 + m_1 l_1^2) + \ddot{\gamma}(B_2 + m_2 l_1^2 + 2m_2 l_1 \lambda_2 \cos \delta + m_2 \lambda_2^2) + \ddot{\delta}(B_2 + m_2 l_1 \lambda_2 \cos \delta + m_2 \lambda_2^2) - m_2 l_1 \lambda_2 (\dot{\gamma} + \dot{\delta})^2 + m_2 l_1 \lambda_2 \dot{\gamma}^2$$

### Question 4

- On isole l'Avant-Bras (2).

- BAME :

$$\{T(1 \rightarrow 2)\}_A = \begin{Bmatrix} X_2 \vec{x}_1 + Y_2 \vec{y}_1 + Z_2 \vec{z}_1 \\ L_2 \vec{x}_1 + M_2 \vec{y}_1 + N_2 \vec{z}_1 \end{Bmatrix} \text{ avec } M_2=0 \text{ si liaison pivot parfaite ;}$$

$$\{T(\text{actionneur}2 \rightarrow 2)\}_A = \begin{Bmatrix} \vec{0} \\ C_2(t) \vec{y} \end{Bmatrix} ;$$

$$\{T(\text{force} \rightarrow 2)\}_B = \begin{Bmatrix} X_F \vec{x} + Z_F \vec{z} \\ \vec{0} \end{Bmatrix} ;$$

$$\{T(\text{pesanteur} \rightarrow 2)\}_{G_2} = \begin{Bmatrix} m_2 g \vec{z} \\ \vec{0} \end{Bmatrix} ;$$

- On écrit le Théorème du moment dynamique en A selon la direction  $\vec{y}$  :

$$C_2(t) + 0 + (\overrightarrow{AB} \wedge (X_F \vec{x} + Z_F \vec{z}) + \overrightarrow{AG_2} \wedge m_2 g \vec{z}) \cdot \vec{y} = \bar{\delta}_2(2/0) \cdot \vec{y}$$

- Détails du calcul :

$$\overrightarrow{AB} = l_2 \vec{z}_2 ; \overrightarrow{AG_2} = \lambda_2 \vec{z}_2$$

$$\bar{\delta}_A(2/0) = \bar{\delta}_{G_2}(2/0) + \overrightarrow{AG_2} \wedge m_2 \vec{a}(G_2, 2/0)$$

$$\text{avec } \vec{a}(G_2, 2/0) = l_1 \ddot{\gamma} \vec{x}_1 - l_1 \dot{\gamma}^2 \vec{z}_1 + \lambda_2 (\ddot{\gamma} + \ddot{\delta}) \vec{x}_2 - \lambda_2 (\dot{\gamma} + \dot{\delta})^2 \vec{z}_2$$

$$\begin{aligned} \bar{\delta}_A(2/0) \cdot \vec{y} &= B_2(\ddot{\gamma} + \ddot{\delta}) + \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}_{R2} \wedge m_2 \begin{pmatrix} l_1 \ddot{\gamma} \cos \delta + l_1 \dot{\gamma}^2 \sin \delta + \lambda_2 (\ddot{\gamma} + \ddot{\delta}) \\ l_1 \ddot{\gamma} \sin \delta - l_1 \dot{\gamma}^2 \cos \delta - \lambda_2 (\dot{\gamma} + \dot{\delta})^2 \end{pmatrix}_{R1} \cdot \vec{y} \\ &= B_2(\ddot{\gamma} + \ddot{\delta}) + m_2 \lambda_2 (l_1 \ddot{\gamma} \cos \delta + l_1 \dot{\gamma}^2 \sin \delta + \lambda_2 (\ddot{\gamma} + \ddot{\delta})) \end{aligned}$$

$$\text{Soit : } \boxed{C_2(t) + l_2 X_F \cos(\gamma + \delta) - l_2 Z_F \sin(\gamma + \delta) - \lambda_2 m_2 g \sin(\gamma + \delta) = \ddot{\gamma}(B_2 + m_2 l_1 \lambda_2 \cos \delta + m_2 \lambda_2^2) + \ddot{\delta}(B_2 + m_2 \lambda_2^2) + m_2 \lambda_2 l_1 \dot{\gamma}^2 \sin \delta}$$

### Question 5

Les expressions des couples moteur déterminées aux questions 27 et 28 peuvent s'écrire sous la

forme matricielle  $\begin{pmatrix} C_1 \\ C_2 \end{pmatrix} = A \begin{pmatrix} \ddot{\gamma} \\ \ddot{\delta} \end{pmatrix} + B \begin{pmatrix} \dot{\gamma} \\ \dot{\delta} \end{pmatrix} + C + Q \begin{pmatrix} X_F \\ Y_F \end{pmatrix}$  avec :

$$A = \begin{bmatrix} B_1 + B_2 + m_1 l_1^2 + m_2 l_1^2 + 2m_2 l_1 \lambda_2 \cos \delta + m_2 \lambda_2^2 & B_2 + m_2 l_1 \lambda_2 \cos \delta + m_2 \lambda_2^2 \\ B_2 + m_2 l_1 \lambda_2 \cos \delta + m_2 \lambda_2^2 & B_2 + m_2 \lambda_2^2 \end{bmatrix}$$

$$C = \begin{bmatrix} \lambda_1 m_1 g \sin \gamma + l_1 m_2 g \sin \gamma + \lambda_2 m_2 g \sin(\gamma + \delta) \\ \lambda_2 m_2 g \sin(\gamma + \delta) \end{bmatrix}$$

$$B = \begin{bmatrix} -2m_2 l_1 \lambda_2 \dot{\delta} \sin \delta & -m_2 l_1 \lambda_2 \dot{\delta} \sin \delta \\ m_2 \lambda_2 l_1 \dot{\gamma} \sin \delta & 0 \end{bmatrix} \text{ ou } B = \begin{bmatrix} 0 & -m_2 l_1 \lambda_2 (2\dot{\gamma} + \dot{\delta}) \sin \delta \\ m_2 \lambda_2 l_1 \dot{\gamma} \sin \delta & 0 \end{bmatrix}$$

ou  $B = \begin{bmatrix} -m_2 l_1 \lambda_2 \dot{\delta} \sin \delta & -m_2 l_1 \lambda_2 (\dot{\gamma} + \dot{\delta}) \sin \delta \\ m_2 \lambda_2 l_1 \dot{\gamma} \sin \delta & 0 \end{bmatrix}$

$$Q = \begin{bmatrix} -l_1 \cos \gamma - l_2 \cos(\gamma + \delta) & l_1 \sin \gamma + l_2 \sin(\gamma + \delta) \\ -l_2 \cos(\gamma + \delta) & l_2 \sin(\gamma + \delta) \end{bmatrix}$$

On veut vérifier le respect du cahier des charges dans le cas **statique** (régime permanent). On suppose donc que les paramètres du mouvement ainsi que les données ( $C_1(t)$ ,  $C_2(t)$ ,  $X_F$ ,  $Z_F$ ) sont indépendantes du temps.

### Question 6

Les expressions des couples moteur déterminées aux questions 27 et 28 peuvent s'écrire sous la

forme matricielle  $\begin{pmatrix} C_1 \\ C_2 \end{pmatrix} = A \begin{pmatrix} \ddot{\gamma} \\ \ddot{\delta} \end{pmatrix} + B \begin{pmatrix} \dot{\gamma} \\ \dot{\delta} \end{pmatrix} + C + Q \begin{pmatrix} X_F \\ Y_F \end{pmatrix}$  avec :

$$A = \begin{bmatrix} B_1 + B_2 + m_1 l_1^2 + m_2 l_1^2 + 2m_2 l_1 \lambda_2 \cos \delta + m_2 \lambda_2^2 & B_2 + m_2 l_1 \lambda_2 \cos \delta + m_2 \lambda_2^2 \\ B_2 + m_2 l_1 \lambda_2 \cos \delta + m_2 \lambda_2^2 & B_2 + m_2 \lambda_2^2 \end{bmatrix}$$

$$C = \begin{bmatrix} \lambda_1 m_1 g \sin \gamma + l_1 m_2 g \sin \gamma + \lambda_2 m_2 g \sin(\gamma + \delta) \\ \lambda_2 m_2 g \sin(\gamma + \delta) \end{bmatrix}$$

$$B = \begin{bmatrix} -2m_2 l_1 \lambda_2 \dot{\delta} \sin \delta & -m_2 l_1 \lambda_2 \dot{\delta} \sin \delta \\ m_2 \lambda_2 l_1 \dot{\gamma} \sin \delta & 0 \end{bmatrix} \text{ ou } B = \begin{bmatrix} 0 & -m_2 l_1 \lambda_2 (2\dot{\gamma} + \dot{\delta}) \sin \delta \\ m_2 \lambda_2 l_1 \dot{\gamma} \sin \delta & 0 \end{bmatrix}$$

ou  $B = \begin{bmatrix} -m_2 l_1 \lambda_2 \dot{\delta} \sin \delta & -m_2 l_1 \lambda_2 (\dot{\gamma} + \dot{\delta}) \sin \delta \\ m_2 \lambda_2 l_1 \dot{\gamma} \sin \delta & 0 \end{bmatrix}$

$$Q = \begin{bmatrix} -l_1 \cos \gamma - l_2 \cos(\gamma + \delta) & l_1 \sin \gamma + l_2 \sin(\gamma + \delta) \\ -l_2 \cos(\gamma + \delta) & l_2 \sin(\gamma + \delta) \end{bmatrix}$$

On veut vérifier le respect du cahier des charges dans le cas **statique** (régime permanent). On suppose donc que les paramètres du mouvement ainsi que les données ( $C_1(t)$ ,  $C_2(t)$ ,  $X_F$ ,  $Z_F$ ) sont indépendantes du temps.

### Question 7

Hypothèses :

- $\ddot{\gamma} = \ddot{\delta} = 0$  et  $\dot{\gamma} = \dot{\delta} = 0$  (statique)
- $\gamma = \pi/2$  et  $\delta = 0$  (configuration la plus défavorable)

$$C_{1, \text{stat max}} = (l_1 + l_2) Z_F + C_{1, \text{per max}} \text{ et } C_{2, \text{stat max}} = l_2 Z_F + C_{2, \text{per max}}$$

Le couple statique maximal est limité à  $C_{1, \text{stat max}} = 50 \text{ N.m}$  soit :

$$Z_{F, \text{max}} = \frac{C_{1, \text{stat max}} - C_{1, \text{per max}}}{l_1 + l_2} = \frac{50 - 2,55}{0,35 + 0,27} \text{ soit } \boxed{Z_{F, \text{max}} = 76,5 \text{ N}}$$

Le cahier des charges est respecté (effort de manipulation maximal du patient 50 N.m)