

# Colle 0

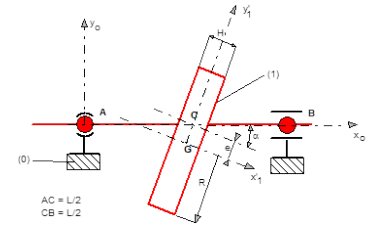
## Disque déséquilibré – Corrigé

Équipe PT – PT★ La Martinière Monplaisir.

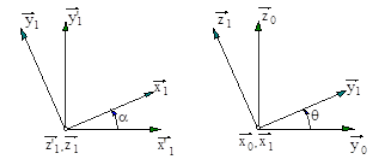
C1-05

C2-09

Soit le rotor **(1)** défini ci-contre. Il est constitué d'un arbre de masse négligeable en liaison pivot par rapport à un bâti **(0)**. Sur cet arbre est monté, en liaison complète, un disque de masse  $M$ , de rayon  $R$  et d'épaisseur  $H$ . Le repère  $\mathcal{R}_1 = (G; \vec{x}_1, \vec{y}_1, \vec{z}_1)$  est attaché à ce solide.



La base  $\mathcal{B}'_1 = (\vec{x}'_1, \vec{y}'_1, \vec{z}'_1)$  se déduit de  $\mathcal{B}_1 = (\vec{x}_1, \vec{y}_1, \vec{z}_1)$  par une rotation d'angle  $\alpha$  autour de  $\vec{z}_1 = \vec{z}'_1$ .



La base  $\mathcal{B}_1 = (\vec{x}_1, \vec{y}_1, \vec{z}_1)$  se déduit de  $\mathcal{B}_0 = (\vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0)$  par une rotation d'angle  $\theta$  autour de  $\vec{x}_1 = \vec{x}_0$ .

Enfin, le rotor **1** est entraîné par un moteur (non représenté) fournissant un couple noté  $C_m \vec{x}_0$ . Le montage de ce disque présente deux défauts :

- un défaut de perpendicularité caractérisé par l'angle  $\alpha$  ;
- un défaut d'excentricité représenté par la cote  $e$ .

**Question 1** Déterminer la forme de la matrice d'inertie du cylindre en C dans la base  $\mathcal{B}'_1$ .

**Question 2** Déterminer les éléments de réduction en A du torseur dynamique de **(1)** dans son mouvement par rapport à  $\mathcal{R}_0$ .

**Question 3** Appliquer le PFD pour déterminer les inconnues de liaison.

## CORRIGE

Q1- Déterminer l'expression littérale de la matrice d'inertie de (1) au point C dans la base  $B'_1$ . Dans ce qui suit garder la matrice sous la forme générique ( A, B, C, .....)

Matrice d'inertie de (1) dans la base  $B'_1$

$$\text{On sait que : } \tilde{I}(G,1) = \begin{bmatrix} \frac{mR^2}{2} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{m(3R^2+4H^2)}{12} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{m(3R^2+4H^2)}{12} \end{bmatrix}_{B'_1}$$

Transfert au point C :  $\vec{CG} = -e \vec{y}'_1$

$$\tilde{I}(C,1) = \tilde{I}(G,1) + m \begin{bmatrix} e^2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & e^2 \end{bmatrix}_{B'_1}$$

$$\text{Ainsi : } \tilde{I}(C,1) = \begin{bmatrix} m\left(\frac{R^2}{2} + e^2\right) & 0 & 0 \\ 0 & \frac{m}{12}(3R^2+H^2) & 0 \\ 0 & 0 & \frac{m}{12}(3R^2+H^2+12e^2) \end{bmatrix}_{B'_1} = \begin{bmatrix} A & 0 & 0 \\ 0 & B & 0 \\ 0 & 0 & C \end{bmatrix}_{B'_1}$$

Q2- Déterminer les éléments de réduction en C du torseur cinétique de (1) dans son mouvement par rapport à  $R_0$

$$\{C(1/R_0)\} = \begin{Bmatrix} \vec{m \dot{V}(G/R_0)} \\ \vec{\sigma(C,1/R_0)} \end{Bmatrix}$$

Résultante cinétique :  $\vec{m \dot{V}(G/R_0)} = -m e \dot{\theta} \cos \alpha \vec{z}'_1$

$$\text{Moment cinétique : } \vec{\sigma(C,1/R_0)} = \begin{bmatrix} A & 0 & 0 \\ 0 & B & 0 \\ 0 & 0 & C \end{bmatrix}_{B'_1} \begin{bmatrix} \dot{\theta} \cos \alpha \\ \dot{\theta} \sin \alpha \\ 0 \end{bmatrix}_{B'_1} = \dot{\theta} (A \cos \alpha \vec{x}'_1 + B \sin \alpha \vec{y}'_1)$$

Or :  $\vec{x}'_1 = \cos \alpha \vec{x}_1 - \sin \alpha \vec{y}_1$  et  $\vec{y}'_1 = \sin \alpha \vec{x}_1 + \cos \alpha \vec{y}_1$

$$\vec{\sigma}(C, I/R_0) = \dot{\theta} \{ (A \cos \alpha + B \sin^2 \alpha) \vec{x}_1 + (B-A) \sin \alpha \cos \alpha \vec{y}_1 \} = \dot{\theta} (A' \vec{x}_1 + B' \vec{y}_1)$$

$$\{C(I/R_0)\}_C = \left\{ \begin{array}{l} \vec{M} \vec{\Gamma}(G/R_0) = -m e \dot{\theta} \cos \alpha \vec{z}_1 \\ \vec{\sigma}(C, I/R_0) = \dot{\theta} \{ (A \cos \alpha + B \sin^2 \alpha) \vec{x}_1 + (B-A) \sin \alpha \cos \alpha \vec{y}_1 \} = \dot{\theta} (A' \vec{x}_1 + B' \vec{y}_1) \end{array} \right\}$$

Q3- Déterminer les éléments de réduction en A du torseur dynamique de (1) dans son mouvement par rapport à  $R_0$

$$\{D(I/R_0)\}_C = \left\{ \begin{array}{l} \vec{M} \vec{\Gamma}(G/R_0) \\ \vec{\delta}(C, I/R_0) \end{array} \right\}$$

$$\text{Résultante dynamique : } \vec{M} \vec{\Gamma}(G/R_0) = -m e \cos \alpha (\ddot{\theta} \vec{z}_1 - \dot{\theta}^2 \vec{y}_1)$$

$$\text{Moment dynamique : } C \text{ est un point fixe, donc : } \vec{\delta}(C, I/R_0) = \frac{d\vec{\sigma}(C, I/R_0)}{dt/R_0}$$

$$\vec{\delta}(C, I/R_0) = \frac{d\{\dot{\theta} (A' \vec{x}_1 + B' \vec{y}_1)\}}{dt/R_0} = \ddot{\theta} (A' \vec{x}_1 + B' \vec{y}_1) + B' \dot{\theta}^2 \vec{z}_1$$

$$\text{Car } \frac{d\vec{y}_1}{dt/R_0} = \frac{d\vec{y}_1}{dt/R_1} + \vec{\Omega}(R_1/R_0) \wedge \vec{y}_1 = \dot{\theta} \vec{x}_1 \wedge \vec{y}_1 = \dot{\theta} \vec{z}_1$$

$$\{D(I/R_0)\}_C = \left\{ \begin{array}{l} \vec{M} \vec{\Gamma}(G/R_0) = -m e \cos \alpha (\ddot{\theta} \vec{z}_1 - \dot{\theta}^2 \vec{y}_1) \\ \vec{\delta}(C, I/R_0) = \ddot{\theta} (A' \vec{x}_1 + B' \vec{y}_1) + B' \dot{\theta}^2 \vec{z}_1 \end{array} \right\}$$

Calculons :

$$\vec{\delta}(A, I/R_0) = \vec{\delta}(C, I/R_0) + \vec{AC} \wedge m \vec{\Gamma}(G, I/R_0)$$

$$\vec{\delta}(A, I/R_0) = \ddot{\theta} (A' \vec{x}_1 + B' \vec{y}_1) + B' \dot{\theta}^2 \vec{z}_1 + \vec{AC} \wedge (-m e \cos \alpha (\ddot{\theta} \vec{z}_1 - \dot{\theta}^2 \vec{y}_1))$$

$$\text{Or : } \vec{AC} = \frac{L}{2} \vec{x}_1$$

$$\vec{\delta}(A, I/R_0) = \ddot{\theta} (A' \vec{x}_1 + B' \vec{y}_1) + B' \dot{\theta}^2 \vec{z}_1 + m e \cos \alpha \frac{L}{2} (\ddot{\theta} \vec{y}_1 + \dot{\theta}^2 \vec{z}_1)$$

$$\vec{\delta}(A, I/R_0) = \vec{x}_1 (A' \ddot{\theta}) + \vec{y}_1 (B' + m e \frac{L}{2} \cos \alpha) \ddot{\theta} + \vec{z}_1 (B' + m e \frac{L}{2} \cos \alpha) \dot{\theta}^2$$

$$\{D(1/R_0)\} = \begin{cases} \vec{M} \vec{\Gamma}(G/R_0) = -m e \cos \alpha (\ddot{\theta} \vec{z}_1 - \dot{\theta}^2 \vec{y}_1) \\ \vec{\delta}(A, 1/R_0) = \vec{x}_1(A' \ddot{\theta}) + \vec{y}_1(B' + m e \frac{L}{2} \cos \alpha) \ddot{\theta} + \vec{z}_1(B' + m e \frac{L}{2} \cos \alpha) \dot{\theta}^2 \end{cases}$$

*Q4- Déterminer l'énergie cinétique de (1) dans son mouvement par rapport à  $R_0$*

$$C \text{ étant fixe dans } R_0: 2 T(S/R_0) = \vec{\Omega}(S/R_0) \cdot [\vec{I}(C, S) \vec{\Omega}(S/R_0)]$$

$$2 T(S/R_0) = \vec{\Omega}(S/R_0) \cdot \vec{\sigma}(C, S/R_0)$$

$$2 T(S/R_0) = \vec{\Omega}(S/R_0) \cdot \vec{\sigma}(C, 1/R_0) = \dot{\theta} \vec{x}_1 \cdot \dot{\theta} (A' \vec{x}_1 + B' \vec{y}_1)$$

$$2 T(S/R_0) = \vec{\Omega}(S/R_0) \cdot \vec{\sigma}(C, 1/R_0) = A' \dot{\theta}^2 = (A c^2 \alpha + B s^2 \alpha) \dot{\theta}^2$$

$$2 T(S/R_0) = A' \dot{\theta}^2 = (A c^2 \alpha + B s^2 \alpha) \dot{\theta}^2$$

*Q5- Les liaisons en A et B sont supposées parfaites. Le rotor tourne à vitesse constante*

$\dot{\theta} = \omega$ . *Déterminer les actions de liaison en A et B et le couple moteur nécessaire  $C_m$  pour obtenir ce mouvement*

$$\text{On isole 1 et on lui applique le PFD : } \{\vec{D}(1/R_0)\} = \{\vec{I} \rightarrow 1\}$$

$$\text{Or : } \{\vec{D}(1/R_0)\} = \{A \rightarrow 1\} + \{B \rightarrow 1\} + \{\text{Poids} \rightarrow 1\} + \{C_m\}$$

$$\{\vec{I} \rightarrow 1\} = \begin{Bmatrix} X_A & 0 \\ Y_A & 0 \\ Z_A & 0 \end{Bmatrix}_{B_0} + \begin{Bmatrix} 0 & 0 \\ Y_B & 0 \\ Z_B & 0 \end{Bmatrix}_{B_0} + \begin{Bmatrix} 0 & 0 \\ -mg & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_{B_0} + \begin{Bmatrix} 0 & C_m \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_{B_0}$$

On réduit tout en A dans la base  $B_0$  :

$$\text{LA en B : } \vec{M}_A = \vec{M}_B + \vec{AB} \wedge \vec{R} = L \vec{x}_0 \wedge (X_B \vec{x}_0 + Y_B \vec{y}_0 + Z_B \vec{z}_0) = L(Y_B \vec{z}_0 - Z_B \vec{y}_0)$$

$$\text{Pesanteur : } \vec{M}_A = \vec{M}_G + \vec{AG} \wedge \vec{R} = (\frac{L}{2} \vec{x}_0 - e \vec{y}_1) \wedge (-mg \vec{y}_0) = -mg \frac{L}{2} \vec{z}_0 + e mg \vec{y}_1 \wedge \vec{y}_0$$

$$\text{Or : } \vec{y}_1 = c\alpha \vec{y}_0 + s\alpha \vec{x}_0 \text{ et } \vec{y}_1 = c\theta \vec{y}_0 + s\theta \vec{z}_0$$

$$\vec{y}_1 = c\alpha (c\theta \vec{y}_0 + s\theta \vec{z}_0) + s\alpha \vec{x}_0 = s\alpha \vec{x}_0 + c\alpha c\theta \vec{y}_0 + c\alpha s\theta \vec{z}_0$$

$$\vec{y}_1 \wedge \vec{y}_0 = (s\alpha \vec{x}_0 + c\alpha c\theta \vec{y}_0 + c\alpha s\theta \vec{z}_0) \wedge \vec{y}_0 = s\alpha \vec{z}_0 - c\alpha s\theta \vec{x}_0$$

$$\vec{M}_A = \vec{M}_G + \vec{AG} \wedge \vec{R} = (\frac{L}{2} \vec{x}_0 - e \vec{y}_1) \wedge (-mg \vec{y}_0) = -mg \frac{L}{2} \vec{z}_0 + e mg (s\alpha \vec{z}_0 - c\alpha s\theta \vec{x}_0)$$

$$\vec{M}_A = -e \, m \, g \, \cos \alpha \, s\theta \, \vec{x}_0 + mg \left( e \, s\alpha - \frac{L}{2} \right) \vec{z}_0$$

#### Résultante dynamique

$$\vec{M} \, \Gamma \, (G/R_0) = -m \, e \, \cos \alpha \, (\ddot{\theta} \, \vec{z}_1 - \dot{\theta}^2 \, \vec{y}_1)$$

$$\vec{y}_1 = c\theta \, \vec{y}_0 + s\theta \, \vec{z}_0 \quad \text{et} \quad \vec{z}_1 = c\theta \, \vec{z}_0 - s\theta \, \vec{y}_0$$

$$\vec{M} \, \Gamma \, (G/R_0) = -m \, e \, \cos \alpha \, \{ \ddot{\theta} (c\theta \, \vec{z}_0 - s\theta \, \vec{y}_0) - \dot{\theta}^2 (c\theta \, \vec{y}_0 + s\theta \, \vec{z}_0) \}$$

$$\vec{M} \, \Gamma \, (G/R_0) = m \, e \, \cos \alpha \, \{ y_0 (\ddot{\theta} s\theta + \dot{\theta}^2 c\theta) - z_0 (\ddot{\theta} c\theta - \dot{\theta}^2 s\theta) \}$$

#### Moment dynamique :

$$\vec{\delta} \, (A, I/R_0) = \vec{x}_0 (A' \ddot{\theta}) + \vec{y}_1 (B' + m \, e \, \frac{L}{2} \cos \alpha) \ddot{\theta} + \vec{z}_1 (B' + m \, e \, \frac{L}{2} \cos \alpha) \dot{\theta}^2$$

$$\vec{y}_1 = c\theta \, \vec{y}_0 + s\theta \, \vec{z}_0 \quad \text{et} \quad \vec{z}_1 = c\theta \, \vec{z}_0 - s\theta \, \vec{y}_0$$

$$\vec{\delta} \, (A, I/R_0) = \vec{x}_0 (A' \ddot{\theta}) + (c\theta \, \vec{y}_0 + s\theta \, \vec{z}_0) (B' + m \, e \, \frac{L}{2} \cos \alpha) \ddot{\theta} + (c\theta \, \vec{z}_0 - s\theta \, \vec{y}_0) (B' + m \, e \, \frac{L}{2} \cos \alpha) \dot{\theta}^2$$

$$\vec{\delta} \, (A, I/R_0) = \vec{x}_0 (A' \ddot{\theta}) + (B' + m \, e \, \frac{L}{2} \cos \alpha) (\ddot{\theta} \, c\theta - \dot{\theta}^2 s\theta) \vec{y}_0 + (B' + m \, e \, \frac{L}{2} \cos \alpha) (\ddot{\theta} \, s\theta + \dot{\theta}^2 c\theta) \vec{z}_0$$

$$\text{En définitive : } \left\{ \vec{1} \rightarrow \vec{1} \right\} = \begin{Bmatrix} X_A & Cm - e \, m \, g \, \cos \alpha \, s\theta \\ Y_A + Y_B - mg & -L \, Z_B \\ Z_A + Z_B & LY_B + mg \left( e \, s\alpha - \frac{L}{2} \right) \end{Bmatrix}_{B_0}$$

$$\{D(1/R_0)\} = \begin{Bmatrix} 0 & A'\ddot{\theta} \\ m e \cos \alpha (\ddot{\theta} s\theta + \dot{\theta}^2 c\theta) & (B' + m e \frac{L}{2} \cos \alpha)(\ddot{\theta} c\theta - \dot{\theta}^2 s\theta) \\ m e \cos \alpha (-\ddot{\theta} c\theta + \dot{\theta}^2 s\theta) & (B' + m e \frac{L}{2} \cos \alpha)(c\theta \ddot{\theta}^2 + \dot{\theta} s\theta) \end{Bmatrix}_{B_0}$$

$$\begin{aligned} X_A &= 0 \\ Y_A + Y_B - mg &= m e \cos \alpha (\ddot{\theta} s\theta + \dot{\theta}^2 c\theta) \\ Z_A + Z_B &= m e \cos \alpha (-\ddot{\theta} c\theta + \dot{\theta}^2 s\theta) \\ Cm - e m g c\alpha s\theta &= A'\ddot{\theta} \\ Z_B &= -\frac{1}{L} \{ (B' + m e \frac{L}{2} \cos \alpha)(\ddot{\theta} c\theta - \dot{\theta}^2 s\theta) \} \\ Y_B &= \frac{1}{L} \{ m g (\frac{L}{2} - e s\alpha) + (B' + m e \frac{L}{2} \cos \alpha)(c\theta \ddot{\theta}^2 + \dot{\theta} s\theta) \} \end{aligned}$$

$$\text{Si } \ddot{\theta} = \omega = \text{cste}$$

$$\begin{aligned} X_A &= 0 \\ Y_A + Y_B - mg &= m e \cos \alpha \omega^2 c\theta \\ Z_A + Z_B &= m e \cos \alpha \omega^2 s\theta \\ Cm - e m g c\alpha s\theta &= 0 \\ Z_B &= -\frac{1}{L} (B' + m e \frac{L}{2} \cos \alpha) \omega^2 s\theta \\ Y_B &= \frac{1}{L} \{ m g (\frac{L}{2} - e s\alpha) + (B' + m e \frac{L}{2} \cos \alpha) \omega^2 c\theta \} \end{aligned}$$

ZA et ZB sont non nulles. Si tout était équilibré elles seraient nulles  
Le mouvement est imposé. La recherche des composantes de liaisons donne lieu à des équations algébriques