

Corrigé Partiel 2012 - Machine à vibrer

Partie 1

Question 1

* 2 plans de symétrie $z=0$ et $x_2=0 \Rightarrow G \in \text{plans } z_2 = x_2 = 0$

* on décompose en 2 groupes $(2r)$ et $(2s)$

$$G_{(2r)} \equiv O$$

$$G_{(2s)} \equiv C \quad \vec{OC} = e \vec{y}_2$$

* formule du barycentre $M_2 \vec{OG}_2 = m_r \vec{OO} + 2m_d \vec{OC}$

$$/y_2 \quad M_2 y_2 = 2m_d \cdot e$$

$$y_2 = \frac{2m_d e}{M_2} = \frac{e}{2} \quad \textcircled{1}$$

Question 2

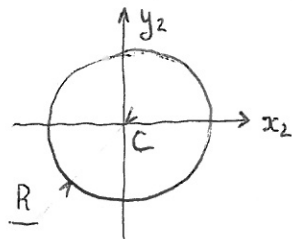
* 2 plans de symétrie \perp passant par $O \Rightarrow D_2 = E_2 = F_2 = 0$

$$\Rightarrow [I_{O,(2),b_2}] = \begin{pmatrix} A_2 & 0 & 0 \\ 0 & B_2 & 0 \\ 0 & 0 & C_2 \end{pmatrix} \quad \textcircled{1}$$

* on décompose $[I_{O,(2),b_2}] = [I_{O,(2r),b_2}] + [I_{O,(2s),b_2}]$

↑
connue

matrice d'inertie d'un disque de rayon R



$$\vec{OC} = \begin{pmatrix} 0 \\ e \\ z \end{pmatrix}_{b_2}$$

$$[I_{C,\text{disque},b_2}] = \begin{pmatrix} \frac{m_d R^2}{4} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{m_d R^2}{4} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{m_d R^2}{2} \end{pmatrix}$$

①

on déduit $A_d = \frac{m_d R^2}{4} + m_d (e^2 + Z^2)$

$B_d = \frac{m_d R^2}{4} + m_d Z^2$

$C_d = \frac{m_d R^2}{2} + m_d e^2$

pour un disque

remarque : les produits d'inertie s'annulent (voir symétries)

* on additionne les matrices

$A_2 = A_r + 2 \left\{ \frac{m_d R^2}{4} + m_d (e^2 + Z^2) \right\}$

$B_2 = B_r + 2 \left\{ \frac{m_d R^2}{4} + m_d Z^2 \right\}$

$C_2 = C_r + 2 \left\{ \frac{m_d R^2}{2} + m_d e^2 \right\}$ (1)

* Application numérique

$\frac{m_d R^2}{4} = 1837,5 \text{ kg} \cdot \text{mm}^2$

$m_d e^2 = 2400 \text{ kg} \cdot \text{mm}^2$

$m_d Z^2 = 60000 \text{ kg} \cdot \text{mm}^2$

$A_2 = 13,65 \cdot 10^4 \text{ kg} \cdot \text{mm}^2$

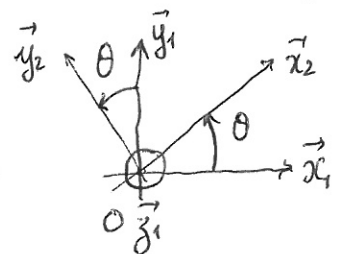
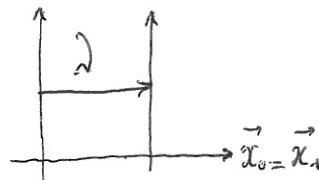
$B_2 = 13,17 \cdot 10^4 \text{ kg} \cdot \text{mm}^2$

$C_2 = 1,415 \cdot 10^4 \text{ kg} \cdot \text{mm}^2$ (1)

Question 3

$\left\{ \mathcal{D}(z/R_0) \right\} = \left\{ \begin{matrix} \vec{R}_d(z/R_0) \\ \vec{\Omega}_0(z/R_0) \end{matrix} \right\}_0$

nature du mouvement : translation d'axe \vec{x}_1 + rotation autour de $O \vec{z}_1$



(1)

* $\vec{R}_d(z/R_0) = M_2 \vec{\gamma}_{G_2, z/R_0}$

$\vec{\gamma}_{G_2, z/R_0} = \vec{\gamma}_{G_2, z/1} + \vec{\gamma}_{G_2, 1/R_0} + 2 \left(\vec{\Omega}_{1/R_0} \wedge \vec{V}_{G_2, z/1} \right)$

$\vec{\gamma}_{G_2, z/1} = \frac{d \vec{V}_{G_2, z/1}}{dt} \Big|_1$

$\vec{V}_{G_2, z/1} = \frac{d \vec{OG}_2}{dt} = \frac{d (e \vec{y}_2)}{dt} \Big|_1 = -\frac{e}{2} \dot{\theta} \vec{x}_2$

$\vec{\gamma}_{G_2, z/1} = -\frac{e}{2} \ddot{\theta} \vec{y}_2$ ni $\omega = \dot{\theta} = \text{cste}$

$\vec{\gamma}_{G_2, 1/R_0} = \ddot{\lambda} \vec{x}_1$ (translation)

d'où $\vec{R}_d(z/R_0) = M_2 \left\{ \ddot{\lambda} \vec{x}_1 - \frac{e}{2} \ddot{\theta} \vec{y}_2 \right\}$

(2)

* $\vec{\sigma}_0(2/R_0)$ ou est donnée la matrice? en 0

le point 0 est il fixe ou confondu avec G_2 ? non

on déduit $\vec{\sigma}_0(2/R_0) = \frac{d\vec{T}_0(2/R_0)}{dt} + M_2(\vec{V}_{O/R_0} \wedge \vec{V}_{G_2,2/R_0})$ (1)

$$\begin{aligned} \vec{T}_0(2/R_0) &= [I_{O,(2),b_2}] \{ \vec{\Omega}(2/R_0) \} + M_2(\vec{OG}_2 \wedge \vec{V}_{O,2/R_0}) \\ &= \begin{pmatrix} A_2 & 0 & 0 \\ 0 & B_2 & 0 \\ 0 & 0 & C_2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \dot{\theta} \\ 0 \\ \dot{\theta} \end{pmatrix} + M_2 \left(\frac{e}{2} \vec{y}_2 \wedge \dot{\theta} \vec{x}_1 \right) \\ &= C_2 \dot{\theta} \vec{z}_2 + \left(-\frac{e}{2} M_2 \dot{\theta} \cos \theta \vec{z}_2 \right) = \left(C_2 \dot{\theta} - M_2 \frac{e}{2} \dot{\theta} \cos \theta \right) \vec{z}_2 \quad (1) \end{aligned}$$

$$\left. \frac{d\vec{T}_0(2/R_0)}{dt} \right|_{/R_0} = \left(-M_2 \frac{e}{2} \ddot{\theta} \cos \theta + M_2 \frac{e}{2} \dot{\theta} \dot{\theta} \sin \theta \right)$$

$$M_2(\vec{V}_{O/R_0} \wedge \vec{V}_{G_2,2/R_0}) = M_2(\dot{\theta} \vec{x}_1 \wedge (\dot{\theta} \vec{x}_1 - \frac{e}{2} \dot{\theta} \vec{x}_2)) = -M_2 \frac{e}{2} \dot{\theta} \sin \theta \vec{z}_2$$

On déduit $\vec{\sigma}_0(2/R_0) = -M_2 \frac{e}{2} \ddot{\theta} \cos \theta \vec{z}_2$ (1)

Question 4

$$\vec{Rd}(E/R_0) \cdot \vec{x}_0 = 0$$

$$\vec{Rd}(E/R_0) = \vec{Rd}(1/R_0) + \vec{Rd}(2/R_0)$$

$$M_1 \ddot{\lambda} \vec{x}_1$$

$$M_2 \ddot{\lambda} \vec{x}_2 - M_2 \frac{e}{2} \dot{\theta}^2 \vec{y}_2$$

$$\vec{Rd}(E/R_0) \cdot \vec{x}_0 = (M_1 + M_2) \ddot{\lambda} + M_2 \frac{e}{2} \dot{\theta}^2 \sin \theta = 0 \quad (1)$$

en intégrant $(M_1 + M_2) \dot{\lambda} = M_2 \frac{e}{2} \dot{\theta} \cos \theta$ avec $\dot{\lambda}(0) = 0$ $\theta = \omega t$

en intégrant $(M_1 + M_2) \lambda = M_2 \frac{e}{2} \sin \theta = M_2 \frac{e}{2} \sin \omega t$ avec $\lambda(0) = 0$

$$\lambda = \frac{M_2 \cdot e}{2(M_1 + M_2)} \sin \omega t \quad \text{amplitude} \approx 0,12 \text{ mm} \quad (1)$$

Partie 2

Question 5

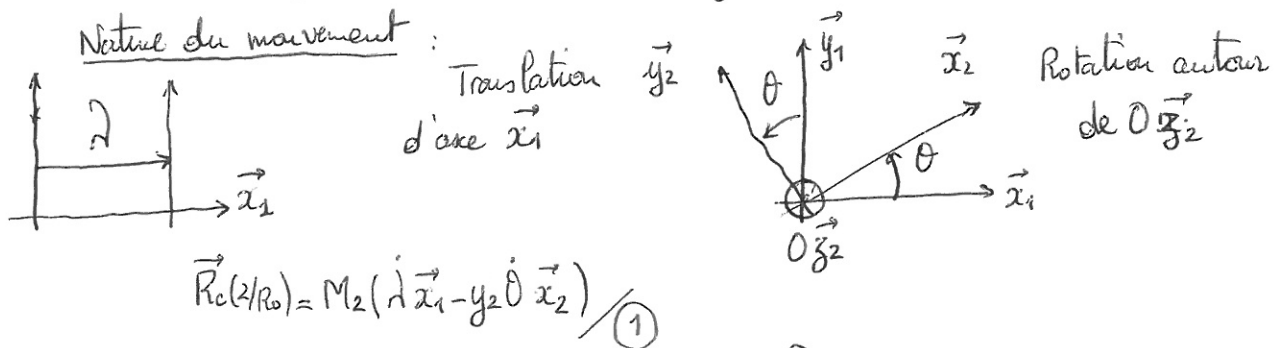
Il n'y a plus qu'un plan de symétrie Oy_2z_2 d'où $E_2 = F_2 = 0$ / (2)

Question 6

Torseur cinétique de $2/R_0$ en O $\left\{ \mathcal{C}_{2/R_0} \right\} = \left\{ \begin{array}{l} \vec{R}_{C(2/R_0)} \\ \vec{T}_O(2/R_0) \end{array} \right\}_O$

$$* \vec{R}_{C(2/R_0)} = M_2 \vec{V}_{G_2, 2/R_0} \quad \vec{OG}_2 = y_2 \vec{y}_2 + z_2 \vec{z}_2$$

$$\vec{z}_2 \text{ est fixé} \quad \vec{V}_{G_2, 2/R_0} = -y_2 \dot{\theta} \vec{x}_2 + \dot{\lambda} \vec{x}_1$$



$$\vec{R}_{C(2/R_0)} = M_2 (\dot{\lambda} \vec{x}_1 - y_2 \dot{\theta} \vec{x}_2) / (1)$$

$$* \vec{T}_O(2/R_0)$$

où est donnée la matrice ? en O

nature du point O ? O n'est pas fixé

$$\vec{T}_O(2/R_0) = [I_{O, (2), b_2}] \left\{ \dot{\Omega}_{2/R_0} \right\} + M_2 (\vec{OG}_2 \wedge \vec{V}_{O, 2/R_0})$$

$$= \begin{pmatrix} A_2 & 0 & 0 \\ 0 & B_2 - D_2 & 0 \\ 0 & -D_2 & C_2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ \dot{\theta} \end{pmatrix} + M_2 \left\{ (y_2 \vec{y}_2 + z_2 \vec{z}_2) \wedge \dot{\lambda} \vec{x}_1 \right\}$$

$$= C_2 \dot{\theta} \vec{z}_2 - D_2 \dot{\theta} \vec{y}_2 + \underbrace{(-M_2 y_2 \dot{\lambda} \vec{z}_2 + M_2 z_2 \dot{\lambda} \vec{y}_1)}_{\omega \theta}$$

$$\text{on vérifie bien} \quad \vec{T}_{O, 2/R_0} = -D_2 \dot{\theta} \vec{y}_2 + M_2 z_2 \dot{\lambda} \vec{y}_0 + \underbrace{\{ C_2 \dot{\theta} - M_2 y_2 \dot{\lambda} \}}_{\omega \theta} \vec{z}_0 / (2)$$

(démarche 1)

Question 7

Torseur dynamique de $2/R_0$ au point O . $\{\mathcal{D}_{2/R_0}\} = \left\{ \begin{array}{l} \vec{R}_d(2/R_0) \\ \vec{\Sigma}_O(2/R_0) \end{array} \right\}_O$

$$* \vec{R}_d(2/R_0) = \frac{d\vec{R}_c(2/R_0)}{dt}$$

$$\vec{R}_d(2/R_0) = \frac{d}{dt}(-M_2 y_2 \dot{\theta} \vec{x}_2) = -M_2 y_2 \cdot \dot{\theta}^2 \vec{y}_2 \quad (1)$$

$$* \vec{\Sigma}_O(2/R_0) = \frac{d\vec{\Gamma}_O(2/R_0)}{dt} + M_2(\vec{V}_{O/R_0} \wedge \vec{V}_{G_2,2/R_0})$$

$$= \frac{d}{dt} \{-D_2 \dot{\theta} \vec{y}_2 + C_2 \dot{\theta} \vec{z}_0\} + M_2(\dot{\theta} \vec{x}_1 \wedge (\dot{\theta} \vec{x}_1 - y_2 \dot{\theta} \vec{x}_2))$$

$$= D_2 \dot{\theta}^2 \vec{x}_2 \quad (1) \quad (\text{démarche 1})$$

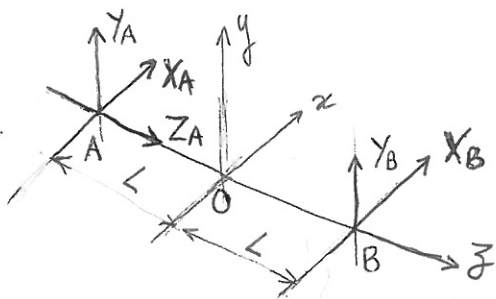
Question 8

Torseur en A de 1-2 $\left\{ \begin{array}{l|l} X_A & 0 \\ Y_A & 0 \\ Z_A & 0 \end{array} \right\}_{A, b_2}$ au point O $\vec{M}_O(\vec{F}_A) = \vec{M}_A(\vec{F}_A) + (\vec{OA} \wedge \vec{F}_A)$

$$= -L \vec{z}_1 \wedge \vec{F}_A = \begin{pmatrix} L Y_A \\ -L X_A \\ 0 \end{pmatrix}_{b_2}$$

Torseur en B de 1-2 $\left\{ \begin{array}{l|l} X_B & 0 \\ Y_B & 0 \\ 0 & 0 \end{array} \right\}_{B, b_2}$ au point O $\vec{M}_O(\vec{F}_B) = \vec{M}_B(\vec{F}_B) + (\vec{OB} \wedge \vec{F}_B)$

$$= L \vec{z}_1 \wedge \vec{F}_B = \begin{pmatrix} -L Y_B \\ L X_B \\ 0 \end{pmatrix}_{b_2}$$



d'où $\{\mathcal{G}_{1-2}\} = \left\{ \begin{array}{l|l} X_A + X_B & L(Y_A - Y_B) \\ Y_A + Y_B & L(X_B - X_A) \\ Z_A & 0 \end{array} \right\}_{O, b_2} \quad (1)$