

**Partiel de Mécanique du Solide 2**

*Durée 1h30' aucun document autorisé*

*novembre 2012*

*Lors de la correction, une attention particulière sera portée à la critique et aux remarques émises par l'étudiant sur l'homogénéité et la vraisemblance de ses résultats.*

## Machine à vibrer les éléments préfabriqués en béton

### Objectif de l'étude :

La figure (1) représente un système permettant de mélanger les éléments préfabriqués en béton. Le repère  $(O_0, x_0, y_0, z_0)$  est lié au sol.

- ✓ Un châssis (1) supporté par 4 roues est solidaire du moule et du corps d'un moteur électrique. Il possède un mouvement de translation rectiligne par rapport au sol suivant  $x_0$  repéré par le paramètre  $\lambda$ . La masse de (1) est  $M_1=1000\text{kg}$ . Son centre d'inertie est  $G_1$  (figure 1). Le repère  $(G_1, x_1, y_1, z_1)$  est lié au châssis (1).
- ✓ L'ensemble tournant (2) est constitué du rotor du moteur électrique (2r) et de deux disques excentrés (2s). (2) est guidé en rotation par rapport à (1) par l'intermédiaire de deux paliers situés en A (liaison rotule) et en B (liaison linéaire annulaire d'axe  $Bz_1$ ) (figure (2)). Le mouvement de rotation d'axe  $Oz_1$  est paramétré par l'angle  $\theta$ .  $\theta=(\vec{x}_1, \vec{x}_2)$ . L'ensemble tourne à vitesse constante  $\omega$  ( $\theta=\omega.t$ ). La masse de (2) est  $M_2=6\text{kg}$ .

On note :

$\vec{OG}_2 = \begin{pmatrix} x_2 \\ y_2 \\ z_2 \end{pmatrix}_{b_2}$  : le vecteur définissant la position du centre d'inertie de (2)

$e$  : l'excentration des disques de l'ensemble (2).  $e=OC=40\text{mm}$

$m_d$  : la masse d'un disque.  $m_d=1,5\text{kg}$ . L'épaisseur des disques est supposée négligeable.

$L$  : la cote des paliers par rapport au centre d'inertie de l'arbre du rotor O.  $L=152\text{mm}$

$Z$  : la cote sur l'axe  $z_1$  des centres des disques par rapport au point O.  $Z=200\text{mm}$

$R$  : le rayon extérieur des disques.  $R=70\text{mm}$

$m_r$  : la masse du rotor (sans les disques).  $m_r=3\text{kg}$ .

On vérifie  $M_2=m_r+2m_d$

$[I_{O,(2r),b_2}] = \begin{pmatrix} A_r & 0 & 0 \\ 0 & A_r & 0 \\ 0 & 0 & C_r \end{pmatrix}$  la matrice d'inertie du rotor (sans les disques).

$C_r=2000 \text{ kg.mm}^2$ .  $A_r=8000 \text{ kg.mm}^2$ .

La vitesse de rotation de (2)/(1) est constante et est égale à  $\omega=210 \text{ rd/s}$

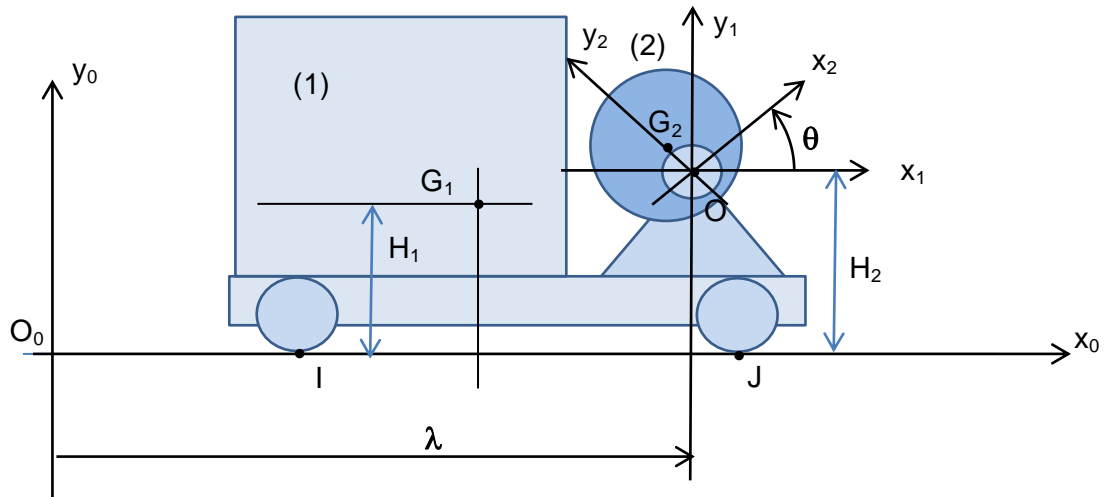


Figure 1

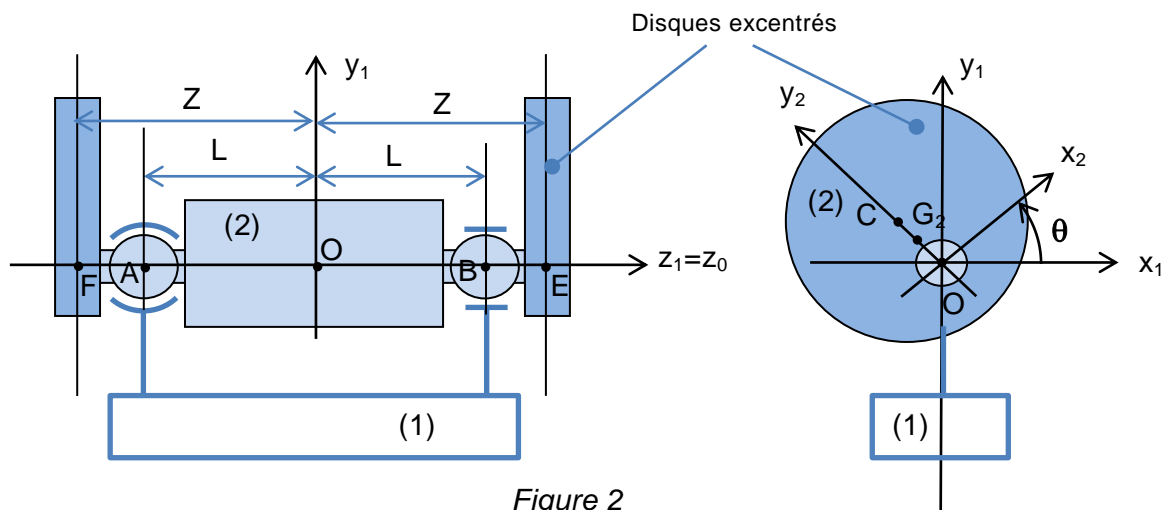


Figure 2

## Partie 1 : Equation de mouvement du système

**Objectif de l'étude : déterminer le mouvement de l'ensemble (1)/R<sub>0</sub>**

**Question 1 (2pts) :** Calculer les composantes du centre d'inertie de l'ensemble tournant (2) dans la base de votre choix.

**Critères d'évaluation :**

- Clarté de la démarche retenue
- Exactitude des résultats

**Question 2 (3pts) :** Montrer que la matrice d'inertie de l'ensemble (2) s'écrit sous la forme

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

Calculer les différents termes de cette matrice. Application numérique.

**Critères d'évaluation :**

- Clarté de la démarche retenue
- Exactitude des résultats

**Question 3 (5pts) :** Déterminer le torseur dynamique de l'ensemble (2) en mouvement par rapport à  $R_0$  exprimé au point O. On rappelle que  $\omega = \dot{\theta} = \text{cste}$ .

Critères d'évaluation :

- Clarté de la démarche retenue
- Définition des grandeurs calculées
- Expressions littérales
- Exactitude des résultats

**Question 4 (2pts) :** L'équation de la résultante appliquée à l'ensemble  $(E) = (1) + (2)$  projetée sur l'axe  $x_0$  nous donne l'équation de mouvement de l'ensemble. Elle s'écrit

$$\overrightarrow{R_{d(E/R_0)}} \cdot \overrightarrow{X_0} = 0$$

En déduire l'expression de  $\lambda$  en fonction du temps. Donner l'amplitude du mouvement. Application numérique.

Critères d'évaluation :

- Détermination de la résultante dynamique
- Détermination de  $\lambda$
- Exactitude des résultats

Partie 2 : Choix de l'architecture du système

**Objectif :** montrer l'intérêt d'un ensemble tournant symétrique

On étudie à présent le système non symétrique présenté figure 3 et comportant un seul disque de masse  $2m_d$  et positionné à une distance  $OE = Z$ .

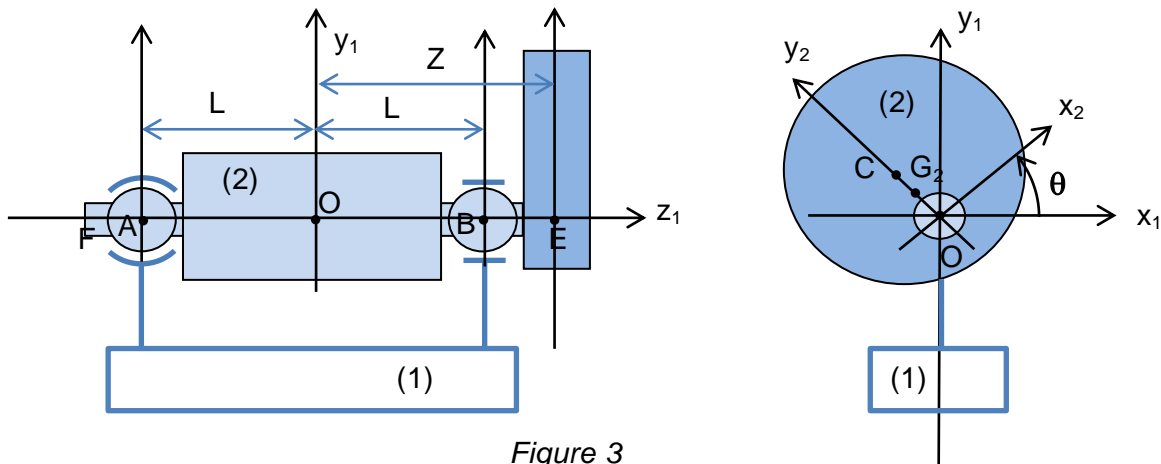


Figure 3

**Question 5 (2pts) :** Montrer que la matrice d'inertie de l'ensemble (2) se met sous la forme

$$[I_{O,(2),b_2}] = \begin{pmatrix} A_2 & 0 & 0 \\ 0 & B_2 & -D_2 \\ 0 & -D_2 & C_2 \end{pmatrix}$$

Critères d'évaluation :

- Justification de la forme de la matrice

**Question 6 (2pts) :** Montrer que le moment cinétique de (2)/ $R_0$  exprimé au point O s'écrit :

$$\overrightarrow{\sigma_{O(2/R_0)}} = -D_2 \cdot \dot{\theta} \cdot \overrightarrow{y_2} + M_2 \cdot \dot{\lambda} \cdot z_2 \cdot \overrightarrow{y_0} + (C_2 \cdot \dot{\theta} - M_2 \cdot \dot{\lambda} \cdot y_2 \cdot \cos\theta) \cdot \overrightarrow{z_0}$$

Critères d'évaluation :

- Clarté de la démarche
- Justification du résultat démontré

**Question 7 (2pts) :** En déduire le torseur dynamique de (2)/R<sub>0</sub> exprimé au point O.

On utilisera les résultats de la question 3 et on négligera les termes en  $\dot{\lambda}$  dans les expressions de la résultante cinétique et du moment cinétique.

Critères d'évaluation :

- Clarté de la démarche
- Définition des grandeurs calculées
- Exactitude des résultats littéraux

**Question 8 (2pts) :** Donner les expressions des torseurs des actions mécaniques de (1) sur (2) aux points A et au point B. Écrire le torseur équivalent au point O. On rappelle que  $\omega = \dot{\theta} = \text{cste}$ .

Critères d'évaluation :

- Écriture des torseurs en A et B
- Exactitude de l'expression littérale du torseur équivalent

**Question Bonus :** Le principe fondamental de la dynamique appliqué sur (S) et exprimé au point O permet, en négligeant l'action de la pesanteur d'écrire :

$$X_A + X_B = \overrightarrow{R_d(2/R_0)} \cdot \overrightarrow{X_2}$$

$$Y_A + Y_B = \overrightarrow{R_d(2/R_0)} \cdot \overrightarrow{Y_2}$$

$$(-Y_A + Y_B) \cdot L = \overrightarrow{\delta_0(2/R_0)} \cdot \overrightarrow{X_2}$$

$$(X_A - X_B) \cdot L = \overrightarrow{\delta_0(2/R_0)} \cdot \overrightarrow{Y_2}$$

Les résultats de la question 8 permettent de mettre en évidence que les termes en  $\lambda$ ,  $\dot{\lambda}$  et  $\ddot{\lambda}$  sont négligeables ce qui conduit aux expressions simplifiées suivantes :

$$\overrightarrow{R_d(2/R_0)} = -M_2 \cdot y_2 \cdot \omega^2 \cdot \overrightarrow{Y_2}$$

$$\overrightarrow{\delta_0(2/R_0)} = D_2 \cdot \omega^2 \cdot \overrightarrow{X_2}$$

Avec  $y_2 = 20\text{mm}$ ,  $L = 152\text{mm}$ ,  $M_2 = 6\text{kg}$  et  $D_2 = 2,4 \cdot 10^{-2} \text{kg} \cdot \text{m}^2$ .

En déduire les expressions littérales de  $X_A$ ,  $Y_A$ ,  $X_B$  et  $Y_B$ .

Identifier dans ces expressions les termes relatifs à l'excentration du centre d'inertie et ceux relatifs au produit d'inertie.

Comparer les grandeurs numériques et conclure sur l'intérêt d'un système symétrique.