

## CONCOURS NATIONAL DEUG

## Epreuve spécifique concours Physique

## MECANIQUE

## PARTIE II

Durée : 2 heures

Les calculatrices sont **autorisées**.

NB : Le candidat attachera la plus grande importance à la clarté, à la précision et à la concision de la rédaction.

Si un candidat est amené à repérer ce qui peut lui sembler être une erreur d'énoncé, il le signalera sur sa copie et devra poursuivre sa composition en expliquant les raisons des initiatives qu'il a été amené à prendre.

**Avertissement** : Tous les résultats numériques sont demandés dans un format scientifique avec une précision au millième (exemple :  $1,623 \cdot 10^{-3}$ ) et en unité S.I., unité qui est à préciser.

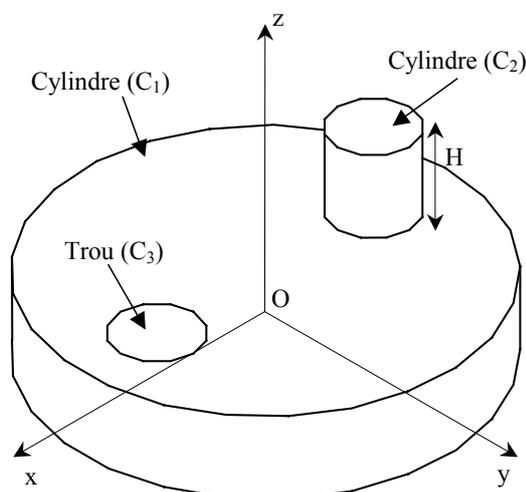
**Exercice 1 : Equilibrage statique d'un vilebrequin**

La tête de vilebrequin (S) dessinée ci-dessous est composée de 2 cylindres ( $C_1$ ) et ( $C_2$ ). ( $C_1$ ) possède un rayon  $R_1$  et une hauteur  $H$ . ( $C_2$ ) possède un rayon  $R_2$  et une hauteur  $H$ . Dans ( $C_1$ ), on a percé un trou ( $C_3$ ) de rayon  $R_2$  de hauteur  $H$ . ( $C_1$ ) et ( $C_2$ ) sont constitués d'un matériau homogène de masse volumique  $\rho_1$ .

Le référentiel terrestre  $\mathcal{R}$  est considéré comme galiléen ; il est rapporté au repère  $(O, \vec{x}, \vec{y}, \vec{z})$ . Le référentiel  $\mathcal{R}$  est fixe. Le point O est le centre de gravité du cylindre ( $C_1$ ).

On note  $G_2$  et  $G_3$  les centres de gravité respectifs du cylindre ( $C_2$ ) et du trou ( $C_3$ ).

On note  $\vec{OG}_2 = -L \vec{x} + H \vec{z}$  et  $\vec{OG}_3 = L \vec{x}$



1.1 Déterminer les masses  $m_1$  et  $m_2$  des cylindres ( $C_1$ ) et ( $C_2$ ). En déduire la masse totale  $m$  de la tête de vilebrequin ( $S$ ) constitué de ( $C_1$ ), ( $C_2$ ) et ( $C_3$ ).

1.2 Déterminer la position du centre de gravité  $G$  de la tête de vilebrequin ( $S$ ) en fonction de  $m_1$ ,  $m_2$ ,  $H$  et  $L$ .

Les matrices d'inertie des cylindres ( $C_1$ ) et ( $C_2$ ) aux points  $O$  et  $G_2$  sont de la forme :

$$[I(C_1)]_{(O,x,y,z)} = m_1 \begin{pmatrix} A_1 & 0 & 0 \\ 0 & A_1 & 0 \\ 0 & 0 & C_1 \end{pmatrix} \text{ et } [I(C_2)]_{(G_2,x,y,z)} = m_2 \begin{pmatrix} A_2 & 0 & 0 \\ 0 & A_2 & 0 \\ 0 & 0 & C_2 \end{pmatrix}$$

1.3 Déterminer la matrice d'inertie  $[I(C_3)]_{(G_3,x,y,z)}$  de la matière retirée du trou ( $C_3$ ) au point  $G_3$  en fonction de  $m_2$ ,  $A_2$  et  $C_2$ . Justifier votre réponse.

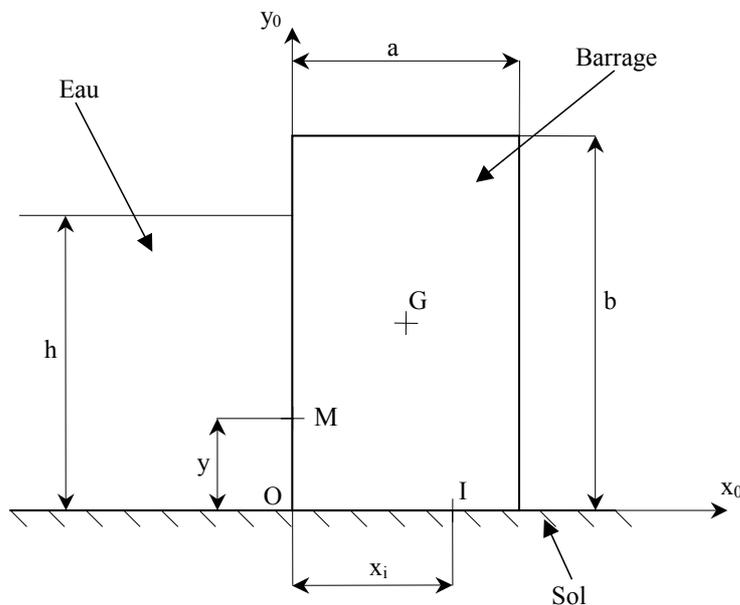
1.4 Déterminer la matrice d'inertie  $[I(C_3)]_{(O,x,y,z)}$  de la matière retirée du trou ( $C_3$ ) au point  $O$ .

1.5 Déterminer la matrice d'inertie  $[I(C_2)]_{(O,x,y,z)}$  du cylindre ( $C_2$ ) au point  $O$ .

1.6 Déterminer la matrice d'inertie  $[I(S)]_{(G_1,x,y,z)}$  de la tête de vilebrequin ( $S$ ) au point  $O$ .

1.7 On bouche le trou ( $C_3$ ) à l'aide d'un matériau de masse volumique  $\rho_2$ . Déterminer  $\rho_2$  pour que la nouvelle position du centre de gravité  $G$  de la tête de vilebrequin ( $S$ ) soit sur l'axe  $\vec{z}$ .

## Exercice 2 : Barrage poids



Un barrage poids en béton, de section droite rectangulaire ( $ab$ ) repose sur le sol. Il permet de retenir de l'eau à une hauteur  $h$  ( $h \leq b$ ).

Le référentiel terrestre  $\mathcal{R}_0$  est considéré comme galiléen ; il est rapporté au repère  $(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0)$ .

Le référentiel  $\mathcal{R}_0$  est fixe.

On note  $\vec{g} = -g \vec{y}_0$  l'accélération de la pesanteur.

On note  $\rho_e$  la masse volumique de l'eau et  $\rho_b$  celle du béton.

On ne considérera dans cette étude qu'une unité de longueur du barrage.

On néglige la pression atmosphérique.

**2.1** Déterminer la pression  $p$  exercée par l'eau sur la paroi verticale du barrage au point  $M$  en fonction de  $\rho_e$ ,  $g$ ,  $h$  et  $y$ .

**2.2** Déterminer le torseur d'action mécanique  $\{T_{E/B}\}_O$  de l'eau sur le barrage au point  $O$ .

**2.3** Déterminer le torseur d'action mécanique  $\{T_{P/B}\}_O$  de la pesanteur sur le barrage au point  $O$ .

L'action du sol sur le barrage au point  $I$  est schématisée par un vecteur  $\vec{R} = X \vec{x}_0 + Y \vec{y}_0$ . On note  $x_i$  la distance du point  $O$  au point  $I$ .

**2.4** Déterminer le torseur d'action mécanique  $\{T_{S/B}\}_O$  du sol sur le barrage au point  $O$ .

**2.5** En étudiant l'équilibre du barrage, déterminer  $X$ ,  $Y$  et  $x_i$  en fonction de  $\rho_e$ ,  $\rho_b$ ,  $g$ ,  $a$ ,  $b$  et  $h$ .

On considère maintenant que l'eau monte jusqu'en haut du barrage ( $h = b$ ).

**2.6** Déterminer le coefficient de frottement  $f$  minimal entre le sol et le barrage pour assurer le non glissement du barrage sur le sol en fonction de  $\rho_e$ ,  $\rho_b$ ,  $a$  et  $b$ .

**2.7** Déterminer la largeur  $a$  minimale à respecter pour assurer le non basculement du barrage en fonction de  $\rho_e$ ,  $\rho_b$  et  $b$ .

### Exercice 3 : Etude d'un excentrique

L'excentrique (1) de masse  $m_1$  est assimilé à un disque de centre de gravité  $C$  et de rayon  $a$ . Cet

excentrique est en liaison pivot sans frottement d'axe  $Oz_0$  avec le bâti (0).

La tige (2) de masse  $m_2$  est en liaison glissière sans frottement d'axe  $Oy_0$  avec le bâti (0).

L'excentrique (1) et la tige (2) sont en contact ponctuel avec frottement au point  $I$ .

Le référentiel terrestre  $\mathcal{R}_0$  est considéré comme galiléen ; il est rapporté au repère  $(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0)$ .

Le référentiel  $\mathcal{R}_0$  est fixe.

On note  $\mathcal{R}_1$  le référentiel rapporté au repère orthonormé direct  $(O, \vec{x}_1, \vec{y}_1, \vec{z}_1)$  tel que  $\vec{OC} = a \vec{x}_1$ . Le

repère  $(O, \vec{x}_1, \vec{y}_1, \vec{z}_1)$ , rigidement lié à l'excentrique (1) se déduit à chaque instant de  $(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0)$

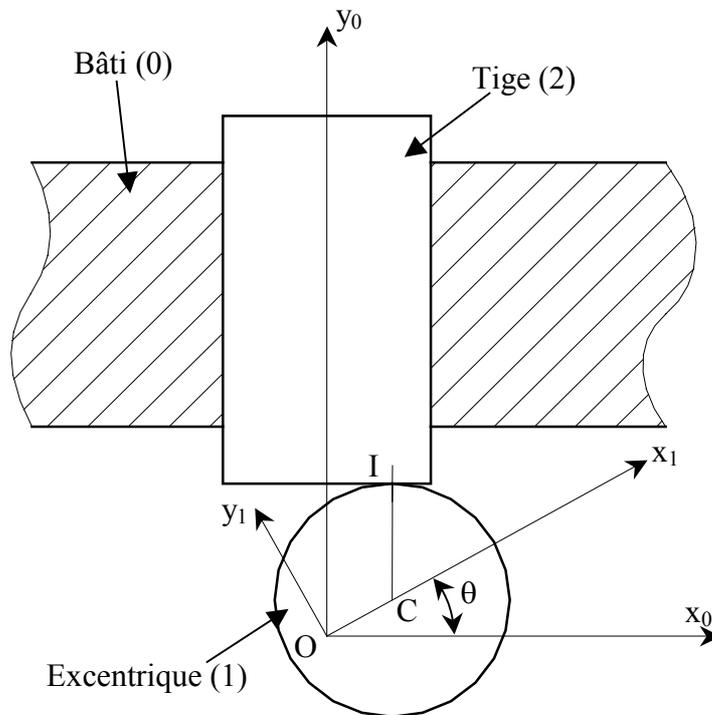
par une rotation d'angle  $\theta$  autour de l'axe  $Oz_0$ .

L'excentrique (1) est mis en mouvement à l'aide d'un couple moteur  $C_m \vec{z}_0$  et tourne à vitesse constante  $\dot{\theta}$  autour de l'axe  $Oz_0$ , provoquant ainsi un mouvement de translation alternatif de la tige (2).

L'action  $\vec{R}_{1/2}$  exercée par l'excentrique (1) sur la tige (2) possède une composante sur l'axe  $Ix_0$  égale à  $X_{1/2} = A.C_m + B$  où  $A$  et  $B$  sont des coefficients que l'on ne cherchera pas à déterminer.

Tournez la page S.V.P.

On note  $\theta$  l'angle entre  $\vec{Ox}_0$  et  $\vec{Ox}_1$  et  $\vec{g} = -g \vec{y}_0$  l'accélération de la pesanteur.



- 3.1 Déterminer la vitesse  $\vec{V}(C \in 1/0)$  du point C appartenant à l'excentrique (1) par rapport au bâti (0) et l'exprimer dans  $\mathcal{R}_0$ .
- 3.2 Déterminer la vitesse  $\vec{V}(I \in 1/0)$  du point I appartenant à l'excentrique (1) par rapport au bâti (0) et l'exprimer dans  $\mathcal{R}_0$ .
- 3.3 En déduire la vitesse de glissement  $\vec{V}(I \in 1/2)$  au point I entre la tige (2) et l'excentrique (1) ainsi que la vitesse  $\vec{V}(I \in 2/0)$  du point I appartenant à la tige (2) par rapport au bâti (0) et les exprimer dans  $\mathcal{R}_0$ .
- 3.4 Déterminer l'énergie cinétique  $T_1$  de l'excentrique (1) dans son mouvement par rapport au bâti (0).
- 3.5 Déterminer l'énergie cinétique  $T_2$  de la tige (2) dans son mouvement par rapport au bâti (0).
- 3.6 En déduire l'énergie cinétique  $T_S$  du système (S) composé de l'excentrique (1) et de la tige (2).
- 3.7 Déterminer  $P_{int}$  la puissance des efforts intérieurs au système (S).
- 3.8 Déterminer  $P_{ext}$  la puissance des efforts extérieurs appliqués au système (S).
- 3.9 Énoncer clairement le théorème de l'énergie cinétique.
- 3.10 En appliquant ce théorème au système (S), déterminer l'expression du couple moteur  $C_m$  qui entraîne en rotation l'excentrique (1) à vitesse constante.

**Fin de l'énoncé**