

Activation 1

Activation 1

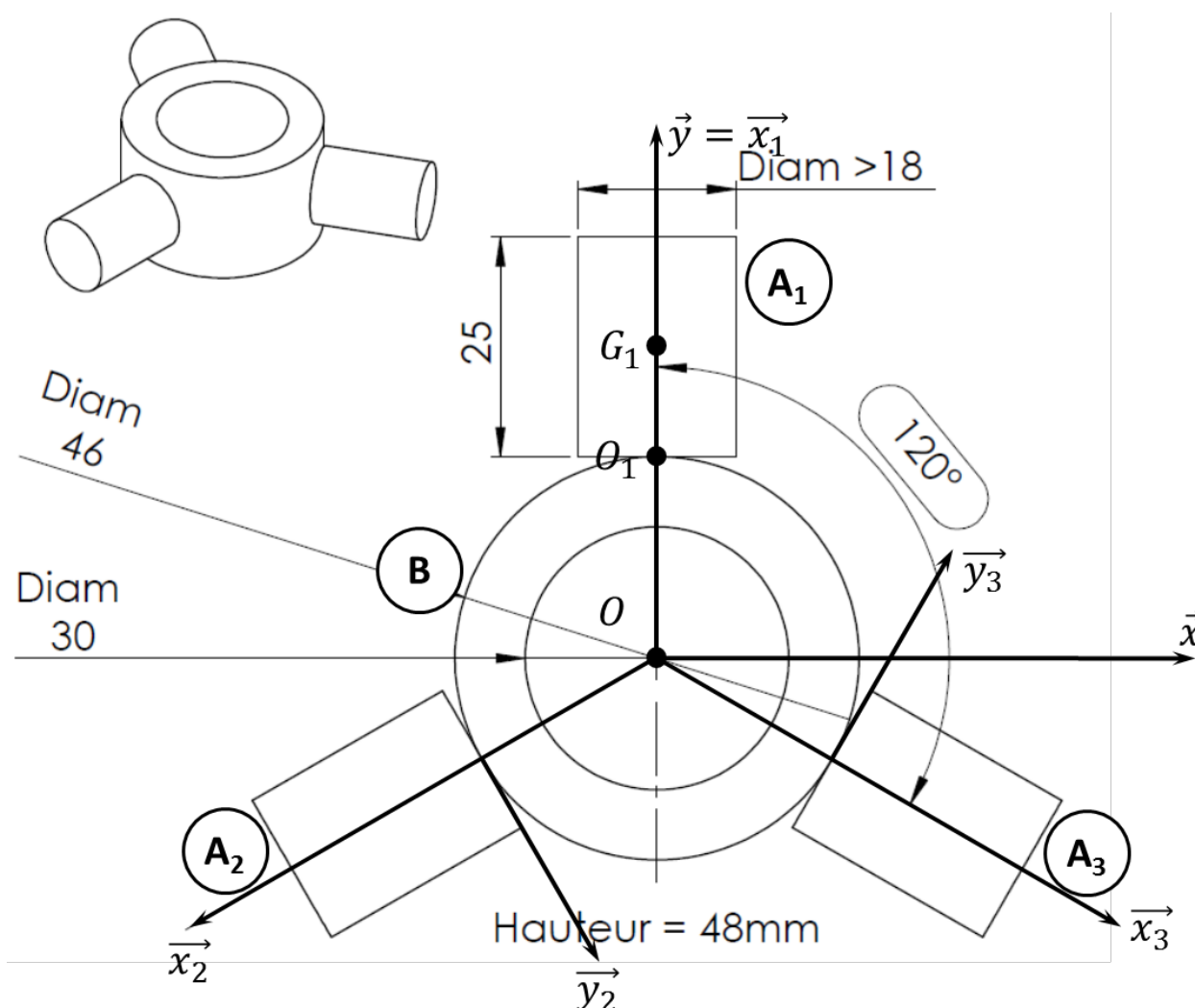
X. Pessoles

Savoirs et compétences :

- ☐ Mod2.C13 : centre d'inertie
- ☐ Mod2.C14 : opérateur d'inertie
- ☐ Mod2.C15 : matrice d'inertie

Triaxe

On donne le plan d'un triaxe constitué des 3 axes A_1, A_2, A_3 et du moyeu central noté M . On note T l'ensemble.



On note \vec{z} l'axe perpendiculaire au plan de la feuille. On se place ci-dessus dans le plan de symétrie (O, \vec{x}, \vec{y}) .

TOUS LES CALCULS SE FERONT DE MANIÈRE LITTÉRALE!

- $D_1 = 18 \text{ mm}$ et $H_1 = 25 \text{ mm}$.
- $D = 46 \text{ mm}$, $D' = 30 \text{ mm}$ et $H = 48 \text{ mm}$.
- $\alpha_1 = (\vec{x}, \vec{x}_1) = 90^\circ$, $\alpha_2 = (\vec{x}, \vec{x}_2) = -150^\circ$ et $\alpha_3 = (\vec{x}, \vec{x}_3) = -30^\circ$.

Question 1 Déterminer (sans calcul) la position du centre de gravité du triaxe.

Correction

Le plan (O, \vec{x}, \vec{y}) est plan de symétrie du triaxe; donc $\overrightarrow{OG} \cdot \vec{z} = 0$

Le plan (O, \vec{y}, \vec{z}) est plan de symétrie du triaxe; donc $\overrightarrow{OG} \cdot \vec{x} = 0$

Reste la coordonnée selon \vec{y} .

Les plans (O, \vec{z}, \vec{x}_2) et (O, \vec{z}, \vec{x}_3) étant plans de symétrie, on a $\overrightarrow{OG} \cdot \vec{y}_2 = 0$ et $\overrightarrow{OG} \cdot \vec{y}_3 = 0$. Or $\overrightarrow{OG} = y_g \vec{y} = y_g \cos \alpha_2 \vec{y}_2 - y_g \sin \alpha_2 \vec{x}_2$. Il en résulte que $y_g \cos \alpha_2 = 0$ et donc nécessairement $y_g = 0$ car $\alpha_2 \neq 0$.

Question 2 Déterminer analytiquement la position du centre de gravité G_1 du solide A_1 dans le repère $\mathcal{R}_1(O_1; \vec{x}_1, \vec{y}_1, \vec{z}_1)$.

Correction On pourrait répondre directement en disant que le solide à 3 plans de symétrie orthogonaux entre eux. En utilisant la définition on a :

- $M_1 = \mu H_1 \pi \frac{D_1^2}{4}$;
- en coordonnées cylindriques, $\overrightarrow{O_1P} = x \vec{x}_1 + \rho \cos \theta \vec{y}_1 + \rho \sin \theta \vec{z}_1$ et $dV = \rho d\rho d\theta dx$ avec $x \in [0, H_1]$, $\theta \in [0, 2\pi]$, $\rho \in [0, D_1/2]$;
- $m_1 x_{G_1} = \mu \iiint x_P dV = \mu \iiint x \rho d\rho d\theta dx = \mu \frac{H_1^2}{2} 2\pi \frac{D_1^2}{8}$;
- $m_1 y_{G_1} = \mu \iiint y_P dV = \mu \iiint \rho \cos \theta \rho d\rho d\theta dx = 0$;
- $m_1 z_{G_1} = \mu \iiint z_P dV = \mu \iiint \rho \sin \theta \rho d\rho d\theta dx = 0$.

Au final, $\mu H_1 \pi \frac{D_1^2}{4} x_{G_1} = \mu \frac{H_1^2}{2} 2\pi \frac{D_1^2}{8} \Leftrightarrow x_{G_1} = \frac{H_1}{2}$.

Question 3 Déterminer (sans calcul) la **forme** de la matrice d'inertie du triaxe.

Correction Me plan (O, \vec{x}, \vec{y}) est plan de symétrie du triaxe; donc $E = \iiint x z dm = 0$ et $D = \iiint y z dm = 0$.
Le plan (O, \vec{y}, \vec{z}) est plan de symétrie du triaxe; donc $E = \iiint x z dm = 0$ et $E = \iiint x y dm = 0$.

La matrice est donc diagonale et de la forme $\begin{pmatrix} A_1 & 0 & 0 \\ 0 & B_1 & 0 \\ 0 & 0 & C_1 \end{pmatrix}_{\mathcal{R}}$.

Question 4 Déterminer analytiquement la matrice d'inertie du solide A_1 en G_1 dans \mathcal{R}_1 . On la note $I_{G_1}(A_1) = \begin{pmatrix} A_1 & -F_1 & -E_1 \\ -F_1 & B_1 & -D_1 \\ -E_1 & -D_1 & C_1 \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_1}$ où les constantes seront à déterminer.

Correction Au vu de la forme du solide, on a : $D_1 = E_1 = F_1 = 0$ et $C = B$. D'où $I_{G_1}(A_1) = \begin{pmatrix} A_1 & 0 & 0 \\ 0 & B_1 & 0 \\ 0 & 0 & B_1 \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_1}$.

Calculons $A_1 = \iiint (y^2 + z^2) dm = \mu \iiint (\rho^2 \cos^2 \theta + \rho^2 \sin^2 \theta) \rho d\rho d\theta dx$

$= \mu \iiint \rho^3 d\rho d\theta dx = \mu \left[\frac{\rho^4}{4} \right]_0^{D_1/2} 2\pi H_1 = \mu \frac{D_1^4}{16 \cdot 4} 2\pi H_1 = M_1 \frac{D_1^2}{8}$.

Calculons $B_1 = \iiint (x^2 + z^2) dm = \mu \iiint (x^2 + \rho^2 \sin^2 \theta) \rho d\rho d\theta dx$

$B_x = \mu \iiint x^2 \rho d\rho d\theta dx + \mu \iiint \rho^2 \sin^2 \theta \rho d\rho d\theta dx = \mu \iiint x^2 \rho d\rho d\theta dx = \mu \frac{H_1^3}{4 \cdot 3} \frac{D_1^2}{8} 2\pi = M \frac{H_1^2}{12}$

$B_z = \mu \iiint \rho^2 \sin^2 \theta \rho d\rho d\theta dx = \mu \iiint \rho^3 \frac{1 - \cos 2\theta}{2} d\rho d\theta dx = \mu \iiint \frac{\rho^3}{2} \theta d\rho d\theta dx = \mu \frac{D_1^4}{2 \cdot 16 \cdot 4} 2\pi H_1 = M \frac{D_1^2}{16}$.

Au final, $A = M_1 \frac{D_1^2}{8}$ et $B = M \left(\frac{H_1^2}{12} + \frac{D_1^2}{16} \right)$.

Question 5 Déterminer $I_{G_1}(A_1)$ dans la base $\mathcal{B}(\vec{x}, \vec{y}, \vec{z})$ puis $I_O(A_1)$ dans la base $\mathcal{B}(\vec{x}, \vec{y}, \vec{z})$.

Correction On a $\vec{x}_1 = \cos \alpha \vec{x} + \sin \alpha \vec{y}$, $\vec{y}_1 = \cos \alpha \vec{y} - \sin \alpha \vec{x}$. En conséquences, on a : $P_{10} = \begin{pmatrix} \cos \alpha & -\sin \alpha & 0 \\ \sin \alpha & \cos \alpha & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$.

On a donc $I_{G_1}(A_1)_{\mathcal{R}} = P_{10}^{-1} I_{G_1}(A_1)_{\mathcal{R}_1} P_{10}$.

$$I_{G_1}(A_1)_{\mathcal{R}} = \begin{pmatrix} \cos \alpha & \sin \alpha & 0 \\ -\sin \alpha & \cos \alpha & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} A_1 & 0 & 0 \\ 0 & B_1 & 0 \\ 0 & 0 & B_1 \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_1} \begin{pmatrix} \cos \alpha & -\sin \alpha & 0 \\ \sin \alpha & \cos \alpha & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

$$= \begin{pmatrix} \cos \alpha & \sin \alpha & 0 \\ -\sin \alpha & \cos \alpha & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} A_1 \cos \alpha & -A_1 \sin \alpha & 0 \\ B_1 \sin \alpha & B_1 \cos \alpha & 0 \\ 0 & 0 & B_1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} A_1 \cos^2 \alpha + B_1 \sin^2 \alpha & -A_1 \sin \alpha \cos \alpha + B_1 \cos \alpha \sin \alpha & 0 \\ -A_1 \sin \alpha \cos \alpha + B_1 \cos \alpha \sin \alpha & A_1 \sin^2 \alpha + B_1 \cos^2 \alpha & 0 \\ 0 & 0 & B_1 \end{pmatrix}$$

Avec $\alpha = \pi/2$, on a : $I_{G_1}(A_1)_{\mathcal{R}} = \begin{pmatrix} B_1 & 0 & 0 \\ 0 & A_1 & 0 \\ 0 & 0 & B_1 \end{pmatrix}_{\mathcal{R}}$.

Par ailleurs, $\vec{OG}_1 = \frac{H+D}{2} \vec{y}$; donc : $I_O(A_1)_{\mathcal{R}} = \begin{pmatrix} B_1 & 0 & 0 \\ 0 & A_1 & 0 \\ 0 & 0 & B_1 \end{pmatrix}_{\mathcal{R}} + M_1 \begin{pmatrix} \left(\frac{H+D}{2}\right)^2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & \left(\frac{H+D}{2}\right)^2 \end{pmatrix}_{\mathcal{R}}$.

Au final, $I_O(A_1)_{\mathcal{R}} = \begin{pmatrix} B_1 + M_1 \left(\frac{H+D}{2}\right)^2 & 0 & 0 \\ 0 & A_1 & 0 \\ 0 & 0 & B_1 + M_1 \left(\frac{H+D}{2}\right)^2 \end{pmatrix}_{\mathcal{R}}$.

Question 6 Déterminer $I_O(A_2)$ et $I_O(A_3)$ dans la base $\mathcal{B}(\vec{x}, \vec{y}, \vec{z})$.

Correction

$$I_{G_2}(A_2)_{\mathcal{R}} = \begin{pmatrix} A_1 \cos^2 \alpha + B_1 \sin^2 \alpha & -A_1 \sin \alpha \cos \alpha + B_1 \cos \alpha \sin \alpha & 0 \\ -A_1 \sin \alpha \cos \alpha + B_1 \cos \alpha \sin \alpha & A_1 \sin^2 \alpha + B_1 \cos^2 \alpha & 0 \\ 0 & 0 & B_1 \end{pmatrix}$$

Avec $\alpha = -\pi/6$, on a : $I_{G_2}(A_2)_{\mathcal{R}} = \begin{pmatrix} \frac{3A_1 + B_1}{4} & (A_1 - B_1) \frac{\sqrt{3}}{4} & 0 \\ (A_1 - B_1) \frac{\sqrt{3}}{4} & \frac{A_1 + 3B_1}{4} & 0 \\ 0 & 0 & B_1 \end{pmatrix}$.

Par ailleurs, $\vec{OG}_2 = \frac{H+D}{2} \cos \alpha \vec{x} + \frac{H+D}{2} \sin \alpha \vec{y}$;

donc : $I_O(A_1)_{\mathcal{R}} = \begin{pmatrix} B_1 & 0 & 0 \\ 0 & A_1 & 0 \\ 0 & 0 & B_1 \end{pmatrix}_{\mathcal{R}} + M_1 \begin{pmatrix} \left(\frac{H+D}{2}\right)^2 \frac{1}{4} & -\frac{(H+D)^2 \sqrt{3}}{4} \frac{1}{4} & 0 \\ -\frac{(H+D)^2 \sqrt{3}}{4} \frac{1}{4} & \left(\frac{H+D}{2}\right)^2 \frac{3}{4} & 0 \\ 0 & 0 & \left(\frac{H+D}{2}\right)^2 \end{pmatrix}_{\mathcal{R}}$.

Question 7 Déterminer $I_O(M)$ la matrice d'inertie du moyeu M.

Correction

Question 8 Déterminer $I_O(T)$ la matrice d'inertie du triaxe T.

Correction