

Corrigé du devoir d'entraînement de physique n° 6

▣ Problème

1.1. Actions exercées sur la cheminée : la réaction \vec{R} du sol, de moment nul en O (liaison pivot parfaite) ; le poids $\vec{P} = M\vec{g}$, de moment $\mathcal{M}_O(\vec{P}) = \vec{OG} \times M\vec{g} = +Mg \frac{D}{2} \sin \theta \vec{e}_z$. Théorème du moment cinétique en O pour la cheminée, dans le référentiel terrestre :

$$\frac{d\vec{L}_O}{dt} = \mathcal{M}_{O_{\text{ext}}} \text{ avec } \vec{L}_O = J_{Oz} \dot{\theta} \vec{e}_z. \text{ Projection sur } \vec{e}_z : \frac{1}{3} MD^2 \ddot{\theta} = Mg \frac{D}{2} \sin \theta \text{ soit } \boxed{\ddot{\theta} = \frac{3g}{2D} \sin \theta}.$$

1.2. La réaction \vec{R} ne travaille pas (liaison pivot parfaite) et le poids est une force conservative : l'énergie mécanique se conserve, soit $E_m = \frac{1}{2} \frac{1}{3} MD^2 \dot{\theta}^2 + Mg \frac{D}{2} \cos \theta = \text{cte} = Mg \frac{D}{2}$. On obtient en dérivant : $\frac{1}{3} MD^2 \dot{\theta} \ddot{\theta} - Mg \frac{D}{2} \dot{\theta} \sin \theta = 0$ d'où $\boxed{\ddot{\theta} = \frac{3g}{2D} \sin \theta}$ en excluant la solution particulière $\dot{\theta} = 0$ (équilibre).

1.3. Théorème de la résultante cinétique pour la cheminée : $M\vec{a}_{(R)}(G) = \vec{F}_{\text{ext}} = \vec{P} + \vec{R}$. Projection sur \vec{u} : $-M \frac{D}{2} \dot{\theta}^2 = -Mg \cos \theta + R_u$

avec $D\dot{\theta}^2 = 3g(1 - \cos \theta)$ (conservation de l'énergie), donc $\boxed{R_u = Mg \left(\frac{5}{2} \cos \theta - \frac{3}{2} \right)}$. Projection sur \vec{v} : $M \frac{D}{2} \ddot{\theta} = +Mg \sin \theta + R_v$, avec

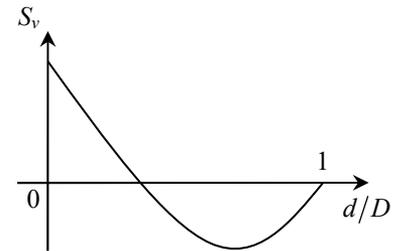
$$D\ddot{\theta} = \frac{3g}{2} \sin \theta, \text{ donc } \boxed{R_v = -\frac{Mg \sin \theta}{4}}.$$

1.4. Si la liaison est unilatérale, la réaction normale est toujours positive : $R_x > 0$. La cheminée décolle du sol si le calcul donne R_x qui s'annule et change de signe. Or $R_x = \vec{R} \cdot \vec{e}_x = R_u \cos \theta - R_v \sin \theta = Mg \left(\frac{5}{2} \cos^2 \theta - \frac{3}{2} \cos \theta + \frac{1}{4} \sin^2 \theta \right) = \frac{Mg}{4} (9 \cos^2 \theta - 6 \cos \theta + 1) = \frac{Mg}{4} (3 \cos \theta - 1)^2 \geq 0$. Donc la cheminée ne décolle jamais.

2.1. TRC pour la longueur d de cheminée : $M \frac{d}{D} \vec{a}_{(R)}(G_d) = M \frac{d}{D} \vec{g} + \vec{R} + \vec{S}$. Projection sur

$$\vec{v} : M \frac{d}{D} \frac{d}{2} \ddot{\theta} = +M \frac{d}{D} g \sin \theta + R_v + S_v \Leftrightarrow M \frac{d^2}{2D} \frac{3g}{2D} \sin \theta = +M \frac{d}{D} g \sin \theta - \frac{Mg \sin \theta}{4} + S_v$$

d'où $\boxed{S_v = Mg \sin \theta \left(\frac{3d^2}{4D^2} - \frac{d}{D} + \frac{1}{4} \right)}$. La courbe est un arc de parabole courbé vers le haut.



S_v s'annule pour $\frac{d}{D} = \frac{1}{3}$ et $\frac{d}{D} = 1$ (valeur maximale, sommet de la cheminée).

2.2. L'effort de cisaillement est maximal en $d = 0$, c'est-à-dire à la base de la cheminée.

2.3. TMC en O pour la longueur d de cheminée : $\frac{d\vec{L}_O}{dt} = \mathcal{M}_{O_{\text{ext}}} \Leftrightarrow \frac{1}{3} M \frac{d}{D} d^2 \ddot{\theta} \vec{e}_z = \frac{d}{2} \vec{u} \times M \frac{d}{D} \vec{g} + d\vec{u} \times \vec{S} + \vec{C}$

$$\Leftrightarrow \frac{1}{3} M \frac{d^3}{D} \frac{3g}{2D} \sin \theta \vec{e}_z = Mg \frac{d^2}{2D} \sin \theta \vec{e}_z + dS_v \vec{e}_z + \vec{C} = Mg \frac{d^2}{2D} \sin \theta \vec{e}_z + dMg \sin \theta \left(\frac{3d^2}{4D^2} - \frac{d}{D} + \frac{1}{4} \right) \vec{e}_z + \vec{C} \quad \text{d'où}$$

$$\vec{C} = Mg d \sin \theta \vec{e}_z \left[\frac{d^2}{2D^2} - \frac{d}{2D} - \left(\frac{3d^2}{4D^2} - \frac{d}{D} + \frac{1}{4} \right) \right] = Mg d \sin \theta \vec{e}_z \left[-\frac{d^2}{4D^2} + \frac{d}{2D} - \frac{1}{4} \right] \text{ soit finalement } \boxed{\vec{C} = -\frac{1}{4} Mg d \sin \theta \vec{e}_z \left(\frac{d}{D} - 1 \right)^2}.$$

2.4. La norme de \vec{C} est maximale lorsque $f(d) = d \left(\frac{d}{D} - 1 \right)^2 = \frac{d^3}{D^2} - \frac{2d^2}{D} + d$ est maximale. Or $\frac{df}{dd} = \frac{3d^2}{D^2} - \frac{4d}{D} + 1$, qui s'annule

(comme vu à la question 2.1) pour $\boxed{\frac{d}{D} = \frac{1}{3}}$ (maximum de C) et $\frac{d}{D} = 1$ (minimum nul). La brisure a donc lieu à un tiers du bas de la cheminée. La première photo correspond approximativement à ce cas de brisure due au couple ; en revanche sur la deuxième photo la rupture a lieu très près de la base, c'est donc plutôt un effritement dû au cisaillement.

□ **Exercice**

1. $\vec{F}_L = \int_{\text{tige}} i d\vec{\ell} \wedge \vec{B} = i \int_{y=0}^a dy \vec{e}_y \wedge B \vec{e}_z = iB \vec{e}_x \int_{y=0}^a dy$ soit $\vec{F}_L = +i(t) a B \vec{e}_x$.

2. La tige est soumise à \vec{F}_L , à son poids $\vec{P} = m\vec{g} = -mg \vec{e}_z$ et à la réaction des rails $\vec{R}_{\text{rails}} \perp \vec{e}_x$ (car il n'y a pas de frottements).

TQM pour la tige : $m\vec{a} = \vec{F}_L + \vec{P} + \vec{R}_{\text{rails}}$. On projette sur \vec{e}_x : $m \frac{dv}{dt} = +aBi(t)$ (1).

3. On oriente e_{ind} dans le sens du courant i : $e_{\text{ind}} = -\frac{d\Phi}{dt} = -\frac{d(B\vec{e}_z \cdot ay\vec{e}_z)}{dt}$ (champ uniforme sur le circuit) soit $e_{\text{ind}} = -Bav(t)$.

4. Loi des mailles : $E + u_C + e_{\text{ind}} - Ri = 0$ avec u_C en convention générateur. On dérive par rapport à t : $0 - \frac{i}{C} - aB \frac{dv}{dt} - R \frac{di}{dt} = 0$ soit

$$-\frac{aB}{R} \frac{dv}{dt} = +\frac{di}{dt} + \frac{1}{RC} i(t) \quad (2).$$

5. On injecte (1) dans (2) : $\frac{di}{dt} + \frac{1}{RC} i(t) = -\frac{aB}{R} \frac{aB}{m} i(t) \Leftrightarrow \frac{di}{dt} + \left(\frac{1}{RC} + \frac{(aB)^2}{Rm} \right) i(t) = 0$.

6. Solution : $i(t) = A \exp(-t/\tau)$ avec $\tau = \left(\frac{1}{RC} + \frac{(aB)^2}{Rm} \right)^{-1}$. AN $\tau = 0,05 \text{ s}$. À l'instant initial : $u_C = 0$ (condensateur déchargé),

$e_{\text{ind}} = 0$ (tige immobile) donc $i(0) = \frac{E}{R} = A$ d'après la loi des mailles. Donc finalement : $i(t) = \frac{E}{R} \exp(-t/\tau)$.