

NOM, PRENOM :
NUMERO° :

Examen de mécanique rationnelle
1^{ère} session 04/01/2010 (8h-12h)

Répondre sur le questionnaire et **ne dégrafer** que les brouillons

$$\frac{d}{dt} \bar{R} = \sum \bar{F}_e$$

$$\frac{d}{dt} \bar{M}_A = m \bar{v}_G \times \bar{v}_A + \bar{m}_{e,A} \quad \text{avec} \quad \bar{M}_A = \bar{M}_B + \bar{AB} \times \bar{R} \quad ; \quad \bar{M}_A = m \bar{AG} \times \bar{v}_A + \bar{I}_A \cdot \bar{\omega}$$

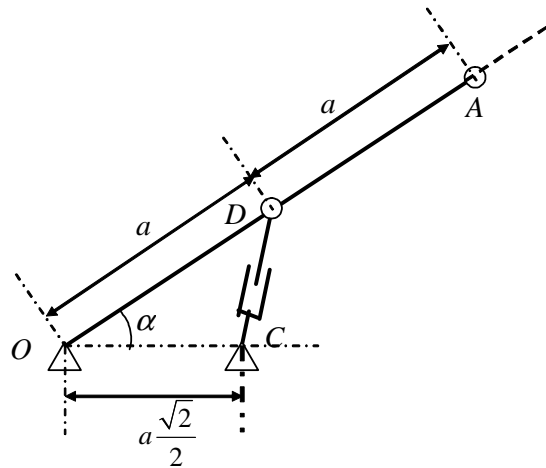
$$\frac{d}{dt} T = \sum \bar{F}_h \cdot \bar{v}_h \quad \text{avec} \quad T = \frac{mv_A^2}{2} + m \bar{v}_A \cdot (\bar{\omega} \times \bar{AG}) + \frac{1}{2} \bar{\omega} \cdot \bar{I}_A \cdot \bar{\omega}$$

$$L = T - V \quad \text{et} \quad \frac{d}{dt} \frac{\partial T}{\partial \dot{q}_i} - \frac{\partial T}{\partial q_i} = Q_i + \sum_{j=1}^p \lambda_j \frac{\partial \phi_j}{\partial q_i} \quad \text{avec} \quad Q_i = \sum_h \bar{F}_h \cdot \frac{\partial \bar{\varphi}_h}{\partial q_i}$$

Question 1 : Questions rapides (3 points)

Un bras manipulateur d'atelier est composé d'un bras OA, de longueur $2a$, lié au bâti par une liaison pivot en O ainsi que d'un vérin d'épaule CD lié au bâti par une liaison pivot en C ainsi qu'au bras OA par la liaison pivot en D (situé à la moitié de OA). On considère les vitesses de sortie des vérins constantes (V).

Déterminer la vitesse de A en fonction des paramètres α et V . (1,5 points)



$$\bar{v}_A = \bar{v}_O + \bar{\omega}_{OA} \times \bar{OA} = 2a\dot{\alpha} \bar{I}_{y_1} \quad \text{avec} \quad \bar{\omega}_{OA} = \dot{\alpha} \bar{I}_z$$

$$\|\overline{CD}\|^2 = a^2 + a^2 \left(\frac{\sqrt{2}}{2} \right)^2 - 2aa \frac{\sqrt{2}}{2} \cos \alpha = a^2 \left(\frac{3}{2} - \sqrt{2} \cos \alpha \right) \Rightarrow \frac{d\|\overline{CD}\|}{dt} = V \Rightarrow 2\|\overline{CD}\| \dot{\alpha} = \sqrt{2} a^2 \sin \alpha \dot{\alpha}$$

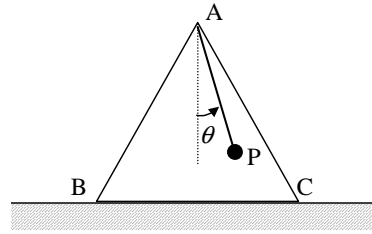
$$\Rightarrow \dot{\alpha} = \frac{V \sqrt{2} \sqrt{\left(\frac{3}{2} - \sqrt{2} \cos \alpha \right)}}{a \sin \alpha} \Rightarrow \bar{v}_A = 2a \frac{V \sqrt{2} \sqrt{\left(\frac{3}{2} - \sqrt{2} \cos \alpha \right)}}{a \sin \alpha} \bar{I}_{y_1}$$

Un triangle est composé de 3 barres homogènes ABC , de côté L . Le triangle de masse M se déplace dans le plan vertical. Son côté BC glisse sans frottement sur une horizontale fixe. Au sommet A est suspendu un pendule simple de masse m et de longueur ℓ qui oscille dans le plan ABC . (1 point)

Sachant que les équations de mouvement de ce système sont

$$\begin{cases} x : M\ddot{x} + m(\dot{x} + \ell \cos \theta \ddot{\theta}) = \text{Const} \\ \theta : \ell \ddot{\theta} + \ddot{x} \cos \theta + g \sin \theta = 0 \end{cases}$$

1. Existe-t-il une intégrale première pour ce système ?
2. Calculer les équations de mouvement si on remplace le contact entre le triangle et le sol par deux roues de rayon r et de masse m .



La première équation de mouvement est une intégrale première car c'est une équation du premier degré.

$$\frac{\partial L}{\partial x} = 0 \Rightarrow \frac{\partial L}{\partial \dot{x}} = \text{Const} \text{ est une intégrale première}$$

$$T = T_M + T_m \text{ avec } T_M = \frac{1}{2} M v_A^2 = \frac{1}{2} M \dot{x}^2 \text{ car le triangle ne tourne pas.}$$

$$\text{Pour le point matériel de masse } m : T_m = \frac{1}{2} m v_G^2 = \frac{1}{2} m (\dot{x}^2 + \ell^2 \dot{\theta}^2 + 2\ell \dot{\theta} \dot{x} \cos \theta)$$

$$\text{avec } \vec{v}_P = \vec{v}_A + \vec{\omega} \times \vec{AP} = (\dot{x} + \ell \dot{\theta} \cos \theta) \vec{I}_x - \ell \dot{\theta} \sin \theta \vec{I}_z$$

$$V = -mg\ell \cos \theta \Rightarrow L = T - V = \frac{1}{2} M \dot{x}^2 + \frac{1}{2} m (\dot{x}^2 + \ell^2 \dot{\theta}^2 + 2\ell \dot{\theta} \dot{x} \cos \theta) + mg\ell \cos \theta$$

$$\frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{x}} - \frac{\partial L}{\partial x} = 0 : \frac{\partial L}{\partial x} = 0 \Rightarrow \frac{\partial L}{\partial \dot{x}} = \text{Const} \text{ est une intégrale première : } M\dot{x} + m(\dot{x} + \ell \cos \theta \dot{\theta}) = A$$

$$\frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{\theta}} - \frac{\partial L}{\partial \theta} = 0 : \ell \ddot{\theta} + \ddot{x} \cos \theta + g \sin \theta = 0 \text{ (ou directement avec } T + V = E_0 \text{)}$$

Si on remplace le contact entre le triangle et le sol par deux roues de rayon r et de masse m .

$$L = L_0 + 2 \left(\underbrace{\frac{m\dot{x}^2}{2} + \frac{1}{2} \frac{mr^2}{2} \left(\frac{\dot{x}}{r} \right)^2}_{\frac{3m\dot{x}^2}{2}} \right) = L_0 + \frac{6m\dot{x}^2}{2} \Rightarrow \frac{\partial L}{\partial \dot{x}} = M\dot{x} + m\dot{x} + 6m\dot{x}$$

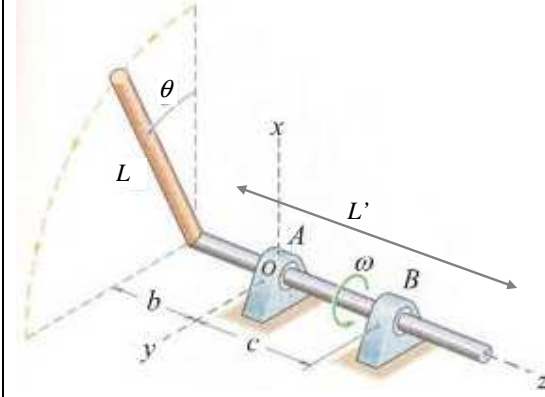
$$\begin{cases} x : M\ddot{x} + m(7\dot{x} + \ell \cos \theta \ddot{\theta}) = B \\ \theta : \text{identique} \end{cases}$$

Une barre uniforme de longueur L et de masse m , est soudée à un axe de longueur L' et de masse m' . Cet axe est en rotation dans les supports A et B avec une vitesse angulaire ω .

Rem : on suppose que B ne supporte pas de force suivant l'axe.

Pour déterminer l'équation de mouvement, est-il indispensable de connaître les données de l'axe (masse et longueur) ? Justifiez.

(0.5 points)



L'axe tourne autour de son axe z , donc le calcul du moment cinétique ou de l'énergie cinétique fait apparaître le terme

$$\bar{I} \cdot \bar{\omega} = \begin{pmatrix} \cdot & \cdot & 0 \\ \cdot & \cdot & 0 \\ \cdot & \cdot & I_z \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ \omega \end{pmatrix} = I_z \cdot \omega \bar{e}_z. \text{ Le moment d'inertie d'une barre suivant l'axe de cette barre est nul.}$$

Question 2 : Questions de théorie (3 points)

Démontrer la formule de Steiner.

$\overline{OG}(a_x; a_y; a_z) \Rightarrow x_i = X_i + a_i$ avec X_i les coordonnées du point P dans le système d'axe centré en G

$$I_O^{\alpha\beta} = \int (x_i x_i \delta_{\alpha\beta} - x_\alpha x_\beta) dm = \int ((X_i + a_i)(X_i + a_i) \delta_{\alpha\beta} - (X_\alpha + a_\alpha)(X_\beta + a_\beta)) dm =$$

$$I_O^{\alpha\beta} = \int (X_i X_i \delta_{\alpha\beta} + a_i a_i \delta_{\alpha\beta} + 2X_i a_i \delta_{\alpha\beta} - X_\alpha X_\beta - X_\alpha a_\beta - X_\beta a_\alpha - a_\alpha a_\beta) dm$$

$$I_O^{\alpha\beta} = \int (X_i X_i \delta_{\alpha\beta} - X_\alpha X_\beta) dm + \int (a_i a_i \delta_{\alpha\beta} - a_\alpha a_\beta) dm + 2 \int X_i a_i \delta_{\alpha\beta} dm - \int X_\alpha a_\beta dm - \int X_\beta a_\alpha dm$$

$$I_O^{\alpha\beta} = I_G^{\alpha\beta} + m(a^2 \delta_{\alpha\beta} - a_\alpha a_\beta) + 2a_i \delta_{\alpha\beta} \underbrace{\int X_i dm}_{m \overline{GG_i}} - a_\beta \underbrace{\int X_\alpha dm}_{m \overline{GG_\alpha}} - a_\alpha \underbrace{\int X_\beta dm}_{m \overline{GG_\beta}} \Rightarrow \boxed{I_O^{\alpha\beta} = I_G^{\alpha\beta} + m(a^2 \delta_{\alpha\beta} - a_\alpha a_\beta)}$$

Par définition du centre de masse $\overline{OG} = \frac{\int \overline{OP} dm}{m} \Rightarrow m \overline{OG_i} = \int \overline{OP_i} dm \Rightarrow m X_i = \int x_i dm \Rightarrow 0 = \int x_i dm$

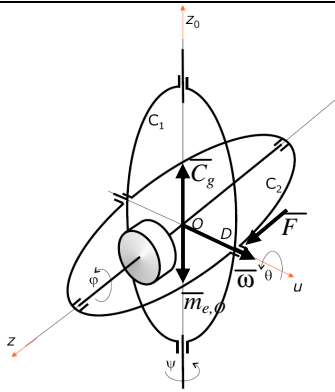
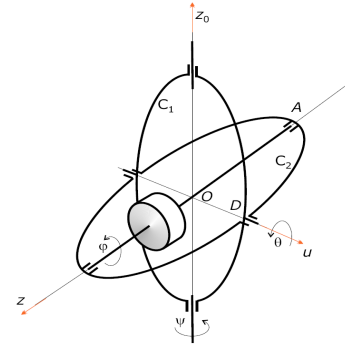
Donc dans les axes aux centre de masse, les coordonnées de ce centre de masse valent $(0,0,0)$

Question 3 : Gyroscopie (2 points)

Un gyroscope cylindrique (de rayon r et de masse M) est représenté sur la figure ci-contre. Les deux arceaux circulaires C_1 et C_2 de rayon R , peuvent tourner respectivement autour de l'axe z_0 et u . Le cylindre tourne autour de son axe de révolution avec une vitesse angulaire $\dot{\phi}$.

Le gyroscope est décentré (situé à une distance a du centre O) et l'arceau C_2 est incliné d'un angle θ par rapport à l'arceau C_1 .

Si on vient appliquer une force F en D perpendiculaire à l'arceau C_1 , déterminer la réaction du système et la vitesse de précession en fonction de la force appliquée.



$$\frac{d\vec{M}_{O,0}}{dt} = \vec{m}_{e,O} + \vec{C}_g$$

La force extérieure vaut $\vec{F}_e = -F\vec{1}_{y_0}$

Le couple extérieur à contrer : $\vec{m}_{e,O} = -FR\vec{1}_{z_0} + Mga \sin \theta \vec{1}_x$.

L'axe du gyroscope va essayer de s'aligner sur le moment extérieur.

$\left\{ \begin{array}{l} mga \sin \theta \vec{1}_x : \text{le gyroscope précessionne autour de l'axe } z \text{ pour} \\ \text{annuler le moment extérieur dû au poids. } (\psi) \end{array} \right.$

$\left\{ \begin{array}{l} -FR\vec{1}_{z_0} : \text{Le gyroscope va précessionner autour de l'axe } u \text{ } (\theta) \end{array} \right.$

Pour contrer ces couple extérieurs, le couple gyroscopique doit être

$$\vec{C}_g = -\vec{m}_{e,O} = \Gamma \vec{\Omega} \times \omega \vec{1}_z = \frac{Mr^2}{2} \dot{\phi} \vec{1}_z \times (\dot{\psi} \vec{1}_{z_0} + \dot{\theta} \vec{1}_u)$$

$$-Mga \sin \theta \vec{1}_x + FR\vec{1}_{z_0} = \frac{Mr^2}{2} \dot{\phi} \dot{\psi} \vec{1}_v - \frac{Mr^2}{2} \dot{\phi} \dot{\theta} \sin \theta \vec{1}_x =$$

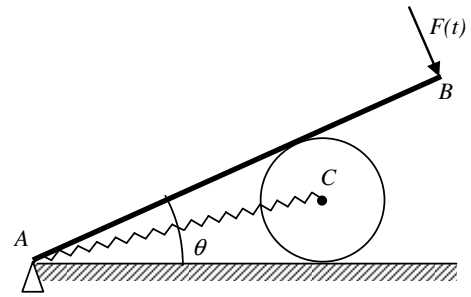
$$-Mga \sin \theta \vec{1}_x + FR\vec{1}_{z_0} = -\frac{Mr^2}{2} \dot{\phi} \dot{\psi} \sin \theta \vec{1}_x + \frac{Mr^2}{2} \dot{\phi} \dot{\theta} \cos \theta \vec{1}_{z_0} - \underbrace{\frac{Mr^2}{2} \dot{\phi} \dot{\theta} \sin \theta \vec{1}_{y_0}}_{\text{terme repris par les câles car la rotation autour de } y_0 \text{ n'est pas possible.}}$$

$$\Rightarrow Mga = \frac{Mr^2}{2} \dot{\phi} \dot{\psi} \Rightarrow \boxed{\dot{\psi} = \frac{2ga}{r^2 \dot{\phi}}}$$

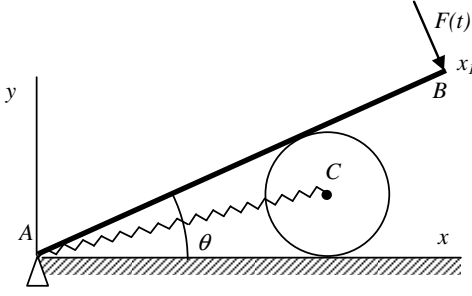
$$\Rightarrow \boxed{\dot{\theta} = \frac{2FR}{Mr^2 \dot{\phi} \cos \theta}}$$

Question 4 : Tige en appui sur un disque (4 points)

Une tige homogène pesante AB , de masse m et de longueur L , est fixée en A et subit à son extrémité libre B une force F qui lui est perpendiculaire et dont la norme varie en fonction du temps ($F = A \sin \omega t$). Elle s'appuie sur un disque circulaire de masse M , de rayon R et de centre C de manière telle qu'il y a roulement sans glissement entre les deux solides, alors que le disque peut se déplacer sans frottement sur l'horizontale passant par A (le système est dans un plan vertical fixe). Le centre C du disque est relié à la rotule A par un ressort de constante k et de longueur libre L .



Déterminer la (les) équation(s) de mouvement finale(s) de ce système en utilisant les multiplicateurs de Lagrange.



$$T = T_{Tige} + T_{Disque}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} T_{Tige} = \left(\frac{1}{2} \bar{\omega}_I \cdot \bar{I}_O \cdot \bar{\omega}_I \right)_{Tige} = \frac{1}{2} \frac{mL^2}{3} \dot{\theta}^2 \text{ avec } \bar{\omega}_I = \dot{\theta} \bar{I}_z \text{ (avec } \dot{\theta} < 0) \\ T_{Disque} = \left(\frac{1}{2} m v_C^2 + \frac{1}{2} \bar{\omega}_d \cdot \bar{I}_C \cdot \bar{\omega}_d \right)_{Disque} \text{ avec } \bar{\omega}_d = \dot{\phi} \bar{I}_z \text{ et } x = R \cotg \frac{\theta}{2}; \dot{x} = -\frac{R\dot{\theta}}{2 \sin^2 \frac{\theta}{2}} \end{array} \right.$$

$$\Rightarrow T = \frac{1}{2} \frac{mL^2}{3} \dot{\theta}^2 + \frac{M}{2} \dot{x}^2 + \frac{1}{2} \frac{MR^2}{2} \dot{\phi}^2 \text{ et } V = mg \frac{L}{2} \sin \theta + \frac{k}{2} \left(\frac{\sqrt{x^2 + R^2}}{R/\sin(\theta/2)} - L \right)^2$$

$$\delta \tau = -FL \delta \theta \Rightarrow Q_{\theta}^* = -FL$$

$$\text{Contraintes : } \bar{v}_{P \in tige} = \bar{v}_{P \in disque}$$

$$\text{avec } \left\{ \begin{array}{l} \bar{v}_{P \in tige} = \bar{v}_A + \bar{\omega}_I \times \overline{AP} = x \dot{\theta} \bar{I}_{y_1} \\ \bar{v}_{P \in disque} = \bar{v}_C + \bar{\omega}_d \times \overline{CP} = \dot{x} \bar{I}_x - R \dot{\phi} \bar{I}_{x_1} = (\dot{x} \cos \theta - R \dot{\phi}) \bar{I}_{x_1} - \dot{x} \sin \theta \bar{I}_{y_1} \end{array} \right.$$

$$\Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \dot{x} \cos \theta - R \dot{\phi} = 0 \\ x \dot{\theta} = -\dot{x} \sin \theta \end{array} \right. \Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} (\delta x \cos \theta - R \delta \phi = 0) \lambda_1 \\ (x \delta \theta + \delta x \sin \theta = 0) \lambda_2 \end{array} \right.$$

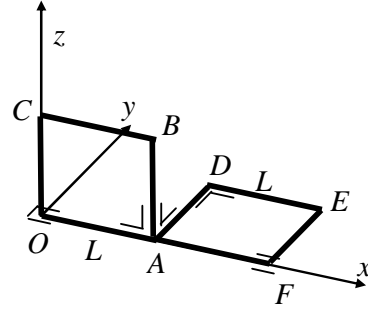
$$\text{Equation de Lagrange : } L = \frac{1}{2} \frac{mL^2}{3} \dot{\theta}^2 + \frac{M}{2} \dot{x}^2 + \frac{1}{2} \frac{MR^2}{2} \dot{\phi}^2 - mg \frac{L}{2} \sin \theta - \frac{k}{2} \left(\frac{\sqrt{x^2 + R^2}}{R/\sin(\theta/2)} - L \right)^2$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \theta : \frac{mL^2}{3} \ddot{\theta} + mg \frac{L}{2} \cos \theta = -FL + \lambda_2 x \\ x : M \ddot{x} + k \left(\frac{\sqrt{x^2 + R^2}}{R/\sin(\theta/2)} - L \right) \frac{x}{\sqrt{x^2 + R^2}} = \lambda_1 \cos \theta + \lambda_2 \sin \theta \\ \phi : \frac{MR^2}{2} \ddot{\phi} = -\lambda_1 R \\ \dot{x} \cos \theta - R \dot{\phi} = 0 \\ x \dot{\theta} = -\dot{x} \sin \theta \end{array} \right.$$

$$\Rightarrow M \ddot{x} + k \left(\frac{\sqrt{x^2 + R^2}}{R/\sin(\theta/2)} - L \right) \frac{x}{\sqrt{x^2 + R^2}} = \left(-\frac{MR}{2} \ddot{\phi} \right) \cos \theta + \frac{1}{x} \left(\frac{mL^2}{3} \ddot{\theta} + mg \frac{L}{2} \cos \theta + FL \right) \sin \theta$$

Question 5 : Plaques en rotation (4 points)

Un système composé de deux plaques carrées homogènes pesantes de longueur L et de masse M sont soudées sur une tige non pesante. La plaque $OABC$ est dans le plan xz tandis que la plaque $ADEF$ dans le plan xy . Le système peut tourner autour de l'axe horizontal OF . La tige OAF est bloquée en O par une butée et une glissière en F . Elle est abandonnée sans vitesse initiale dans la position indiquée sur la figure (AB vertical).



Déterminer les composantes de la réaction de liaison en E dans des axes attachés à la tige (en fonction des données du système et de l'angle θ). Rem : Il est nécessaire de déterminer préalablement, en fonction de l'angle θ entre la verticale ascendante et AB , la vitesse angulaire de la tige.

Système {système complet (4m)} : Théorème du moment cinétique en O :

$$\frac{d}{dt} \overline{M_O} = M \overline{v_G} \times \overline{v_O} + \sum \overline{m_{e,O}} \text{ où } \overline{\omega} = \dot{\theta} \overline{I_x} \text{ et } \overline{M_O} = I_x \dot{\theta} \overline{I_x} - P_{xy} \dot{\theta} \overline{I_y} - P_{xz} \dot{\theta} \overline{I_z}$$

$$\Rightarrow I_x \ddot{\theta} \overline{I_x} - P_{xy} \ddot{\theta} \overline{I_y} - P_{xz} \ddot{\theta} \overline{I_z} - P_{xy} \dot{\theta}^2 \overline{I_z} + P_{xz} \dot{\theta}^2 \overline{I_y} = \overline{OE} \times (\overline{Y_E} + \overline{Z_E}) + \overline{OG_1} \times M \overline{g} + \overline{OG_2} \times M \overline{g}$$

$$\overline{OG_1} \left(\frac{L}{2}, 0, \frac{L}{2} \right); \overline{OG_2} \left(\frac{3L}{2}, \frac{L}{2}, 0 \right); M \overline{g} = -Mg \overline{I_z} = -Mg (\sin \theta \overline{I_y} + \cos \theta \overline{I_z})$$

$$I_x = \underbrace{\frac{ML^2}{12}}_{OABC} + M \left(\frac{L}{2} \right)^2 + \underbrace{\frac{ML^2}{12}}_{ADEF} + M \left(\frac{L}{2} \right)^2 = \frac{2ML^2}{3}$$

$$P_{xy} = \underbrace{0}_{OABC} + M \cdot \underbrace{\frac{L}{2} \cdot \frac{3L}{2}}_{ADEF} = \frac{3ML^2}{4} \text{ et } P_{xz} = M \cdot \underbrace{\frac{L}{2} \cdot \frac{L}{2}}_{OABC} + \underbrace{0}_{AB} = \frac{ML^2}{4}$$

$$\begin{cases} \frac{2ML^2}{3} \ddot{\theta} = Mg \frac{L}{2} \sin \theta - \frac{1}{2} MgL \cos \theta & (1) \Rightarrow \ddot{\theta} = \frac{3g}{4L} (\sin \theta - \cos \theta) \\ -\frac{3ML^2}{4} \ddot{\theta} + \frac{ML^2}{4} \dot{\theta}^2 = -2LZ_E + \frac{1}{2} MgL \cos \theta + \frac{3}{2} MgL \cos \theta = -2LZ_E + 2MgL \cos \theta & (2) \\ -\frac{ML^2}{4} \ddot{\theta} - \frac{3ML^2}{4} \dot{\theta}^2 = 2LY_E - Mg \frac{L}{2} \sin \theta - Mg \frac{3L}{2} \sin \theta = 2LY_E - 2MgL \sin \theta & (3) \end{cases}$$

$$\Rightarrow \int_0^{\theta^2} \frac{ML^2}{3} d\dot{\theta}^2 = \int_0^{\theta} Mg \frac{L}{2} (\sin \theta - \cos \theta) d\theta \Rightarrow \dot{\theta} = \sqrt{g \frac{3}{L} \frac{1}{2} (-\cos \theta - \sin \theta + 1)}$$

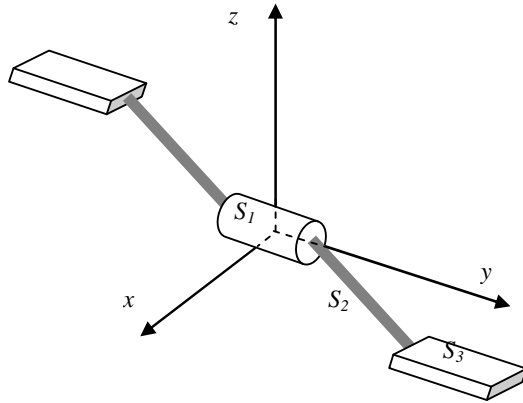
$$\text{ou } L = \frac{ML^2}{3} \ddot{\theta}^2 + Mg \frac{L}{2} \sin \theta - Mg \frac{L}{2} \cos \theta \Rightarrow \frac{2ML^2}{3} \ddot{\theta} - Mg \frac{L}{2} \cos \theta + Mg \frac{L}{2} \sin \theta = 0$$

$$Z_E = \frac{ML}{8} (3\ddot{\theta} - \dot{\theta}^2) + Mg \cos \theta = \frac{ML}{8} \left(\frac{9g}{4L} (\sin \theta - \cos \theta) - g \frac{3}{L} \frac{1}{2} (-\cos \theta - \sin \theta + 1) \right) + Mg \cos \theta$$

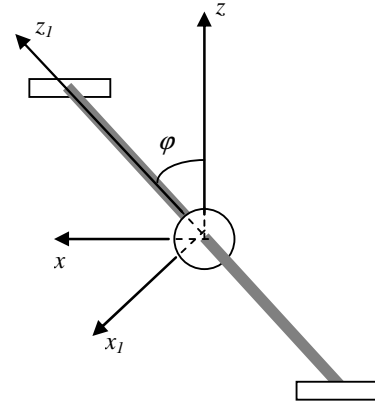
$$Y_E = Mg \sin \theta - \frac{ML}{8} (\ddot{\theta} - \dot{\theta}^2) = Mg \sin \theta - \frac{ML}{8} \left(\frac{3g}{4L} (\sin \theta - \cos \theta) - g \frac{3}{L} \frac{1}{2} (-\cos \theta - \sin \theta + 1) \right)$$

Question 6 : Pédalier (4 points)

Un pédalier est présenté ci-dessous. Il est composé d'un cylindre S_1 (de masse m_1 , de rayon r et de largeur h), des axes S_2 (tiges de masse m_2 et de longueur L) et des pédales S_3 (de masse m_3 , de côté a (en x), b (en y) et c (en z)).



Projection dans le plan xz



Déterminer le tenseur en O de ce système dans le repère $Oxyz$.

S_1 - Cylindre (r, h) :

$$\bar{I}_{O_{xyz} S_1} = \begin{pmatrix} \frac{m_1 r^2}{4} + \frac{m_1 h^2}{12} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{m_1 r^2}{2} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{m_1 r^2}{4} + \frac{m_1 h^2}{12} \end{pmatrix}$$

S_2 - Axes (L) :

$$\bar{I}_{O_{x_1 y_1 z_1} S_2} = 2 \begin{pmatrix} \frac{m_2 L^2}{12} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{m_2 L^2}{12} & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} + 2m_2 \underbrace{\begin{pmatrix} \left(\frac{h}{2}\right)^2 + \left(\frac{L}{2}\right)^2 & 0 & 0 \\ 0 & \frac{L^2}{4} & \frac{hL}{2} \\ 0 & \frac{hL}{2} & \frac{h^2}{4} \end{pmatrix}}_{\text{Steiner avec } \overrightarrow{OG_{2a}} = \left(0, -\frac{h}{2}, \frac{L}{2}\right) = \overrightarrow{G_{2a}O}}$$

$$\bar{I}_{O_{x_1 y_1 z_1} S_2} = \begin{pmatrix} \frac{2m_2 L^2}{3} + m_2 \frac{h^2}{2} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{2m_2 L^2}{3} & -\left(-m_2 \frac{hL}{2}\right) \\ 0 & -\left(-m_2 \frac{hL}{2}\right) & m_2 \frac{h^2}{2} \end{pmatrix}$$

$$\begin{cases} x = x_1 \cos \varphi + z_1 \sin \varphi \\ z = -x_1 \sin \varphi + z_1 \cos \varphi \end{cases}$$

$$\bar{I}_{O_{xyz} S_2} = \begin{pmatrix} \frac{2m_2 L^2}{3} \cos^2 \varphi + m_2 \frac{h^2}{2} & m_2 \frac{hL}{2} \sin \varphi & -\sin \varphi \cos \varphi \frac{2m_2 L^2}{3} \\ m_2 \frac{hL}{2} \sin \varphi & \frac{2m_2 L^2}{3} & m_2 \frac{hL}{2} \cos \varphi \\ -\sin \varphi \cos \varphi \frac{2m_2 L^2}{3} & \cos \varphi m_2 \frac{hL}{2} & m_2 \frac{h^2}{2} + \frac{2m_2 L^2}{3} \sin^2 \varphi \end{pmatrix}$$

Avec

$$\bar{I}_{O_{xyz} S_2} = \begin{pmatrix} I_{x_1} \cos^2 \varphi + I_{z_1} \sin^2 \varphi - \cancel{P_{x_1 z_1}} \sin 2\varphi & -(\cos \varphi \cancel{P_{x_1 y_1}} + \sin \varphi P_{y_1 z_1}) & -(\sin \varphi \cos \varphi (I_{x_1} - I_{z_1}) + (\cos^2 \varphi - \sin^2 \varphi) \cancel{P_{x_1 z_1}}) \\ -(\cos \varphi \cancel{P_{x_1 y_1}} + \sin \varphi P_{y_1 z_1}) & I_{y_1} & -(-\sin \varphi \cancel{P_{x_1 y_1}} + \cos \varphi P_{y_1 z_1}) \\ -(\sin \varphi \cos \varphi (I_{x_1} - I_{z_1}) + (\cos^2 \varphi - \sin^2 \varphi) \cancel{P_{x_1 z_1}}) & -(-\sin \varphi \cancel{P_{x_1 y_1}} + \cos \varphi P_{y_1 z_1}) & I_{z_1} \cos^2 \varphi + I_{x_1} \sin^2 \varphi + \cancel{P_{x_1 z_1}} \sin 2\varphi \end{pmatrix}$$

$$= \begin{pmatrix} \left(\frac{2m_2 L^2}{3} + m_2 \frac{h^2}{2} \right) \cos^2 \varphi + m_2 \frac{h^2}{2} \cancel{\sin^2 \varphi} & -\sin \varphi \left(-m_2 \frac{hL}{2} \right) & -\sin \varphi \cos \varphi \left(\frac{2m_2 L^2}{3} + m_2 \frac{h^2}{2} - m_2 \frac{h^2}{2} \right) \\ -\sin \varphi \left(-m_2 \frac{hL}{2} \right) & \frac{2m_2 L^2}{3} & -\cos \varphi \left(-m_2 \frac{hL}{2} \right) \\ -\sin \varphi \cos \varphi \left(\frac{2m_2 L^2}{3} + m_2 \frac{h^2}{2} - m_2 \frac{h^2}{2} \right) & -\cos \varphi \left(-m_2 \frac{hL}{2} \right) & m_2 \frac{h^2}{2} \cancel{\cos^2 \varphi} + \left(\frac{2m_2 L^2}{3} + m_2 \frac{h^2}{2} \right) \sin^2 \varphi \end{pmatrix}$$

S_3 - Pédales (a,b,c) :

$$\bar{I}_{O_{xyz} S_3} = 2 \begin{pmatrix} \frac{m_3 (b^2 + c^2)}{12} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{m_3 (a^2 + c^2)}{12} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{m_3 (a^2 + b^2)}{12} \end{pmatrix}$$

$$+ m_3 \begin{pmatrix} \left(L \cos \varphi \right)^2 + \left(\frac{h}{2} + \frac{b}{2} \right)^2 & L \sin \varphi \left(\frac{h}{2} + \frac{b}{2} \right) & -L^2 \sin \varphi \cos \varphi \\ L \sin \varphi \left(\frac{h}{2} + \frac{b}{2} \right) & L^2 & L \cos \varphi \left(\frac{h}{2} + \frac{b}{2} \right) \\ -L^2 \sin \varphi \cos \varphi & L \cos \varphi \left(\frac{h}{2} + \frac{b}{2} \right) & (L \sin \varphi)^2 + \left(\frac{h}{2} + \frac{b}{2} \right)^2 \end{pmatrix}$$

Steiner avec $\overline{OG_{3a}} = \left(L \sin \varphi, -\frac{h}{2}, \frac{b}{2}, L \cos \varphi \right) = \overline{G_{3b}O}$

NOM, PRENOM :NUMERO°:

BROUILLON

NOM, PRENOM :NUMERO°:

BROUILLON