

NOM, PRENOM :

NUMERO° :

Examen de mécanique rationnelle
2^{ème} session 26/08/2010 (9h-12h)

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

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

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

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

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

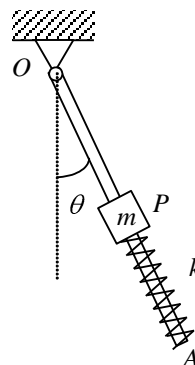
Question 1 : Questions rapides (3 points)

Une masse m glisse sans frottement sur une tige mince homogène OA de masse M et de longueur L qui tourne librement dans un plan vertical autour de son extrémité O . La masse est reliée à A par un ressort de masse négligeable, de coefficient de rappel k et de longueur libre $L-r_0$.

Peut-on écrire la vitesse du point P de la manière suivante :

$$\bar{v}_P = \bar{v}_O + \bar{\omega} \times \bar{OP} \quad ?$$

Justifiez et, dans le cas contraire, donnez une expression de \bar{v}_P . (0.5 points)

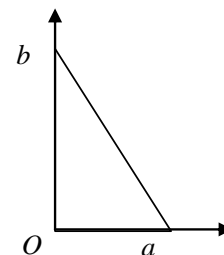


P n'appartient pas au même solide que O donc on ne peut pas appliquer la formule de distribution des vitesses.

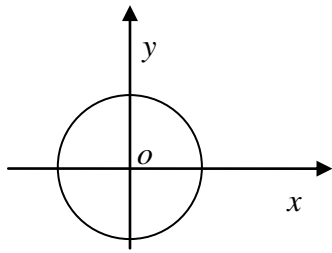
$$\bar{v}_P = \frac{d\bar{OP}}{dt} = \dot{r} \bar{e}_r + r \dot{\theta} \bar{e}_\theta$$

Déterminer le terme I_{xy} du triangle dans le système d'axe centré au sommet (0.5)

$$I_{xy} = \int z^2 dm = \int 0 dm = 0 \neq P_{xy}$$

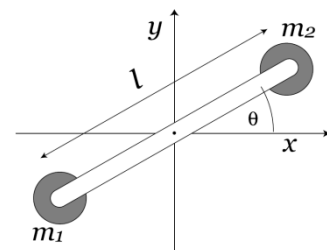


Déterminer I_O (O est le centre de la sphère) d'une sphère pleine de masse m et de rayon R sans calculer d'intégrale et sachant que $I_x = \frac{2MR^2}{5}$. (1)



$$\begin{aligned}
 I_O &= \int (x^2 + y^2 + z^2) dm = \int x^2 dm + \int y^2 dm + \int z^2 dm \\
 &= 3 \int z^2 dm = 3I_{xy} \text{ par symétrie} \\
 I_x &= I_{xy} + I_{xz} = 2I_{xy} \text{ par symétrie} \\
 I_{xy} &= \int_0^R \int_0^\pi \int_0^{2\pi} r \cos \theta^2 \rho r^2 \sin \theta d\varphi d\theta dr = \rho \frac{R^5}{5} 2\pi \int_0^\pi \cos^2 \theta \sin \theta d\theta \\
 &= \rho \frac{R^5}{5} 2\pi \left[-\frac{\cos^3 \theta}{3} \right]_0^\pi = \rho \frac{R^5}{5} \frac{4}{3} \pi = \frac{1}{5} M_{\text{sphère}} R^2 \\
 M &= \int_0^R \int_0^\pi \int_0^{2\pi} \rho r^2 \sin \theta d\varphi d\theta dr = \frac{4\pi R^3}{3}
 \end{aligned}$$

Déterminer l'équation de mouvement du système composé d'une barre rigide de longueur l et de masse M tournant dans le plan vertical sans frottement autour de son centre et de deux masses ponctuelles m_1 et m_2 attachées aux extrémités de la barre (1 point)

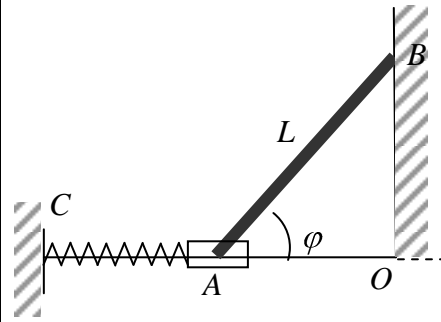


$$\begin{aligned}
 T &= \left(\frac{M}{2} v_G^2 + \frac{1}{2} \bar{\omega} \cdot \bar{I}_G \cdot \bar{\omega} \right)_{\text{solide}} = \frac{1}{2} \bar{\omega} \cdot \begin{pmatrix} \cdot & 0 & 0 \\ 0 & \cdot & 0 \\ 0 & 0 & I_z \end{pmatrix} \cdot \bar{\omega} = \frac{1}{2} \left(\frac{Ml^2}{12} + \frac{m_1 + m_2}{4} l^2 \right) \dot{\theta}^2 \\
 V &= m_1 g \frac{l}{2} \sin \theta - m_2 g \frac{l}{2} \sin \theta \Rightarrow Q_\theta = -\frac{\partial V}{\partial \theta} = -m_1 g \frac{l}{2} \cos \theta + m_2 g \frac{l}{2} \cos \theta \\
 \Rightarrow \left(\frac{Ml^2}{12} + \frac{m_1 + m_2}{4} l^2 \right) \ddot{\theta} &= -m_1 g \frac{l}{2} \cos \theta + m_2 g \frac{l}{2} \cos \theta
 \end{aligned}$$

Question 2 : Tige inclinée (5 points)

Une tige homogène AB de masse m et de longueur L se déplace dans le plan vertical fixe en s'appuyant en B contre un mur dépoli (coefficient de frottement f). Son extrémité A est reliée à un ressort de coefficient de rappel k , dont la longueur libre correspond à $\varphi = 0$.

Etablir l'équation différentielle du mouvement



$$T = \left(\frac{1}{2} m v_{G_i}^2 + \frac{1}{2} \bar{\omega} \cdot \bar{I}_{G_i} \cdot \bar{\omega} \right) = \frac{1}{2} m v_{G_{AB}}^2 + \frac{1}{2} \bar{\omega} \cdot \bar{I}_{G_{AB}} \cdot \bar{\omega}$$

Un degré de liberté ϕ . On travaille avec une coordonnée généralisée donc la coordonnée μ doit être remplacée dans le Lagrangien avec la relation $L \sin \phi = \mu$.

$$\text{avec } \left\{ \overline{OG} = \left(\frac{L}{2} \cos \phi \right) \bar{1}_x + \frac{L}{2} \sin \phi \bar{1}_y \Rightarrow \bar{v}_G = \left(-\frac{L}{2} \sin \phi \dot{\phi} \right) \bar{1}_x + \left(\frac{L}{2} \cos \phi \dot{\phi} \right) \bar{1}_y \right.$$

$$T = \frac{1}{2} m \frac{L^2}{4} \dot{\phi}^2 + \frac{1}{2} m \frac{L^2}{12} \dot{\phi}^2 \Rightarrow T = \frac{1}{6} m L^2 \dot{\phi}^2 \quad \text{et} \quad V = mg \frac{L}{2} \sin \phi + \frac{k}{2} \left(\underbrace{C - L \cos \phi - C - L}_{L - L \cos \phi} \right)^2$$

$$\overline{OB} = \mu \bar{1}_y = L \sin \phi \bar{1}_y \Rightarrow \delta \overline{OB} = L \cos \phi \delta \phi \bar{1}_y \quad \text{et} \quad \bar{F}_B = N_B \bar{1}_x - T_B \frac{\dot{\phi}}{|\dot{\phi}|} \bar{1}_y \quad \text{avec} \quad \bar{T}_B = f N_B \frac{\dot{\phi}}{|\dot{\phi}|} \bar{1}_y$$

$$\Rightarrow Q_{\phi}^* = -L \cos \phi T_B \frac{\dot{\phi}}{|\dot{\phi}|}$$

$$\Rightarrow \frac{m L^2}{3} \ddot{\phi} + mg \frac{L}{2} \cos \phi + k L \sin \phi (L - L \cos \phi) - L \cos \phi f N_B \frac{\dot{\phi}}{|\dot{\phi}|}$$

$$\left. \frac{d}{dt} \bar{R} \right|_x = \bar{F}|_x$$

$$\frac{d}{dt} m \left(-\frac{L}{2} \sin \phi \dot{\phi} \right) = k (L - L \cos \phi) + N_B$$

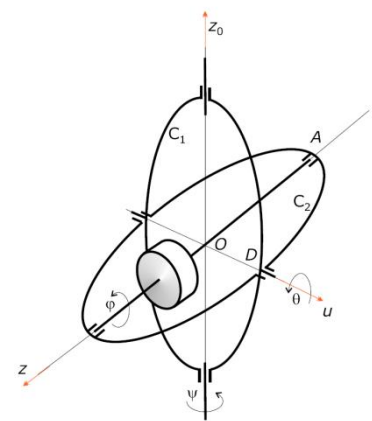
$$N_B = \left(m L \left(-\frac{1}{2} \cos \phi \dot{\phi}^2 - \frac{L}{2} \sin \phi \ddot{\phi} \right) - k (L - L \cos \phi) \right)$$

$\Rightarrow N_B$ à remplacer dans l'équation de mouvement.

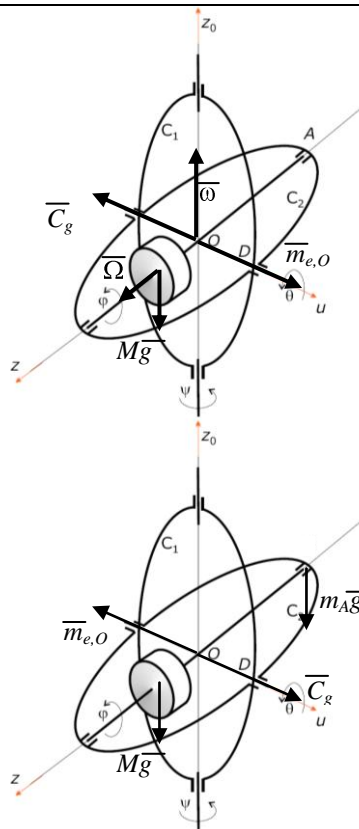
$$\frac{m L^2}{3} \ddot{\phi} + mg \frac{L}{2} \cos \phi + k L \sin \phi (L - L \cos \phi) = -L \cos \phi \frac{\dot{\phi}}{|\dot{\phi}|} f \left(m L \left(-\frac{1}{2} \cos \phi \dot{\phi}^2 - \frac{L}{2} \sin \phi \ddot{\phi} \right) - k (L - L \cos \phi) \right)$$

Question 3 : Gyroscopie (3 points)

Un gyroscopie 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 $\dot{\phi}$.



1. Initialement le gyroscopie est placé en O, que se passe-t-il ?
2. Le gyroscopie est ensuite décentré (situé à une distance a du centre O), déterminer la vitesse de précession du système ?
3. Si on veut supprimer ce mouvement, déterminer la valeur de la masse m_A à fixer en A.



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

1. Pas de moment extérieur donc le gyroscopie ne bouge pas.

2. Le couple extérieur à contrer : $\overline{m}_{e,G} = a \cos \theta Mg \overline{l}_u$.

Le gyroscopie va précessionner autour de l'axe z_0 car l'axe du gyroscopie va essayer de s'aligner sur le moment extérieur.

Pour contrer ce couple, le couple gyroscopique doit être

$$\overline{C}_g = -\overline{m}_{e,O} = \Gamma \overline{\Omega} \times \omega \overline{l}_z = \frac{Mr^2}{2} \dot{\phi} \overline{l}_z \times \dot{\psi} \overline{l}_{z_0} =$$

$$-a \cos \theta Mg \overline{l}_u = -\frac{Mr^2}{2} \dot{\phi} \dot{\psi} \cos \theta \overline{l}_u \Rightarrow \boxed{\dot{\psi} = \frac{2ag}{\dot{\phi} r^2}} \text{ constant}$$

3. Il faut supprimer le couple extérieur, donc on ajoute une

masse m_A telle que $\overline{m}_{e,G} = a \cos \theta Mg \overline{l}_u + R \cos \theta m_A g = 0$

$$\Rightarrow m_A = \frac{aM}{R} \Rightarrow \text{équilibre statique}$$

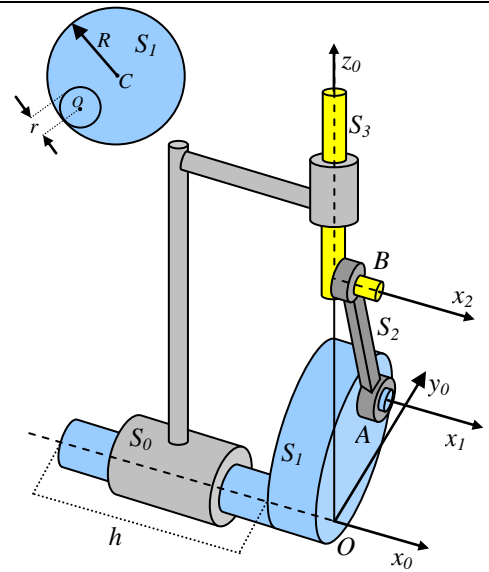
Le gyroscopie ne précessionne plus.

Question 4 : Vilebrequin (5 points)

On étudie le mouvement plan d'un système bielle/manivelle, constitué d'un vilebrequin (1 = solide de masse m_1 composé d'un cylindre de rayon r et de hauteur h soudé en O à un disque de rayon R), d'une bielle (2, tige de longueur L et de masse m_2), d'un piston (3, tige de longueur L_3 et de masse m_3) et d'un bâti fixe (0). Le mouvement de rotation du vilebrequin est transformé en mouvement rectiligne alternatif du piston par rapport au bâti. Le vilebrequin est animé à l'aide d'un couple C .

$$OA=d; OG=OA/2; AB=L; \bar{v}_B = \dot{z} \bar{1}_{z_0}$$

Déterminer la vitesse angulaire de chacun des solides S_1 , S_2 et S_3 .
Déterminer l'équation de mouvement de ce système à l'aide des multiplicateurs de Lagrange.



$\overline{OA} = a \bar{1}_{y_1}$; $\overline{OB} = z \bar{1}_{z_0}$; $\overline{AB} = -a \cos \theta \bar{1}_{y_0} + z - a \sin \theta \bar{1}_{z_0} = -L \sin \alpha \bar{1}_y + L \cos \alpha \bar{1}_z$ avec α l'angle entre AB et z_0

$$\Rightarrow \begin{cases} L \sin \alpha = a \cos \theta \\ z - a \sin \theta = L \cos \alpha \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} L \cos \alpha \delta \alpha + a \sin \theta \delta \theta = 0 & \lambda_1 \\ \delta z - a \cos \theta \delta \theta + L \sin \alpha \delta \alpha = 0 & \lambda_2 \end{cases}$$

$$\bar{v}_{G_2} = \bar{v}_B + \bar{\omega}_{S_2} \times \overline{BG_2} = \left(\dot{z} + \frac{L}{2} \dot{\alpha} \sin \alpha \right) \bar{1}_z + \frac{L}{2} \dot{\alpha} \cos \alpha \bar{1}_y$$

$$T = \left[\underbrace{\frac{1}{2} \left(\frac{M_{1a} r^2}{2} \right)}_{\text{cylindre}} \dot{\theta}^2 + \underbrace{\frac{1}{2} \left(\frac{M_{1b} R^2}{2} + M_{1b} \left(\frac{d}{2} \right)^2 \right)}_{\text{disque}} \dot{\theta}^2 \right]_{S_1} + \left[\frac{M_2 \left(\dot{z}^2 + \frac{L^2}{4} \dot{\alpha}^2 + L \dot{\alpha} \dot{z} \sin \alpha \right)}{2} + \frac{1}{2} \frac{M_2 L^2}{12} \dot{\alpha}^2 \right]_{S_2} + \left[\frac{M_3 \dot{z}^2}{2} \right]_{S_3}$$

$$V = M_{1b} g \frac{d}{2} \sin \theta + M_2 g \left(z - \frac{L}{2} \cos \alpha \right) + M_3 g z$$

$$\Rightarrow L = \frac{1}{2} \left[\left(\frac{M_{1a} r^2}{2} \right) + \left(\frac{M_{1b} R^2}{2} + M_{1b} \left(\frac{d}{2} \right)^2 \right) \right] \dot{\theta}^2 + \left[\frac{(M_2 + M_3)}{2} \dot{z}^2 + \frac{M_2 L^2}{6} \dot{\alpha}^2 + \frac{M_2}{2} L \dot{\alpha} \dot{z} \sin \alpha \right] - M_{1b} g \frac{d}{2} \sin \theta - M_2 g \left(z - \frac{L}{2} \cos \alpha \right) - M_3 g z$$

$$\begin{cases}
 L \cos \alpha \delta \alpha + a \sin \theta \delta \theta = 0 & \lambda_1 \\
 \delta z - a \cos \theta \delta \theta + L \sin \alpha \delta \alpha = 0 & \lambda_2
 \end{cases}$$

$$\Rightarrow L = \frac{1}{2} \left[\left(\frac{M_{1a} r^2}{2} \right) + \left(\frac{M_{1b} R^2}{2} + M_{1b} \left(\frac{d}{2} \right)^2 \right) \right] \dot{\theta}^2 + \left[\frac{M_2 + M_3}{2} \dot{z}^2 + \frac{M_2 L^2}{6} \dot{\alpha}^2 + \frac{M_2}{2} L \dot{\alpha} \dot{z} \sin \alpha \right]$$

$$- M_{1b} g \frac{d}{2} \sin \theta - M_2 g \left(z - \frac{L}{2} \cos \alpha \right) - M_3 g z$$

$$\begin{cases}
 \theta : \left[\left(\frac{M_{1a} r^2}{2} \right) + \left(\frac{M_{1b} R^2}{2} + M_{1b} \left(\frac{d}{2} \right)^2 \right) \right] \ddot{\theta} + M_{1b} g \frac{d}{2} \cos \theta = C + \lambda_1 a \sin \theta - \lambda_2 a \cos \theta \\
 \alpha : \frac{M_2 L^2}{3} \ddot{\alpha} + M_2 L \ddot{z} \sin \alpha + M_2 L \dot{z} \cos \alpha \dot{\alpha} + M_2 g \frac{L}{2} \sin \alpha = \lambda_1 L \cos \alpha + \lambda_2 L \sin \alpha \\
 z : (M_2 + M_3) \ddot{z} + M_2 L \ddot{\alpha} \sin \alpha + M_2 L \cos \alpha \dot{\alpha}^2 + (M_2 + M_3) g = \lambda_2 \\
 L \sin \alpha = a \cos \theta \\
 z - a \sin \theta = L \cos \alpha
 \end{cases}$$

Question 5 : Question de théorie (4 point)

Démontrer la formule de l'énergie cinétique d'un solide indéformable.

$$\begin{aligned}
 T &= \frac{1}{2} \int dm \bar{v}_P^2 = \frac{1}{2} \int dm \bar{v}_A + \bar{\omega} \times \overline{AP} \cdot \bar{v}_A + \bar{\omega} \times \overline{AP} \\
 T &= \frac{1}{2} \int dm \bar{v}_A \cdot \bar{v}_A + 2 \bar{v}_A \cdot \bar{\omega} \times \overline{AP} + \bar{\omega} \times \overline{AP} \cdot \bar{\omega} \times \overline{AP} \\
 T &= \frac{1}{2} \bar{v}_A^2 \int dm + \bar{v}_A \cdot \left(\bar{\omega} \times \int dm \overline{AP} \right) + \frac{1}{2} \int dm \bar{\omega} \times \overline{AP} \cdot \bar{\omega} \times \overline{AP} \\
 T &= \frac{m \bar{v}_A^2}{2} + \bar{v}_A \cdot \bar{\omega} \times m \overline{AG} + \frac{1}{2} \int dm \bar{\omega} \times \overline{AP} \cdot \bar{\omega} \times \overline{AP} \\
 \bar{a} \cdot \bar{b} \times \bar{c} &= \bar{b} \cdot \bar{a} \times \bar{c} \Rightarrow \bar{\omega} \times \overline{AP} \cdot \bar{\omega} \times \overline{AP} = \bar{\omega} \cdot \overline{AP} \times \bar{\omega} \times \overline{AP} \\
 \Rightarrow T &= \frac{m \bar{v}_A^2}{2} + \bar{v}_A \cdot \bar{\omega} \times m \overline{AG} + \frac{1}{2} \bar{\omega} \cdot \underbrace{\int dm \overline{AP} \times \bar{\omega} \times \overline{AP}}_{\bar{I}_A \cdot \bar{\omega}}
 \end{aligned}$$

On montre que :

$$\begin{aligned}
 \left[\overline{AP} \times (\bar{\omega} \times \overline{AP}) \right]_i &= \delta_{ijk} AP_j (\bar{\omega} \times \overline{AP})_k = \delta_{ijk} AP_j (\delta_{k\alpha\beta} \omega_\alpha AP_\beta) = \delta_{kij} \delta_{k\alpha\beta} AP_j (\omega_\alpha AP_\beta) \\
 &= (\delta_{i\alpha} \delta_{j\beta} - \delta_{i\beta} \delta_{j\alpha}) AP_j (\omega_\alpha AP_\beta) = \delta_{i\alpha} AP_j \omega_\alpha AP_j - AP_\alpha \omega_\alpha AP_i = \underbrace{(AP_j AP_j \delta_{i\alpha} - AP_\alpha AP_i)}_{= I_A^{i\alpha} \text{ par définition du tenseur}} \omega_\alpha \\
 &\quad \int = I_A^{i\alpha} \omega_\alpha = [\bar{I}_A \bar{\omega}]_i
 \end{aligned}$$

ou, par définition :

$$\begin{aligned}
 [\bar{I}_A \bar{\omega}]_i &= I_A^{ij} \omega_j = \left(\int (AP_k AP_k \delta_{ij} - AP_i AP_j) dm \right) \omega_j = \int (AP_k AP_k \delta_{ij} \omega_j - AP_i AP_j \omega_j) dm \\
 &= \int (\overline{AP \cdot AP})_i - (\overline{AP \cdot \omega})_i P_i dm = \left[\int dm (\overline{AP} \times (\bar{\omega} \times \overline{AP})) \right]_i
 \end{aligned}$$

$$\Rightarrow T = \frac{m \bar{v}_A^2}{2} + \bar{v}_A \cdot (\bar{\omega} \times m \overline{AG}) + \frac{1}{2} \bar{\omega} \cdot \bar{I}_A \cdot \bar{\omega}$$

Au centre de masse :

$$T = \frac{m \bar{v}_G^2}{2} + \frac{1}{2} \bar{\omega} \cdot \bar{I}_G \cdot \bar{\omega}$$

Dans les axes principaux :

$$T = \frac{m \bar{v}_G^2}{2} + \frac{1}{2} \bar{\omega} \cdot \begin{pmatrix} I_{G,x} & 0 & 0 \\ 0 & I_{G,y} & 0 \\ 0 & 0 & I_{G,z} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} p \\ q \\ r \end{pmatrix} = \frac{m \bar{v}_G^2}{2} + \frac{1}{2} (I_{G,x} p^2 + I_{G,y} q^2 + I_{G,z} r^2)$$

NOM, PRENOM :NUMERO°:

BROUILLON

NOM, PRENOM :NUMERO°:

BROUILLON