

Examen de mécanique analytique et vibrations
Session normale - Février 2015

SMP
Durée : 1h 30'

Sujet thématique proposé : stabilité d'un cerceau autour d'une rotation uniforme
Mise en œuvre par la méthode des équations de Lagrange avec multiplicateurs

Soit $R_0(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0)$ un repère orthonormé direct supposé galiléen avec (O, \vec{z}_0) vertical ascendant lié à un bâti fixe (S_0) . Un cerceau (S) de centre d'inertie G , de rayon a et de masse m roule sans glisser sur le plan $(\pi) = (O, \vec{x}_0, \vec{y}_0)$. On repère sa position par les coordonnées (x, y, z) de G et par les angles d'Euler habituels (ψ, θ, φ) . On désigne par $R_1(G, \vec{u}, \vec{v}, \vec{z}_0)$ et $R_2(G, \vec{u}, \vec{w}, \vec{z})$ les deux repères intermédiaires et par $R(G, \vec{x}, \vec{y}, \vec{z})$ le repère orthonormé direct lié à (S) . Le point de contact entre (S) et (π) est noté I avec $\vec{IG} = a\vec{w}$. L'axe (G, \vec{z}) est normal au plan du cerceau et la réaction de (π) sur (S) est représentée par un glisseur dont le support passe par le point I et de résultante $\vec{R}_1 = Z\vec{z}_0$ (liaison sans frottement).

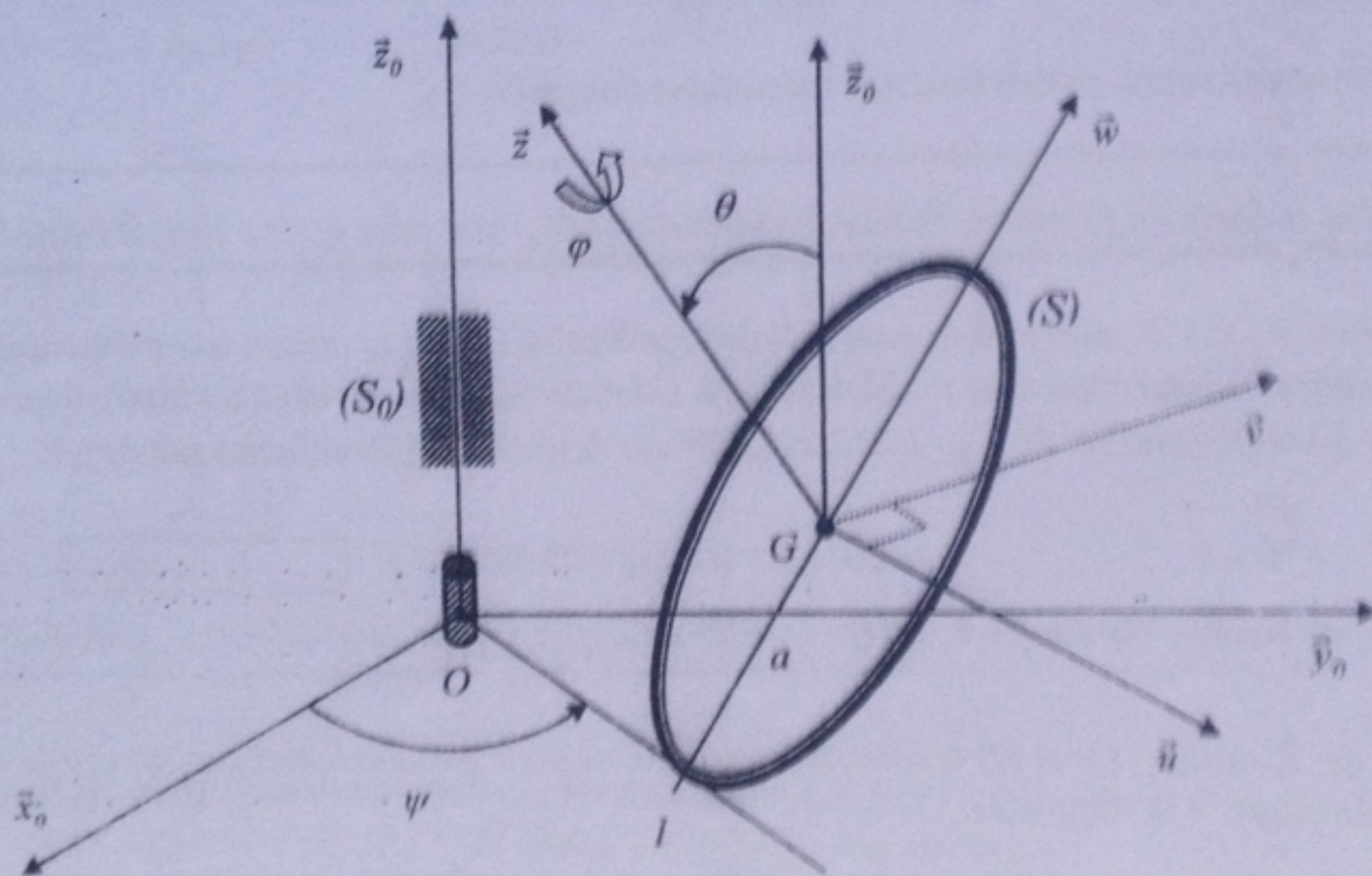


Figure : description générale de système

Q1- Construire les figures de calcul. En déduire l'expression de $\vec{\Omega}(S / R_0)$ par ses composantes dans la base $(\vec{u}, \vec{w}, \vec{z})$.

Q2- Montrer que la condition géométrique de contact entre le cerceau (S) et le plan (π) est :

$$z = a \sin \theta \quad (L_p)$$

Préciser la nature de cette liaison.



Dans la suite du problème, la liaison géométrique (L_p) sera prise comme primitive.

Q3- Quel est le nombre de degrés de liberté du système ? Proposer alors un champ de vitesses virtuelles (C.V.V.) adéquat à l'étude de ce problème.

Q4- Calculer l'énergie cinétique du cerceau $T(S/R_0)$.

Q5- Calculer la puissance virtuelle des efforts extérieurs appliqués au système. En déduire les composantes des forces généralisées Q_i et l'expression de la fonction de force U .

Q6- Calculer la vitesse de glissement en I de (S) par ses composantes dans la base $(\vec{u}, \vec{v}, \vec{z}_0)$.

Q7- Ecrire les équations cinématiques de liaison traduisant le non-glissement en I .

On notera (L_c) la liaison cinématique formée par ces deux équations.

Q8- En déduire la relation :

$$\dot{x}^2 + \dot{y}^2 = a^2 \sin^2 \theta \dot{\theta}^2 + a^2 (\dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta)^2 \quad (1)$$

Q9- Ecrire l'intégrale première de l'énergie cinétique et montrer, compte tenu de (1), que cette intégrale se met sous la forme :

$$2(\dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta)^2 + \frac{3}{2} \dot{\theta}^2 + \frac{1}{2} \dot{\psi}^2 \sin^2 \theta = \frac{2E}{ma^2} - \frac{2g}{a} \sin \theta \quad (2)$$

où E est une constante représentant l'énergie mécanique du système.



Dans la suite du problème, la liaison cinématique (L_c) sera prise comme complémentaire.

Q10- En utilisant un C.V.V. compatible avec la liaison primitive (L_p) et la liaison complémentaire (L_c), écrire les équations de Lagrange avec multiplicateurs. On notera λ_1 et λ_2 ces deux multiplicateurs.

Q11- Montrer que l'élimination de x, y, λ_1 et λ_2 conduit aux équations différentielles suivantes :

$$\ddot{\psi} \sin \theta - 2\dot{\theta} \dot{\phi} = 0 \quad (3)$$

$$2 \frac{d}{dt} (\dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta) - \dot{\theta} \dot{\psi} \sin \theta = 0 \quad (4)$$

Q12- A partir des équations (3) et (4) étudier les mouvements pour lesquels le cerceau (S) garde une inclinaison constante $\theta = \theta_0$. Conclure.



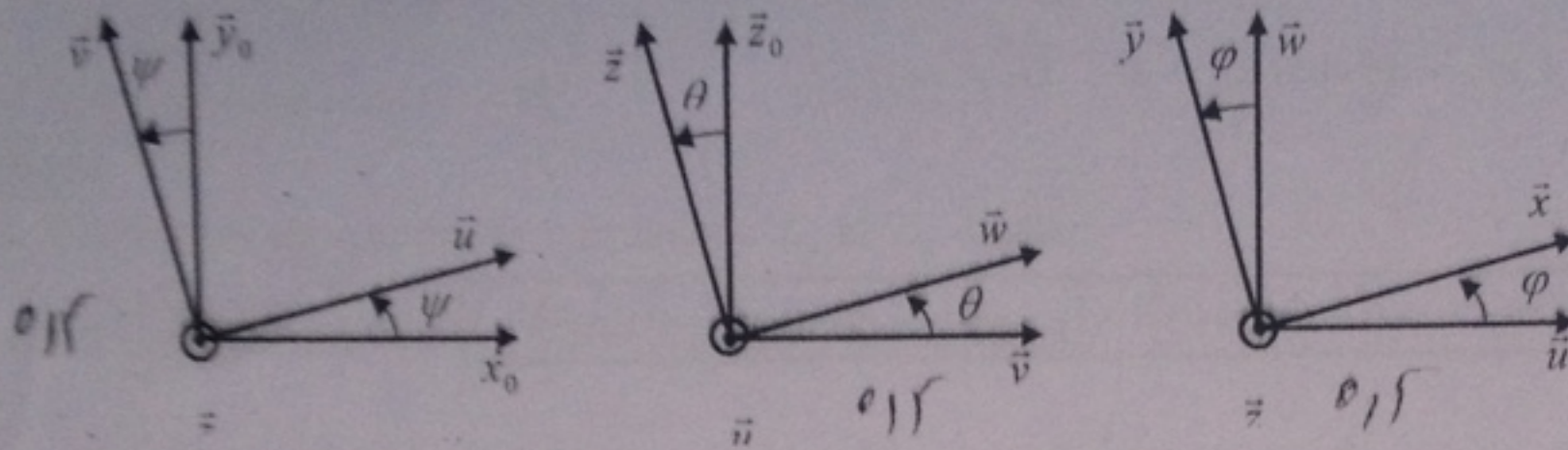
On rappelle que la matrice centrale d'inertie du cerceau est représentée par :

$$M_G^{(S)} = \begin{pmatrix} \frac{ma^2}{2} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{ma^2}{2} & 0 \\ 0 & 0 & ma^2 \end{pmatrix}_{(\vec{u}, \vec{v}, \vec{z})}$$

Examen de mécanique analytique et vibrations
Session normale - Février 2015
SMP5

Solution détaillée

R1- Figures de calcul



On en déduit que $\vec{\Omega}(S/R_0) = \dot{\psi}\vec{z}_0 + \dot{\theta}\vec{u} + \dot{\varphi}\vec{z}$

$$\vec{\Omega}(S/R_0) = \dot{\psi}\vec{z}_0 + \dot{\theta}\vec{u} + \dot{\varphi}\vec{z} = \begin{pmatrix} \dot{\theta} \\ \dot{\psi} \sin \theta \\ \dot{\varphi} + \dot{\psi} \cos \theta \end{pmatrix}_{(\vec{u}, \vec{v}, \vec{z})} \quad \theta \int$$

R2-

$$\vec{OI} \cdot \vec{z}_0 = 0 \Rightarrow (\vec{OG} + \vec{GI}) \cdot \vec{z}_0 = 0$$

avec $\vec{OG} = x\vec{x}_0 + y\vec{y}_0 + z\vec{z}_0$ et $\vec{GI} = -a\vec{w}$

D'où :

$$\theta \int \quad \boxed{z = a \sin \theta} \quad (\text{Equation géométrique de contact})$$

Nature de la liaison : c'est une équation de liaison holonome. $\theta \int$

R3-

Le nombre de paramètres de position de (S) est six : $(x, y, z, \psi, \theta, \varphi)$ mais compte tenu de l'équation de liaison $z = a \sin \theta$, le nombre de degrés de liberté est réduit à cinq qui sont :

$$\boxed{(x, y, \psi, \theta, \varphi)} \quad \theta \int \quad \text{et le C.V.E. est } \boxed{(\dot{x}^*, \dot{y}^*, \dot{\psi}^*, \dot{\theta}^*, \dot{\varphi}^*)} \quad \theta \int$$

R4-

$$1 \int \quad T(S/R_0) = \frac{1}{2} m (\dot{x}^2 + \dot{y}^2 + a^2 \dot{\theta}^2 \cos^2 \theta) + \frac{ma^2}{4} (\dot{\theta}^2 + \dot{\psi}^2 \sin^2 \theta) + \frac{ma^2}{2} (\dot{\varphi} + \dot{\psi} \cos \theta)^2$$

R5-

$P^*(\vec{F}_{ext}) = P^*(\vec{P}) + P^*(\vec{R}_l)$ avec $P^*(\vec{R}_l) = 0$ (liaison sans frottement)

$$P^*(\vec{P}) = -mg\vec{z}_0 \cdot \vec{V}^*(G) = -mg\vec{z}_0 \cdot (\dot{x}\vec{x}_0 + \dot{y}\vec{y}_0 + a\dot{\theta}\cos\theta\vec{z}_0) = -mga\dot{\theta}\cos\theta = Q_\theta\dot{\theta} = \frac{dU}{dt} = \frac{d}{dt}(-mga\sin\theta)$$

D'où : $Q_\theta = -mga\cos\theta$ $Q_x = Q_y = Q_\psi = Q_\phi = 0$ et $U(\theta) = -mga\sin\theta$

R6-

$$\vec{V}_g(I, S/R_0) = \vec{V}(I \in S/R_0) = \vec{V}(G \in S/R_0) + \vec{\Omega}(S/R_0) \wedge \vec{GI}$$

$$\vec{V}(G \in S/R_0) = \dot{x}\vec{x}_0 + \dot{y}\vec{y}_0 + a\dot{\theta}\cos\theta\vec{z}_0 \quad \text{et} \quad \vec{GI} = -a\vec{w}$$

D'où :

$$\vec{V}(I \in S/R_0) = [\dot{x}\cos\psi + \dot{y}\sin\psi + a(\dot{\phi} + \dot{\psi}\cos\theta)]\vec{u} + [-\dot{x}\sin\psi + \dot{y}\cos\psi + a\dot{\theta}\sin\theta]\vec{v}$$

R7-

La condition de roulement sans glissement s'écrit : $\vec{V}_g(I, S/R_0) = \vec{0}$

D'où :

$$\begin{cases} \dot{x}\cos\psi + \dot{y}\sin\psi + a(\dot{\phi} + \dot{\psi}\cos\theta) = 0 & (1)' \\ -\dot{x}\sin\psi + \dot{y}\cos\psi + a\dot{\theta}\sin\theta = 0 & (2)' \end{cases}$$

R8-

$$\begin{cases} \dot{x}\cos\psi + \dot{y}\sin\psi = -a(\dot{\phi} + \dot{\psi}\cos\theta) & (1)' \\ -\dot{x}\sin\psi + \dot{y}\cos\psi = -a\dot{\theta}\sin\theta & (2)' \end{cases} \quad (Lc)$$

$$(1)'^2 + (2)'^2 \Rightarrow \dot{x}^2 + \dot{y}^2 = a^2\sin^2\theta\dot{\theta}^2 + a^2(\dot{\phi} + \dot{\psi}\cos\theta)^2$$

R9- L'intégrale première de l'énergie cinétique s'écrit : $T + V = T - U = Cte = E$

Soit :

$$m(\dot{x}^2 + \dot{y}^2 + a^2\dot{\theta}^2\cos^2\theta) + \frac{ma^2}{2}(\dot{\theta}^2 + \dot{\psi}^2\sin^2\theta) + ma^2(\dot{\phi} + \dot{\psi}\cos\theta)^2 + 2mga\sin\theta = 2E$$

En remplaçant $m(\dot{x}^2 + \dot{y}^2)$ par $ma^2(\dot{\phi} + \dot{\psi}\cos\theta)^2$... de la relation (1), on obtient :

$$2ma^2(\dot{\phi} + \dot{\psi}\cos\theta)^2 + \frac{3}{2}ma^2\dot{\theta}^2 + \frac{ma^2}{2}\dot{\psi}^2\sin^2\theta = -2mga\sin\theta + 2E$$

$$\text{Ou encore} \quad 2(\dot{\phi} + \dot{\psi}\cos\theta)^2 + \frac{3}{2}\dot{\theta}^2 + \frac{1}{2}\dot{\psi}^2\sin^2\theta = \frac{2E}{ma^2} - \frac{2g}{a}\sin\theta$$

R10- Les équations (Lc) sont :

$$\begin{cases} \dot{x}\cos\psi + \dot{y}\sin\psi + a(\dot{\phi} + \dot{\psi}\cos\theta) = 0 & (1)' \times \lambda_1 \\ -\dot{x}\sin\psi + \dot{y}\cos\psi + a\dot{\theta}\sin\theta = 0 & (2)' \times \lambda_2 \end{cases}$$

D'où les équations de Lagrange avec multiplicateurs :

$$L_x : m\ddot{x} = \lambda_1 \cos \psi - \lambda_2 \sin \psi \quad \Delta$$

$$L_y : m\ddot{y} = \lambda_1 \sin \psi + \lambda_2 \cos \psi \quad \Delta$$

$$L_\psi : \frac{d}{dt} \left[\frac{ma^2}{2} \sin^2 \theta \dot{\psi} + ma^2 (\dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta) \cos \theta \right] = \lambda_1 a \cos \theta \quad \Delta$$

$$L_\phi : \frac{d}{dt} [ma^2 (\dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta)] = \lambda_1 a \quad \Delta$$

$$L_\theta : \frac{d}{dt} \left[\frac{ma^2}{2} \dot{\theta} + ma^2 \cos^2 \theta \dot{\theta} \right] - \frac{ma^2}{2} \dot{\psi}^2 \sin \theta \cos \theta + ma^2 \dot{\psi} \sin \theta (\dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta) + ma^2 \dot{\theta}^2 \sin \theta \cos \theta = \lambda_2 a \sin \theta - mga \cos \theta \quad \Delta$$

R11-

L'élimination de λ_1 entre les 2 équations L_ψ et L_ϕ donne :

$$\cos \theta \frac{d}{dt} [\dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta] = \frac{d}{dt} \left[\frac{1}{2} \sin^2 \theta \dot{\psi} + (\dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta) \cos \theta \right]$$

$$\cos \theta \frac{d}{dt} [\dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta] = \frac{1}{2} \sin^2 \theta \ddot{\psi} + \sin \theta \cos \theta \dot{\theta} \dot{\psi} + \cos \theta \frac{d}{dt} [\dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta] - (\dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta) \sin \theta \dot{\theta}$$

Soit : $\frac{1}{2} \sin^2 \theta \ddot{\psi} - \sin \theta \dot{\theta} \dot{\phi} = 0 \Rightarrow \sin \theta = 0 \Rightarrow \theta = k\pi$ (solution exclue car le cerceau est posé sur le plan)

Δ Ou $\boxed{\frac{1}{2} \ddot{\psi} \sin \theta = \dot{\theta} \dot{\phi}}$, c'est la relation (3) demandée.

La dérivation par rapport au temps de l'équation (1)' donne :

$$a \frac{d}{dt} [\dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta] = -\ddot{x} \cos \psi - \ddot{y} \sin \psi + \dot{x} \dot{\psi} \sin \psi - \dot{y} \dot{\psi} \cos \psi$$

la relation (2)' $\Rightarrow \dot{x} \sin \psi - \dot{y} \cos \psi = a \sin \theta \dot{\theta}$, soit en remplaçant dans l'équation ci-dessus :

$$a \frac{d}{dt} [\dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta] = -\ddot{x} \cos \psi - \ddot{y} \sin \psi + a \dot{\theta} \dot{\psi} \sin \theta$$

D'autre part, L_x et L_y donnent $\ddot{x} \cos \psi + \ddot{y} \sin \psi = \frac{\lambda_1}{m}$

$$\text{Et } L_\phi \text{ donne : } \ddot{x} \cos \psi + \ddot{y} \sin \psi = a \frac{d}{dt} [\dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta]$$

Finalement on obtient :

$$\Delta \quad 2 \frac{d}{dt} (\dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta) - \dot{\theta} \dot{\psi} \sin \theta = 0 \quad (4)$$

R11- $(R11)$

$$\Delta \quad \theta = \theta_0 \Rightarrow \dot{\theta} = 0 : (3) \Rightarrow \ddot{\psi} = 0 \Rightarrow \boxed{\dot{\psi} = \dot{\psi}_0}$$

$$(4) \Rightarrow \ddot{\phi} = 0 \Rightarrow \boxed{\dot{\phi} = \dot{\phi}_0}$$

Conclusion

Les mouvements pour lesquels le cerceau garde une inclinaison constante $\theta = \theta_0$ sont tels que :

$\boxed{\dot{\psi} = \dot{\psi}_0}$ et $\boxed{\dot{\phi} = \dot{\phi}_0}$ c'ad les mouvements pour lesquels le cerceau a une vitesse de précession constante et une vitesse de rotation propre constante.

Examen de mécanique analytique et vibrations
Session de rattrapage - Mars 2015
SMP5
Durée : 1h 30'

Sujet thématique proposé : étude d'un mécanisme pendulaire
Mise en œuvre par les formalismes lagrangien et hamiltonien

PARTIE A – ETUDE PAR LE FORMALISME LAGRANGIEN

Le système étudié est composé d'une barre (AB) de masse m , de longueur $2a$ et de deux charnières de masses négligeables. Les deux extrémités A et B de la barre peuvent glisser, sans frottement, sur les axes (O, \bar{x}) et (O, \bar{y}) grâce à ces deux charnières. Le centre d'inertie G de la barre est lié au point fixe C de l'axe (O, \bar{y}) par un ressort élastique de raideur k et de longueur initiale l_0 ($l_0 > a$). Au cours du mouvement le ressort demeure horizontal et parallèle à l'axe (O, \bar{x}) (voir figure). La configuration du système est complètement déterminée par l'angle θ que fait la barre (AB) avec l'axe des abscisses. On notera $\omega_0^2 = \frac{k}{m}$.

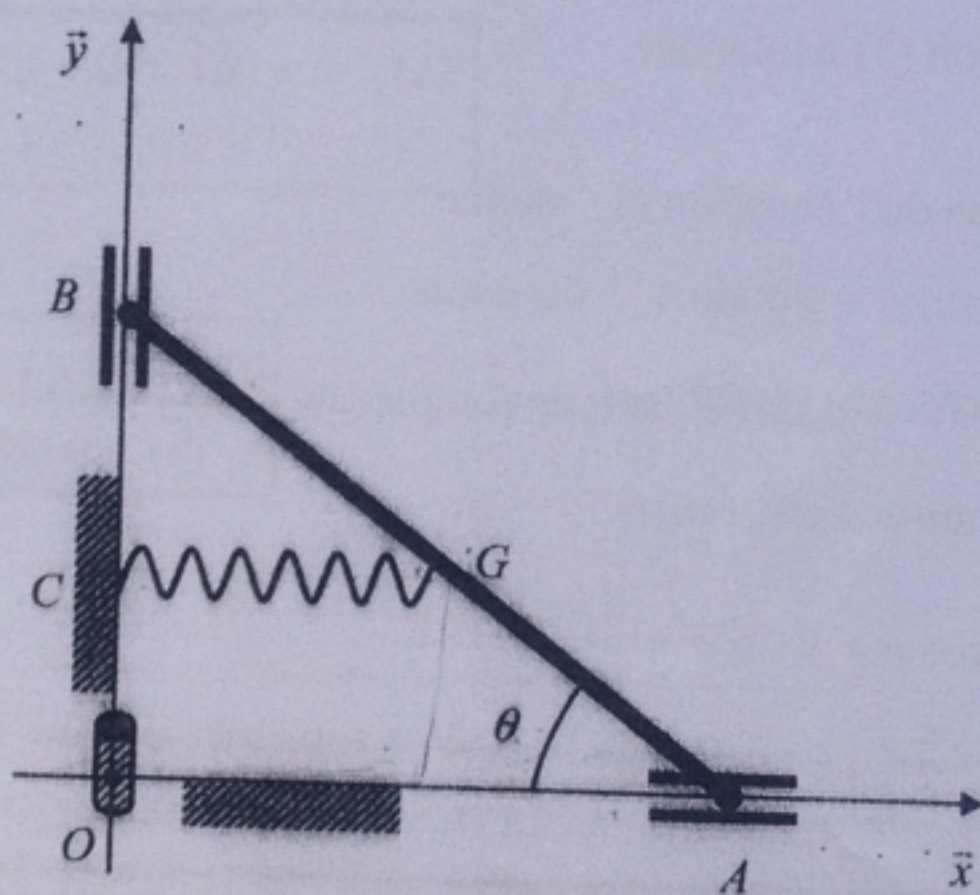


Figure : description générale du système

- Q1-** Caractériser mécaniquement le système.
- Q2-** Exprimer les coordonnées (x, y) du centre d'inertie G de la barre AB en fonction de θ .
- Q3-** Donner l'expression de l'énergie cinétique du système.
- Q4-** Établir son énergie potentielle.
- Q5-** En déduire son Lagrangien.
- Q6-** Déterminer l'équation d'Euler - Lagrange du mouvement. On notera (L_θ) cette équation.
- Q7-** Après avoir justifié son existence, écrire l'intégrale première de l'énergie cinétique.
- Q8-** Montrer que cette intégrale se ramène à une équation du type $\dot{\theta}^2 = f(\theta)$.
- Q9-** A quoi servirait une telle équation ?

PARTIE B – ETUDE PAR LE FORMALISME HAMILTONIEN

- Q10-** Calculer l'impulsion généralisée p_θ .
- Q11-** En utilisant la transformée de Legendre, déterminer le Hamiltonien H du système.
- Q12-** H représente-t-il l'énergie totale du système ? Justifier votre réponse.
- Q13-** Déterminer les équations canoniques du mouvement.
- Q14-** En déduire l'équation du mouvement (L_θ) déterminée à la question 6 de la partie A. Conclure.

PARTIE C – LINEARISATION ET RESOLUTION DE L'EQUATION DU MOUVEMENT

Dans cette partie on suppose que $\theta \ll 1$.

- Q15-** Linéariser (L_θ) et montrer qu'elle se ramène à une équation du type :

$$\ddot{\theta} + \Omega^2 \theta = C \quad (E)$$

où Ω et C sont des constantes à préciser.

- Q16-** Quel est le sens physique de la grandeur Ω ?
- Q17-** Résoudre l'équation (E) et donner l'expression de $\theta(t)$. On notera A et B les deux constantes d'intégration.

Question bonus (*)

Après ce long travail d'analyse, Faites une synthèse, très succincte, en guise de conclusion à ce sujet thématique.



On rappelle que le Hamiltonien H d'un système mécanique n'est autre que la transformée de Legendre du Lagrangien L en \dot{q} :

$$H = \mathcal{L}(L) = p_i \dot{q}_i - L$$
$$\dot{q} \rightarrow p$$

(*) Question subsidiaire de 1 point qui sera rajouté, en plus, à la note obtenue.

Examen de mécanique analytique et vibrations
Session de rattrapage - Mars 2015
SMP5

Solution détaillée

PARTIE A – ETUDE PAR LE FORMALISME LAGRANGIEN

R1- Le système est conservatif et holonome et il a 1 seul degré de liberté.

/ 1 pt

R2- $\vec{OG} = \begin{cases} x = a \cos \theta \\ y = a \sin \theta \end{cases} \Rightarrow \vec{V}(G/R) = \begin{cases} \dot{x} = -a\dot{\theta} \sin \theta \\ \dot{y} = a\dot{\theta} \cos \theta \end{cases}$

1 pt

R3- $T(AB/R) = \frac{1}{2} m(\dot{x}^2 + \dot{y}^2) + \frac{1}{2} I_G \dot{\theta}^2$

avec $I_{Gz} = \int_{P \in (AB)} r^2 dm = \lambda \int_{-a}^a r^2 dr = \lambda \left[\frac{r^3}{3} \right]_{-a}^a = \frac{m}{2a} \times 2 \times \frac{a^3}{3} = \frac{ma^2}{3}$

D'où :

$T(AB/R) = \frac{1}{2} ma^2 \dot{\theta}^2 + \frac{ma^2}{6} \dot{\theta}^2 = \frac{2}{3} ma^2 \dot{\theta}^2$

2 pts

R4-

$V = V_{pes} + V_{el}$ avec $V_{pes} = mgy = mga \sin \theta$ et $V_{el} = \frac{1}{2} k(l - l_0)^2$ où $l = a \cos \theta$

D'où :

$V = mga \sin \theta + \frac{1}{2} k(a \cos \theta - l_0)^2$

2 pts

R5-

$L = T - V = \frac{2}{3} ma^2 \dot{\theta}^2 - mga \sin \theta - \frac{1}{2} k(a \cos \theta - l_0)^2$

0,5 pt

R6-

$\begin{cases} \frac{\partial L}{\partial \theta} = -mga \cos \theta + k(a \cos \theta - l_0)a \sin \theta \\ \frac{\partial L}{\partial \dot{\theta}} = \frac{4}{3} ma^2 \dot{\theta} \end{cases}$

D'où :

$\frac{4}{3} a^2 \ddot{\theta} + g \cos \theta - \omega_0^2 (a \cos \theta - l_0)a \sin \theta = 0 \quad (L_0)$

1,5

R7-

L'intégrale première de l'énergie cinétique existe car le système est conservatif, d'où :

$T + V = K = C'te$ soit :

0,5

$$T + V = \frac{2}{3} ma^2 \dot{\theta}^2 + mga \sin \theta + \frac{1}{2} k(a \cos \theta - l_0)^2 = K$$

0,5 pt

R8-

$$\frac{2}{3} ma^2 \dot{\theta}^2 = K - mga \sin \theta - \frac{1}{2} k(a \cos \theta - l_0)^2$$

D'où :

$$\dot{\theta}^2 = \frac{3}{2a^2} \left[\frac{K}{m} - ga \sin \theta - \frac{1}{2} \omega_0^2 (a \cos \theta - l_0)^2 \right] = f(\theta)$$

1 pt

R9-

Cette équation sert à remplacer l'équation (L_θ). 0,5 pt

PARTIE B – ETUDE PAR LE FORMALISME HAMILTONIEN

R10-

$$P_\theta = \frac{\partial L}{\partial \dot{\theta}} = \frac{4}{3} ma^2 \dot{\theta} \Rightarrow \dot{\theta} = \frac{3P_\theta}{4ma^2}$$

1 pt

R11-

$$H = P_\theta \dot{\theta} - L = P_\theta \dot{\theta} - \frac{2}{3} ma^2 \dot{\theta}^2 + mga \sin \theta + \frac{1}{2} k(a \cos \theta - l_0)^2$$

$$= P_\theta \times \frac{3P_\theta}{4ma^2} - \frac{2}{3} ma^2 \times \left(\frac{3P_\theta}{4ma^2} \right)^2 + mga \sin \theta + \frac{1}{2} k(a \cos \theta - l_0)^2$$

D'où :

$$H = \frac{3P_\theta^2}{8ma^2} + mga \sin \theta + \frac{1}{2} k(a \cos \theta - l_0)^2$$

2 pt

R12-

Où H représente l'énergie totale du système car $\frac{\partial H}{\partial t} = 0$. 0,5 pt

R13-

$$\dot{\theta} = \frac{\partial H}{\partial P_\theta} = \frac{3P_\theta}{4ma^2} \quad (1)$$

$$\dot{P}_\theta = -\frac{\partial H}{\partial \theta} = -mga \cos \theta + k(a \cos \theta - l_0) \sin \theta \quad (2)$$

1 pt

1 pt

R14-

$$(1) \Rightarrow P_\theta = \frac{4}{3} ma^2 \dot{\theta}$$

$$(2) \Rightarrow \dot{P}_\theta = \frac{4}{3} ma^2 \ddot{\theta} = -mga \cos \theta + k(a \cos \theta - l_0) \sin \theta$$

D'où :

$$\frac{4}{3} a^2 \ddot{\theta} + ga \cos \theta - \omega_0^2 (a \cos \theta - l_0) a \sin \theta = 0 \quad (L_\theta)$$

1 pt

PARTIE C – LINEARISATION ET RESOLUTION DE L'EQUATION DU MOUVEMENT

R15-

$\theta \ll 1 \Rightarrow \sin \theta \approx \theta$ et $\cos \theta \approx 1$.

$$(L_\theta) \Rightarrow \frac{4}{3} a^2 \ddot{\theta} + ga - \omega_0^2 (a - l_0) a \theta = 0 \quad \text{soit : } \ddot{\theta} + \frac{3\omega_0^2}{4a} (l_0 - a) \theta = -\frac{3g}{4a}$$

D'où :

$$\ddot{\theta} + \Omega^2 \theta = C \quad (E) \quad \text{avec } \Omega^2 = \frac{3\omega_0^2}{4a} (l_0 - a) \text{ et } C = -\frac{3g}{4a}$$

R16-

Ω représente la pulsation liée aux oscillations de la tige (AB).

R17-

$$\theta = A \cos \Omega t + B \sin \Omega t + D \quad \text{avec } D = -\frac{g}{\omega_0^2 (l_0 - a)}$$

Question bonus (*)

La conclusion qui s'impose est que les formalismes lagrangien et hamiltonien conduisent à la même équation du mouvement.