

Examen du 10 mai 2016
Mécanique générale

Durée : 2 heures

~~à compléter~~

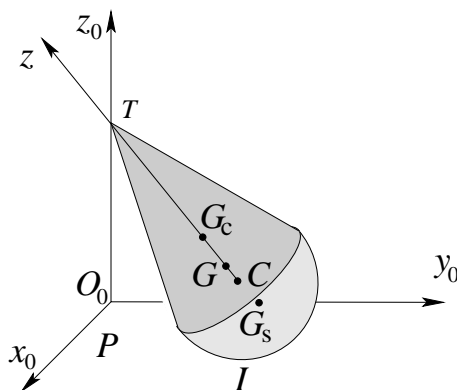
Un système Σ est constitué par une demi-sphère homogène S_s de centre C , de rayon a et de masse m_s , et un cône aussi homogène S_c de sommet T , de la même base, de hauteur h et de masse m_c (voir la figure ci-dessous).

Soit $\mathcal{R}_0 = (O_0; \vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0)$ un repère orthonormé direct, considéré comme la référence absolue, où l'axe \vec{z}_0 est vertical ascendant et $\mathcal{R} = (C; \vec{x}, \vec{y}, \vec{z})$ un repère orthonormé direct lié à Σ avec l'axe z passant par T . Les orientations des axes de \mathcal{R} par rapport à \mathcal{R}_0 sont définies par les angles d'Euler habituels ψ, θ, ϕ . On se propose d'étudier les mouvements de Σ par rapport à \mathcal{R}_0 .

On suppose que le sommet du cône T est maintenu fixe sur l'axe $O_0\vec{z}_0$. La demi-sphère est en contact ponctuel en I avec le plan $P = O_0x_0y_0$. La liaison de Σ en T est une liaison sphérique (rotoïde) parfaite et celle en I est sans frottement. De plus, un dispositif D (non représenté sur la figure), de masse négligeable, monté entre l'axe \vec{z}_0 et le solide Σ , exerce sur Σ un effort dont le torseur est donné par

$$\mathcal{F} = \begin{pmatrix} 0 \\ \Gamma \vec{z} \end{pmatrix}_T$$

où Γ est une constante.



1. Montrer qu'au cours du mouvement, l'angle θ entre l'axe \vec{z}_0 et \vec{z} est constant.
2. Soient G_s , G_c et G respectivement les centres d'inertie de la demi-sphère, du cône et du solide Σ . On donne $\overline{CG_c} = \frac{1}{4}h$, $\overline{CG_s} = \frac{3}{8}a$ et on note la distance entre G et T par $l = \overline{GT}$. Exprimer l en fonction de m_c , m_s , a et h .
3. Exprimer le vecteur de rotation $\vec{\Omega}(\Sigma/\mathcal{R}_0)$ de Σ par rapport à \mathcal{R}_0 et calculer la vitesse du centre d'inertie G de Σ dans ses mouvements par rapport à \mathcal{R}_0 . On les exprimera dans la base $(\vec{u}, \vec{v}, \vec{z})$.

4. Calculer le tenseur d'inertie du cône en C . En déduire le tenseur d'inertie du cône en T . Expliquer (sans calcul) que le tenseur d'inertie de Σ en T dans $(T; \vec{u}, \vec{v}, \vec{z})$ peut être écrit sous la forme suivante:

$$I(T, \Sigma) = \begin{pmatrix} A & 0 & 0 \\ 0 & A & 0 \\ 0 & 0 & C \end{pmatrix}_{T\vec{u}\vec{v}\vec{z}} \quad (1)$$

5. Déterminer le moment cinétique de Σ en T .
6. Calculer l'énergie cinétique de Σ ,
7. Faire un bilan des efforts appliqués à Σ .
8. Calculer le moment résultant de tous les efforts appliqués à Σ . En appliquant le théorème du moment cinétique à Σ , trouver les deux équations différentielles satisfaites par les trois angles d'Euler et leurs dérivées, indépendantes des inconnus de forces, qui décrivent le mouvement de Σ par rapport à \mathcal{R}_0 .
9. Calculer les puissances de tous les efforts appliqués à Σ et en déduire les forces généralisées correspondant aux variables indépendantes du système Σ .
10. Par l'application des équations de Lagrange, retrouver les équations différentielles du mouvement de Σ et vérifier si les résultats sont cohérents avec les équations différentielles trouvées précédemment.
11. On suppose maintenant que la liaison en I est roulement sans glissement, reprendre les questions 6, 9, 10 et trouver l'équation différentielle du mouvement de Σ .
- 12* (*option*) Peut-on traiter le mouvement sans glissement en I par le théorème du moment cinétique par rapport à un point fixe? Dans l'affirmative, exprimer le tenseur d'inertie en I et retrouver l'équation différentielle décrivant le mouvement.

Corrigé type
Examen du 10 mai 2016

Mécanique générale

1. On sait que $\overrightarrow{O_0\dot{T}} \cdot \vec{z}_0 = (\overrightarrow{O_0\dot{T}} + \overrightarrow{IC} + \overrightarrow{CT}) \cdot \vec{z}_0 = 0 + a + h \cos \theta = H$.
Le point T étant fixe, H est constant, donc $\theta = \cos^{-1} \frac{H-a}{h}$ est constant.

2. Par la définition du centre d'inertie, on a

$$(m_c + m_s)\overrightarrow{CG} = m_c\overrightarrow{CG}_c + m_s\overrightarrow{CG}_s$$

c-à-d: $(m_c + m_s)(h - l) = m_c \frac{1}{4}h - m_s \frac{3}{8}a$, donc

$$l = h - \frac{2m_ch - 3m_s a}{8(m_c + m_s)}$$

3. Le vecteur rotation de Σ ($\dot{\theta} = 0$):

$$\vec{\Omega}(S/\mathcal{R}_0) = \dot{\psi}\vec{z}_0 + \dot{\phi}\vec{z} = \dot{\psi} \sin \theta \vec{v} + (\dot{\psi} \cos \theta + \dot{\phi})\vec{z}$$

La vitesse de G ($\overrightarrow{T\dot{G}} = -l\dot{z}$):

$$\vec{V}(G/\mathcal{R}_0) = \vec{V}(T/\mathcal{R}_0) + \vec{\Omega}(\Sigma/\mathcal{R}_0) \wedge \overrightarrow{TG} = 0 - l\dot{\psi} \sin \theta \vec{u}$$

4. Tz est un axe de symétrie, le tenseur d'inertie en C dans \mathcal{R} est diagonal avec $I_{O_x} = I_{O_y}$ et $I_{O_x} + I_{O_y} = \int (x^2 + y^2 + 2z^2) dm = I_{O_z} + 2 \int z^2 dm$. On calcule

$$I_{O_z} = \int (x^2 + y^2) dm = \rho \int_0^a \int_0^{2\pi} \int_0^{h(1-r/a)} r^2 r dz d\phi dr = \frac{\rho}{10} \pi h a^4 = \frac{3}{10} m a^2$$

$$\int z^2 dm = \rho \int_0^h z^2 \pi r^2 dz = \rho \pi a^2 \int_0^h z^2 (1 - z/h)^2 dz = \frac{\rho}{30} \pi h a^2 h^3 = \frac{1}{10} m h^2$$

On en déduit : $I_{O_x} = I_{O_y} = \frac{1}{20} m (2h^2 + 3a^2)$. On conclut donc

$$\mathcal{T}(C, c) = \frac{m}{20} \begin{pmatrix} 2h^2 + 3a^2 & 0 & 0 \\ 0 & 2h^2 + 3a^2 & 0 \\ 0 & 0 & 3a^2 \end{pmatrix}_{C,xyz}$$

Par le théorème de Koenig, on a

$$\begin{aligned} \mathcal{T}(T, c) &= \mathcal{T}(C, c) + \mathcal{T}(T, G(m)) - \mathcal{T}(C, G(m)) \\ &= \frac{m}{20} \begin{pmatrix} 12h^2 + 3a^2 & 0 & 0 \\ 0 & 12h^2 + 3a^2 & 0 \\ 0 & 0 & 3a^2 \end{pmatrix}_{T,xyz} \end{aligned}$$

Gz est un axe de symétrie, donc Gz ainsi que les axes perpendiculaires à Gz sont des axes principaux. Par conséquent, le tenseur d'inertie est diagonal. De plus la symétrie de révolution permet d'écrire $I_{G_x} = I_{G_y}$, on conclure que le tenseur d'inertie du culbuto s'écrit sous la forme donnée.

5. Le moment cinétique du système Σ en T :

$$\vec{\sigma}(\Sigma, T) = \mathcal{T}(\Sigma, T) \cdot \vec{\Omega}(\Sigma/\mathcal{R}_0) = A\dot{\psi} \sin \theta \vec{v} + C(\dot{\psi} \cos \theta + \dot{\phi}) \vec{z}$$

6. L'énergie cinétique :

$$2T(\Sigma/\mathcal{R}_0) = \vec{\Omega} \cdot \vec{\sigma} = A\dot{\psi}^2 \sin^2 \theta + C(\dot{\psi} \cos \theta + \dot{\phi})^2$$

7. Bilan des efforts appliqués à Σ :

- Torseur de la pesanteur de Σ en G : $\mathcal{T}(\vec{g}/\Sigma, G) = \begin{pmatrix} -(m_c + m_s)g\vec{z}_0 \\ 0 \end{pmatrix}_G$
- Torseur de la réaction en I : $\mathcal{T}(\vec{R}_I/\Sigma, I) = \begin{pmatrix} R_z\vec{z}_0 \\ 0 \end{pmatrix}_I$
- Torseur de la réaction en T : $\mathcal{T}(\vec{R}_T/\Sigma, T) = \begin{pmatrix} \vec{R}_T \\ 0 \end{pmatrix}_T$
- Effort du dispositif en T : $\mathcal{F} = \begin{pmatrix} 0 \\ \Gamma\vec{z} \end{pmatrix}_A$

8. Le moment en T de tous les efforts:

$$\vec{\mathcal{M}}(\Sigma, A) = [-lg(m_c + m_s) \sin \theta + R_z h \sin \theta] \vec{u} + \Gamma \vec{z}$$

Sachant $\dot{\vec{v}} = -\dot{\psi} \cos \theta \vec{u}$ et $\dot{\vec{z}} = \dot{\psi} \sin \theta \vec{u}$, on a

$$\left. \frac{d\vec{\sigma}}{dt} \right|_{\mathcal{R}_0} = A\ddot{\psi} \sin \theta \vec{v} + C(\ddot{\psi} \cos \theta + \ddot{\phi}) \vec{z} + (\dots) \vec{u}$$

En appliquant le théorème du moment cinétique on obtient:

$$A\ddot{\psi} \sin \theta = 0 \quad (2)$$

$$C(\ddot{\psi} \cos \theta + \ddot{\phi}) = \Gamma \quad (3)$$

9. Les puissances virtuelles:

- Les puissance virtuelles de la pesanteur et des réactions en I et en T sont nulles.
- La puissance de l'effort du dispositif en A : $\mathcal{P}_M = \vec{\Omega} \cdot \Gamma \vec{z} = \Gamma(\dot{\psi} \cos \theta + \dot{\phi})$.

Les forces généralisées:

- $Q_\psi = \Gamma \cos \theta$,
- $Q_\phi = \Gamma$.

10. Les équations de Lagrange:

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial T}{\partial \dot{q}_i} \right) - \frac{\partial T}{\partial q_i} = Q_i$$

$$\mathcal{L}_\psi : A\ddot{\psi} \sin^2 \theta + C(\ddot{\psi} \cos \theta + \ddot{\phi}) \cos \theta = \Gamma \cos \theta,$$

$$\mathcal{L}_\phi : C(\ddot{\psi} \cos \theta + \ddot{\phi}) = \Gamma$$

L'équation \mathcal{L}_ϕ est identique à éq. (3). En introduisant \mathcal{L}_ϕ dans \mathcal{L}_ψ on retrouve éq. (2). Les résultats sont cohérents.

11. La vitesse de glissement en I :

$$\begin{aligned}\vec{V}(I \in \Sigma/\mathcal{R}_0) &= \vec{V}(T/\mathcal{R}_0) + \vec{\Omega}(\Sigma/\mathcal{R}_0) \wedge \vec{TI} \\ &= [\dot{\psi} \sin \theta \vec{v} + (\dot{\psi} \cos \theta + \dot{\phi}) \vec{z}] \wedge [-a \sin \theta \vec{v} - (h + a \cos \theta) \vec{z}] \\ &= [a\dot{\phi} - h\dot{\psi}] \sin \theta \vec{u}\end{aligned}$$

La liaison en I est sans glissement: $a\dot{\phi} = h\dot{\psi}$.

L'expression de l'énergie cinétique et la puissance totale restent inchangée. Il suffit d'introduire la relation trouvée ici dans les expressions ci-dessus on trouve finalement une équation différentielle car le degré de liberté du système est réduit à un.

L'énergie cinétique:

$$2T = \left[A \sin^2 \theta + C \left(\cos \theta + \frac{h}{a} \right)^2 \right] \dot{\psi}^2$$

L'équation de Lagrange:

$$\left[A \sin^2 \theta + C \left(\cos \theta + \frac{h}{a} \right)^2 \right] \ddot{\psi} = \Gamma \left(\cos \theta + \frac{h}{a} \right)$$

12. Oui. On applique le théorème de Koenig pour trouver le tenseur d'inertie en I qui n'est plus diagonal.

$$\begin{aligned}\mathcal{T}(I, \Sigma) &= \mathcal{T}(T, \Sigma) + \mathcal{T}(I, G(m)) - \mathcal{T}(T, G(m)) \\ &= \begin{pmatrix} A & 0 & 0 \\ 0 & A & 0 \\ 0 & 0 & C \end{pmatrix}_{Txyz} + \begin{pmatrix} I_{11} & 0 & 0 \\ 0 & I_{22} & -I_{23} \\ 0 & -I_{23} & I_{33} \end{pmatrix}_{Ixyz} - \begin{pmatrix} T_{11} & 0 & 0 \\ 0 & T_{22} & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}_{Txyz}\end{aligned}$$

Le moment cinétique :

$$\sigma_y = (A + I_{22} + T_{22})\Omega_v - I_{23}\Omega_z$$

$$\sigma_z = -I_{23}\Omega_v + (C + I_{33})\Omega_z = -ma \sin \theta (h - l + a \cos \theta) \dot{\psi} \sin \theta + (C + ma^2 \sin^2 \theta) (\dot{\psi} \cos \theta + \dot{\phi})$$