

Mécanique
Corrections

1: Moment d'inertie d'une balle

11: On pouvait pour répondre à la question prendre la même démarche que celle effectuée en TD. Cependant beaucoup se sont lancés dans le calcul préalable du moment d'inertie par rapport au centre de la sphère I_O .

On a I_O (sphère) = $\int d^2 dm$, avec $d = r$

En coordonnées sphériques:

$$\begin{aligned} dm &= \rho dV \\ &= \rho r^2 dr \sin\theta d\theta d\varphi \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} I_O(\text{sphère}) &= \rho \int_0^R r^4 dr \int_0^\pi \sin\theta d\theta \int_0^{2\pi} d\varphi \\ &= 4 \rho \pi R^5 / 5 \end{aligned}$$

or

$$\begin{aligned} m &= \rho \int_0^R r^2 dr \int_0^\pi \sin\theta d\theta \int_0^{2\pi} d\varphi \\ &= 4 \rho \pi R^3 / 3 \end{aligned}$$

soit

$$I_O = 3mR^2/5$$

Utilisant cette démarche il fallait alors connaître la relation liant I_O à I_{O_z} par rapport à un des diamètres de la sphère:

$$\begin{aligned} I_O &= \int d^2 \rho dV \\ &= \rho \iiint r^2 dV \\ &= \rho \iiint (x^2 + y^2 + z^2) dV \\ 2 I_O &= \rho \iiint (2x^2 + 2y^2 + 2z^2) dV \\ &= \rho \iiint (x^2 + y^2) dV + \rho \iiint (x^2 + z^2) dV + \rho \iiint (y^2 + z^2) dV \\ &= I_{O_x} + I_{O_y} + I_{O_z} \\ &= 3I_{O_z} \text{ par symétrie} \end{aligned}$$

ce qui donne $I_{O_z} = 2I_O/3 = 2mR^2/5$

Pour la balle on a affaire à une sphère creuse, en prenant la même démarche que précédemment, et en remarquant que $I_{O_b} = I_O$ (sphère de rayon R) - I_O (sphère de rayon r):

comme on obtient

$$I_{Ob} = 4 \rho \pi R^5 / 5 - 4 \rho \pi r^5 / 5 = 4 \rho \pi (R^5 - r^5) / 5$$

$$m_b = M - m = 4 \rho \pi (R^3 - r^3) / 3$$

Soit

$$I_{Ob} = 3m_b(R^5 - r^5) / 5 (R^3 - r^3)$$

$$I_b = 2I_{Ob}/3 = 2m_b(R^5 - r^5) / 5 (R^3 - r^3) = 9,5 \cdot 10^{-6} \text{ kg m}^2$$

12: Pour les points coïncidents Ib (appartenant à la balle) et Ir (appartenant à la raquette, la relation du champ des vitesses s'écrit:

$$\vec{v}(Ib) = \vec{v}(Ir) = \vec{v}(C) + \vec{\Omega}_b \wedge \vec{CIb} = \omega_b \vec{e}_x \wedge (-R \vec{e}_z) = \omega_b R \vec{e}_y$$

$$= \vec{\Omega} \wedge \vec{OIr} = \omega \vec{e}_z \wedge (2r) \vec{e}_x = 2 \omega r \vec{e}_y \text{ (déplacement sans glissement)}$$

on a donc:

$$\omega_b R = 2 \omega r = \|\vec{v}\| = 200 \text{ km h}^{-1}$$

$$\omega_b = 793,6 \text{ rd s}^{-1}; \quad \omega = 408,5 \text{ rd s}^{-1}$$

2: Rotation guidée élastiquement contrainte

21: Préambule

a:

$$\vec{e}_r = \sin\theta \vec{e}_x - \cos\theta \vec{e}_y \quad \vec{e}_\theta = \cos\theta \vec{e}_x + \sin\theta \vec{e}_y$$

$$\frac{d\vec{e}_r}{d\theta} = \cos\theta \vec{e}_x + \sin\theta \vec{e}_y = \vec{e}_\theta$$

$$\frac{d\vec{e}_\theta}{d\theta} = -\sin\theta \vec{e}_x + \cos\theta \vec{e}_y = -\vec{e}_r$$

$$\vec{OM} = r \vec{e}_r$$

$$\vec{v} = \frac{d\vec{OM}}{dt} = \dot{r} \vec{e}_r + r \dot{\theta} \vec{e}_\theta = R_0 \dot{\theta} \vec{e}_\theta \text{ dans notre cas}$$

$$\vec{a} = \frac{d\vec{v}}{dt} = (\ddot{r} - r \dot{\theta}^2) \vec{e}_r + (2 \dot{r} \dot{\theta} + r \ddot{\theta}) \vec{e}_\theta = -R_0 \dot{\theta}^2 \vec{e}_r + R_0 \ddot{\theta} \vec{e}_\theta \text{ dans notre cas}$$

b:

On dénombre le poids de la pièce \vec{P} , le rappel du guide sur la pièce \vec{R} et la tension appliquée par le fil \vec{T} .

22: Equation différentielle du mouvement

a: $l = \|\vec{AM}\| = 2 R_0 \cos(\theta/2) \text{ ou } R_0 \sqrt{2(1 + \cos\theta)}$

b: $\vec{T} = -k(l - l_0) \vec{u}$ avec $\vec{u} = \cos(\theta/2) \vec{e}_r - \sin(\theta/2) \vec{e}_\theta$
 $\vec{T} = k(l_0 - 2 R_0 \cos(\theta/2)) (\cos(\theta/2) \vec{e}_r - \sin(\theta/2) \vec{e}_\theta)$

c: $\vec{P} = mg(\cos\theta \vec{e}_r - \sin\theta \vec{e}_\theta)$ et

$$\vec{R} = R \vec{e}_r$$

d: $\vec{P} + \vec{T} + \vec{R} = m \vec{a}$

$$mg \begin{vmatrix} \cos \theta \\ -\sin \theta \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} k(\ell_0 - 2R_0 \cos \frac{\theta}{2}) \cos \frac{\theta}{2} \\ -k(\ell_0 - 2R_0 \cos \frac{\theta}{2}) \sin \frac{\theta}{2} \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} R \\ 0 \end{vmatrix} = m \begin{vmatrix} -R_0 \dot{\theta}^2 \\ R_0 \ddot{\theta} \end{vmatrix}$$

et donc

$$\ddot{\theta} = -(g/R_0) \sin \theta - (k/mR_0)(\ell_0 - 2R_0 \cos(\theta/2)) \sin(\theta/2)$$

$$= \sin \theta (k/m - g/R_0) - (k\ell_0/mR_0) \sin(\theta/2)$$

$$R = -mR_0 \dot{\theta}^2 - mg \cos \theta - k(\ell_0 - 2R_0 \cos(\theta/2)) \cos(\theta/2)$$

23: Bilan énergétique:

a: $E_m = E_c + E_p$

$$E_c = mv^2/2 = mR_0^2 \dot{\theta}^2/2 \text{ vu 21a}$$

$$E_p = -mgR_0 \cos \theta - 2kR_0 \ell_0 \cos(\theta/2) + kR_0^2 \cos^2 \theta$$

$$dE_p = -\delta W = -(\vec{P} \cdot d\vec{OM} + \vec{T} \cdot d\vec{OM}) \text{ avec } d\vec{OM} = R_0 d\theta \vec{e}_\theta$$

$$= R_0 d\theta mg \sin \theta + k(\ell_0 - 2R_0 \cos(\theta/2)) R_0 d\theta \sin(\theta/2)$$

$$E_m = mR_0^2 \dot{\theta}^2/2 + 2kR_0 \ell_0 (1 - \cos(\theta/2)) + 2R_0(mg - kR_0)(1 - \cos^2(\theta/2))$$

b: On a pas de forces non conservatives, donc

$$\frac{d\vec{E}_m}{dt} = 0, \text{ et on retrouve l'équation du 22d}$$

24: Equilibres et mouvements de faible amplitude

a: pour avoir équilibre on a

$$\frac{d\vec{E}_p}{d\theta} = 0$$

$$= -(kR_0^2 - mgR_0) \sin \theta + kR_0 \ell_0 \sin(\theta/2)$$

donc

$$-(kR_0 - mg) \sin \theta + k\ell_0 \sin(\theta/2) = 0$$

$$-2(kR_0 - mg) \sin(\theta/2) \cos(\theta/2) + k\ell_0 \sin(\theta/2) = 0$$

$$\cos(\theta/2) = k\ell_0 / 2(kR_0 - mg)$$

résultat que l'on peut obtenir également en annulant la somme des forces extérieures.

b: Pour avoir $0 < \theta_e < \frac{\pi}{2}$ il faut:

$$0 < \frac{\theta_e}{2} < \frac{\pi}{4}$$

$$1 < \cos \frac{\theta_e}{2} < \frac{\sqrt{2}}{2}$$

$$1 > \frac{k\ell_0}{2(kR_0 - mg)} > \frac{\sqrt{2}}{2}$$

c: On a:

$$\cos \frac{\theta_e}{2} = \frac{k\ell_0}{2(kR_0 - mg)} = \frac{\sqrt{3}}{2} \quad \text{avec } k = \frac{2mg}{R_0} \text{ et } \ell_0 = \frac{R_0 \sqrt{3}}{2}$$

donc $\theta_e = 60^\circ$

d:

$$\ddot{\varepsilon} = \frac{1}{2} \left([\sqrt{3} \cos \varepsilon + \sin \varepsilon] \left[\frac{-g}{R_0} + \frac{k}{m} \right] - \frac{k \ell_0}{m R_0} \left(\cos \frac{\varepsilon}{2} + \sqrt{3} \sin \frac{\varepsilon}{2} \right) \right)$$

avec $k = \frac{2mg}{R_0}$ et $\ell_0 = \frac{R_0 \sqrt{3}}{2}$

$$\ddot{\varepsilon} = \frac{1}{2} \left([\sqrt{3} \cos \varepsilon + \sin \varepsilon] \frac{g}{R_0} - \frac{g \sqrt{3}}{R_0} \left(\cos \frac{\varepsilon}{2} + \sqrt{3} \sin \frac{\varepsilon}{2} \right) \right)$$

pour les petites oscillations, $\sin \varepsilon \approx \varepsilon$ et $\cos \varepsilon \approx 1$

$$\ddot{\varepsilon} = \frac{1}{2} \left([\sqrt{3} + \varepsilon] \frac{g}{R_0} - \frac{g \sqrt{3}}{R_0} \left(1 + \sqrt{3} \frac{\varepsilon}{2} \right) \right)$$

$$\ddot{\varepsilon} = -\frac{g}{4R_0} \varepsilon$$

qui est bien l'équation d'un oscillateur harmonique de pulsation:

$$\omega_0 = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{g}{R_0}}$$

dont le mouvement peut s'écrire:

$$\varepsilon(t) = \theta_e + A \cos(\omega_0 t + \varphi)$$

à $t=0$:

$$\varepsilon = \theta_e, \text{ avec } \varepsilon = \theta_e + A \cos \varphi$$

$$\text{donc } 0 = A \cos \varphi, \varphi = \arccos 0 = \pm \pi/2$$

et

$$\vec{v}_0 = \sqrt{\frac{g R_0}{4}} \vec{e}_\theta = R_0 \dot{\theta} \vec{e}_\theta = R_0 \omega_0 \vec{e}_\theta, \text{ donc } \omega_0 = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{g}{R_0}}$$

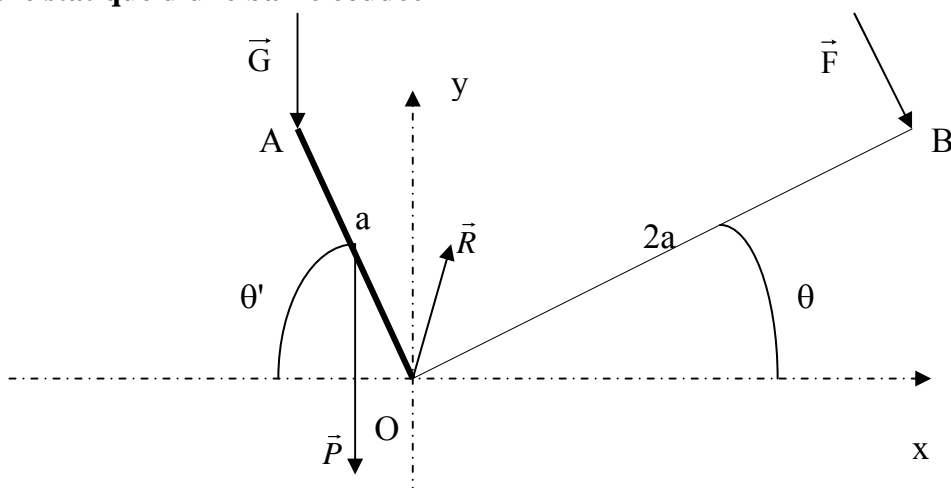
$$\text{avec } \dot{\varepsilon} = -A \omega_0 \sin(\varphi)$$

$$\text{donc } 1 = -A \sin(\varphi)$$

$$\text{comme } \varphi = \pm \pi/2, A = \pm 1$$

$$\text{donc } \varepsilon(t) = \theta_e \pm (\omega_0 t \pm \pi/2)$$

3: Equilibre statique d'une barre coudée



a: Les forces sont \vec{G} , \vec{P} , \vec{F} et \vec{R} .

Pour avoir équilibre statique il faut:

$$\vec{G} + \vec{P} + \vec{F} + \vec{R} = \vec{0}, \text{ et}$$

$$\vec{CA} \wedge \vec{G} + \frac{\vec{CA}}{2} \wedge \vec{P} + \vec{CB} \wedge \vec{F} + \vec{CC} \wedge \vec{R} = \vec{0}$$

b: La première équation donne:

$$\begin{vmatrix} 0 \\ -G \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} 0 \\ -mg \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} F \sin \theta \\ -F \cos \theta \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} R_x \\ R_y \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} 0 \\ 0 \end{vmatrix}, \text{ soit}$$

$$\begin{vmatrix} R_x \\ R_y \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} -F \sin \theta \\ mg + G + F \cos \theta \end{vmatrix}$$

la deuxième équation donne:

$$\begin{vmatrix} -a \cos \theta' \\ a \sin \theta' \end{vmatrix} \wedge \begin{vmatrix} 0 \\ -G \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} -\frac{a}{2} \cos \theta' \\ \frac{a}{2} \sin \theta' \end{vmatrix} \wedge \begin{vmatrix} 0 \\ -mg \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} 2a \cos \theta \\ 2a \sin \theta \end{vmatrix} \wedge \begin{vmatrix} F \sin \theta \\ -F \cos \theta \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} 0 \\ 0 \end{vmatrix} \wedge \begin{vmatrix} R_x \\ R_y \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} 0 \\ 0 \end{vmatrix} \quad \text{avec} \quad \theta' = \pi/2 - \theta$$

θ donc $\cos \theta' = \sin \theta$, soit

$$\sin \theta = \frac{-2F}{G + \frac{mg}{2}}$$