

I - Activité 3-2

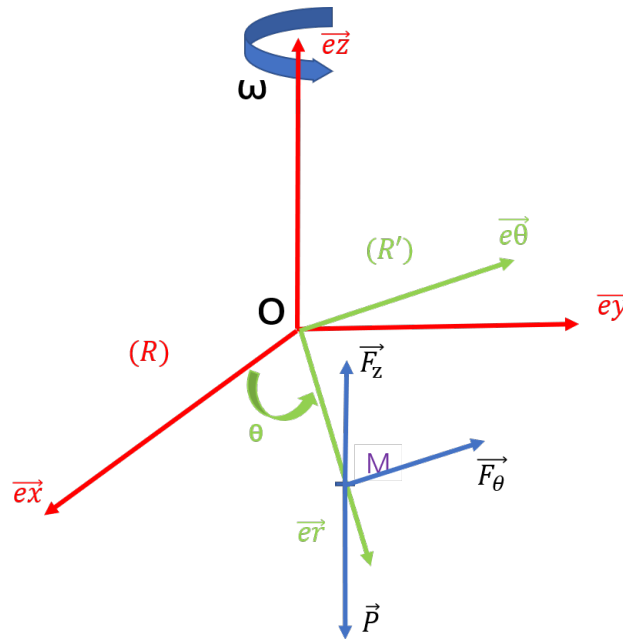


FIGURE 1 – le système étudiée

On note (R) le référentiel terrestre supposé galiléen, et (R') le référentiel tournant, $(O, \{\vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z\})$ le repère lié à (R) , et $(O, \{\vec{e}_r, \vec{e}_\theta, \vec{e}_z\})$ le repère lié à (R') .

On a $\vec{\Omega}_{(R')/(R)} = \omega \vec{e}_z$

I.A -

système : le point matériel M de masse m , avec $\overrightarrow{OM} = r\vec{e}_r$ Bilan des actions :

- Poids $\vec{P} = -mg\vec{e}_z$
- réaction exercée par les parois : $\vec{F} = F_\theta\vec{e}_\theta + F_z\vec{e}_z$

On a alors

$$\frac{dE_{m,(R')}(M)}{dt} = P_{\vec{P}} + P_{\vec{F}} = (\vec{P} + \vec{F}) \cdot d\overrightarrow{OM}$$

On notice que $d\overrightarrow{OM}$ est toujours perpendiculaire à les forces \vec{P} et \vec{F} , donc $\boxed{\frac{dE_{m,(R')}(M)}{dt} = 0}$,

le système est donc conservatif dans R'

On a $\vec{F}_{ext \rightarrow (M)} = -\overrightarrow{\text{grad}} E_p$, donc

$$\frac{\partial E_p}{\partial r} \vec{e}_r + \frac{\partial E_p}{\partial \theta} \vec{e}_\theta + \frac{\partial E_p}{\partial z} \vec{e}_z = F_\theta \vec{e}_\theta + (F_z - mg) \vec{e}_z$$

On va démontrer plus tard que $F_z = mg$, donc on a

$$\frac{\partial E_p}{\partial \theta} \vec{e}_\theta = \frac{dE_p}{d\theta} \vec{e}_\theta = F_\theta \vec{e}_\theta$$

On a finalement $\boxed{E_p = \theta F_\theta + cste}$

Le système n'est pas conservatif dans (R) car (R') n'est pas en translation avec (R)

I.B -

On a $\overrightarrow{OM} = r\vec{e}_r$, donc

$$\vec{v}_{(R')}(M) = \left(\frac{d\overrightarrow{OM}}{dt} \right)_{(R')} = \dot{r}\vec{e}_r, \quad \vec{a}_{(R')}(M) = \left(\frac{d\vec{v}_{(R')}(M)}{dt} \right)_{(R')} = \ddot{r}\vec{e}_r$$

Et on a

$$\vec{a}_e(M) = -\omega^2 r \vec{e}_r, \quad \vec{a}_c(M) = 2\omega \vec{e}_z \wedge \dot{r}\vec{e}_r = 2\omega \dot{r} \vec{e}_\theta$$

On applique PFD sur M dans (R) :

$$\begin{aligned} m\ddot{r}\vec{e}_r &= \vec{P} + \vec{F} + \vec{F}_{ie \rightarrow M} + \vec{F}_{ic \rightarrow M} \\ &= m\omega^2 r \vec{e}_r + (F_\theta - m^2 \omega \dot{r}) \vec{e}_\theta + (F_z - mg) \vec{e}_z \end{aligned}$$

En faisant les projections sur \vec{e}_r , \vec{e}_θ et \vec{e}_z , on obtient

$$m\ddot{r} = m\omega^2 r, \quad F_\theta = m^2 \omega \dot{r}, \quad F_z = mg$$

Donc on a $\boxed{\ddot{r} - \omega^2 r = 0}$.

On a donc $r = C_1 e^{\omega t} + C_2 e^{-\omega t}$, avec les conditions initiales $r(t=0) = \frac{L}{2}$, $\dot{r}(t=0) = 0$. Ainsi, on a $C_1 = C_2 = \frac{L}{4}$.

Finalement, on a $\boxed{r = \frac{L}{4}(e^{\omega t} + e^{-\omega t})}$

I.C -

Il faut que $r(t=T) = \frac{L}{4}(e^{\omega T} + e^{-\omega T}) = L$, et nécessairement $T \geq 0$.

On obtient donc $\boxed{T = \frac{\ln(2 + \sqrt{3})}{\omega}}$

I.D -

On a déjà $F_\theta = m^2 \omega \dot{r}$, $F_z = mg$. Donc la réaction exercée par les parois est $\boxed{\vec{F} = m^2 \omega \dot{r} \vec{e}_\theta + mg \vec{e}_z}$

II - Exercice 4-5

Le repère : $(O, \{\vec{e}_r, \vec{e}_\theta, \vec{e}_z\})$

II.A -

Les systèmes :

- (R) : le système terrestre supposé galiléen
- (R₁) : le système tournant lié au cylindre extérieur
- (R₂) : le système tournant lié à la bille

Les vecteurs rotations :

- $\vec{\Omega}_{(R_1)/(R)} = \Omega \vec{e}_z$, avec Ω la vitesse angulaire du cylindre extérieur

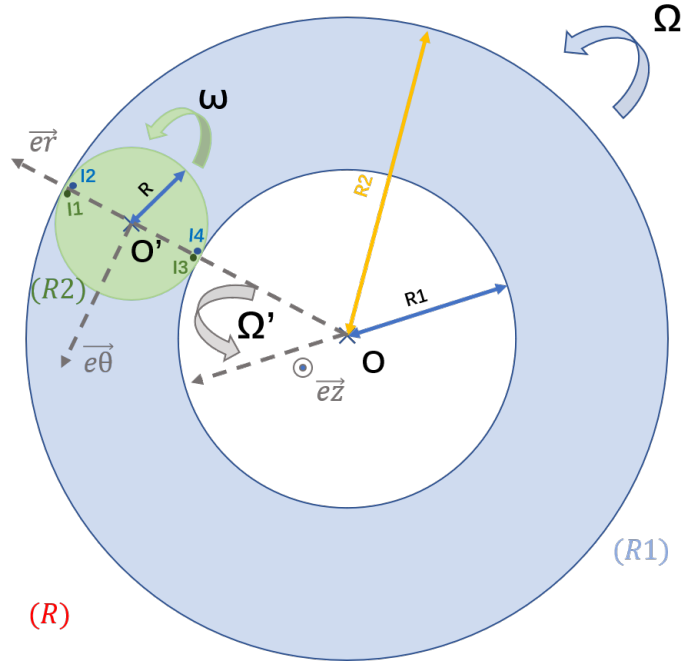


FIGURE 2 – le système étudiée

- $\vec{\Omega}_{(R_2)/(R)} = \omega \vec{e}_z$, avec ω la vitesse angulaire de la bille
- Ω' : la vitesse angulaire du O' par rapport à O

Les points :

- I_1 : Le point lié à la bille, qui coïncide avec I_2 à l'instant étudié
- I_2 : Le point lié au cylindre extérieur, qui coïncide avec I_1 à l'instant étudié
- I_3 : Le point lié à la bille, qui coïncide avec I_4 à l'instant étudié
- I_4 : Le point lié au cylindre intérieur, qui coïncide avec I_3 à l'instant étudié

Pour un contact sans glissement entre la bille et le cylindre intérieur, il faut que $\vec{v}_{(R)}(I_3) = \vec{v}_{(R)}(I_4)$. on a

$$\begin{aligned}
 \vec{v}_{(R)}(I_3) &= \vec{v}_{(R_2)}(I_3) + \vec{v}_{(R)}(O') + \vec{\Omega}_{(R_2)/(R)} \wedge \overrightarrow{O'I_3} \\
 &= \vec{0} + \Omega'(R + R_1)\vec{e}_\theta + \omega \vec{e}_z \wedge (-R)\vec{e}_r \\
 &= [\Omega'(R + R_1) - R\omega]\vec{e}_\theta
 \end{aligned}$$

Comme I_4 est immobile, on a $\Omega'(R + R_1) - R\omega = 0$

Pour un contact sans glissement entre la bille et le cylindre extérieur, il faut que $\vec{v}_{(R)}(I_1) = \vec{v}_{(R)}(I_2)$. on a

$$\begin{aligned}
 \vec{v}_{(R)}(I_2) &= \vec{v}_{(R_2)}(I_2) + \vec{\Omega}_{(R_1)/(R)} \wedge \overrightarrow{OI_2} \\
 &= (\Omega R_2)\vec{e}_\theta
 \end{aligned}$$

Et

$$\begin{aligned}
 \vec{v}_{(R)}(I_1) &= \vec{v}_{(R_2)}(I_1) + \vec{v}_{(R)}(O') + \vec{\Omega}_{(R_2)/(R)} \wedge \overrightarrow{O'I_1} \\
 &= \vec{0} + \Omega'(R + R_1)\vec{e}_\theta + \omega \vec{e}_z \wedge (R)\vec{e}_r \\
 &= [\Omega'(R + R_1) + R\omega]\vec{e}_\theta
 \end{aligned}$$

Donc on a $\Omega'(R + R_1) + R\omega = \Omega R_2$

Finalement, on obtient

$$\boxed{\Omega' = \frac{\Omega R_2}{2(R + R_1)}, \quad \omega = \frac{\Omega R_2}{2R}}$$

II.B -

On a $E_{c,tot} = E_{c,(R_1)} + E_{c,(R_2)}$, avec

$$E_{c,(R_1)} = \frac{1}{2}I_{\Delta}(R_1)\Omega^2 = \frac{1}{2}R_2^2m_2\Omega^2$$

et on a

$$\begin{aligned} I_{\Delta}(R_2) &= \int_{(\Sigma)} d_{p,\Delta}^2 dm_P \\ &= \int_{r \in [0, R], \theta \in [0, 2\pi[} \rho[(r + R_1)^2 + r^2 + 2r(r + R_1) \cos \theta] r dr d\theta \\ &= \frac{3m}{2R} \left(\frac{R^2}{2} + \frac{2}{3}R_1R + \frac{1}{2}R_1^2 \right) \end{aligned}$$

Finalement,

$$\boxed{E_{c,tot} = \frac{1}{2}R_2^2m_2\Omega^2 + N \left(\frac{\Omega R_2}{2(R + R_1)} \right)^2 \frac{3m}{4R} \left(\frac{R^2}{2} + \frac{2}{3}R_1R + \frac{1}{2}R_1^2 \right)}$$