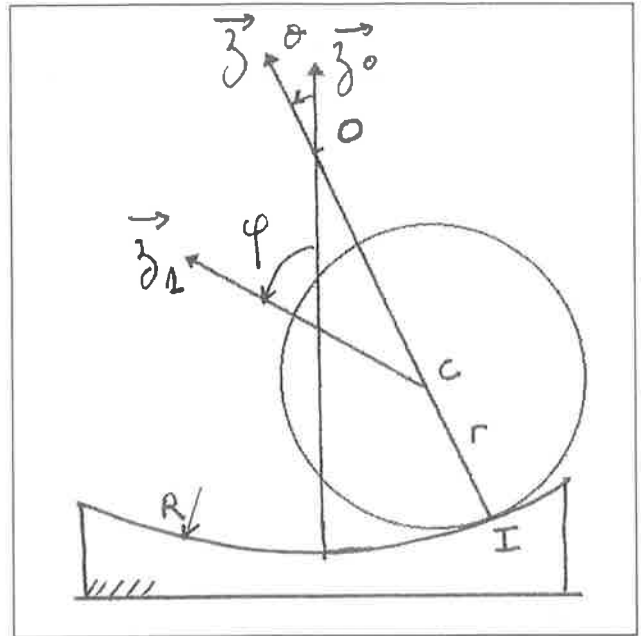


Un cylindre de masse m , de moment d'inertie IC_x , de rayon r , roule sans glisser sur un autre cylindre fixe (galiléen) de rayon R , dans le champ de pesanteur g .

Rechercher l'équation de mouvement du cylindre à partir des théorèmes généraux, et déterminer la période des oscillations dans le cas de petits mouvements. Discuter de l'apparition de glissement au contact. On note f le coefficient de frottement entre les deux solides.

Les paramètres de position sont les deux angles $\varphi(t)$ et $\theta(t)$.



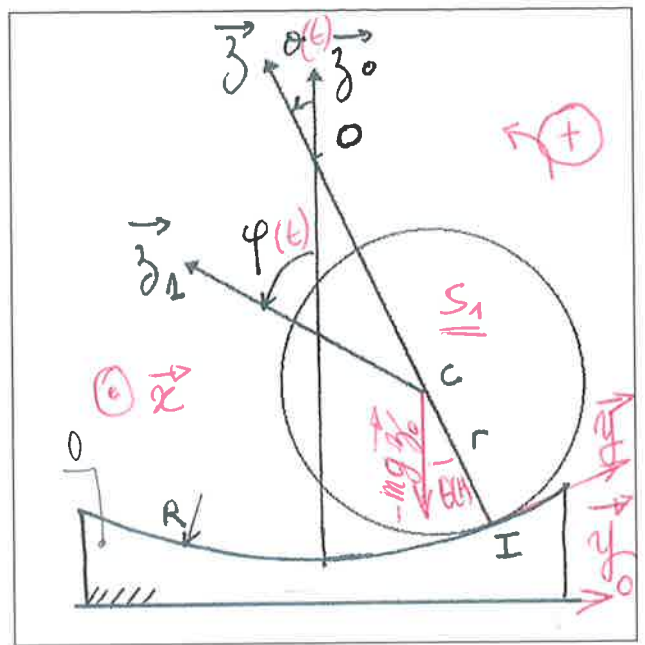
- Exprimer le vecteur rotation de S par rapport au référentiel galiléen R_0 .
- Ecrire les conditions de roulement sans glissement reliant les paramètres $\varphi(t)$ et $\theta(t)$.
- Isoler le solide S , faire le bilan des actions mécaniques appliquées au solide
- Projeter sur l'axe de rotation x le théorème du moment dynamique appliqué au solide.
- En déduire l'équation différentielle régissant le mouvement de $\theta(t)$.
- Trouver la période T du mouvement de petites variations de $\theta(t)$.
- Ecrire le théorème de la résultante dynamique, projeter sur y et z ; à quelle condition de $\theta(t)$ la composante normale de l'action de contact est-elle nulle ?
- Conclure.

Question: L'axe est fixe NON

La direction de l'axe est fixe? NON *

Rotation ou translation? Rotation / $C_{\vec{x}}$

$\Rightarrow$ le théorème du moment dynamique devrait nous donner l'équation de mouvement



* Voir annexe (en fait, si!)

1) Paramétrage:

2 paramètres primitifs $\theta(t)$ et $\varphi(t)$ liés entre eux si S_1 roule sans glisser
liaison entre ces 2 paramètres?

$$\vec{v}_{I \in 1/0} = \vec{0} \quad (\text{RSG})$$

$$O \text{ est fixe} \quad \vec{x} = -(R-r)\vec{z}$$

$$\vec{v}_{C/0} = -(R-r) \cdot \dot{\theta} \vec{x} \wedge \vec{z}$$

$$\vec{v}_{C/0} = (R-r) \dot{\theta} \vec{y}$$

$$\vec{v}_{C \in S_1/0} = \vec{v}_{C/0}$$

$$\vec{v}_{I \in S_1/0} = \vec{v}_{C \in S_1/0} + \vec{IC} \wedge \vec{\Omega}_{S_1/0}$$

$$= (R-r) \dot{\theta} \vec{y} + r \vec{z} \wedge \dot{\varphi} \vec{x} = [(R-r) \dot{\theta} + r \dot{\varphi}] \vec{y}$$

les conditions de roulement sans glissement sont:

$$(R-r) \dot{\theta} + r \dot{\varphi} = 0 \quad \Rightarrow \quad \dot{\varphi} = - \frac{R-r}{r} \dot{\theta} \quad \text{RSG (1)}$$

$\Rightarrow$ le solide S_1 est maintenant paramétré

2) Equation de mouvement.

On isole le solide S_1 .

Bilan des actions :

Poids : $\{ -m g \vec{z}_0; \vec{0} \}_C$

Rapports

$$\begin{aligned} \vec{\sigma}_A(S/R_g) &= \vec{\sigma}_G(S/R_g) + \vec{AG} \wedge m \vec{V}_{G/R_g} \\ \vec{\sigma}_A(S/R_g) &= J_{AX} \cdot \dot{\varphi} \vec{x} + m \cdot \vec{AG} \wedge \vec{V}_{G/R_g} \\ \vec{\sigma}_A(S/R_g) &= \left[\frac{d}{dt} \vec{\sigma}_A(S/R_g) \right]_{R_g} + m \vec{V}_{A/R_g} \wedge \vec{V}_{G/R_g} \end{aligned}$$

Contact : $\left\{ Z_0 \vec{z} + Y_0 \vec{y} + X_0 \vec{x} \mid \vec{0} \right\}_I$

avec frottement

Ici on n'utilise pas le torseur de liaison ponctuelle ni de liaison rectiligne (frottement)

En I , la somme des moments de forces extérieures ne comporte pas d'inconnues de liaison.

$\Rightarrow$ On écrit la projection sur $\vec{x}$ du théorème du moment dynamique en I .

$$\begin{aligned} (\vec{IC} \wedge -mg \vec{z}_0) \cdot \vec{x} &= \vec{\sigma}_I(S_1/O) \cdot \vec{x} \\ + k \sin \theta \, mg &= \end{aligned}$$

$$\vec{\sigma}_C(S_1/O) = J_{Cx} \cdot \dot{\varphi} \vec{x}$$

$$\leftarrow (R-r) \dot{\theta} \vec{y}$$

$$\begin{aligned} \vec{\sigma}_I(S_1/O) &= J_{Cx} \dot{\varphi} \vec{x} + (-r \vec{z}) \wedge m \vec{V}_{C/O} \quad \text{Car } C \text{ centre de masse } S_1 \\ &= J_{Cx} \dot{\varphi} \vec{x} - m(R-r)r \dot{\theta} \vec{x} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \vec{\sigma}_I(S_1/O) &\stackrel{(1)}{=} \left(-\frac{m r^2}{2} \cdot \frac{R-r}{r} - m r (R-r) \right) \dot{\theta} \vec{x} \quad \varphi = -\frac{R-r}{r} \theta \\ &= -\frac{3}{2} m r (R-r) \dot{\theta} \vec{x} \end{aligned}$$

$$\vec{\sigma}_I(S_1/O) = -\frac{3}{2} m r (R-r) \ddot{\theta} \vec{x} + m \cdot \vec{V}_{I/O} \wedge \vec{V}_{C/O}$$

Equ. mot $\Rightarrow \frac{3}{2} (R-r) \ddot{\theta} + g \sin \theta = 0 \quad (2)$

l'équation de mouvement est donc :

$$\frac{3}{2} (R-r) \ddot{\theta} + g \sin \theta = 0$$

Si on linéarise pour de petits mouvements :

$$\frac{3}{2} (R-r) \ddot{\theta} + g \theta = 0$$

$$\ddot{\theta} + \frac{2g}{3(R-r)} \theta = 0$$

de la forme :

$$\ddot{\theta} + \omega^2 \theta = 0$$

$$\omega^2 = \frac{2g}{3(R-r)} \quad \omega = \sqrt{\frac{2g}{3(R-r)}} \quad T = \frac{2\pi}{\omega}$$

$$\begin{array}{l|l} \text{ou} & \theta = A \cos(\omega t + \varphi_1) \\ \text{ou} & \theta = B \sin(\omega t + \varphi_2) \\ \text{ou} & \theta = C \sin \omega t + D \cos \omega t \end{array}$$

Theoreme de la resultante dynamique :

$$\vec{C}_0 = (R-r) \dot{\theta} \vec{y}$$

$$\vec{P}_{C_0} = (R-r) \ddot{\theta} \vec{y} + (R-r) \dot{\theta} \cdot \dot{\theta} \vec{x} \wedge \vec{y}$$

$$\vec{P}_{C_0} = (R-r) \ddot{\theta} \vec{y} + (R-r) \dot{\theta}^2 \vec{z}$$

Projections sur la base $(\vec{x}, \vec{y}, \vec{z})$

$$\vec{x} : X_{I_0} = 0$$

$$\vec{y} : Y_{I_0} - mg \sin \theta = m(R-r) \ddot{\theta}$$

$$\vec{z} : Z_{I_0} - mg \cos \theta = m(R-r) \dot{\theta}^2$$

Composante tangentielle de $\vec{I}_{0 \rightarrow 1}$

Composante normale de $\vec{I}_{0 \rightarrow 1}$

$$\Rightarrow Y_{I_0} = m(R-r) \ddot{\theta} + mg \sin \theta$$

$$\Rightarrow Z_{I_0} = m(R-r) \dot{\theta}^2 + mg \cos \theta$$

$$Z_{I_0} > 0 \Rightarrow \dot{\theta}^2 > -\frac{mg \cos \theta}{m(R-r)}$$

Condition pour que $= 0$ si $\dot{\theta}^2 = -\frac{g}{(R-r)} \cos \theta \Rightarrow \cos \theta < 0$

l'action normale soit

$$\frac{\pi}{2} < \theta < \frac{3\pi}{2}$$

nulle.

$$N = mg \cos \theta + m(R-r) \dot{\theta}^2 \text{ mini si } \dot{\theta}^2 = 0 \text{ et } \theta \text{ maxi.}$$

$$T = m(R-r) \ddot{\theta} + mg \sin \theta$$

$$(2) \quad m(R-r) \ddot{\theta} = -\frac{2mg \sin \theta}{3}$$

$$\left. \begin{array}{l} T = m(R-r) \ddot{\theta} + mg \sin \theta \\ m(R-r) \ddot{\theta} = -\frac{2mg \sin \theta}{3} \end{array} \right\} T = \frac{1}{3} mg \sin \theta$$

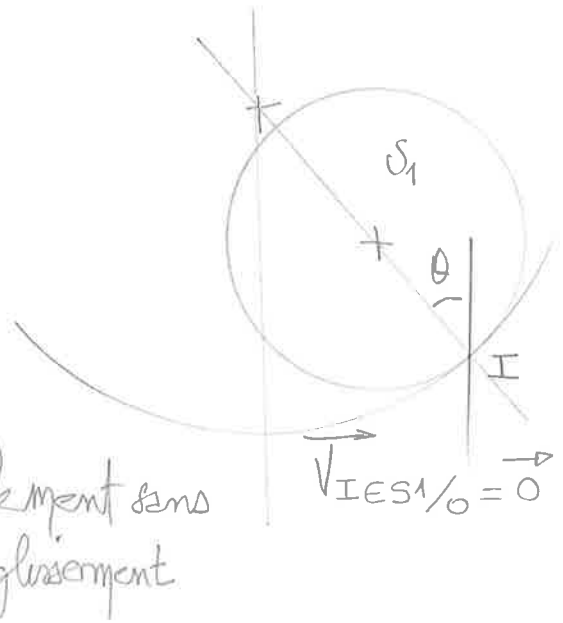
$$\frac{T}{N} < \tan \varphi$$

$$\frac{\frac{1}{3} mg \sin \theta}{mg \cos \theta} < \tan \varphi \Leftrightarrow$$

$$\boxed{\frac{1}{3} \tan \theta < \tan \varphi}$$

mini $\Rightarrow \left(\frac{T}{N}\right)_{\max}$

* Annexe



I peut être considéré fixe (à t)
 $I \vec{x}$ est alors fixe.

Roulement sans
glissement

$$\vec{\sigma}_I(s_1/o) = I_{Ix} \cdot \ddot{\varphi} \vec{x}$$

$$= \left(\frac{Mr^2}{2} + Mr^2 \right) \ddot{\varphi} \vec{x}$$

$$= -\frac{3}{2} Mr \cdot \frac{R-r}{r} \ddot{\theta} \vec{x} = -\frac{3}{2} m r (R-r) \ddot{\theta} \vec{x}$$