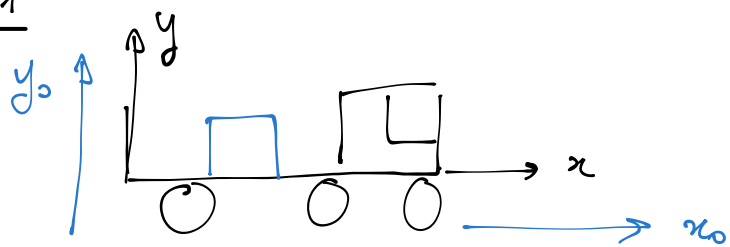


Mécanique - TD2 - Référentiels non galiléens

Exercice 1

1)



$\mathcal{R}_0$ = référentiel terrestre supposé galiléen

$\mathcal{R}$: en translation par rapport à $\mathcal{R}_0$ avec une accélération

On se place dans $\mathcal{R}$

$$\vec{a} = a \vec{u}_x$$

Système = caïm de masse m

BAME : * Poids $\vec{P} = -m g \vec{u}_y$

* Réaction du support $\vec{R} = T \vec{u}_x + N \vec{u}_y$

* Force d'inertie d'entraînement $\vec{f}_{ie} = -m a \vec{u}_x$

Loi de la résultante cinétique dans $\mathcal{R}$ (cas du non glissement)

$$\begin{cases} 0 = T - m a \\ 0 = N - m g \end{cases}$$

$$\Leftrightarrow \begin{cases} T = m a \\ N = m g \end{cases} \quad \text{et } T < f N$$

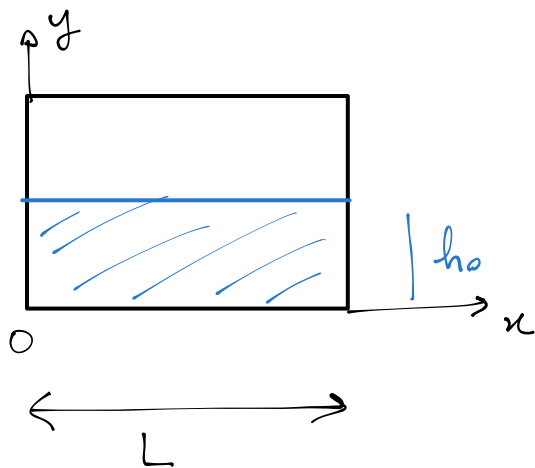
Le glissement commence pour

$$T = f N$$

soit

$$a = f g$$

2)



La force d'inertie d'entraînement volumique s'écrit :

$$\vec{f}_{ie} = -\rho a \vec{u}_x$$

(ρ = masse volumique)

Le fluide est en équilibre dans $\mathcal{R} \Leftrightarrow -\rho a \vec{u}_x - \rho g \vec{u}_y - \text{grad} P = \vec{0}$

Soit

$$\begin{cases} \frac{\partial P}{\partial x} = -\rho a \\ \frac{\partial P}{\partial y} = -\rho g \end{cases}$$

On intègre par rapport à x à y constant :

$$p(x, y) = -\rho a x + C(y)$$

On dérive à nouveau par rapport à y à x constant :

$$\frac{\partial p}{\partial y} = C'(y) \quad \Rightarrow \quad C(y) = C_0 - \rho g y$$

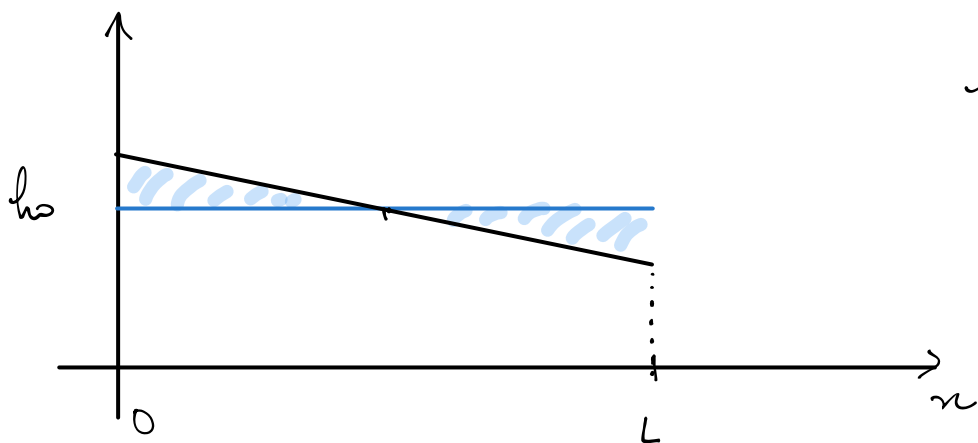
$$\Rightarrow p(x, y) = -\rho a x - \rho g y + C_0$$

La surface du liquide correspond à $p(x, h(x)) = p_0$

$$\Rightarrow -\rho a x - \rho g h(x) = p_0 - C_0$$

Soit

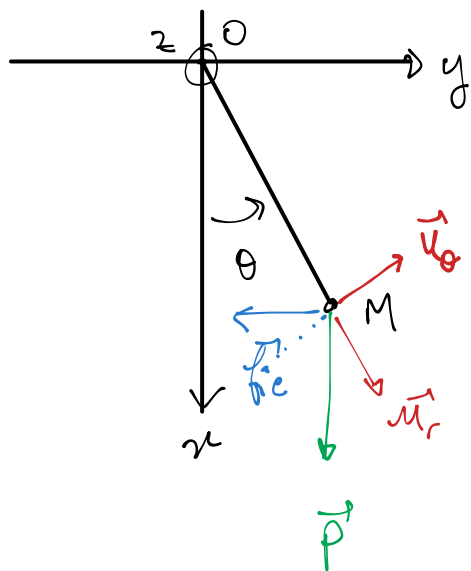
$$h(x) = A - \frac{a}{g} x$$



$$h\left(\frac{L}{2}\right) = h_0 \quad (\text{conservation du volume})$$

$$\Rightarrow h(x) = h_0 - \frac{a}{g} \left(x - \frac{L}{2}\right)$$

3)



On note $\vec{a} = a \vec{u}_y$ l'accélération de la camionnette par rapport au référentiel terrestre supposé galiléen.

BANÉ : poids $\vec{P} = m g \vec{u}_x$

• Tension du fil $\vec{T} = -T \vec{u}_r$

• force d'inertie d'entraînement

$$\vec{f}_{ie} = -m a \vec{u}_y$$

Loi du moment cinétique en O : $\frac{d\vec{L}_O}{dt} = \vec{\mathcal{L}}_O(\vec{T}) + \vec{\mathcal{L}}_O(\vec{P}) + \vec{\mathcal{L}}_O(\vec{f}_{ie})$

Le pendule est à l'équilibre $\Leftrightarrow \vec{L}_0 = \text{constante}$

$$\vec{\mathcal{L}}_0(\vec{T}) = \vec{OM} \wedge \vec{T} = \vec{0} \text{ car } \vec{OM} \text{ et } \vec{T} \text{ sont colinéaires}$$

On a donc :

$$\boxed{\vec{\mathcal{L}}_0(\vec{P}) + \vec{\mathcal{L}}_0(\vec{f}_{re}) = \vec{0}} \text{ à l'équilibre}$$

$$\vec{P} = m g \cos \theta \vec{u}_r - m g \sin \theta \vec{u}_\theta ; \vec{OM} = l \vec{u}_r$$

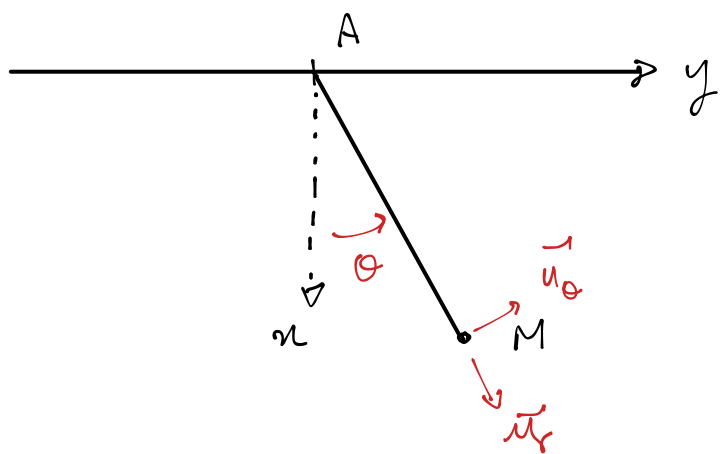
$$\Rightarrow \vec{\mathcal{L}}_0(\vec{P}) = -m g l \sin \theta \vec{u}_z$$

$$\vec{f}_{re} = -m a \sin \theta \vec{u}_r - m a \cos \theta \vec{u}_\theta \Rightarrow \vec{\mathcal{L}}_0(\vec{f}_{re}) = -m a l \cos \theta \vec{u}_z$$

L'équilibre correspond donc à : $-m g l \sin \theta_{eq} - m a l \cos \theta_{eq} = 0$

soit $\boxed{\tan \theta_{eq} = -\frac{a}{g}}$ $\Rightarrow$ on peut mesurer a en mesurant θ_{eq} .

Exercice 2



$\mathcal{R}'$ non galiléen :

Accélération d'entraînement

$$\begin{aligned} \vec{a}_e &= \ddot{y}_A \vec{u}_y \\ &= -\omega^2 y_0 \cos(\omega t) \vec{u}_y \end{aligned}$$

1) Poids : $\vec{P} = m g \vec{u}_z$

$$= +m g \cos \theta \vec{u}_r - m g \sin \theta \vec{u}_\theta$$

$$\Rightarrow \vec{\mathcal{L}}_A(\vec{P}) = -m g l \sin \theta \vec{u}_z$$

Actions de liaison : pivot parfait $\Rightarrow \mathcal{L}_{z, \text{liaison}} = 0$

Force d'inertie d'entraînement : $\vec{f}_{re} = -m \vec{a}_e$

$$\Rightarrow \vec{f}_{re} = m y_0 \omega^2 \cos(\omega t) (\cos \theta \vec{u}_\theta + \sin \theta \vec{u}_r)$$

$$\Rightarrow \vec{\mathcal{L}}_A(\vec{f}_{re}) = m y_0 l \omega^2 \cos(\omega t) \cos \theta \vec{u}_z$$

2) Le moment cinétique de la bille en A :

$$\begin{aligned}\vec{L}_A(\text{bille}) &= \vec{OA} \wedge m \vec{v}_A \\ &= l \vec{u}_r \wedge m l \dot{\theta} \vec{u}_\theta \\ &= m l^2 \dot{\theta} \vec{u}_z\end{aligned}$$

3) Loi du moment cinétique sur (Az) :

$$m l^2 \ddot{\theta} = -m g l \sin \theta + m y_0 \omega^2 l \cos(\omega t) \cos \theta$$

Dans le cas des petites oscillations : $\sin \theta \approx \theta$ et $\cos \theta \approx 1$

$$\Rightarrow \boxed{\ddot{\theta} + \frac{g}{l} \theta = \frac{y_0}{l} \omega^2 \cos(\omega t)}$$

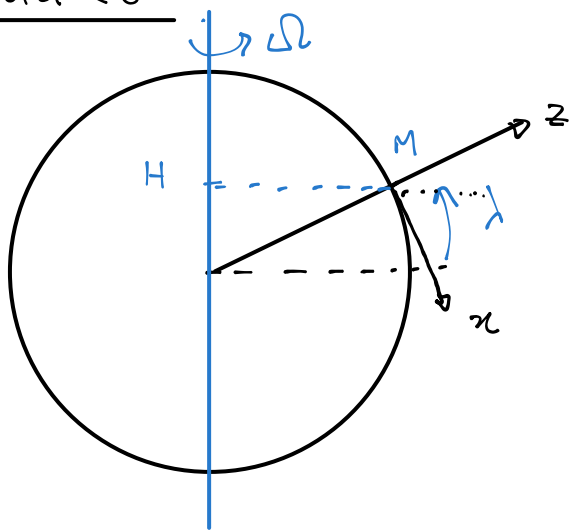
4) Il faut passer en complexe : $\theta(t) = \text{Re}(\underline{\theta}(t))$ avec $\underline{\theta}(t) = \underline{\theta}_0 e^{i\omega t}$

$$\Rightarrow \underline{\theta}_0 = \frac{y_0 \frac{\omega^2}{l}}{\frac{g}{l} - \omega^2} \rightarrow \text{résonance pour } \omega = \sqrt{\frac{g}{l}} = \omega_0$$

Rq : . si on tient compte des frottements on a un système de type passe-haut d'ordre 2 .

. La solution trouvée diverge pour $\omega = \omega_0 \Rightarrow$ si θ devient trop grand l'hypothèse petits angles n'est plus valable, il faut reprendre l'équation avec $\cos(\theta)$ et $\sin \theta$.

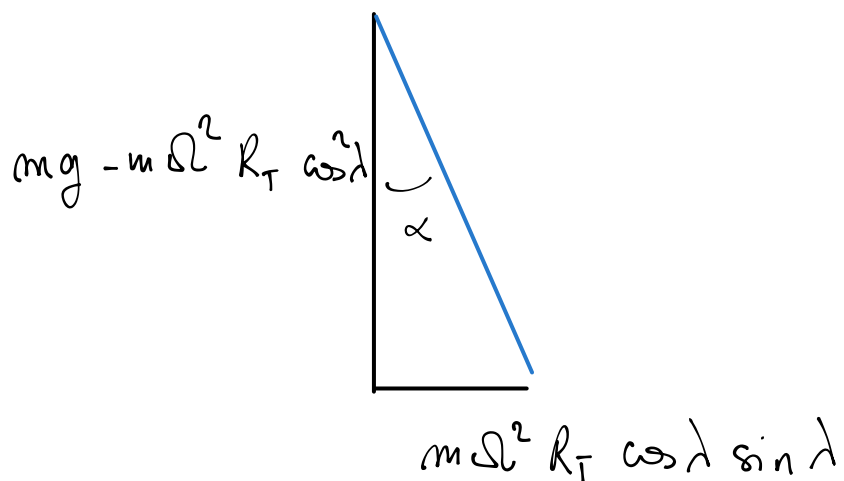
Exercice 3



1) Dans la définition du pids, le corps est considéré comme étant à l'équilibre dans le référentiel terrestre :

$$\begin{aligned}\vec{f}_{ic} &= -2m \vec{\Omega} \wedge \vec{v}_r \\ &= \vec{0} \quad \text{car } \vec{v}_r = \vec{0}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 2) \quad \vec{P}' &= -m g \vec{u}_z + m \Omega^2 \vec{HM} \\
 &= -m g \vec{u}_z + m \Omega^2 R_T \cos \lambda (\cos \lambda \vec{u}_z + \sin \lambda \vec{u}_n)
 \end{aligned}$$



$$\tan \alpha = \frac{m \Omega^2 R_T \cos \lambda \sin \lambda}{m g - m \Omega^2 R_T \cos^2 \lambda}$$

$$\Omega^2 R_T = 3,4 \cdot 10^{-2} \text{ m.s}^{-2}$$

$$\ll g$$

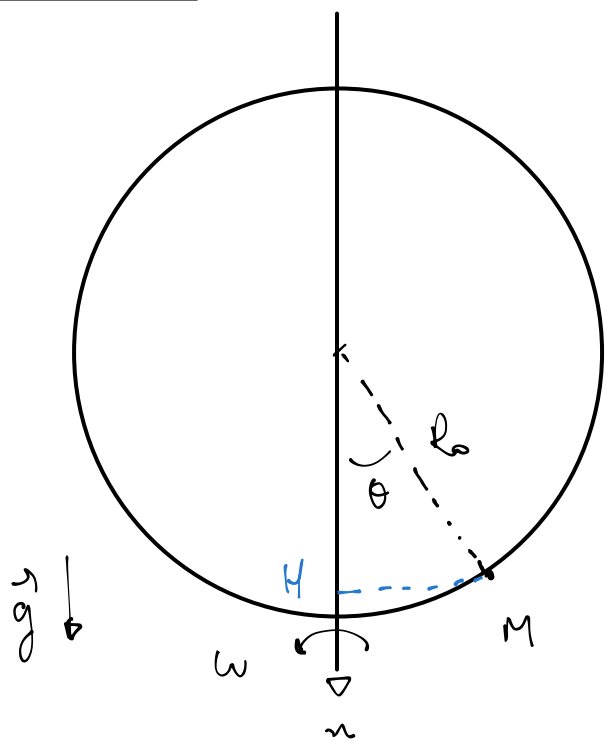
On a donc $\tan \alpha \simeq \frac{\Omega^2 R_T \sin(2\lambda)}{2g} \simeq \alpha$

3) La valeur maximale de α correspond à $\lambda = 45^\circ$, $\sin(2\lambda) = 1$

$\Rightarrow$

$$\alpha \simeq 1,7 \cdot 10^{-3} \text{ rad}$$

Exercice 4



1) Comme dans l'exercice 3 : on recherche des positions d'équilibre dans le référentiel

$$\Rightarrow \vec{a}_r = \vec{0} \quad \Rightarrow \quad \vec{f}_{ic} = \vec{0}$$

2) En coordonnées cylindriques :

$$\begin{aligned}
 \vec{f}_{ic} &= m \omega^2 \vec{HM} \\
 &= m \omega^2 r \vec{u}_r \\
 &= - \frac{dE_{pe}}{dr} \vec{u}_r
 \end{aligned}$$

avec $E_{pe} = -m \omega^2 \frac{r^2}{2} + E_{p0}$ ← constante d'intégration

$$r = R_0 \sin \theta$$

$\Rightarrow$

$$E_{pe} = -m \omega^2 \frac{R_0^2}{2} \sin^2 \theta + E_{p0}$$

3) $E_{p,p} = -m g r$ dans cette situation.

(écrire par exemple $\vec{P} = -\text{grad } E_{p,p}$)

$$\Rightarrow E_{p,p} = -m g R_0 \cos \theta \quad (+ \text{ éventuellement une constante mais on peut choisir } E_p(\theta=0)=0)$$

$$4) \quad E_{p,\text{tot}} = -m g R_0 \cos \theta - m \frac{\omega^2}{2} R_0^2 \sin^2 \theta + E_p$$

$$\begin{aligned} \frac{dE_p}{d\theta} &= m g R_0 \sin \theta - m \omega^2 R_0^2 \sin \theta \cos \theta \\ &= \sin \theta (m g R_0 - m \omega^2 R_0^2 \cos \theta) \end{aligned}$$

Les positions d'équilibre sont obtenues pour $\frac{dE_p}{d\theta} = 0$

$$\sin \theta = 0 \quad \text{ou} \quad \cos \theta = \frac{g}{R_0 \omega^2} \quad \left(\text{possible si } \omega^2 \geq \frac{g}{R_0} \right)$$

On dérive une seconde fois :

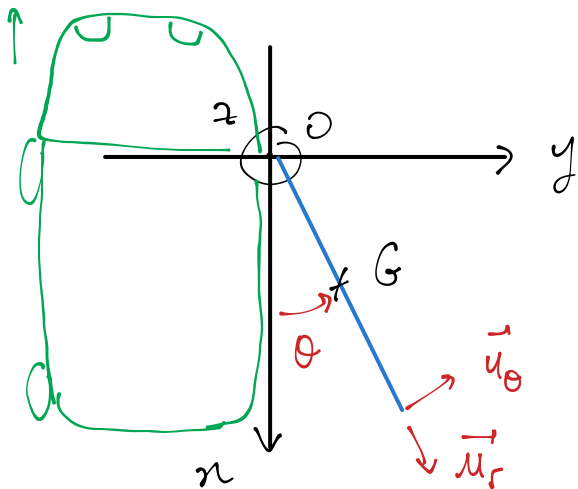
$$\frac{d^2 E_p}{d\theta^2} = \cos \theta (m g R_0 - m \omega^2 R_0^2 \cos \theta) + m \omega^2 R_0 \sin^2 \theta$$

Pour $\cos \theta_{eq} = \frac{g}{R_0 \omega^2}$ on obtient :

$$\frac{d^2 E_p}{d\theta^2} = \frac{g}{R_0 \omega^2} \underbrace{\left(m g R_0 - m \omega^2 R_0^2 \frac{g}{R_0 \omega^2} \right)}_{=0} + \underbrace{m \omega^2 R_0 \sin^2 \theta_{eq}}_{>0}$$

$\frac{d^2 E_p}{d\theta^2} > 0 \Rightarrow$ cette position d'équilibre est stable quand elle existe

Exercice 5 - Mouvement d'une portière



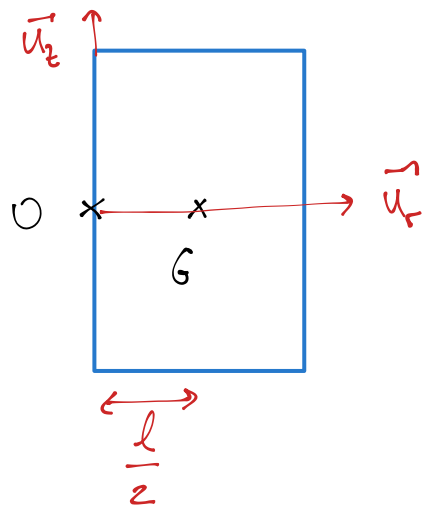
R : référentiel lié à la voiture en translation avec $\vec{a} = a \vec{u}_x$ ($a > 0$ car la voiture accélère) par rapport à R_0 référentiel terrestre supposé galiléen.

- 1) La force d'inertie d'entraînement $\vec{f}_{ie} = -m a \vec{u}_x$ qui s'applique en G a un moment en O :

$$\mathcal{M}_O(\vec{f}_{ie}) = \vec{OG} \wedge \vec{f}_{ie}$$

$$\Rightarrow \mathcal{M}_O(\vec{f}_{ie}) = m a \frac{l}{2} \sin \theta \vec{u}_z$$

qui provoque l'ouverture de la porte.



- 2) On applique le théorème du moment cinétique dans $\mathcal{L}$ par rapport à Oz . La liaison pivot est considérée comme parfaite ($\mathcal{M}_{z, liaison} = 0$), le poids est suivant $\vec{u}_z$, on a donc $\mathcal{M}_z(\vec{P}) = 0$.

$$\Rightarrow J \ddot{\theta} = m a \frac{l}{2} \sin \theta$$

$$3) J \dot{\theta} \ddot{\theta} = m \frac{l}{2} a \dot{\theta} \sin \theta$$

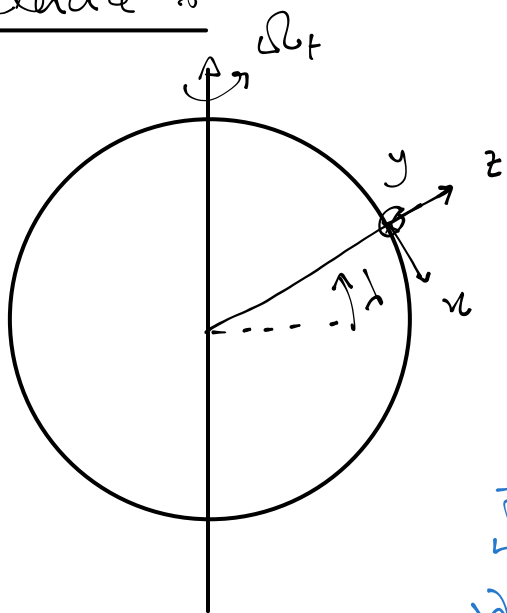
$$\Rightarrow J \frac{\dot{\theta}_0^2}{2} = m \frac{l}{2} a \left(\cos 0 - \cos \frac{\pi}{2} \right)$$

on intègre entre
 $t = 0 \quad \theta = 0 \quad \dot{\theta} = 0$
 et $t \quad \theta = \frac{\pi}{2} \quad \dot{\theta}_0$

soit

$$\dot{\theta}_0 = \sqrt{\frac{m l a}{J}}$$

Exercice 6



R_0 = référentiel géocentrique

R = référentiel terrestre en rotation par rapport à R_0 .

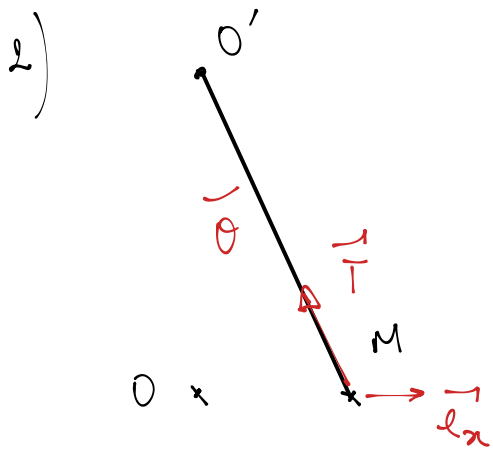
$$1) \vec{F}_{ic} = -2m \vec{\Omega}_t \wedge \vec{r}$$

$$\vec{\Omega}_t = -\Omega_t \cos \lambda \vec{u}_x + \Omega_t \sin \lambda \vec{u}_z$$

$$\vec{r} = x \vec{u}_x + y \vec{u}_y$$

$$\Rightarrow \vec{F}_{ic} = -2m \underbrace{\Omega_t \sin \lambda}_{\omega} \vec{u}_z \wedge (x \vec{u}_x + y \vec{u}_y)$$

$$= -2m \omega x \vec{u}_y + 2m \omega y \vec{u}_x$$



+ $T \cos \theta \approx mg$ si on considère que le mouvement est dans (Oxy)

$\Rightarrow T \approx mg$ pour θ petit

Pour $\vec{OM}$ colinéaire à $\vec{e}_x$:

$$\begin{cases} T_x = -mg \sin \theta \\ \sin \theta = \frac{x}{l} \end{cases}$$

soit $T_x = -mg \frac{x}{l}$

On obtient bien $\vec{T} = -m \omega_0^2 (x \vec{e}_x + y \vec{e}_y)$ dans le cas général.

PFD dans R en projection sur (Oxy)

$$\begin{cases} m \ddot{x} = -m \omega_0^2 x + 2m \omega \dot{y} & (1) \end{cases}$$

$$\begin{cases} m \ddot{y} = -m \omega_0^2 y - 2m \omega \dot{x} & (2) \end{cases}$$

3) On pose $X = x + iy$

$$(1) + i(2) \Rightarrow \underbrace{(\ddot{x} + i\ddot{y})}_{\ddot{X}} = -\omega_0^2 \underbrace{(x + iy)}_X + 2\omega \underbrace{(\dot{y} - i\dot{x})}_{-i\dot{X}}$$

Soit

$$\ddot{X} + \omega_0^2 X = -2i\omega \dot{X}$$

4) Polynôme caractéristique : $r^2 + 2i\omega r + \omega_0^2 = 0$

$$\Delta = -4\omega^2 - 4\omega_0^2$$

$$\approx -4\omega_0^2 \text{ si } \omega^2 \ll \omega_0^2$$

$$\Rightarrow r = -i\omega \pm i\omega_0$$

$$\Rightarrow X(t) = \underbrace{e^{-i\omega t}}_{\text{rotation du plan contenant les oscillations}} \underbrace{\left(X_0 \cos(\omega_0 t) + X_1 \sin(\omega_0 t) \right)}_{\text{oscillations } \omega_0 \text{ d'un pendule de longueur } l}$$

rotation du
plan contenant les
oscillations

oscillations ω_0 d'un
pendule de longueur l

