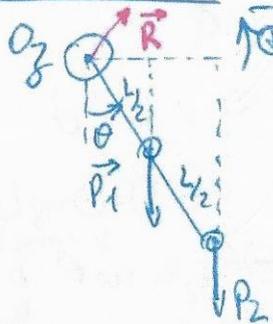


# TD TRC

## Pendule lesté



1) Commencer par 1 dessin propre, avec les fuses et bras de leviers.  
 → Ne pas oublier  $\vec{R}$  dans le bilan!

$$J_3 = J_{31} + J_{32} = \left[ m \left( \frac{L}{2} \right)^2 + mL^2 \right] \dot{\theta}$$

$$J_3(\vec{R}) = 0 \quad (\text{liaison pivot parfaite})$$

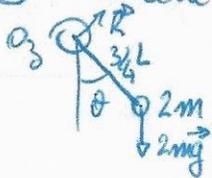
$$J_3(P_1) = -mg \frac{L}{2} \sin \theta$$

$$J_3(P_2) = -mgL \sin \theta$$

Le TRC/g donne :  $\frac{5}{4} mL^2 \ddot{\theta} = -\frac{3}{2} mgL \sin \theta \Leftrightarrow \boxed{\ddot{\theta} + \frac{6g}{5L} \sin \theta = 0}$

2) Définition :  $\vec{O\dot{G}} = \frac{m\vec{O\dot{P}_1} + m\vec{O\dot{P}_2}}{2m} = \frac{1}{2} (\vec{O\dot{P}_1} + \vec{O\dot{P}_2}) = \frac{3}{4} \vec{O\dot{P}_2}$

3) Dans cette hypothèse, le même raisonnement donne :



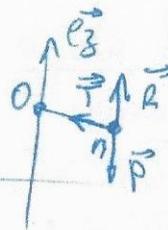
$$2m \left( \frac{3}{4} L \right)^2 \ddot{\theta} = -\frac{3}{4} 2mgL \sin \theta$$

$$\Leftrightarrow \boxed{\ddot{\theta} + \frac{4g}{3L} \sin \theta = 0}$$

avec la même équation  $\Rightarrow$  Un solide en rotation ne se comporte pas comme son centre d'inertie ! (ce qui serait vrai en translation...)

$\Rightarrow$  A bien assimiler pour le chapitre qui suivra (solide en rotation)

## Roue + ficelle



1) Coordonnées cylindriques

-  $OM = b - v_0 t = r(t)$   
 -  $\vec{v}_0 = m r^2 \dot{\theta} \vec{e}_\theta = m (b - v_0 t)^2 \dot{\theta} \vec{e}_\theta$

2) On a  $J_{O_0}(\vec{P} + \vec{R} + \vec{T}) = \underbrace{O\vec{M} \wedge \vec{T}} + \underbrace{O\vec{R} \wedge (\vec{P} + \vec{R})} = \vec{0}$

car  $\vec{O} \vec{M}$  colinéaires car  $\vec{P}$  et  $\vec{R}$  se compensent  
 car  $\vec{P}$  et  $\vec{R}$  se compensent

donc  $\frac{d\vec{v}_0}{dt} = \vec{0}$

Alors  $m(b - v_0 t)^2 \omega = \text{cte} = m b^2 \omega_0$  (évalué à  $t=0$ )  
 $\Rightarrow \omega = \frac{b^2 \omega_0}{(b - v_0 t)^2} \quad (\omega(t) \uparrow)$

3) PFD en polaires pour M :  $m \begin{pmatrix} \ddot{r} - r\dot{\theta}^2 \\ r\ddot{\theta} + 2\dot{r}\dot{\theta} \end{pmatrix} = m \begin{pmatrix} -r\omega^2 \\ r\ddot{\theta} + 2\dot{r}\dot{\theta} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} T_r \\ 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} (1) \\ (2) \end{pmatrix}$

(1)  $\Rightarrow T_r = -m r \omega^2 = -m \frac{(b^2 \omega_0)^2}{(b - v_0 t)^3}$  (courbe  $\rightarrow$  expo)

4) Par def,  $\delta W(\vec{T}) = \vec{T} \cdot d\vec{\ell} = T_r dr = -\frac{m(b^2 \omega_0)^2}{r^3} dr$  (car  $b - v_0 t = r$ )  
 Donc  $W(\vec{T}) = \int_{r=b}^{r=r} -\frac{m(b^2 \omega_0)^2}{r^3} dr = \left[ +\frac{m(b^2 \omega_0)^2}{2r^2} \right]_b^r = \frac{m(b^2 \omega_0)^2}{2} \left[ \frac{1}{r^2} - \frac{1}{b^2} \right]$

5) On applique le T.E.c entre  $r=b_0$  et  $r$ , seule  $\vec{T}$  travaille :

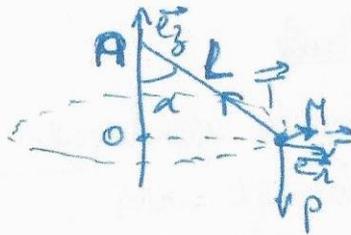
$$\Delta E_c = E_c(r) - E_c(r_0) = W(\vec{T}) = \left[ \frac{1}{2} m (\dot{r}^2 + (r\dot{\theta})^2) \right]_{r_0}^r$$

or  $\dot{r}(r_0) = \dot{r}(r) = v_0$  (en m/s)  $\Rightarrow \Delta E_c = \frac{1}{2} m [ (r\omega)^2 - (b_0 \omega_0)^2 ]$

comme  $\omega = \frac{b_0^2 \omega_0}{r^2}$ ,  $\Delta E_c = \frac{1}{2} m \left[ \left( \frac{b_0^2 \omega_0}{r} \right)^2 - (b_0 \omega_0)^2 \right] = \frac{m(b_0^2 \omega_0)^2}{2} \left[ \frac{1}{r^2} - \frac{1}{b_0^2} \right]$

## Pendule cône

1) Comme  $\vec{T}$  passe par A,  $\vec{\mathcal{J}}_A(\vec{T}) = \vec{0}$ , on applique le TRC en A.



$$\begin{aligned} \vec{\mathcal{J}}_A &= \vec{AP} \wedge m\vec{v} = (-L\omega\alpha\vec{e}_3 + L\sin\alpha\vec{e}_r) \wedge (L\omega\sin\alpha\vec{e}_\theta) \\ &= L^2 m \omega \sin\alpha (\omega\alpha\vec{e}_1 + \sin\alpha\vec{e}_3) \end{aligned}$$

$$\bullet \vec{\mathcal{J}}_A(\vec{P}) = \vec{AP} \wedge \vec{P} = mgL\sin\alpha\vec{e}_\theta \quad (\text{bras de levier})$$

Comme  $\omega = \text{cte}$ ,  $\frac{d\vec{\mathcal{J}}_A}{dt} = mL^2\omega\sin\alpha\omega\alpha \frac{d\vec{e}_1}{dt} = mL^2\omega^2\sin\alpha\cos\alpha \vec{e}_3$

Le TRC en t donne donc

$$mgL\sin\alpha = mL^2\omega^2\sin\alpha\cos\alpha \Rightarrow \cos\alpha = \frac{g}{L\omega^2}$$

Reques: ① Bien que  $\omega$  soit constant,  $\vec{\mathcal{J}}_A$  n'est pas constant! c'est 1 vecteur de norme constante qui tourne autour de  $Oz$ .

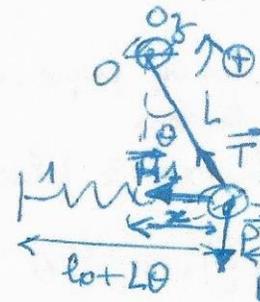
(Par contre  $\vec{\mathcal{J}}_O$  serait lui constant)

② on utilise le TRC vectoriel ici bien qu'on ait 1 mot plan, car sinon tout serait nul:

$$\frac{d\vec{\mathcal{J}}_A}{dt} = \vec{0}, \quad \vec{\mathcal{J}}_A(\vec{P}) = \vec{0}, \quad \vec{\mathcal{J}}_A(\vec{T}) = \vec{0} \dots$$

et on serait bloqué

## Pendule simple à 2 ressorts



1)  $\theta$  petit  $\Rightarrow x \approx L\sin\theta \approx L\theta$   
 $\Rightarrow v \approx L\dot{\theta}$

2) TRC/ $O_3$ :  $\vec{\mathcal{J}}_3 = mL^2\dot{\theta}$

$$\begin{aligned} \mathcal{J}_3(\vec{T}) &= 0 & \mathcal{J}_3(\vec{P}) &= -mgL\sin\theta \approx -mgL\theta \\ \mathcal{J}_3(\vec{R}_{1/2}) &= -R_{1/2}L\cos\theta & & \approx -R_{1/2}L \end{aligned}$$

Pont tourne dans sens  $\ominus$

avec  $R_1 = -kx\vec{u}_2 = -kL\theta\vec{u}_2$  (allongé)  
 $R_2 = -(-kx\vec{u}_2) = -kL\theta\vec{u}_2$  (comprimé)

Le TRC donne

$$mL^2\ddot{\theta} = -mgL\theta - 2kL^2\theta$$

$$\Rightarrow \ddot{\theta} + \theta \left( \frac{g}{L} + \frac{2k}{m} \right) = 0, \quad T = 2\pi\sqrt{\frac{g}{L} + \frac{2k}{m}}$$

3) En prenant l'origine des  $E_p$  pesanteur en O,

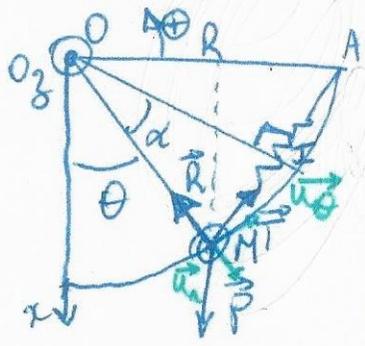
$$E_p = 2 \times \frac{1}{2} kx^2 - mgL\cos\theta \stackrel{\theta \text{ petit}}{\approx} kL^2\theta^2 - mgL\left(1 - \frac{\theta^2}{2}\right)$$

Système conservatif ( $\vec{T}$  ne W pas car  $\perp$  déplacement), donc  $\frac{d}{dt}(E_p + E_c) = 0$  ( $E_c = \frac{1}{2}m(L\dot{\theta})^2$ )

$$\Leftrightarrow mL^2\ddot{\theta} + 2kL^2\theta + mgL\theta = 0$$

$$\Leftrightarrow \ddot{\theta} + \theta \left( \frac{2k}{m} + \frac{g}{L} \right) = 0$$

### 3. Méthodes pour 1 mouvement



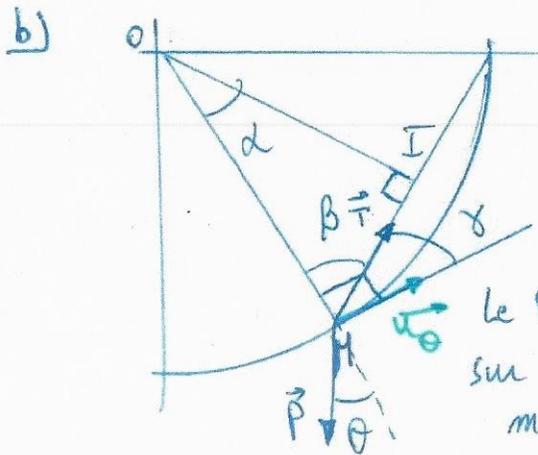
1) OIA rectangle en I, donc  
 $AM = 2IA = 2R \sin \alpha = \Delta l_{\text{ressort}}$   
 $\Rightarrow T = 2kR \sin \alpha$   
 2) a) TNC/O3:  $\mathcal{T}_z = mR^2 \ddot{\theta}$

- $\mathcal{R}_z(\vec{R}) = 0$
- $\mathcal{R}_z(\vec{P}) = -mgR \sin \theta$  (bras levier)
- $\mathcal{R}_z(\vec{T}) = +T \cdot OI$  (bras de levier)  
 $= T \cdot R \cos \alpha = 2kR^2 \sin \alpha \cos \alpha$   
enoncé  $kR^2 \sin 2\alpha = kR^2 \sin(\frac{\pi}{2} - \theta) = kR^2 \cos \theta$

Le TNC donne donc

$$mR^2 \ddot{\theta} = -mgR \sin \theta + kR^2 \cos \theta$$

$$\Leftrightarrow \ddot{\theta} + \frac{g}{R} \sin \theta - \frac{k}{m} \cos \theta = 0$$



Triangle OIR:  
 $\alpha + \beta + \frac{\pi}{2} = \pi$   
 $\Rightarrow \beta = \frac{\pi}{2} - \alpha$   
 Donc  $\gamma = \frac{\pi}{2} - \beta = \alpha$

Le PFD donne donc en projection sur  $\vec{u}_\theta$ :  
 $mR \ddot{\theta} = -mg \sin \theta + \underbrace{\vec{T} \cdot \vec{u}_\theta}_{T \cos \alpha}$

soit  $mR \ddot{\theta} = -mg \sin \theta + \frac{2kR \sin \alpha \cos \alpha}{kR \cos \theta}$  (m<sup>e</sup> eq que au a)

c) Le mouvement est conservatif, car  $\vec{R}$  ne W pas, et  $\vec{T}$  et  $\vec{P}$  dérivent d'une potentielle.

Avec 1 origine en O pour Epp:

$$E_m = \text{cte} = \underbrace{\frac{1}{2} m (R \dot{\theta})^2}_{E_c} + \underbrace{\frac{1}{2} k (2R \sin \alpha)^2}_{E_{\text{ressort}}} - \underbrace{mgR \cos \theta}_{E_{\text{pp}}}$$

$\rightarrow E_{\text{pp}} \downarrow$  si  $x \uparrow$

$\Rightarrow \frac{dE_m}{dt} = 0 \Rightarrow mR^2 \ddot{\theta} - 2kR^2 \alpha \times 2 \sin \alpha \cos \alpha - mgR \dot{\theta} \sin \theta = 0$   
 (on peut aussi remplacer  $\alpha$  avant de dériver...)  
 or  $\alpha = \frac{1}{2}(\frac{\pi}{2} - \theta) \Rightarrow \dot{\alpha} = -\frac{\dot{\theta}}{2}$ , d'où:

$$mR^2 \ddot{\theta} = -mgR \dot{\theta} \sin \theta + \frac{2kR^2 \dot{\theta} \sin \alpha \cos \alpha}{kR \cos \theta}$$

(m<sup>e</sup> équation que a)

3) Equilibre si  $\frac{g}{R} \sin \theta = \frac{k}{m} \cos \theta \Rightarrow \tan \theta = \frac{kR}{mg} > 0$

solutions:  $\theta_1 = \text{Atan}(\frac{kR}{mg}) \in [0, \frac{\pi}{2}[$   
 $\theta_2 = \theta_1 + \pi \in ]\pi, \frac{3\pi}{2}]$   
*dérivée fonction composée*

Stabilité: on étudie  $\frac{d^2 E_m}{d\theta^2}$

$$\frac{dE_m}{d\theta} = mgR \sin \theta + 2kR^2 \frac{d(\sin^2 \alpha)}{d\theta}$$

*(on peut aussi remplacer  $\alpha$  avant de dériver) (+simple?)*

$$= mgR \sin \theta - 2kR^2 \sin \alpha \cos \alpha = mgR \sin \theta - kR^2 \cos \theta$$

$$\Rightarrow \frac{d^2 E_m}{d\theta^2} = mgR \cos \theta + kR^2 \sin \theta$$

on a  $\frac{d^2 E_m}{d\theta^2}(\theta_1) > 0 \Rightarrow$  eq stable  
 $\frac{d^2 E_m}{d\theta^2}(\theta_2) < 0 \Rightarrow$  eq instable