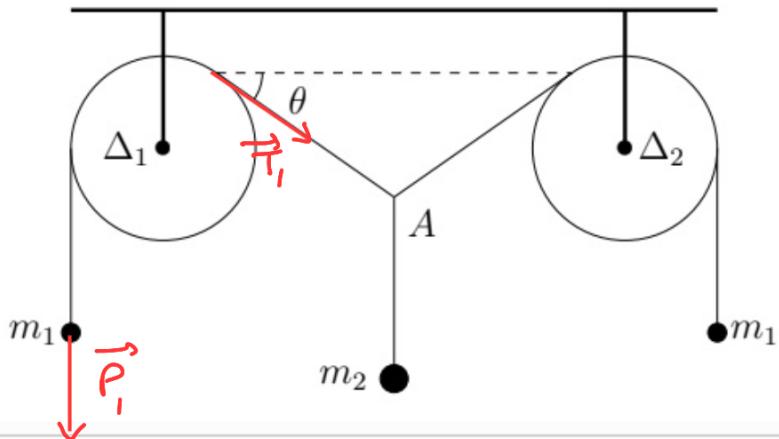


Exercices bonus du chapitre 16

Exercice 1 :



on pose les vecteurs unitaires $\vec{\Theta}_{\Delta_1}$ et $\vec{\Theta}_{\Delta_2}$

* Equilibre de la poulie de gauche : $\sum \mathcal{J}_\Delta(\vec{F}) = 0$

$$\mathcal{J}_\Delta(\vec{P}_1) + \mathcal{J}_\Delta(\vec{T}_1) = \vec{0}$$

(l'action mécanique de liaison autour de l'axe Δ_1 est inconnue mais à un moment nul car on néglige les frottements d'axe).

$$m_1 g R - T_1 R = 0 \Rightarrow T_1 = m_1 g$$

\Rightarrow on démontre ici que lorsqu'un fil passe par une poulie, la force exercée sur ses extrémités change de direction mais pas de norme.

* Equilibre de la poulie de droite : le même raisonnement donne $T_2 = m_2 g$.

* Equilibre du point A :

$$\vec{P}_2 + (-\vec{T}_1) + (-\vec{T}_2) = \vec{0}$$

En projetant sur l'axe vertical :

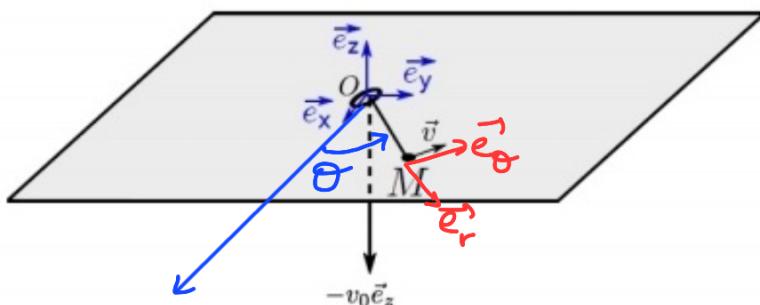
$$m_2 g = 2 m_1 g \sin \theta \Rightarrow$$

$$\sin \theta = \frac{m_2}{2m_1}$$

(Si $m_2 > 2m_1$, cette solution n'est pas définie, la masse m_2 entraîne les 2 masses m_1 et l'ensemble tombe !)

Exercice 2 :

Q1.



On utilise un système de coordonnées cylindriques d'axe Oz , tel que $\hat{Oz} = r\vec{u}_r$ avec $r = l(t) = l_0 - v_0 t$

$$\vec{v}(n/k) = i\vec{e}_r + r\dot{\theta}\vec{e}_\theta$$

$$\vec{L}_o(n/r) = \vec{On} \wedge m\vec{v}(n/R)$$

$$= r\vec{u}_r \wedge (m\dot{r}\vec{u}_r + r\dot{\theta}\vec{u}_\theta)$$

$$= mr^2\dot{\theta}\vec{u}_\theta$$

Soit $\boxed{\vec{L}_o(n/R) = m(l_o - v_o t)^2 \dot{\theta} \vec{u}_\theta}$

Q2. On détermine la somme des moments des forces exercées sur n :

$$\begin{aligned} \sum \vec{J}_o(F) &= \vec{On} \wedge \vec{P} + \vec{On} \wedge \vec{R} + \vec{On} \wedge \vec{T} \\ &= \underbrace{\vec{On} \wedge (\vec{P} + \vec{R})}_{=\vec{0}} + \underbrace{\vec{On} \wedge \vec{T}}_{=\vec{0} \text{ car } \vec{T} \text{ est linéaire à } \vec{On}} \\ &\quad \text{car absence de frottements} \end{aligned}$$

D'après le TNC appliqué au point n dans R galiléen, on a $\frac{d\vec{L}_o(n/R)}{dt} = \vec{0}$

Soit $\vec{L}_o(n/R) = \text{cte.}$

$$\Rightarrow \boxed{m(l_o - v_o t)^2 \dot{\theta} = \text{cte}}$$

Q3. $\omega(t) = \dot{\theta} \Rightarrow m(l_o - v_o t)^2 \omega = m l_o^2 \omega_0$

$$\Rightarrow \boxed{\omega(t) = \frac{l_o^2 \omega_0}{(l_o - v_o t)^2}}$$

($\omega(t)$ augmente au cours du temps)

$$QL. \quad E_c = \frac{1}{2} m \|\vec{v}\|^2 = \frac{1}{2} m (\dot{r}^2 + r^2 \dot{\theta}^2)$$

$$= \frac{1}{2} m \left[(-v_0)^2 + (l_0 - v_0 t) \left(\frac{l_0^2 \omega_0}{(l_0 - v_0 t)^2} \right)^2 \right]$$

$$E_c = \frac{1}{2} m \left(v_0^2 + \frac{l_0^4 \omega_0^2}{(l_0 - v_0 t)^2} \right)$$

l'énergie cinétique de la masse m augmente.
Elle provient du travail de la force de tension du fil fourni par l'opérateur.

Cette expression est valable pour $t < \frac{l_0}{v_0}$

$$W = \Delta E_c = \frac{1}{2} m v_0^2 + \frac{1}{2} \frac{m l_0^4 \omega_0^2}{(l_0 - v_0 t)^2} - \left(\frac{1}{2} m v_0^2 + \frac{l_0^4 \omega_0^2}{l_0^2} \right)$$

$$W = \frac{1}{2} m l_0^4 \omega_0^2 \left[\frac{1}{(l_0 - v_0 t)^2} - \frac{1}{l_0^2} \right]$$

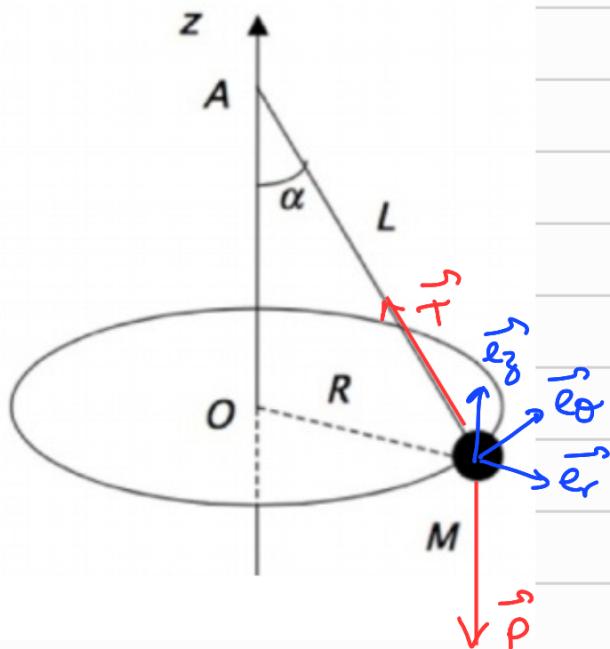
$$= \frac{1}{2} m l_0^4 \omega_0^2 \left(\frac{l_0^2 - (l_0 - v_0 t)^2}{l_0^2 (l_0 - v_0 t)^2} \right)$$

$$W = \frac{1}{2} m l_0^2 \omega_0^2 \left(\frac{2 l_0 v_0 t - v_0^2 t^2}{(l_0 - v_0 t)^2} \right)$$

Exercice 3 :

Q1. Il est judicieux de calculer les moments des forces par rapport à A ($\overrightarrow{J_G}_A(\vec{F}) = \vec{0}$).

Q2.



$$\text{avec } AO = L \cos \alpha \text{ et } R = L \sin \alpha$$

Bilan des forces sur la masse : \vec{T} et \vec{P} .

TNC appliquée à M dans le référentiel terrestre galiléen :

$$\frac{d\overrightarrow{L}_A(M)}{dt} = \overrightarrow{J_G}_A(\vec{P}) + \overrightarrow{J_G}_A(\vec{T})$$

avec $\overrightarrow{J_G}_A(\vec{T}) = \vec{AO} \wedge \vec{T} = \vec{0}$ car \vec{AO} et \vec{T} sont colinéaires.

$$\text{et } \overrightarrow{\mathcal{G}_A}(\vec{P}) = \overrightarrow{AN} \wedge \vec{P} = \underbrace{\overrightarrow{AO} \wedge \vec{P}}_{= \vec{0}} + \overrightarrow{ON} \wedge \vec{P}$$

car \overrightarrow{AO} et
 \vec{P} sont colinéaires

$$\begin{aligned} \overrightarrow{\mathcal{G}_A}(\vec{P}) &= R\vec{u}_r \wedge (mg\vec{u}_3) = mgR\vec{u}_\theta \\ &= mgL \sin \alpha \vec{u}_\theta \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{et } \overrightarrow{L_A}(n) &= \overrightarrow{AN} \wedge m\vec{v}(n/r) \\ &= (\overrightarrow{AO} + \overrightarrow{ON}) \wedge mR\dot{\theta}\vec{e}_\theta \\ &= -L \cos \alpha \vec{u}_3 \wedge mR\dot{\theta}\vec{e}_\theta + L \sin \alpha \vec{u}_r \wedge mR\dot{\theta}\vec{u}_\theta \\ &= mL^2 \sin \alpha \cos \alpha \dot{\theta} \vec{u}_r + L^2 \sin^2 \alpha m \dot{\theta} \vec{u}_\theta \\ &= \frac{1}{2} mL^2 \sin \alpha \cos \alpha \omega \vec{u}_r + \underbrace{L^2 \sin^2 \alpha m \omega \vec{u}_\theta}_{= \vec{0}} \end{aligned}$$

$$\frac{d\overrightarrow{L_A}(n)}{dt} = mL^2 \sin \alpha \cos \alpha \omega^2 \vec{u}_\theta$$

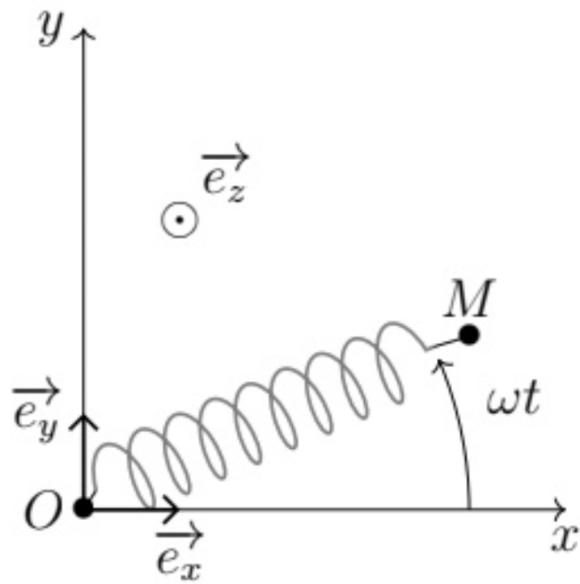
$$\Rightarrow mL^2 \sin \alpha \cos \alpha \omega^2 = mgL \sin \alpha .$$

$$\cos \alpha = \frac{g}{\omega^2 L}$$

Si $\omega \rightarrow +\infty$ $\cos \alpha \rightarrow 0$ donc $\alpha \rightarrow \pi/2$

Si $\frac{g}{\omega^2 L} > 1$ pas de solution ($\omega < \sqrt{g/L}$)

Exercice 4 :



Q1. Bilan des forces : \vec{P} , \vec{R} , \vec{T}

En projetant le AFD dans le plan vertical
on a $\vec{P} + \vec{T} = m\vec{a}_3$

Or le mouvement est plan. On a donc
 $\vec{P} + \vec{T} = \vec{0}$

On peut donc appliquer le TMC avec seulement le moment de \vec{T} :

$$\frac{d \overrightarrow{L_0(n)R}}{dt} = \overrightarrow{\partial L_0(\vec{T})} = \vec{0} \text{ car } \vec{n} \text{ et } \vec{T} \text{ sont colinéaires.}$$

\Rightarrow le moment cinétique est constant.

$$Q2. \quad \overrightarrow{L_o}(n/r) = \overrightarrow{on} \wedge \overrightarrow{mv}(n)$$

$$\vec{v}(t=0) = \vec{0} \quad \text{donc} \quad \overrightarrow{L_o} = \vec{0}$$

\Rightarrow le mouvement est rectiligne suivant
(Ox) (la vitesse reste colinéaire à \vec{e}_x)

$$Q3. \quad \text{PFD projeté sur (Ox)} : \\ m\ddot{x} = -k(l - l_i)$$

$$\text{or } x = l \Rightarrow \ddot{x} + \frac{k}{m}x = \frac{k}{m}l_i$$

$$\text{Solution: } x(t) = A \cos(\omega_0 t) + B \sin(\omega_0 t) + l_i$$

$$\text{à } t=0 \quad x(0) = 1,2l_i \Rightarrow A = 0,2l_i$$

$$\text{et } \dot{x}(0) = 0 \Rightarrow B = 0$$

$$\Rightarrow l(t) = 0,2l_i \cos(\omega_0 t) + l_i$$

$$\text{on a donc } 0,8l_i < l(t) < 1,2l_i$$

$$Q4. \quad \overrightarrow{L_o}(n/r) = \overrightarrow{on} \wedge \overrightarrow{mv} = r\vec{e}_r \wedge m(r\vec{e}_r + r\dot{\theta}\vec{e}_\theta)$$

$$\boxed{\overrightarrow{L_o}(n/r) = m r^2 \dot{\theta} \vec{e}_\theta}$$

$$\text{Et à } t=0 \quad \vec{L}_0(r/R) = m l_1^2 \omega \vec{e}_z$$

Q5. $E_p = \frac{1}{2} k (l - l_0)^2$

Ici \vec{P} ne travaille pas donc l'énergie potentiel de pesanteur reste constante.

La réaction du support est orthogonale au déplacement \Rightarrow ne travaille pas.

Or $\Delta E_m = W(\vec{R}) = 0$

donc l'énergie mécanique est constante.

$$E_m = \frac{1}{2} m l_1^2 \omega^2 + \frac{1}{2} k (l_1 - l_0)^2 = \frac{m}{2} (\dot{r}^2 + r^2 \dot{\theta}^2) + \frac{k}{2} (r - l_0)^2$$

Q6. On a donc :

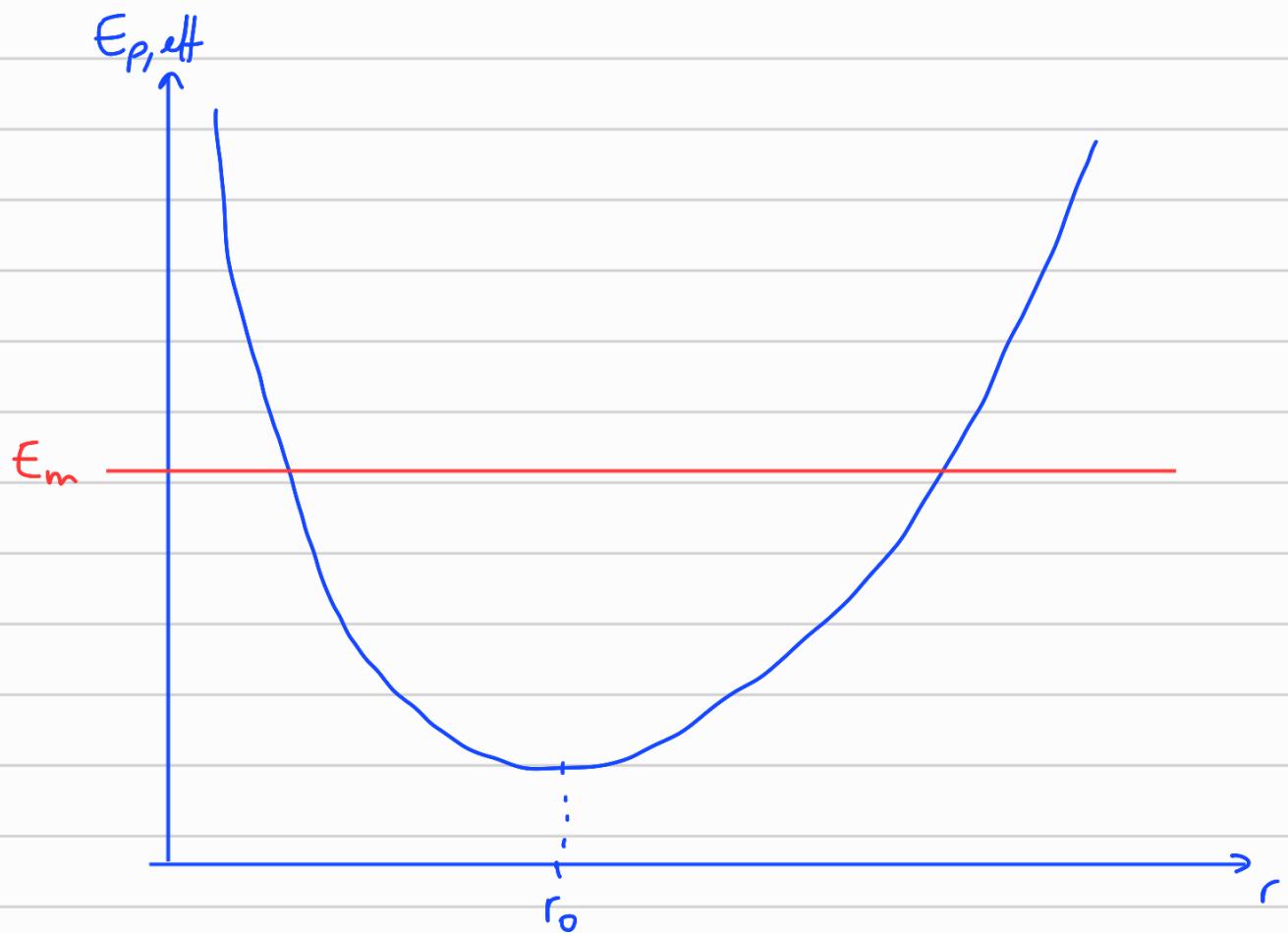
$$E_m = \frac{1}{2} m \dot{r}^2 + \frac{1}{2} m r^2 \dot{\theta}^2 + \frac{1}{2} k (r - l_0)^2$$

$$\text{Or } m r^2 \dot{\theta} = d\epsilon = m l_1^2 \omega \Rightarrow \dot{\theta}^2 = \frac{l_1^4 \omega^2}{r^4}$$

$$\Rightarrow E_m = \frac{1}{2} \dot{r}^2 + \frac{1}{2} m r^2 \frac{l_1^4 \omega^2}{r^4} + \frac{1}{2} k (r - l_0)^2$$

$$\Rightarrow E_m = \frac{1}{2} \dot{r}^2 + \underbrace{\frac{1}{2} m \frac{l_1^4 \omega^2}{r^2} + \frac{1}{2} k (r - l_0)^2}_{E_{p\text{ eff}}(r)}$$

Allure de $E_{p,\text{eff}}(r)$: pour $r \rightarrow 0$ branche d'hyperbole en $1/r^2$
 pour $r \rightarrow +\infty$ branche de parabole $\frac{kr^2}{2}$



Q7. Il faudrait une énergie mécanique infinie pour s'éloigner à l'infini de 0.

Q8. $\dot{\theta}$ s'annule au cours du mouvement lors $E_{p,\text{eff}} = E_m$ (en 2 positions).

$\dot{\theta}$ ne peut pas s'annuler car $L = mr^2\dot{\theta} = \text{cte}$

donc il faudrait $r \rightarrow +\infty$ ce qui est impossible.

Q9. Il faudrait E_m infinie pour atteindre 0.

Q10. Pour un mouvement circulaire $r = \text{cte} = R$
 $\dot{r} = 0$

On a donc $\dot{\theta} = \text{cte}$ (car $mr^2\dot{\theta} = \text{cte}$)

Soit $\dot{\theta} = \frac{ml_1^2\omega}{mR^2} = \left(\frac{l_1}{R}\right)^2\omega$.

Donc le mouvement est uniforme

Q11. La seule possibilité correspond à avoir
 $E_m = E_{p,\text{eff min}}$

$$\frac{dE_{p,\text{eff}}}{dr} = \frac{d}{dr} \left(\frac{1}{2} ml_1^4 \omega^2 r^{-2} + \frac{1}{2} k(r - l_0)^2 \right)$$

$$= -ml_1^4 \omega^2 r^{-3} + mw_0^2(r - l_0)$$

$$\text{car } w_0 = \sqrt{\frac{k}{m}}$$

\Rightarrow Pour $r = l_1$, on a :

$$-ml_1^4 \omega^2 l_1^{-3} + mw_0^2(l_1 - l_0) = -ml_1^2 \omega^2 + mw_0^2(l_1 - l_0)$$

qui est nul lorsque $l_1 \omega^2 = w_0^2(l_1 - l_0)$

$$l_1(w_0^2 - \omega^2) = w_0^2 l_0$$

$$\Rightarrow \boxed{l_1 = \frac{l_0 w_0^2}{w_0^2 - \omega^2}} \quad (\text{possible si } \omega < w_0)$$

