

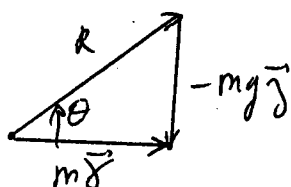
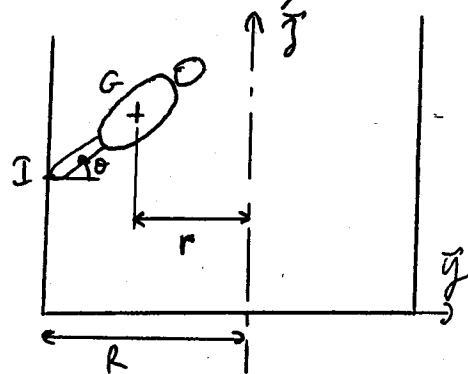
3) Frottement

Q14 La dissipation par frottement conduit à une baisse de l'énergie mécanique. L'accélération de la manne conduit à une augmentation de la quantité de mouvement.

Q15 a) Le poids et l'action d'inertie s'exercent en G (centre de gravité). Pour respecter l'équilibre en moment, l'action du sol sur la roue au contact en I est nécessairement parallèle à (IG). Il y a adhérence si l'action du sol est dans le cône de frottement, c'est à dire si $\tan \theta < f$.

$$\text{PFD: } m \vec{\gamma} = -mg \vec{j} + \vec{R}$$

$$\text{et } \vec{\gamma} = \frac{v^2}{r} \vec{j} = \frac{v^2}{R - r \cos \theta} \vec{j}$$



$$\text{d'où } \tan \theta = \frac{mg}{\frac{m v^2}{R - r \cos \theta}} \Rightarrow v > \sqrt{\frac{g(R - r \cos \theta)}{f}} = 8,3 \text{ m/s} = 30 \text{ km/h.}$$

b) $\tan \theta = \frac{g}{v^2} (R - r \cos \theta)$ donc $\theta \searrow$ lorsque $v \nearrow$

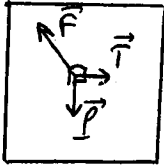
$\theta_{\text{max}} = 40^\circ$ car au-delà, il y a glissement

$\theta_{\text{min}} = 0^\circ$ dans le cas d'une vitesse infinie!

c) Les conditions sont indépendantes de m donc les résultats ne changent pas avec le passage.

Q16 d) Impossible.

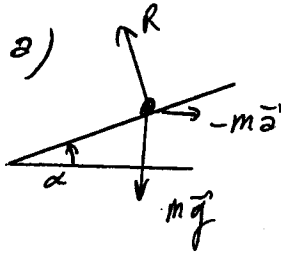
Il est possible d'effectuer une translation horizontale à vitesse constante mais il n'est pas possible de partir du repos et d'engager un mouvement horizontal à vitesse constante.



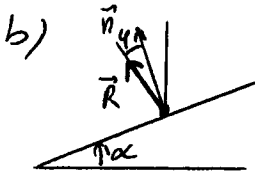
Pour envisager un départ à l'horizontal, il faut incliner \vec{F} de façon à ce que \vec{T} soit horizontal (en plan de glissement, \vec{T} s'oppose à la vitesse de glissement)

Or, dès que la masse se met en mouvement, le coefficient de frottement passe de μ_s à μ_k donc il n'y a plus équilibre entre \vec{F} , \vec{T} et \vec{P} et la masse pendule!

Q17 a)



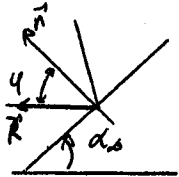
$$\tan \alpha = \frac{m \frac{v^2}{R}}{mg} = \frac{v^2}{Rg} \Rightarrow v_0 = \sqrt{Rg \tan \alpha}$$



b1) $v_{\min} = \sqrt{Rg \tan(\alpha + \varphi)}$ et $\varphi = \arctan \mu = 31^\circ$

b2) Si $\alpha > \varphi$, il faut que le véhicule aborde le virage avec une vitesse minimale de $v_{\min} = \sqrt{Rg \tan(\alpha - \varphi)}$ pour ne pas dériver.

c) la voiture peut aborder le virage avec une vitesse infinie



si $\alpha_0 + \varphi = 90^\circ \Rightarrow \alpha_0 = 59^\circ$

La vitesse minimale est alors $v_{\min} = \sqrt{Rg \tan(\alpha_0 - \varphi)}$

et $\tan(\alpha - \varphi) = \frac{\tan \alpha - \tan \varphi}{1 + \tan \alpha \tan \varphi}$

avec $\tan \varphi = f$ et $v_0^2 = Rg \tan \alpha$.

$$\Rightarrow v_{\min} = \sqrt{\frac{v_0^2 - Rg f}{1 + f \frac{v_0^2}{Rg}}}$$

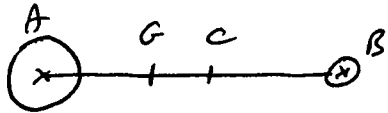
4) Statique du solide

Q18 Tension dans le câble : $T = m_1(g - a_1) = m_2(g - a_2)$ car la poulie est sans frottement.

$$\text{or } a_1 = -a_2 \Rightarrow m_2(g + a_2) = m_1(g - a_2)$$

$$\Rightarrow a_2 = g \frac{m_2 - m_1}{m_2 + m_1}$$

Q19



Barycentre : $AG = \frac{1}{Lm + m + m} (0 + mAC + mAB)$

Réponse b)

$$AG = \frac{1}{4m} \left(\frac{mL}{2} + mL \right) = \frac{3L}{8}$$

Q20 Moments en A : (A: pt de contact planche/sol)

$$-mgx + P \sin \alpha L = 0 \text{ d'où } x = \frac{P L \sin \alpha}{mg} = \frac{L}{16} = 0,125 \text{ m.}$$

Q21

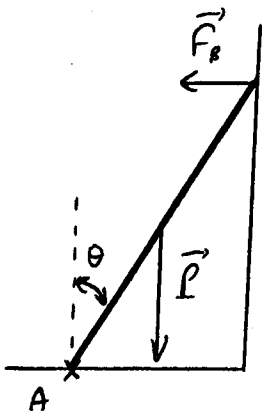
Moments en O : $mg(0 + 2 + 2a + 3a + 4a) - 4a H_y = 0$

$$\Rightarrow H = \frac{5}{2} m.$$

Q22

Réponse a)

Q23



Equilibre des moments en A :

$$L F_B \cos \theta - \frac{L}{2} P \sin \theta = 0$$

$$\Rightarrow F_B = \frac{mg}{2} \tan \theta = 57,7 \text{ N.}$$

Réponse d)

5) Dynamique du solide

Q24 Inertie en (A, \vec{j}) : $I_A = I_0 + m \frac{L^2}{4} = \frac{mL^2}{3}$

Equation de moments en A: $I_A \ddot{\theta} = -mg \frac{L}{2} + 0$

$\Rightarrow \ddot{\theta} = \frac{-mg \frac{L}{2}}{I_A}$ et $\gamma_B = L \ddot{\theta} = \frac{-mgL^2}{2I_A} = \frac{-3g}{2}$

Q25



Conservation du moment cinétique:

avant impact Après impact

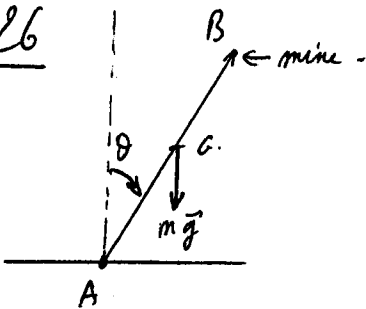
$$\underbrace{\vec{0}}_{\text{tige (au repos)}} + \underbrace{\vec{OA} \wedge m\vec{V}}_{\text{mass.}} = \text{cte} = \underbrace{I\dot{\theta}}_{\text{tige}} + \underbrace{\vec{OA} \wedge m\vec{V}'}_{\text{mass.}}$$

↓
pas de moment extérieur en O.

$\Rightarrow \frac{d}{2} m v = I \dot{\theta} + \frac{d}{2} m \left(\frac{d}{2} \dot{\theta} \right)$

$\Rightarrow \dot{\theta} = \frac{\frac{d}{2} m v}{I + \frac{d^2}{4} m} = \frac{\frac{d}{2} m v}{\frac{d^2}{2} m + \frac{d^2}{4} m} = \frac{2v}{3d}$ Réponse a)

Q26



Energie mécanique constante:

$E_m = E_c + E_p = \text{cte}$

$\Rightarrow E_{c1} + E_{p1} = E_{c2} + E_{p2}$

$\Rightarrow 0 + \frac{mgL}{2} = \frac{1}{2} I_A \dot{\theta}^2 + mg \frac{L}{2} \cos \theta$

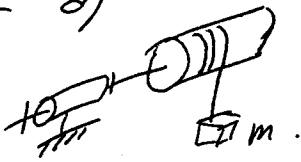
Par dérivation: $I_A \dot{\theta} \ddot{\theta} - mgL \dot{\theta} \cos \theta = 0$

$\Rightarrow \ddot{\theta} = \frac{mgL}{2I_A} \sin \theta$ et $I_A = \frac{mL^2}{3}$

donc en $\theta = \frac{\pi}{2}$, $\ddot{\theta} = \frac{3g}{2L}$ et $\gamma_B = L \ddot{\theta} = \frac{3g}{2} > g$

Réponse b)

Q27 a)



Soit T la tension du câble.

PFD appliqué au rouleau: $I\ddot{\theta} = RT$

PFD appliqué à la masse: $m\ddot{a} = mg - T$

Relation cinématique: $\ddot{a} = R\ddot{\theta}$

d'où $I\ddot{\theta} = Rm(g - R\ddot{\theta}) \Rightarrow \ddot{\theta} = \frac{Rmg}{I + R^2m}$

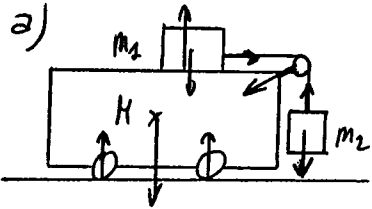
Conservation de l'énergie mécanique: $E_m = E_c + E_p = \text{cste.}$

$\Rightarrow \frac{1}{2} I\dot{\theta}^2 + \frac{1}{2} mR^2\dot{\theta}^2 + 0 = mgh + 0.$

$\Rightarrow \dot{\theta}^2 = \frac{2mgh}{I + mR^2}$ et $E_c = mgh.$

b) A nous de chercher!

Q28



b)

$m_1 \ddot{x} = (P_2 + R_2)\ddot{y} + T_2 \ddot{x}$

$m_2 \ddot{y} = (P_2 - T_2)\ddot{y}$ et $T_2 = T_1 = T$

$MA \ddot{x} = P\ddot{y} + 2R\ddot{y} - \frac{\sqrt{2}}{2} T(\ddot{x} + \ddot{y})$

Accélérer car seul l'effort de la poulie présente une composante suivant \vec{x} .

c) Relation cinématique due au câble: $\ddot{a}_2 = \ddot{a}_1 - A.$

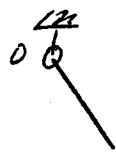
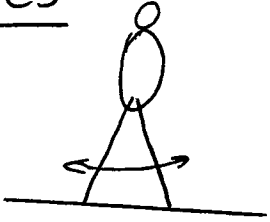
d) Résolution du système 4 eq. 4 inc: $\left\{ \begin{array}{l} \ddot{a}_2 = g \times \left[1 + \frac{m_2}{m_1} \left(\frac{m_1}{M + \frac{1}{2}m_2} + 1 \right) \right]^{-1} \\ A = \frac{m_2}{M + \frac{1}{2}m_2} \ddot{a}_2 \\ \ddot{a}_1 = \ddot{a}_2 + A \\ T = m_2 \ddot{a}_2 \end{array} \right.$

e) $M \rightarrow +\infty \Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} A = 0 \\ \ddot{a}_1 = \ddot{a}_2 = \frac{g m_2}{m_2 + m_1} \end{array} \right.$ (cas où $M = \text{bâti}$)

$m_2 \rightarrow 0 \Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \ddot{a}_2 = g \\ A = 0 \end{array} \right.$ cas chute libre de $m_2.$

$m_2 \rightarrow 0 \Rightarrow \text{repa!}$

Q29



Si l'homme marche à vitesse constante, son corps est supposé galiléen et la jambe forme un pendule!

$$\begin{cases} L \simeq 1 \text{ m} \\ m \simeq 15 \text{ kg.} \end{cases} \quad (\text{ordres de grandeur})$$

hyp.: chaque jambe est une barre homogène : $I_0 = \frac{mL^2}{3}$

PFD, eq. de moment en O : $I_0 \ddot{\theta} = mg \frac{L}{2} \sin \theta \simeq mg \frac{L}{2} \theta$
 (Si θ est $\ll 1$)

$$\Rightarrow \ddot{\theta} + \frac{mgL}{2I_0} \theta = 0$$

ω_0 : pulsation propre du pendule.

$$\omega_0 = \sqrt{\frac{mgL}{2I_0}} = \sqrt{\frac{3g}{2L}}$$

AN: $\begin{cases} \omega_0 = 3,83 \text{ rad/s} \\ f_0 = 0,61 \text{ Hz} \\ T_0 = 1,63 \text{ s.} \end{cases}$

(T_0 est un peu sur-estimé car l'hyp. de barre "homogène" conduit à un I_0 plus élevé que dans la réalité)

Amplitude angulaire des jambes $\simeq \pm 20^\circ$

\Rightarrow On avance de $2L \sin 20^\circ$ à chaque $\frac{1}{2}$ période

$$\Rightarrow v = \frac{2L \sin 20^\circ}{T/2} = 0,84 \text{ m/s} = 3 \text{ km/h.}$$

Effectivement, un homme marchant sans forcer avance à 3-4 km/h.