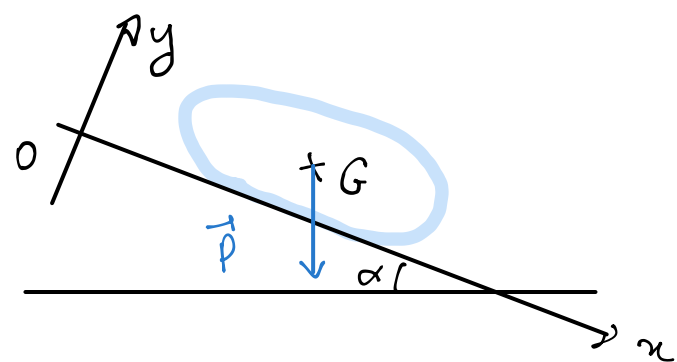


Exercice 1



On se place dans le référentiel terrestre supposé galiléen.

1) BAME : * poids $\vec{P} = m g \sin \alpha \vec{u}_x - m g \cos \alpha \vec{u}_y$ en G

* action de contact : $\vec{R} = -R_t \vec{u}_x + R_n \vec{u}_y$

L'équilibre correspond à :

TRC : $\vec{P} + \vec{R} = \vec{0} \quad (m \vec{a}_G = \vec{0})$

Non glissement $R_t < \mu_s R_n$

On a ainsi :
$$\begin{cases} m g \sin \alpha - R_t = 0 \\ -m g \cos \alpha + R_n = 0 \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} R_t = m g \sin \alpha \\ R_n = m g \cos \alpha \end{cases}$$

$R_t < \mu_s R_n \Leftrightarrow \tan \alpha < \mu_s$

soit $\alpha < \alpha_c$ avec $\alpha_c = \arctan(\mu_s)$

2) La neige glisse sur le plan incliné

$\Rightarrow R_t = \mu_d R_n$

TRC : $m \frac{d\vec{v}_G}{dt} = \vec{R} + \vec{P} \Leftrightarrow \begin{cases} m \frac{dv}{dt} = -R_t + m g \sin \alpha \\ 0 = R_n - m g \cos \alpha \end{cases}$

On a ainsi : $R_t = \mu_d m g \cos \alpha$

$\Rightarrow \frac{dv}{dt} = g (\sin \alpha_c - \mu_d \cos \alpha_c)$

On intègre

$$v(t) = v_0 + g(\sin \alpha_c - \mu_d \cos \alpha_c)t$$

La neige est en translation $\Rightarrow$ la vitesse v , on peut donc écrire :

$$\Sigma_c(t) = \frac{1}{2} m \left(v_0 + g(\sin \alpha_c - \mu_d \cos \alpha_c)t \right)^2$$

On a montré $\Rightarrow$ la question précédente : $\frac{\sin \alpha_c}{\cos \alpha_c} = \mu_s$

$$\Rightarrow \Sigma_c(t) = \frac{1}{2} m \left(v_0 + g \cos \alpha_c (\mu_s - \mu_d)t \right)^2$$

3) On calcule : $\cos \alpha_c (\mu_s - \mu_d)$ pour les différents types de neige :

	α_c	$\cos(\alpha_c) (\mu_s - \mu_d)$
neige fraîche	84°	~ 1
gobelets	50°	$0,3$
grains ronds	50°	$0,5$

la neige fraîche reste en équilibre même sur de fortes pentes

les grains ronds correspondent $\Rightarrow$ une plus grande énergie cinétique et correspond a priori aux avalanches les plus violentes.

4) L'avalanche est ralentie $\Rightarrow$ condition d'avoir $\frac{dv}{dt} < 0$

Soit, en reprenant le raisonnement de la question 1) :

$$g(m \sin \alpha - \mu_d \cos \alpha) < 0 \Rightarrow \boxed{\tan \alpha < \mu_d}$$

Comme $\mu_d < \mu_s$ cette condition est plus contraignante que la condition d'équilibre obtenue à la question 1).

Exercice 2

1) On se place dans le référentiel terrestre supposé galiléen.

BALCE :

- * poids $\vec{P} = m g \sin \alpha \vec{u}_x - m g \cos \alpha \vec{u}_y$ en G

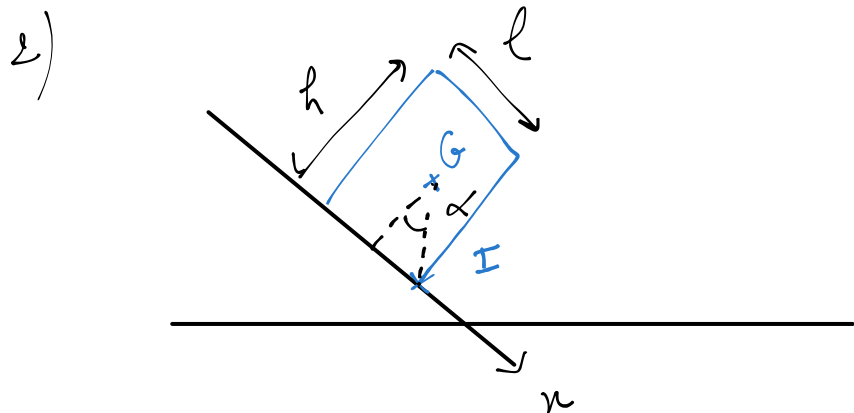
- * Réaction $\vec{R} = -R_f \vec{u}_x + R_n \vec{u}_y$

$$\text{TRC : } m \frac{d\vec{v}_G}{dt} = \vec{P} + \vec{R} \Leftrightarrow \begin{cases} m \frac{dv}{dt} = m g \sin \alpha - R_f \\ 0 = -m g \cos \alpha + R_n \end{cases}$$

Le non glissement correspond à $\frac{dv}{dt} = 0$ et $R_f < f R_n$

$$\text{soit } m g \sin \alpha < f m g \cos \alpha$$

Il y a donc $\boxed{\text{glissement pour } \tan \alpha > f}$



Il y a basculement lorsque G est à la verticale du point I

$$\tan \alpha = \frac{l/2}{h/2} = \frac{l}{h} \quad \text{à la}$$

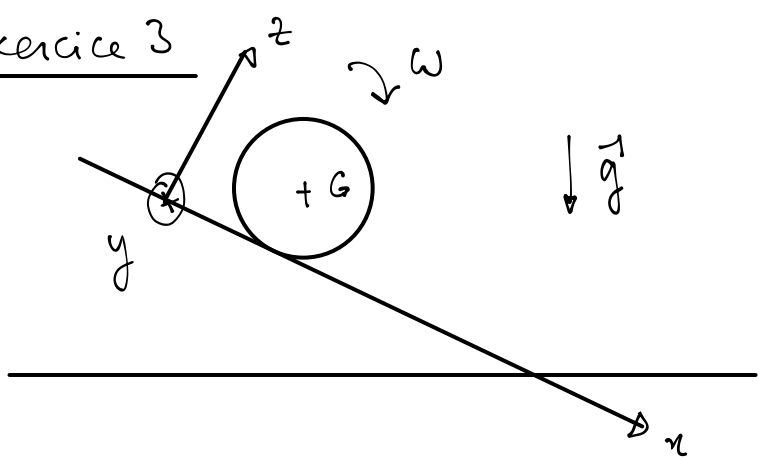
limite du basculement

3) La condition :

$$\boxed{f < \tan \alpha < \frac{l}{h}}$$

permet d'avoir glissement sans basculement.

Exercice 3



1) La condition de roulement sans glissement s'écrit :

$$\dot{x}_G = R\omega$$

On a donc : $\mathcal{E}_C = \frac{1}{2} m \dot{x}_G^2 + \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{2} m R^2 \omega^2$

$$\Rightarrow \boxed{\mathcal{E}_C = \frac{1}{2} m \times \frac{3}{2} m \dot{x}_G^2}$$

2) loi de la puissance cinétique : $\frac{d\mathcal{E}_C}{dt} = \mathcal{P}(\vec{P}) + \mathcal{P}(\vec{R})$

$\mathcal{P}(\vec{R}) = 0$ dans le cas de roulement sans glissement.

$$\begin{aligned} \mathcal{P}(\vec{P}) &= (m g \sin \alpha \vec{u}_n - m g \cos \alpha \vec{u}_z) \cdot \dot{x}_G \vec{u}_x \\ &= m g \sin \alpha \dot{x}_G \end{aligned}$$

On a donc $\frac{d}{dt} \left(\frac{3}{4} m \dot{x}_G^2 \right) = m g \sin \alpha \dot{x}_G$

$$\Rightarrow \frac{3}{2} m \dot{x}_G \ddot{x}_G = m g \sin \alpha \dot{x}_G$$

$$\Rightarrow \boxed{\ddot{x}_G = \frac{2}{3} g \sin \alpha}$$

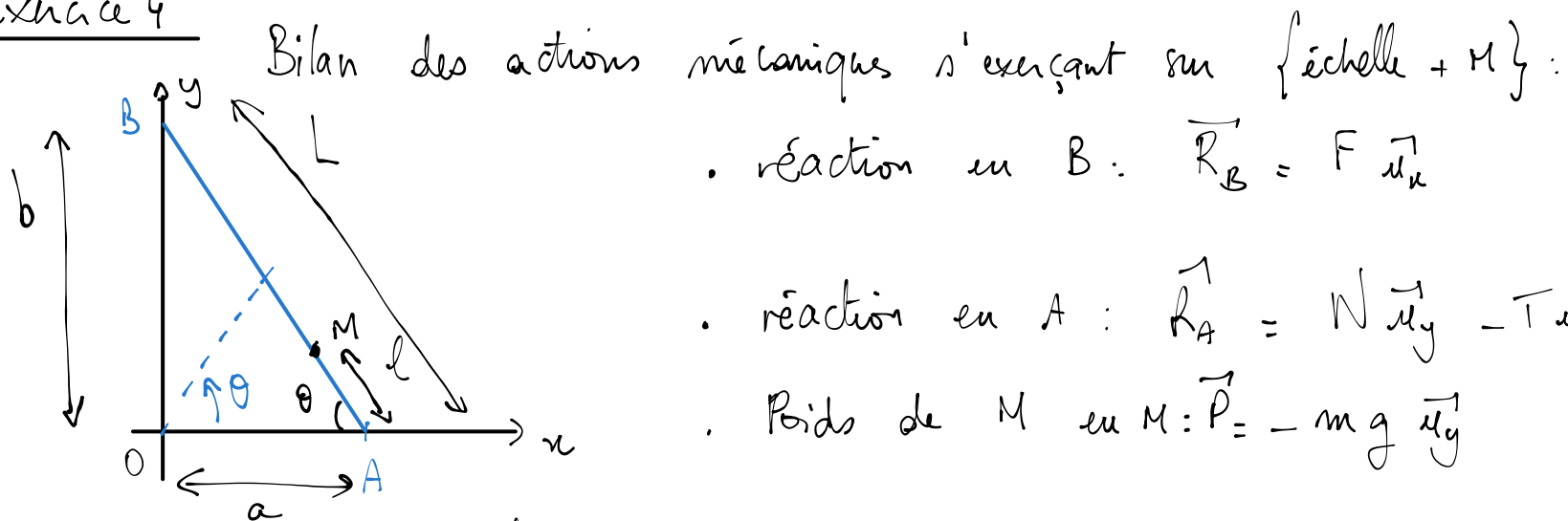
3) On écrit le TRC en projection sur $\vec{u}_n$ et $\vec{u}_z$:

$$\begin{cases} m \ddot{x}_G = -R_t + m g \sin \alpha \\ 0 = R_n - m g \cos \alpha \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} R_t = m g \sin \alpha - \frac{2}{3} m g \sin \alpha \\ R_n = m g \cos \alpha \end{cases}$$

soit $R_t = \frac{1}{3} m g \sin \alpha$ et $R_n = m g \cos \alpha$

Condition de non-glissement : $R_t < f R_n \Rightarrow \boxed{\tan \alpha < 3 f}$

Exercice 4



Le système {échelle + M} est à l'équilibre :

$$\begin{cases} \vec{R}_B + \vec{R}_A + \vec{P} = \vec{0} \\ \vec{\mathcal{M}}_A(\vec{R}_B) + \vec{\mathcal{M}}_A(\vec{R}_A) + \vec{\mathcal{M}}_A(\vec{P}) = \vec{0} \end{cases}$$

$\vec{0}$ car $\vec{R}_A$ s'exerce en A

$$\begin{cases} F = T \\ N = mg \\ -bF + lmg \cos \theta = 0 \end{cases}$$

On a ainsi

$$\begin{cases} N = mg \\ T = \frac{l}{b} mg \cos(\theta) \end{cases}$$

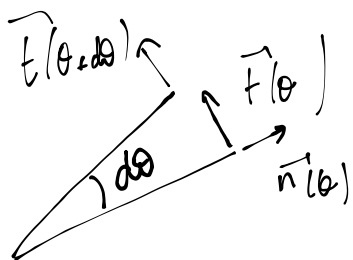
En notant L la longueur de l'échelle $b = L \sin \theta$

$$\Rightarrow \begin{cases} N = mg \\ T = \frac{l}{L} mg \frac{1}{\tan \theta} \end{cases}$$

On écrit la condition de non glissement en A : $T < fN$

$$\Rightarrow \boxed{\frac{l}{L} < f \tan \theta}$$

Exercice 5



$$\begin{aligned} \vec{F} &\leftrightarrow \vec{u}_\theta \text{ en cylindrique} \\ \frac{d\vec{u}_\theta}{d\theta} &= -\vec{u}_r \quad \text{et } \vec{u}_r \leftrightarrow \vec{n} \end{aligned}$$

On a ainsi
$$\frac{\vec{T}(\theta+d\theta) - \vec{T}(\theta)}{d\theta} = -\vec{n}$$

$\Rightarrow$
$$\vec{T}(\theta+d\theta) = \vec{T}(\theta) - \vec{n} d\theta$$

2) Equilibre de MM' :
$$\underbrace{\vec{T}(\theta+d\theta)}_{\substack{\text{force de} \\ (\theta+d\theta, \alpha) \\ \text{sur } [0, \theta+d\theta]}} - \underbrace{\vec{T}(\theta)}_{\substack{\text{force de } (\theta, \alpha) \text{ sur } [0, \theta] \\ = \text{opposée de celle s'exerçant} \\ \text{sur } MM'}}$$
 + $d\vec{R} = \vec{0}$

3)
$$\frac{d\vec{T}}{d\theta} = \frac{dT}{d\theta} \vec{e} - T \vec{n} \quad \left(\frac{dT}{d\theta} = \frac{T(\theta+d\theta) - T(\theta)}{d\theta} \right)$$

L'équation obtenue en 2) donne donc par projection :

$$\begin{cases} T(\theta+d\theta) - T(\theta) + dR_t = 0 \\ -T(\theta) d\theta + dR_n = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{aligned} dR_t &= -\frac{dT}{d\theta} d\theta \\ dR_n &= T(\theta) d\theta \end{aligned}$$

4) $dR_n > 0$ $\left(F_B < F_A \text{ a priori ici } \frac{dT}{d\theta} < 0 \text{ et } dR_t > 0 \right)$
 $\downarrow$
 si F_B trop faible le fil glisse vers la droite
 et $dR_t > 0$ on.

À la limite du glissement : $dR_t = f dR_n$

5) On a ainsi
$$-\frac{dT}{d\theta} d\theta = f T(\theta) d\theta$$

$\Rightarrow$
$$\frac{dT}{d\theta} + f T(\theta) = 0$$

6) On a ainsi
$$T(\theta) = A e^{-f\theta}$$

$$\begin{cases} T(0) = F_A = A \\ T(\alpha) = F_B = A e^{-f\alpha} \end{cases}$$

soit

$$F_B = F_A e^{-f\alpha}$$

$$\underline{A.N} : \alpha = \pi : \frac{F_B}{F_A} = 0,15$$

$$\alpha = \frac{1}{f} \ln \left(\frac{F_A}{F_B} \right) \quad \underline{A.N} : \alpha = \frac{1}{0,6} \ln(10^2) = 7,7 \text{ rad}$$

soit 1,2 tours

Exercice 6

À $t=0$ $x(0) = x_0$ longueur $\emptyset$ vide du ressort

5.1. Lorsque l'objet est collé au tapis $\dot{x}(t) = v$ et $x(t) = vt + x_0$

Le PFD s'écrit $m \underbrace{\frac{d\vec{v}}{dt}} = \vec{F} + \vec{N} + \vec{T} + \vec{P}$

$\vec{v}$ car l'objet avance $\emptyset$ vitesse constante

On a donc $\vec{F} = -\vec{T}$

$$F(t) = -k(x(t) - x_0)$$

soit $F(t) = -k(vt - x_0)$

5.2. On a $N = mg$, le décolllement a lieu lorsque $F = fN$
(soit $T_{\max} = fmg$)

$$k(x_0 + vt_1 - x_0) = T_{\max} \Rightarrow t_1 = \frac{fmg}{kv} \quad \left(x_1 = x_0 + \frac{fmg}{k} \right)$$

Dans la phase qui suit on a $F = 0$

$$m\ddot{x} = -k(x - x_0)$$

$$\Rightarrow \ddot{x} + \omega_0^2 x = \omega_0^2 x_0 \quad \text{avec} \quad \omega_0^2 = \frac{k}{m}$$

$$\Rightarrow x(t) = x_0 + A \sin(\omega_0(t - t_1) + \alpha)$$

constantes d'intégration

$\emptyset$ déterminées avec $\begin{cases} x(t_1) = x_0 + \frac{fmg}{k} \\ \dot{x}(t_1) = v \end{cases}$

$$\begin{cases} x_0 + A \sin \alpha = x_0 + \frac{fmg}{k} \\ A \omega_0 \cos \alpha = v \end{cases}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} A \sin \alpha = \frac{mfg}{k} = vt_1 \\ A \cos \alpha = \frac{v}{\omega_0} \end{cases} \quad \text{soit} \quad \tan \alpha = \frac{mfg}{k} \frac{\omega_0}{v} = \omega_0 t_1$$

$$\downarrow$$

$$A^2 = \omega_0^2 t_1^2 + \frac{v^2}{\omega_0^2} \quad \text{soit} \quad A = v \sqrt{t_1^2 + \frac{1}{\omega_0^2}}$$

5.4. On cherche l'instant t_2 tel que $\dot{x}(t_2) = v$

$$\dot{x}(t_2) = A \omega_0 \cos(\omega_0(t_2 - t_1) + \alpha) = v$$

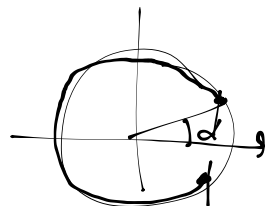
$$\Rightarrow \cos(\omega_0(t_2 - t_1) + \alpha) = \frac{1}{\omega_0 \sqrt{t_1^2 + \frac{1}{\omega_0^2}}} = \frac{1}{\sqrt{1 + \omega_0^2 t_1^2}}$$

$$\text{Or } (\omega_0 t_1)^2 = \tan^2 \alpha \quad \text{et} \quad 1 + \tan^2 \alpha = \frac{1}{\cos^2 \alpha}$$

$$\Rightarrow \cos(\omega_0(t_2 - t_1) + \alpha) = \cos \alpha$$

$$\text{soit} \quad \omega_0(t_2 - t_1) + \alpha = 2\pi - \alpha$$

$$t_2 = t_1 + \frac{2(\pi - \alpha)}{\omega_0}$$



$$\text{On écrit} \quad x(t_2) = A \sin(2\pi - 2\alpha + \alpha) + x_0 = x_0 - A \sin \alpha$$

5.5. Dans cette phase :

$$x(t) = v(t - t_2) + x_0 - A \sin \alpha$$

et on a comme précédemment :

$$k(x(t_3) - x_0) = T_{\max}$$

$$\rightarrow v(t_3 - t_2) - A \sin \alpha = \frac{fmg}{k}$$

