

2^{de} loi de Newton

2 ressorts horizontaux

a) $\vec{T}_1 = -k(l_0 + x - l_0)\vec{e}_x = -kx\vec{e}_x$
 $\vec{T}_2 = -k(l_0 - x - l_0)(-\vec{e}_x) = -kx\vec{e}_x$
 $\vec{P} + \vec{R} = 0$

PFD appliqué à Π dans Ref Terrestre supposé galiléen (RTSG), en proj sur $\vec{e}_x$:

b) $T = \frac{2\pi}{\omega} = 2\pi\sqrt{\frac{m}{2k}}$ Sol de l'ESSM (équation sans second membre): $x = A \cos \omega_0 t + B \sin \omega_0 t$

CI pour trouver A et B: $x(0) = x_0 = A$
 $\dot{x}(0) = \omega_0 B = 0 \Rightarrow B = 0$
 $\Rightarrow x(t) = x_0 \cos(\sqrt{\frac{2k}{m}} t)$

2 ressorts verticaux a) Choisir d'abord 1 axe, 1 origine!

$\vec{T}_1 = -k(2a - z - l_0)(-\vec{e}_3)$
 $\vec{T}_2 = -k(z - l_0)\vec{e}_3$
 PFD appliqué à Π ds RTSG, en proj sur $\vec{e}_3$:
 A l'équilibre, $-mg + k(2a - z_{eq} - l_0) - k(z_{eq} - l_0) = 0$
 $\Rightarrow z_{eq} = \frac{2ka - mg}{2k} = a - \frac{mg}{2k} \Rightarrow l_1 = a + \frac{mg}{2k}$
 $l_2 = a - \frac{mg}{2k}$

b) Alors $l_1 = l_2 = a$:

Les 2 projections de T_1 et T_2 sur $\vec{e}_x$ sont égales: $T_{1x} = T_{2x} = -k(l - l_0) \sin \alpha \vec{e}_x$, avec $l = \sqrt{a^2 + x^2}$, et $\sin \alpha = \frac{x}{\sqrt{a^2 + x^2}}$

Le PFD donne $m\ddot{x} = -2k(\sqrt{a^2 + x^2} - l_0) \frac{x}{\sqrt{a^2 + x^2}}$
 $m\ddot{x} \approx -2k(1 - \frac{l_0}{a})x \quad (x^2 \ll a^2)$

$\Rightarrow$ on a de pulsation $\omega = \sqrt{\frac{2k(1 - l_0/a)}{m}}$, $x(t) = x_0 \cos \omega t$ (cf ex 1)

Mouvement oscillatoire.

Exo à 2 masses... Quel système?
 • M_1 seul? $\rightarrow T_2$ inconnue
 • $\{ \Pi_2 + \Pi_1 + \text{fil} \} \rightarrow$ élimine T_2 , mais il y a des forces à la poulie (pire!)
 On applique le PFD à Π_2 pour déterminer $T_2' = T_2$:
 en proj sur $\vec{e}_y$: $m'\ddot{y} = m'g - T_2' \Rightarrow T_2' = m'(g - \ddot{y})$

② PFD pour M_1 en proj sur $\vec{e}_x$: $m\ddot{x} = -k(x - l_0) + T_2$ (1)

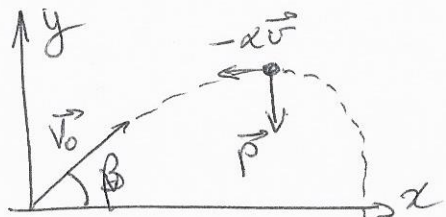
③ Fil inextensible $\Rightarrow \ddot{x} = \ddot{y}$ (les 2 masses vont à la même vitesse (orientation de l'axe!)) $\Rightarrow \ddot{x} = \ddot{y}$. Donc

(1) $\Leftrightarrow m\ddot{x} = -k(x - l_0) + m'(g - \ddot{x})$
 $\Leftrightarrow (m + m')\ddot{x} + k(x - l_0) = m'g$
 $\Leftrightarrow (m + m')\ddot{x} + k(x - (l_0 + \frac{m'g}{k})) = 0$

Soit $\ddot{x} + \omega(x - x_{eq}) = 0$, de solution générale
 $x - x_{eq} = A \cos \omega t + B \sin \omega t$ ($\omega = \sqrt{\frac{k}{m + m'}}$)
 A et B donnés par les CI:

$x_0 - x_{eq} = A$
 $\dot{x}_0 = 0 = B\omega \Rightarrow x = x_{eq} + (x_0 - x_{eq}) \cos \omega t$

Frottement fluide en $\vec{v}$



1) PFD appliqué à Π dans RTS G :

$$m \frac{d\vec{v}}{dt} = -\alpha \vec{v} + m\vec{g}$$

$$\Leftrightarrow \vec{v} + \frac{\vec{v}}{\tau} = \vec{g} \quad \text{avec} \quad \tau = \frac{m}{\alpha}$$

$$\vec{v} = v_0 e \Rightarrow \left[\vec{v}_\infty = \tau \vec{g} = -\frac{mg}{\alpha} \vec{e}_3 \right]$$

2) En projections: $\vec{v}_x + \frac{\vec{v}_x}{\tau} = 0 \xrightarrow{\text{int}} \vec{v}_x = A e^{-t/\tau} \xRightarrow{\text{CI}} \vec{v}_x = v_0 \cos \beta e^{-t/\tau}$

$\vec{v}_y + \frac{\vec{v}_y}{\tau} = -g \xrightarrow{\text{int}} \vec{v}_y = A e^{-t/\tau} - g\tau \xRightarrow{\text{CI}} \vec{v}_y = (v_0 \sin \beta + g\tau) e^{-t/\tau} - g\tau$

pour $t \gg \tau$, $\vec{v}_x = 0$
 $\vec{v}_y = -g\tau$ chute verticale uniforme

3) On intègre: $x = -v_0 \tau \cos \beta e^{-t/\tau} + A \xrightarrow{\text{CI}} x = v_0 \tau \cos \beta (1 - e^{-t/\tau})$

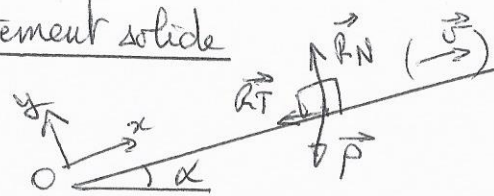
$y = -g\tau t - (v_0 \sin \beta + g\tau) \tau e^{-t/\tau} + B$

$\xRightarrow{\text{CI}} B = (v_0 \sin \beta + g\tau) \tau \Rightarrow y = -g\tau t + (v_0 \sin \beta + g\tau) \tau (1 - e^{-t/\tau})$

4) y est max si $\dot{y} = 0 \Leftrightarrow (v_0 \sin \beta + g\tau) e^{-t/\tau} = g\tau$

$\Rightarrow -\frac{t}{\tau} = \ln \left(\frac{g\tau}{v_0 \sin \beta + g\tau} \right) \Leftrightarrow t = \tau \ln \left(1 + \frac{v_0 \sin \beta}{g\tau} \right)$

Frottement solide



Coulomb $\Rightarrow R_T = f R_N$
 (cas glissement)

1) PFD appliqué à M de RTS G , en proj sur Ox :

$$m \ddot{x} = -mg \sin \alpha - f R_N \quad (1)$$

sur Oy : $0 = -mg \cos \alpha + R_N \Rightarrow R_N = mg \cos \alpha$

(1) $\Leftrightarrow \ddot{x} = -g(\sin \alpha + f \cos \alpha) \xrightarrow{\text{int}} \dot{x} = -g(\sin \alpha + f \cos \alpha)t + v_0$
 $\xrightarrow{\text{int}} x = -\frac{1}{2}g(\sin \alpha + f \cos \alpha)t^2 + v_0 t$

La caisse s'arrête quand $\dot{x} = 0 \Leftrightarrow t = \frac{v_0}{g(\sin \alpha + f \cos \alpha)}$

$\Rightarrow D = -\frac{1}{2} \frac{v_0^2}{g(\sin \alpha + f \cos \alpha)} + \frac{v_0^2}{g(\sin \alpha + f \cos \alpha)} = \frac{v_0^2}{2g(\sin \alpha + f \cos \alpha)}$

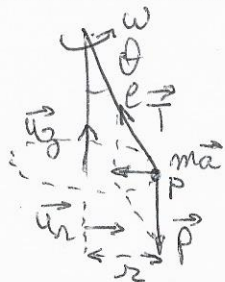
2) la caisse peut rester immobile si à l'équilibre, $R_T \leq f R_N$. A l'éq, le PFD donne:

$$\begin{cases} 0 = -mg \sin \alpha + R_T \Rightarrow R_T = mg \sin \alpha \\ 0 = mg \cos \alpha + R_N \Rightarrow R_N = mg \cos \alpha \end{cases}$$

$\Rightarrow R_T \leq f R_N \Leftrightarrow \tan \alpha \leq f$

Si non la caisse redescend en MR accéléré

Pendule conique 1) P est en mot circulaire uniforme



$$\Rightarrow \vec{a} = -\omega^2 r \vec{u}_r \quad (\Delta \text{ axes!})$$

$$\text{or } r = l \sin \theta$$

le PFD appliqué à P dans RTSG donne:

- selon $\vec{u}_z$: $0 = T \cos \theta - mg \Rightarrow T = \frac{mg}{\cos \theta}$

- selon $\vec{u}_r$: $-m\omega^2 l \sin \theta = -T \sin \theta \quad (2)$

$$(2) \Rightarrow m\omega^2 l = \frac{mg}{\cos \theta} \Leftrightarrow \cos \theta = \frac{g}{l\omega^2}$$

2) Ce n'est possible que si $\cos \theta \leq 1 \Leftrightarrow \omega \geq \omega_0 = \sqrt{\frac{g}{l}}$

3) géométriquement, si le 2^e fil est juste tendu, on a $\cos \theta = \frac{a}{l} = \frac{g}{l\omega_1^2} \Rightarrow \omega_1 = \sqrt{\frac{g}{a}}$

(la formule du 1 est valable, car à ω_1 , $T_2 = 0$)

4) le PFD projeté donne: en $\vec{u}_z$: $0 = -mg - T_2 \cos \theta + T_1 \cos \theta$
en $\vec{u}_r$: $-m\omega^2 l \sin \theta = -(T_1 + T_2) \sin \theta$

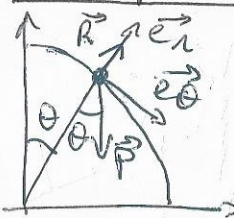
$$\Rightarrow \begin{cases} T_1 - T_2 = \frac{mg}{\cos \theta} = \frac{mg l \omega_1^2}{g} = m l \omega_1^2 \quad (1) \\ T_1 + T_2 = m\omega^2 l \quad (2) \end{cases}$$

$$\Rightarrow (1)+(2): T_1 = \frac{1}{2} m l (\omega_1^2 + \omega^2)$$

$$(2)-(1): T_2 = \frac{1}{2} m l (\omega^2 - \omega_1^2)$$

On a $T_1 = 2T_2 \Leftrightarrow \omega_1^2 + \omega^2 = 2\omega^2 - 2\omega_1^2 \Rightarrow \omega_2 = \sqrt{3}\omega_1$
pour $\omega = \omega_2$

Décollage d'un support 1) a) 2^e LN appliquée à R de RTSG



- selon $\vec{e}_r$: $m(\ddot{R} - R\dot{\theta}^2) = R - mg \cos \theta \quad (1)$

- selon $\vec{e}_\theta$: $m(R\ddot{\theta} + 2\dot{R}\dot{\theta}) = mg \sin \theta \quad (2)$

2) $(2) \times \dot{\theta}$: $m R \ddot{\theta} \dot{\theta} = mg \sin \theta \dot{\theta}$, on intègre entre 0 et t:

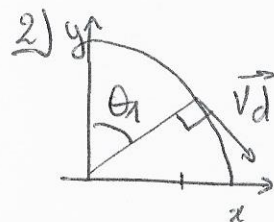
$$\frac{d}{dt} \left(\frac{1}{2} \dot{\theta}^2 \right) = \frac{d}{dt} (\cos \theta)$$

$$\left[\frac{1}{2} \dot{\theta}^2 \right]_{\theta_0}^{\theta} = \left[-\frac{g}{R} \cos \theta \right]_{\theta_0}^{\theta} \quad \triangle \text{ Bornes!}$$

soit $\left[\dot{\theta}^2 = \frac{2g}{R} (1 - \cos \theta) \right]$

On remplace dans (1): $R = m(g \cos \theta - R \frac{2g}{R} (1 - \cos \theta))$
 $R = mg(3 \cos \theta - 2)$

Il quitte la sphère si $R=0 \Leftrightarrow \left[\theta_1 = \arccos \left(\frac{2}{3} \right) \right]$

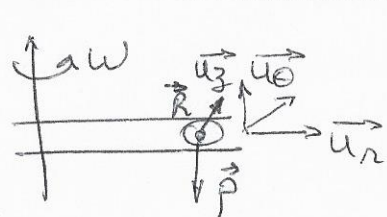


$\vec{V}_d$ est portée par $\vec{u}_\theta (\cos \theta_1, -\sin \theta_1)$

sa norme vaut $R \dot{\theta}_1 = R \sqrt{\frac{2g}{R} (1 - \cos \theta_1)}$
 $= \sqrt{2gR \left(1 - \frac{2}{3} \right)}$
 $= \sqrt{\frac{2gR}{3}}$

$$\Rightarrow \vec{V}_d = \sqrt{\frac{2gR}{3}} (\cos \theta_1, -\sin \theta_1)$$

Bille dans un tube en rotation

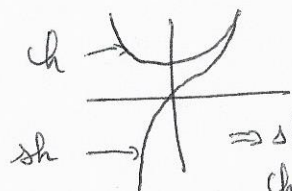


1) $\vec{R}$ a priori 2 composantes
selon $\vec{u}_z$ et $\vec{u}_\theta$
(pas selon $\vec{u}_r$ car pas de frot.)

PFD appliqué à R dans RTSG, repère cylindrique :

$$m \begin{vmatrix} \ddot{r} - r\omega^2 \\ r\ddot{\omega} + 2\dot{r}\dot{\omega} \\ 0 \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} 0 \\ 0 \\ -mg \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} 0 \\ R_\theta \\ R_z \end{vmatrix} \quad \begin{matrix} (1) \\ (2) \\ (3) \end{matrix}$$

(1) $\Rightarrow \ddot{r} - \omega^2 r = 0 \xrightarrow{\text{intég}} r = A \cosh \omega t + B \sinh \omega t$



$\Rightarrow \sinh(0) = 0$
 $\cosh'(0) = 0$

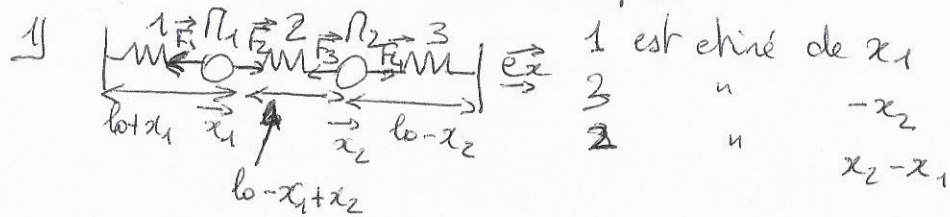
$\xrightarrow{\text{CI}} \underline{r = r_0 \cosh \omega t}$



2) Spirale logarithmique :

3) (2) $\Rightarrow \begin{cases} R_\theta = 2m\dot{r}\omega = 2m\omega^2 r_0 \sinh \omega t \\ R_z = mg \end{cases}$

Modes propres de 2 oscillateurs couplés



R_1 subit $\vec{F}_1 = -k_1 x_1 \vec{e}_x$
 $\vec{F}_2 = k_2(x_2 - x_1) \vec{e}_x$

R_2 subit $\vec{F}_3 = -k_2(x_2 - x_1) \vec{e}_x$
 $\vec{F}_4 = -k_1 x_2 \vec{e}_x$

(Prendre "dans sa tête" $x_1=0$, ou $x_2=0$ pour vérifier les signes des tensions avec votre bon sens)

2] • $m \ddot{x}_1 = -k_1 x_1 + k_2(x_2 - x_1)$ (PFD pour R_1)

$\Leftrightarrow m \ddot{x}_1 + (k_1 + k_2)x_1 - k_2 x_2 = 0$ (1)

• $m \ddot{x}_2 = -k_1 x_2 - k_2(x_2 - x_1)$ (PFD pour R_2)

$\Leftrightarrow m \ddot{x}_2 + (k_1 + k_2)x_2 - k_2 x_1 = 0$ (2)

3] (1)+(2) $\Rightarrow m(\ddot{x}_1 + \ddot{x}_2) + k_1(x_1 + x_2) = 0$

$\Leftrightarrow \left[\ddot{u} + \frac{k_1}{m} u = 0 \right] (3) (u = x_1 + x_2)$

(1)-(2) $\Rightarrow m(\ddot{x}_1 - \ddot{x}_2) + (k_1 + 2k_2)(x_1 - x_2) = 0$

$\Leftrightarrow \left[\ddot{v} + \frac{k_1 + 2k_2}{m} v = 0 \right] (4)$

4] ab Alors $u(0)=0$ $\dot{u}(0)=\dot{v}(0)=0$
 $v(0)=2a$

(3) a pour solut^o générale $u = A \cos \omega_S t + B \sin \omega_S t$

Avec les CI, $u=0$. ($A=B=0$)

De m^ê $v(t) = A' \cos \omega_A t + B' \sin \omega_B t$

Avec les CI, $v = 2a \cos \omega_A t$.

Donc $\begin{cases} x_1 = \frac{u+v}{2} = a \cos \omega_A t \\ x_2 = \frac{u-v}{2} = -a \cos \omega_A t \end{cases}$ $x_2(t) = -x_1(t)$

5] alors $u(0)=2a$ $\dot{u}(0)=\dot{v}(0)=0$
 $v(0)=0$

On trouve de m^ê : $u = 2a \cos \omega_S t$

$\Rightarrow \begin{cases} x_1 = a \cos \omega_S t \\ x_2 = -x_1 \end{cases}$

les 2 masses se déplacent "en bloc" $\Rightarrow$ le 2^e ressort a la longueur $l_0 = l_{ste} \Rightarrow$ pas de k_2 dans ω_S