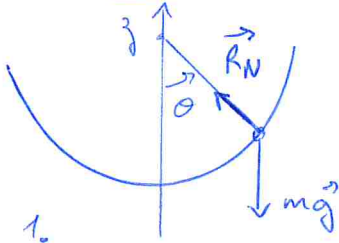


DS n° 5

I Mouvement sur un rail circulaire.



Syst.: la perle

Ref.: tenante considérée galiléenne

Forces:  $m\vec{g}$  et  $\vec{R}_N$

avec  $m\vec{g} = \begin{pmatrix} mg \cos \theta \\ -mg \sin \theta \end{pmatrix}_{\vec{e}_1, \vec{e}_2}$  et  $\vec{R}_N = \begin{pmatrix} -\|\vec{R}_N\| \\ 0 \end{pmatrix}_{\vec{e}_1, \vec{e}_2}$

2. Appliquons le PFD à la perle:  $m\vec{a} = m\vec{g} + \vec{R}_N$

Selon  $\vec{e}_2$ :  $mR\ddot{\theta} = -mg \sin \theta$  car  $\vec{a} = \begin{pmatrix} -R\dot{\theta}^2 \\ R\ddot{\theta} \end{pmatrix}_{\vec{e}_1, \vec{e}_2}$  pour une traj. circulaire.

D'où  $\ddot{\theta} + \frac{g}{R} \sin \theta = 0$  c'est la m<sup>ème</sup> eq. diff. que le pendule.

3. Si  $\forall t, |\theta| \ll 1$  rad alors  $\sin \theta \approx \theta$  (à l'ordre 2 en  $\theta$ ).

D'où  $\ddot{\theta} + \frac{g}{R} \theta = 0$  : c'est un oscillateur harmonique

La solution est  $\theta(t) = A \cos \omega_0 t + B \sin \omega_0 t$  avec  $\omega_0 = \sqrt{\frac{g}{R}}$

CI:  $\theta(0) = 0 = A$

$\dot{\theta}(0) = \frac{V_0}{R} = \omega_0 B \Rightarrow \theta(t) = \frac{V_0}{R\omega_0} \sin(\omega_0 t)$

4. Il y a isochronisme: la période est indépendante de l'amplitude et vaut  $T_0 = \frac{2\pi}{\omega_0} = 2\pi \sqrt{\frac{R}{g}} = 1,42 \text{ s}$ .

5. Pour que  $\theta$  reste inférieur à  $\theta_{max}$ , il faut:  $\frac{V_0}{R\omega_0} < \theta_{max}$

D'où  $V_0 < R\omega_0 \theta_{max} = 0,96 \text{ m.s}^{-1}$  ( $\theta_{max}$  en rad pour l'AN)

6. On ajoute la force  $\vec{f} = -\Delta \vec{\sigma} = -\Delta R \ddot{\theta} \vec{e}_2$  et l'équation devient:  $mR\ddot{\theta} + \Delta R \ddot{\theta} + mg \sin \theta = 0$ .

$\theta \ll 1 \text{ rad}$

$\ddot{\theta} + \frac{\Delta}{m} \ddot{\theta} + \frac{g}{R} \theta = 0$

7. Il s'agit d'un osc. h avec pot<sup>e</sup> fluide.

Le mot est pseudo-périodique si les racines de l'équation caractéristique sont complexes. Il faut donc  $\Delta < 0$ .

$$\text{Or } \Delta = \left(\frac{\lambda}{m}\right)^2 - 4\left(\frac{g}{R}\right) \Rightarrow \text{il faut } \boxed{\lambda < 2m\sqrt{\frac{g}{R}}}$$

$$8. \quad \omega_{1/2} = -\frac{\lambda}{2m} \pm i\frac{\sqrt{\Delta}}{2} = -\frac{\lambda}{2m} \pm i\omega_0 \sqrt{1 - \frac{\lambda^2}{4m^2\omega_0^2}} \quad \boxed{\lambda < 0,44 \frac{N \cdot m^{-1} \cdot s}{\text{kg} \cdot s^{-1}}}$$

$$\text{On pose } \Omega = \omega_0 \sqrt{1 - \frac{\lambda^2}{4m^2\omega_0^2}} = \boxed{\sqrt{\frac{g}{R}} \cdot \sqrt{1 - \frac{\lambda^2 R^2}{4m^2 g^2}} = \Omega}$$

$$\text{et } \boxed{\tau = \frac{2m}{\lambda}} \Rightarrow \theta(t) = e^{-t/\tau} \cdot (B \cos \Omega t + A \sin \Omega t)$$

$$\text{C.I.: } \theta(0) = 0 = B$$

$$\dot{\theta}(0) = -\frac{B}{\tau} + \Omega A = v_0/R \Rightarrow \boxed{A = \frac{v_0}{R \Omega}}$$

$$\text{On obtient bien } \boxed{\theta(t) = A e^{-t/\tau} \sin(\Omega t)}$$

$$9. \quad J = \ln \left( \frac{A e^{-t/\tau} \sin \Omega t}{A e^{-\frac{t+T}{\tau}} \sin \Omega(t+T)} \right) = \ln e^{T/\tau} = \frac{T}{\tau} = \boxed{\frac{\Delta T}{2m} = J}$$

$$\text{On lit } \boxed{T = \frac{2,4}{2} = 1,2 \text{ s}} \quad \text{et } J = \ln \frac{0,2}{0,1} = \ln 2 = \boxed{0,69 = J}$$

$$\text{D'où } \boxed{\lambda = \frac{2mJ}{T} = 0,057 \text{ kg} \cdot \text{s}^{-1}} \quad \underline{R}: T \neq T_0 \text{ de la q. 4}$$

10. Un peu de géométrie ! On sait que le triangle ACM est rectangle et que l'angle  $(\widehat{CAM})$  vaut  $\frac{1}{2}(\frac{\pi}{2} - \theta)$ . [c'est M<sup>me</sup> Rhin qui me l'a dit :-)]

$$\text{donc } \boxed{AM = 2R \cos\left(\frac{\pi}{4} - \frac{\theta}{2}\right)}$$

11. Le bilan de force fait apparaître  $\vec{F} = -k \vec{AM}$  dont l'énergie potentielle associée est  $\mathcal{E}_{p,e} = \frac{1}{2} k \cdot AM^2$  (origine en A)

Pour le poids,  $\mathcal{E}_{p,p} = mgz$  (origine en z=0) avec  $z = R \cos\left(\frac{\pi}{4} - \theta\right) = R \sin \theta$

$$\text{D'où } \boxed{\mathcal{E}_{p,tot} = mgR \sin \theta + 2kR^2 \cos^2\left(\frac{\pi}{4} - \frac{\theta}{2}\right)}$$

12. Appliquons le TEM entre le point B et le point  $\theta_{max}$ :

$$\Delta \xi_m = W(\vec{R}_N) \text{ or } \vec{R}_N \perp d\vec{OM} \text{ donc } W(\vec{R}_N) = 0$$

$$D'au \quad \xi_m(B) = \xi_m(\theta_{max}) \text{ avec } \xi_m = \frac{1}{2} m v^2 + \xi_p \text{ Id.}$$

$$\frac{1}{2} m v_B^2 + h R^2 = m g R \sin \theta_{max} + 2 h R^2 \cos^2 \left( \frac{\pi}{4} - \frac{\theta_{max}}{2} \right)$$

$$D'au \quad h = \frac{\frac{1}{2} m v_B^2 - m g R \sin \theta_{max}}{2 R^2 \cos^2 \left( \frac{\pi}{4} - \frac{\theta_{max}}{2} \right) - R^2} = 0,87 \text{ N.m}^{-1}$$

13. On veut que  $\xi_c(c) > 0$  d'au le TEM entre B et C:  $(\theta_B = 0; \theta_C = \pi/2)$

$$\frac{1}{2} m v_B^2 + h R^2 = m g R + 2 h R^2 + \xi_c(c)$$

$$D'au : \quad v_B > \sqrt{2 g R + 2 \frac{h}{m} R^2} = 4,3 \text{ m.s}^{-1}$$

14. Les positions d'équilibre correspondent à  $\frac{d\xi}{d\theta} = 0$ .

$$D'au \quad m g R \cos \theta + 2 h R^2 \cos \left( \frac{\pi}{4} - \frac{\theta}{2} \right) \sin \left( \frac{\pi}{4} - \frac{\theta}{2} \right) = 0$$

$$m g \cos \theta + h R \sin \left( \frac{\pi}{2} - \theta \right) = 0$$

$$\Rightarrow (m g + h R) \cdot \cos \theta = 0 \quad \Rightarrow \quad \begin{cases} \theta_{eq1} = \frac{\pi}{2} \text{ rad} \\ \theta_{eq2} = -\frac{\pi}{2} \text{ rad.} \end{cases}$$

La position est stable si  $\frac{d^2\xi}{d\theta^2}(\theta_{eq}) > 0$ :

$$\text{or } \frac{d^2\xi}{d\theta^2} = -(m g + h R) \sin \theta \text{ donc } \begin{cases} \frac{d^2\xi}{d\theta^2}(\theta_{eq1}) = -(m g + h R) < 0 \\ \Rightarrow \theta_{eq} = \frac{\pi}{2} : \text{ instable} \end{cases}$$

C'est cohérent avec l'intuition: la seule posit stable est A.

$$\begin{cases} \frac{d^2\xi}{d\theta^2}(\theta_{eq2}) = +(m g + h R) > 0 \\ \Rightarrow \theta_{eq} = -\frac{\pi}{2} : \text{ stable.} \end{cases}$$

15. Autan de  $\theta_{eq2} = -\frac{\pi}{2} \text{ rad}$ ,  $\xi(\theta) \approx \xi(-\frac{\pi}{2}) + \frac{(m g + h R)(\theta - \theta_{eq})^2}{2}$

De plus  $\xi_m$  se conserve donc  $\frac{d\xi_m}{dt} = 0$

$$D'au \quad \frac{1}{2} m R^2 2 \ddot{\theta} + 0 + (m g + h R) \dot{\theta} (\theta - \theta_{eq}) = 0$$

$$\Rightarrow OH: \quad \ddot{\theta} + \frac{m g + h R}{m R^2} \theta = \frac{m g + h R}{m R^2} \theta_{eq}$$

$$T_0 = \frac{2\pi}{\omega_0} = \frac{2\pi \sqrt{m R^2}}{\sqrt{m g + h R}} = 0,72 \text{ s}$$

approximé  
parabolique  
de  $\xi_p = h R^2 (\theta_{eq})$



## II Le Millénum Bridge.

1. Syst: le pont Ref: terrestre considérée galiléenne.

Forces:  $m\vec{g}$ ,  $-d\dot{x}\vec{u}_x$ ,  $\vec{F} = -k(x-l_0)\vec{u}_x$ .

A l'équilibre:  $\sum \vec{F} = \vec{0}$  donc, en projection selon  $\vec{u}_x$ :

$$0 = -mg + 0 - k(x_{\text{eq}} - l_0) \quad (\text{car } \dot{x} = 0 \text{ à l'équilibre})$$

$$\Rightarrow \boxed{x_{\text{eq}} = l_0 - \frac{mg}{k}} \quad \text{R: on a bien } x_{\text{eq}} < l_0.$$

2. PPD:  $m\ddot{x} = -d\dot{x} - k(x - l_0) - mg$

ou  $0 = 0 - k(x_{\text{eq}} - l_0) - mg$

donc  $m\ddot{x} = -d\dot{x} - k(x - x_{\text{eq}})$

Posons  $X = x - x_{\text{eq}}$ . On a  $\dot{X} = \dot{x}$  et  $\ddot{X} = \ddot{x}$ :

$$\boxed{\ddot{X} + \frac{d}{m}\dot{X} + \frac{k}{m}X = 0}$$

C'est de la forme demandée avec  $\omega_0^2 = \frac{k}{m}$  et  $2\zeta\omega_0 = \frac{d}{m}$ .

$$\Rightarrow \omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}} = \text{pulsation propre}$$

$$\zeta = \frac{d}{2m\omega_0} = \frac{d}{2\sqrt{2km}} = \text{facteur lié à l'amortissement}$$

3. Le terme devant  $\dot{x}$  est généralement noté  $\frac{m\omega_0}{Q}$

On voit donc que  $\boxed{\zeta = \frac{1}{2Q}}$  ( $\zeta$  est une notation très utilisée en SI.)

2.a. Définition de  $\mathcal{E}_p$ : 
$$\begin{cases} d\mathcal{E}_p = -dW = -\vec{F} \cdot d\vec{O}M \\ \text{ou} \\ \vec{F} = -\text{grad } \mathcal{E}_p \end{cases} \Leftrightarrow \underline{\underline{\mathcal{E}_p = -\int \vec{F} \cdot d\vec{O}M}}$$

$\mathcal{E}_p$  est définie à une constante près [on peut choisir l'origine].

2.b.  $\mathcal{E}_p$  facilite le calcul de  $W(\vec{F})$ .

En effet  $\boxed{W_{AB}(\vec{F}) = -\Delta_{AB} \mathcal{E}_p = \mathcal{E}_p(A) - \mathcal{E}_p(B)}$ .

2.c.  $\mathcal{E}_p(m\vec{g}) = mgx + C$  ou  $\mathcal{E}_p(x=0) = 0$  donc  $C = 0$

$$\boxed{\mathcal{E}_p(m\vec{g}) = mgx}$$

4. L'équation devient:  $\ddot{X} + \left(2\zeta\omega_0 - \frac{\beta}{m}\right)\dot{X} + \omega_0^2 X = 0$

Si  $2\zeta\omega_0 - \frac{\beta}{m} < 0$ , il y a amplification des oscillations (au lieu de l'amortissement vu précédemment).

[la partie réelle des racines de l'EC devient positive!]

5. En ajoutant  $\vec{F}$  au bilan de forces, le PFD selon  $\vec{u}_x$  donne:

$$m\ddot{X} + \alpha\dot{X} + k_2 X = -F_0 - F_1 \cos(2\pi f t)$$

Or  $Y = X + \frac{F_0}{m\omega_0^2} = X + \frac{F_0}{k_2}$ ,  $\dot{Y} = \dot{X}$  et  $\ddot{Y} = \ddot{X}$

D'où  $m\ddot{Y} + \alpha\dot{Y} + k_2\left(X + \frac{F_0}{k_2}\right) = -F_1 \cos(2\pi f t)$

Soit  $\ddot{Y} + \underbrace{\frac{\alpha}{m}}_{2\zeta\omega_0} \dot{Y} + \underbrace{\frac{k_2}{m}}_{\omega_0^2} Y = -\frac{F_1}{m} \cos(2\pi f t)$

6. En notations complexes, on a:  $Y(-\omega^2) + j\omega 2\zeta\omega_0 Y + \omega_0^2 Y = -\frac{F_1}{m}$ .

Donc  $\underline{H} = \frac{Y}{E} = \frac{-1}{\omega_0^2 - \omega^2 + 2j\omega\zeta\omega_0}$ . C'est un passé bas du 2<sup>ème</sup> ordre.

7. Une résonance peut se produire si  $|\underline{H}|$  passe par un

maximum. Or  $|\underline{H}| = \frac{1}{\sqrt{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + 4\omega^2\zeta^2\omega_0^2}}$ .

$$\frac{d|\underline{H}|}{d\omega} = 0 \Leftrightarrow 2(\omega_0^2 - \omega^2)(-2\omega) + 4 \times 2\omega\zeta^2\omega_0^2 = 0$$

$$\Leftrightarrow \omega^2 = \omega_0^2 (1 - 2\zeta^2).$$

Il n'existe de solution que si  $2\zeta^2 < 1$  donc  $\zeta < \frac{1}{\sqrt{2}}$ .

[Cela correspond bien au cas où  $Q = \frac{1}{2\zeta} > \frac{1}{\sqrt{2}}$ ]

On a alors  $\omega_r = \omega_0 \sqrt{1 - 2\zeta^2}$

Dans le cas où  $\zeta \ll 1$  (donc  $Q \gg 1$ ), on a  $\omega_r \approx \omega_0$  et

$$|\underline{H}(\omega_r)| \approx \frac{1}{2\zeta\omega_0^2}$$

8. On lit  $\omega_0 = 12 \text{ rad/s}$  et  $20 \log \frac{1}{2\zeta} = 9 \text{ dB} \Rightarrow \zeta = 0,18$  [on a bien  $\zeta \ll 1$ ].

\* On remarque que  $\underline{H}$  n'est pas sans dimension ici.  $[\underline{H}] = T^2$ !

9. Si l'excitation a une fréquence proche de celle de résonance, il peut ( $\alpha \ll 1$  ou  $Q \gg 1$ ) y avoir une forte amplification et des oscillations de grande amplitude  $\Rightarrow$  inconfort + risque de rupture.

10. Les fréquences les + importantes sont :  $f_1 = 2 \text{ Hz}$  et ses harmoniques à  $f_n = 2n \text{ Hz}$  avec  $n \in \mathbb{N}^*$ .

Effectivement on pose un pied par terre chaque demi seconde en moyenne  $\Rightarrow T_1 = 0,5 \text{ s} = \frac{1}{f_0}$ .

La présence des harmoniques provient de la forme non sinusoïdale de l'excitation.

[R: un pendule de longueur 1 m a une période de  $T = 2 \text{ s}$  (On dit qu'il bat la seconde car il est en  $\pm 0,1 \text{ m}$  à chaque seconde).

La jambe peut donc être assimilée, dans la marche d'un piéton, à un pendule.

L'ensemble des 2 jambes conduit à une force sur le sol de période 0,5 s. (c'est cohérent.)

11.  $\omega_0 = 12 \text{ rad s}^{-1} \Rightarrow f_0 = 1,9 \text{ Hz} \approx f_1$

Les piétons provoquent une excitation à une fréquence proche de la fréquence propre du pont : il y a amplification du déplacement du pont  $\Rightarrow$  oscillations fortes et désagréables pour les piétons. (=résonance)

L'amortissement est un 2<sup>nd</sup> oscillateur couplé au pont.

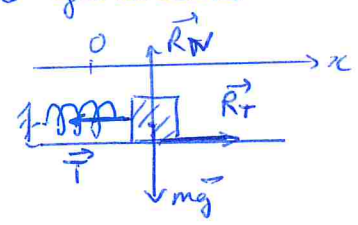
Il apparaît alors 2 pulsations propres mais elles se sont éloignées de  $f_0$  (2,4 Hz et 1,3 Hz) et il y a une antirésonance en  $f_0$  ( $|H|$  passe par un minimum en  $f_0$ )  $\Rightarrow$  il n'y a plus d'amplification de l'excitation.

### III Oscillateur de relaxation.

- 1. Loi de Coulomb: - s'il y a glissement alors  $\|\vec{R}_T\| = \lambda \|\vec{R}_N\|$   
 - l'immobilité n'est possible que si  $\|\vec{R}_T\| < \lambda \|\vec{R}_N\|$ .

2. Syst: L'objet M. Ref: tenestre considérée galiléenne

Forces:  $m\vec{g}$ ,  $\vec{R}_N$ ,  $\vec{T} = -kx\vec{e}_x$  et  $\vec{R}_T$ .



On a  $\vec{v} = d\vec{x}/dt$  donc  $x = v_0 t + c_1$

or  $x(0) = 0 = c_1$  donc  $c_1 = 0$  :  $x(t) = v_0 t$  phase 1

Le PFD donne  $m\vec{a} = \vec{0} = m\vec{g} + \vec{R}_N + \vec{R}_T - kx\vec{e}_x$

Selon  $\vec{e}_z$ :  $0 = \|\vec{R}_N\| - mg$

Selon  $\vec{e}_x$ :  $0 = \|\vec{R}_T\| - kx$  d'où  $\|\vec{R}_T\| = +kx = +kv_0 t$

L'immobilité n'est possible que si  $\|\vec{R}_T\| < \lambda \|\vec{R}_N\|$

Donc il faut  $kv_0 t < \lambda mg$

D'où  $t_1 = \frac{\lambda mg}{kv_0}$  . R: on peut commenter l'influence des paramètres!

- 3. Le système est le même, mais cette fois  $\|\vec{R}_T\| = \lambda \|\vec{R}_N\| = \lambda mg$

et  $\dot{x} \neq cte$  :  $m\ddot{x} = -kx + \lambda mg$  ( $\Delta$  attention à  $\vec{R}_T$  l'orientat° de  $\vec{R}_T$ )

$\ddot{x} + \frac{k}{m}x = \lambda g$

- 4. On introduit  $t' = t - t_1$ .

On a  $x(t'=0) = vt_1 = \frac{\lambda mg}{k}$  et  $\dot{x}(t'=0) = v_0$ .

La solution est  $x = \frac{\lambda mg}{k} + A \cos \omega_0 t' + B \sin \omega_0 t'$

avec  $\frac{\lambda mg}{k} = \frac{\lambda mg}{k} + A$  et  $v_0 = \omega_0 B$   $\omega_0^2 = \frac{k}{m}$

D'où  $A = 0$  et  $x(t') = \frac{\lambda mg}{k} + \frac{v_0}{\omega_0} \sin \omega_0 t'$

5. A  $t_2'$  on a:  $\ddot{x}(t_2') = v_0 = v_0 \cos(\omega_0 t_2')$

D'où  $\omega_0 t_2' = 2\pi \Rightarrow t_2' = \frac{2\pi}{\omega_0}$  et  $t_2 = t_1 + \frac{2\pi}{\omega_0}$

6.  $x(t_2) = \frac{\Delta mg}{k} = x(t_1)$

Or, en ce point,  $\|\vec{R}_T\| = 2\|\vec{R}_N\|$  et l'objet ne reste donc pas immobile: il repart pour une oscillation complète.

7. On a un oscillateur d'amplitude constante en présence de frottement. En effet lors d'une oscillation la force de frot  $\vec{R}_T$  fournit un travail négatif tant que  $\dot{x} < 0$  mais un travail positif tant que  $\dot{x} > 0$  car  $\vec{R}_T$  ne change pas de signe ici ( $\dot{x} \leq v_{\text{glis}}$  donc le glissement est toujours de la même sens!). Sur une oscillation complète, on a bien  $\mathcal{W}(\vec{R}_T) = 0$ .