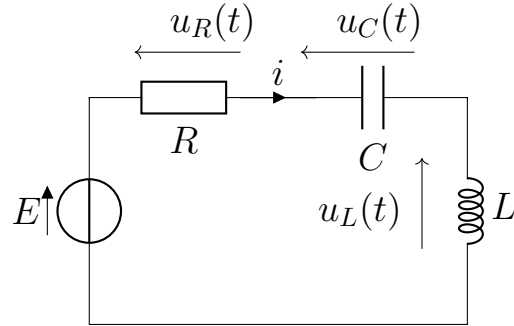


## I Production d'une tension sinusoïdale

On commence par refaire le schéma en indiquant les flèches de tension et de courant.



1 - À  $t = 0^-$  on a  $i(0^-) = 0$  (car l'interrupteur est ouvert),  $u_C(0^-) = 0$  (car le condensateur est déchargé).

Or le courant traversant une bobine est nécessairement continu, donc  $i(0^+) = i(0^-) = 0$ , et idem pour la tension aux bornes d'un condensateur :  $u_C(0^+) = u_C(0^-) = 0$ .

Aux bornes de la résistance on a  $u_R(0^+) = Ri(0^+) = 0$ .

Enfin, la loi des mailles indique que pour tout  $t > 0$  on a  $u_R(t) + u_C(t) + u_L(t) = E$ , et ceci est donc aussi valable à  $t = 0^+$ , ce qui donne alors  $0 + 0 + u_L(0^+) = E$ , soit  $u_L(0^+) = E$ .

2 - ★ Loi des mailles :  $E = Ri + u_C + u_L$ , que l'on dérive pour pouvoir utiliser  $\frac{du_C}{dt} = i/C$ .

On a alors  $0 = R \frac{di}{dt} + \frac{i}{C} + \frac{du_L}{dt}$ .

On remplace  $\frac{di}{dt}$  à l'aide de la relation  $u_L = L \frac{di}{dt}$  :  $0 = \frac{R}{L} u_L + \frac{i}{C} + \frac{du_L}{dt}$ .

On dérive encore pour pouvoir encore remplacer  $\frac{di}{dt}$  par  $u_L/L$  :  $0 = \frac{R}{L} \frac{du_L}{dt} + \frac{u_L}{LC} + \frac{d^2 u_L}{dt^2}$ . Ce qui se réarrange en :

$$\frac{d^2 u_L}{dt^2} + \frac{R}{L} \frac{du_L}{dt} + \frac{u_L}{LC} = 0. \quad (1)$$

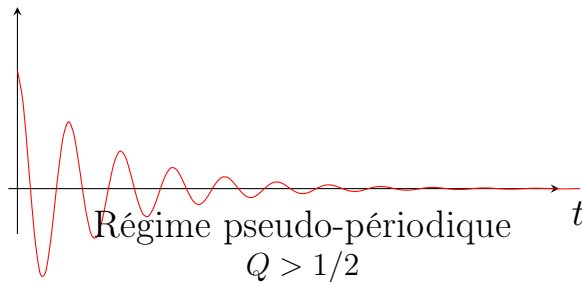
★ On identifie donc  $\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}}$ , et  $\frac{\omega_0}{Q} = \frac{R}{L}$ , d'où  $Q = \frac{1}{R} \sqrt{\frac{L}{C}}$ .

3 - Il y a production d'oscillations seulement si le régime est pseudo-périodique, donc si

$$Q > 1/2, \text{ soit donc si } R < 2\sqrt{\frac{L}{C}}.$$

$$\text{A.N. : } R < 2.4 \text{ k}\Omega.$$

4 -  $u_L(t)$



Le paramètre qui donne l'ordre de grandeur du nombre d'oscillations est le facteur de qualité  $Q$ . On a environ  $Q$  oscillations.

5 - On a la relation  $u_L + u_C + u_R = E$ , que l'on peut dériver :  $\frac{du_L}{dt} + \frac{du_C}{dt} + \frac{du_R}{dt} = 0$ .

On utilise ensuite  $\frac{du_R}{dt} = R \frac{di}{dt} = \frac{R}{L} u_L$ ,  $\frac{du_C}{dt} = \frac{1}{C} i$ , d'où en fait :

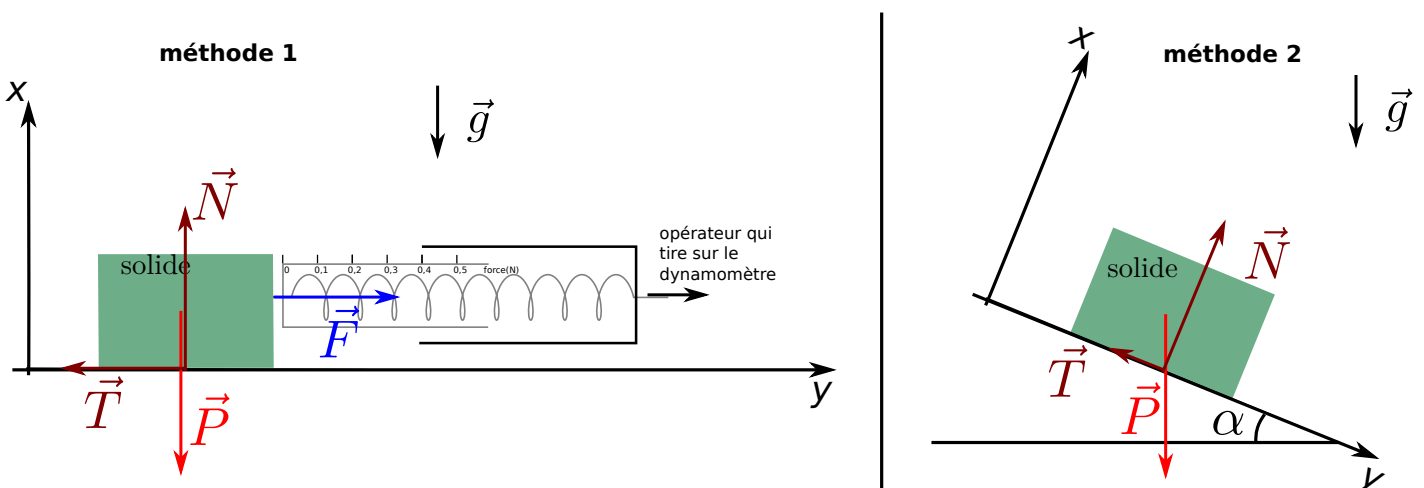
$$\frac{du_L}{dt} + \frac{1}{C} i(t) + \frac{R}{L} u_L = 0.$$

Ceci est valable pour tout  $t$ , donc en particulier à la limite où  $t \rightarrow 0^+$ , donc :

$$\frac{du_L}{dt}(0^+) = -\frac{1}{C} i(0^+) - \frac{R}{L} u_L(0^+).$$

Or  $i(0^+) = 0$ , et  $u_L(0^+) = E$ , donc on obtient  $\frac{du_L}{dt}(0^+) = -\frac{RE}{L}$ .

## II Frottements de Coulomb



Méthode 1 :

6 - Bilan des forces sur l'objet de masse  $m$  immobile (on s'aide du schéma) :

- Poids  $\vec{P} = m\vec{g} = -mg\vec{e}_x$ .
- Réaction normale du support  $\vec{N} = N\vec{e}_x$ .
- Réaction tangentielle du support :  $\vec{T} = -T\vec{e}_y$ .
- Force du dynamomètre :  $\vec{F} = F\vec{e}_y$ .

Le solide étant immobile, on a  $\vec{P} + \vec{N} + \vec{T} + \vec{F} = \vec{0}$ , soit donc

$$-mg\vec{e}_x + N\vec{e}_x - T\vec{e}_y + F\vec{e}_y = \vec{0}.$$

On projette sur  $\vec{e}_x$  et sur  $\vec{e}_y$  pour obtenir  $N = mg$  et  $T = F$ .

7 - L'objet reste immobile tant que  $\|\vec{T}\| \leq f\|\vec{N}\|$ .

À l'instant de la mise en mouvement, on a l'égalité  $\|\vec{T}\| = f\|\vec{N}\|$ .

Donc on a  $F = fmg$ , d'où  $f = \frac{F}{mg}$ .

8 - A.N. :  $f = \frac{0,4}{0,200 \times 10} = 0,2$ .

### Méthode 2 :

9 - Bilan des forces sur l'objet de masse  $m$  immobile (on s'aide du schéma) :

- Poids  $\vec{P} = m\vec{g} = mg(-\cos \alpha \vec{e}_x + \sin \alpha \vec{e}_y)$ .
- Réaction normale du support  $\vec{N} = N\vec{e}_x$ .
- Réaction tangentielle du support :  $\vec{T} = T\vec{e}_y$ .

10 - Le solide étant immobile, on a  $\vec{P} + \vec{N} + \vec{T} = \vec{0}$ , soit donc

$$mg(-\cos \alpha \vec{e}_x + \sin \alpha \vec{e}_y) + N\vec{e}_x + T\vec{e}_y = \vec{0}.$$

On projette sur  $\vec{e}_x$  et sur  $\vec{e}_y$  pour obtenir  $N = mg \cos \alpha$  et  $T = -mg \sin \alpha$ .

11 - L'objet reste immobile tant que  $\|\vec{T}\| \leq f\|N\|$ .

À l'instant de la mise en mouvement, on a l'égalité  $\|\vec{T}\| = f\|N\|$ .

Donc on a  $mg \sin \alpha = fmg \cos \alpha$ , d'où  $f = \tan \alpha$ .

12 - A.N. :  $f = \tan(20^\circ) = 0,36$ .

### III Viscosimètre oscillant

---

#### Position d'équilibre

13 - Poussée d'Archimède :  $\vec{\Pi} = -\rho_f V \vec{g}$ .

14 -  $\vec{P} + \vec{\Pi} = m\vec{g} - \rho_f V \vec{g} = m\vec{g} \left(1 - \frac{\rho_f V}{m}\right)$ .

Or  $m = \rho_0 V$ , donc  $\vec{P} + \vec{\Pi} = m \vec{g}_0$  avec  $\vec{g}_0 = \vec{g} \left(1 - \frac{\rho_f}{\rho_0}\right)$ .

15 - Force de rappel du ressort :  $\vec{F} = -k(l - l_0)\vec{u}_{\text{ext}} = -k(z - l_0)\vec{e}_z$ .

16 - Bilan des forces sur la bille : poids, force de rappel du ressort, force de frottement. Cette dernière est nulle à l'équilibre (car  $\vec{v} = \vec{0}$ ).

À l'équilibre la somme est nulle :  $mg\vec{e}_z - k(z - l_0)\vec{e}_z = \vec{0}$ , d'où  $z - l_0 = \frac{mg}{k}$  d'où

$$z_{\text{éq}} = l_0 + \frac{mg}{k}.$$

#### Équation du mouvement et changement de variable

17 - PFD sur la bille :  $m \ddot{z}\vec{e}_z = mg\vec{e}_z - k(z - l_0)\vec{e}_z - 6\pi R\eta \dot{z}\vec{e}_z$

(on a utilisé  $\vec{v} = \dot{z}\vec{e}_z$  dans l'expression de  $\vec{f}$ )

En projetant et réarrangeant :  $\ddot{z} + \frac{6\pi R\eta}{m} \dot{z} + \frac{k}{m} z = g + \frac{kl_0}{m}$ .

18 - On a  $z(t) = u(t) + z_{\text{éq}}$ , donc en dérivant :  $\dot{z} = \dot{u}$ , et  $\ddot{z} = \ddot{u}$ . On remplace dans l'équation précédente :

$$\ddot{u} + \frac{6\pi R\eta}{m} \dot{u} + \frac{k}{m} (u + z_{\text{éq}}) = g + \frac{kl_0}{m}.$$

Or  $z_{\text{éq}} = l_0 + \frac{mg}{k}$ , il y a donc des simplifications qui mènent à :

$$\ddot{u} + \frac{6\pi R\eta}{m} \dot{u} + \frac{k}{m} u = 0.$$

On identifie facilement pour  $\omega_0$  :  $\omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}}$ .

Et pour  $Q$  on a :  $\frac{\omega_0}{Q} = \frac{6\pi R\eta}{m}$  donc  $Q = \omega_0 \frac{m}{6\pi R\eta} = \sqrt{\frac{k}{m}} \frac{m}{6\pi R\eta}$ , d'où  $Q = \frac{\sqrt{km}}{6\pi R\eta}$ .

## Dans l'air

19 - On a une équation du type oscillateur harmonique, sans second membre donc

$$u(t) = u_{\text{homogène}} + \underbrace{u_{\text{part}}}_{\text{nulle ici}} = A \cos(\omega_0 t) + B \sin(\omega_0 t), \quad \text{période } T_0 = \frac{2\pi}{\omega_0} = 2\pi \sqrt{\frac{m}{k}}.$$

20 - On mesure une période  $T_0 = 0,5 \text{ s}$ .

## Dans un liquide

21 - Oscillations donc régime pseudo-périodique, donc  $Q > 1/2$ .

22 - Forme générale :

$$u(t) = u_{\text{homogène}} + \underbrace{u_{\text{part}}}_{\text{nulle ici}} = (A \cos \Omega t + B \sin \Omega t) e^{-\mu t}.$$

On obtient les expressions de  $\Omega$  et de  $\mu$  en écrivant les racines du polynôme caractéristique comme  $r_{\pm} = -\mu \pm i\Omega$ .

Ce polynôme est  $r^2 + \frac{\omega_0}{Q}r + \omega_0^2$ , de discriminant  $\Delta = \frac{\omega_0^2}{Q^2} - 4\omega_0^2 = 4\omega_0^2 \left( \frac{1}{4Q^2} - 1 \right) < 0$ .

Donc les racines s'écrivent

$$r_{\pm} = -\frac{\omega_0}{2Q} \pm \frac{i}{2} \sqrt{4\omega_0^2 \left( 1 - \frac{1}{4Q^2} \right)} = -\frac{\omega_0}{2Q} \pm i\omega_0 \sqrt{1 - \frac{1}{4Q^2}}.$$

$$\text{D'où } \mu = \frac{\omega_0}{2Q} \text{ et } \Omega = \omega_0 \sqrt{1 - \frac{1}{4Q^2}}.$$

23 -  $T = 0,6 \text{ s}$  (on repère les annulations : il y a 0,3 s entre les deux 1<sup>re</sup> et ceci correspond à  $T/2$  - on ne peut pas faire avec les max ou les min).

$$24 - \Omega = \omega_0 \sqrt{1 - 1/(4Q^2)} \Rightarrow \frac{\Omega^2}{\omega_0^2} = 1 - \frac{1}{4Q^2} \Rightarrow \frac{1}{4Q^2} = 1 - \frac{\Omega^2}{\omega_0^2} = 1 - \frac{T_0^2}{T^2} \Rightarrow 4Q^2 = \frac{1}{1 - \frac{T_0^2}{T^2}} \Rightarrow Q = \frac{1}{2\sqrt{1 - \frac{T_0^2}{T^2}}}.$$

25 - On mesure  $T_0$  pour les oscillations dans l'air :  $T_0 = 0,5 \text{ s}$ .

On mesure  $T$  pour les oscillations dans le liquide :  $T = 0,6 \text{ s}$ .

On en déduit  $Q = 0,9$  à l'aide de la question précédente.

$$\text{Et on avait } Q = \omega_0 \frac{m}{6\pi R\eta}, \text{ d'où } \eta = \frac{2\pi}{T_0} \frac{m}{6\pi RQ}, \text{ soit donc } \eta = \frac{m}{3RT_0Q} = 0,61 \text{ Pa} \cdot \text{s}.$$

## Dans un liquide très visqueux

26 -  $u(t) = u_{\text{homogène}} + \underbrace{u_{\text{part}}}_{\text{nulle ici}} = Ae^{r_1 t} + Be^{r_2 t}$ , avec  $r_1$  et  $r_2$  les racines du polynôme caractéristique :

$$r_1 = \frac{1}{2} \left( -\frac{\omega_0}{2} + \sqrt{\frac{\omega_0^2}{Q^2} - 4\omega_0^2} \right) \text{ et } r_2 = \frac{1}{2} \left( -\frac{\omega_0}{2} - \sqrt{\frac{\omega_0^2}{Q^2} - 4\omega_0^2} \right).$$

27 -  $\star$  Les conditions initiales sont :  $u(0) = z(0) - z_{\text{éq}} = L$  et  $\dot{u}(0) = \dot{z}(0) = 0$ .

$\star u(t) = Ae^{r_1 t} + Be^{r_2 t}$  donc  $u(0) = A + B$ . Donc  $A + B = L$ .

$\star \dot{u}(t) = Ar_1 e^{r_1 t} + Br_2 e^{r_2 t}$  donc  $\dot{u}(0) = Ar_1 + Br_2$ . Donc  $Ar_1 + Br_2 = 0$ , d'où  $A = -B \frac{r_2}{r_1}$ .

On injecte dans  $A + B = L$  :  $-B \frac{r_2}{r_1} + B = L$ , d'où  $B = \frac{L}{1 - \frac{r_2}{r_1}} = \frac{Lr_1}{r_1 - r_2}$ .

Et on a donc  $A = -B \frac{r_2}{r_1} = \frac{L(-r_2/r_1)}{1 - \frac{r_2}{r_1}}$  soit  $A = \frac{Lr_2}{r_2 - r_1}$ .

28 -  $\tau = 1/r_1$  ou  $1/r_2$  (le plus grand des deux).

## IV Chute d'une bille dans un fluide visqueux \_\_\_\_\_

29 - `nb_iterations = fin/dt`.

30 - Dans l'équation à résoudre, on remplace  $\frac{dv}{dt}$  par  $(v(t+dt) - v(t))/dt$  :

$$\frac{v(t+dt) - v(t)}{dt} + a \times v^2 = a \times v_{\text{lim}}^2,$$

et on isole  $v(t+dt)$  :

$$v(t+dt) = v(t) + dt \times a(v_{\text{lim}}^2 - v^2).$$

On a donc l'actualisation suivante : `v = v + dt*a*(vlim**2-v**2)`.

Quand au temps, le nouveau temps est simplement augmenté de `dt` : `t = t + dt`.

31 - `plt.plot(liste_t, liste_v)`.