

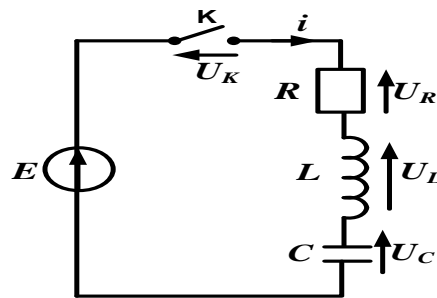
## CHAPITRE 4 : Circuit linéaire du second ordre

Ce chapitre concerne l'étude de la réponse temporelle de systèmes d'ordre deux, qu'ils soient électriques ou mécaniques. Nous étudierons essentiellement le circuit RLC série comme modèle de l'oscillateur amorti. Nous verrons en effet qu'une analogie électromécanique permet d'identifier formellement cet oscillateur amorti (du fait de l'existence d'une résistance dans le circuit) à l'oscillateur mécanique (masse relié à un ressort et astreint à se déplacer suivant l'axe horizontal) amorti par frottement visqueux (c'est-à-dire que la force de frottement est proportionnelle à la vitesse).

### 1. Un oscillateur électrique : le circuit RLC série

#### 1.1. Montage expérimental (régime forcé)

Pour étudier la charge d'un condensateur de capacité  $C$  à travers une bobine d'inductance  $L$  et une résistance  $R$ , on réalise le montage suivant:



- un générateur de tension continue de  $f.é.m$  est branché aux bornes du circuit RLC ;
- pour  $t < 0$ , le condensateur est déchargé et l'interrupteur  $K$  est ouvert;
- à l'instant  $t = 0$ , on ferme l'interrupteur  $K$  : le générateur débite alors un courant dans le circuit.
- Dans ce circuit  $i$  est l'intensité du courant,  $U_K$  la tension aux bornes de l'interrupteur,  $U_C$  la tension aux bornes du condensateur,  $U_L$  la tension aux bornes de l'inductance et  $U_R$  la tension aux bornes de la résistance. En convention récepteur on a :

$$\left. \begin{array}{l} U_R = Ri \\ U_L = L \frac{di}{dt} \\ i = \frac{dq}{dt} = C \frac{dU_C}{dt} \end{array} \right\} \Rightarrow \begin{cases} U_R = RC \frac{dU_C}{dt} \\ U_L = LC \frac{d^2U_C}{dt^2} \end{cases}$$

#### 1.2. Evolution de la tension $U_C$

### 1.2.1. Equation différentielle vérifiée par la tension $U_C$

- Pour  $t < 0$ , l'interrupteur  $K$  est ouvert :

$$i = 0; \quad U_R = U_C = U_L = 0; \quad U_K = E$$

La tension  $E$  aux bornes du générateur de tension se retrouve donc aux bornes de l'interrupteur ouvert  $K$ .

- Pour  $t \geq 0$ , l'interrupteur  $K$  est fermé :

$U_K = 0$  (tension aux bornes d'un fil donc même potentiel). En appliquant la loi des mailles on a :

$$U_R + U_L + U_C = E$$

En remplaçant  $U_R$ ,  $U_C$  et  $U_L$  par leur expression, la tension  $U_C$  aux bornes d'un circuit  $RLC$  série soumis à l'échelon de tension  $E$  vérifie l'équation différentielle de second ordre:

$$LC \frac{d^2 U_C}{dt^2} + RC \frac{dU_C}{dt} + U_C = E$$

### 1.2.2. Solution de l'équation différentielle

Il faut résoudre l'équation différentielle :

$$LC \frac{d^2 U_C}{dt^2} + RC \frac{dU_C}{dt} + U_C = E$$

En divisant chaque membre de l'équation par  $LC$ , il vient :

$$\frac{d^2 U_C}{dt^2} + \frac{R}{L} \frac{dU_C}{dt} + \frac{1}{LC} U_C = \frac{E}{LC}$$

On pose :

$$\omega_0^2 = \frac{1}{LC} \Rightarrow \omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}}; \quad \alpha = \frac{R}{2L\omega_0} = \frac{R}{2} \sqrt{\frac{C}{L}}; \quad Q = \frac{1}{2\alpha} = \frac{L\omega_0}{R} = \frac{1}{RC\omega_0} = \frac{1}{R} \sqrt{\frac{L}{C}}$$

$\omega_0$  est la pulsation propre du circuit ;  $\alpha$  est le coefficient d'amortissement (il est sans dimension) ;  $Q$  est le facteur de qualité (il est sans dimension). On définit aussi le facteur d'amortissement par :

$$\lambda = \frac{R}{2L}$$

- $\lambda$  grand  $\Rightarrow$  circuit amorti
- $\lambda = 0 \Rightarrow$  circuit non amorti  $\Rightarrow R = 0 \Rightarrow$  circuit  $LC$  série.

L'équation différentielle devient :

$$\frac{d^2 U_C}{dt^2} + 2\alpha\omega_0 \frac{dU_C}{dt} + \omega_0^2 U_C = \frac{E}{LC}$$

➤ **Méthode de résolution mathématique**

La solution générale de cette équation différentielle est la somme de deux solutions :

- de la solution générale  $u_1$  de l'équation sans second membre :

$$\frac{d^2 u_1}{dt^2} + 2\alpha\omega_0 \frac{du_1}{dt} + \omega_0^2 u_1 = 0$$

$u_1(t)$  solution de l'équation homogène qui tend vers 0 après quelques périodes : elle décrit le **régime transitoire**.

- d'une solution particulière  $u_2$  constante avec second membre :

$$\frac{d^2 u_2}{dt^2} + 2\alpha\omega_0 \frac{du_2}{dt} + \omega_0^2 u_2 = \frac{E}{LC}$$

**Le régime permanent ou établi** est complètement décrit par la solution particulière.

➤ **Solution particulière constante**

Puisque  $u_2$  est constant, il vient :

$$\frac{d^2 u_2}{dt^2} = \frac{du_2}{dt} = 0 \Rightarrow u_2 = E$$

➤ **Solution de l'équation sans second membre**

On cherche une solution de l'équation sans second membre sous la forme :

$$u_1 = Ae^{rt}$$

où  $A$  est une constante et  $r$  un réel.

La dérivée première et la dérivée seconde de  $u_1$  donnent :

$$\frac{du_1}{dt} = A r e^{rt} ; \quad \frac{d^2 u_1}{dt^2} = A r^2 e^{rt}$$

L'équation différentielle sans second membre devient :

$$r^2 u_1 + 2\alpha\omega_0 r u_1 + \omega_0^2 u_1 = 0 \quad \text{ou} \quad r^2 u_1 + \frac{\omega_0}{Q} r u_1 + \omega_0^2 u_1 = 0$$

En simplifiant par  $u_1$  on obtient le polynôme caractéristique en  $r$  :

$$r^2 + 2\alpha\omega_0 r + \omega_0^2 = 0 \quad \text{ou} \quad r^2 + \frac{\omega_0}{Q} r + \omega_0^2 = 0$$

Ce polynôme admet deux solutions. Il a pour discriminant  $\Delta$  :

$$\Delta = 4\alpha^2 \omega_0^2 - 4\omega_0^2 = 4\omega_0^2 (\alpha^2 - 1) = \omega_0^2 \left( \frac{1}{Q^2} - 4 \right)$$

➤ **Solution générale**

Selon le signe de  $\Delta$  trois régimes de solutions sont possibles.

- **Le régime apériodique** :  $\Delta > 0 \Rightarrow \alpha > 1$  ou  $Q < 1/2$

La tension  $u$  tend vers sa valeur finale sans osciller, ce qui justifie le nom donné à ce régime.

Le régime apériodique s'observe pour de faibles valeurs du facteur de qualité c'est-à-dire pour une valeur élevée de la résistance (amortissement trop fort). Le polynôme caractéristique admet 2 racines négatives :

$$r_1 = -\alpha\omega_0 - \frac{\sqrt{\Delta}}{2} = -\alpha\omega_0 - \omega_0\sqrt{\alpha^2 - 1} = -\omega_0(\alpha + \sqrt{\alpha^2 - 1}) = -\frac{\omega_0}{2Q}(1 + \sqrt{1 - 4Q^2})$$

$$r_2 = -\alpha\omega_0 + \frac{\sqrt{\Delta}}{2} = -\alpha\omega_0 + \omega_0\sqrt{\alpha^2 - 1} = -\omega_0(\alpha - \sqrt{\alpha^2 - 1}) = -\frac{\omega_0}{2Q}(1 - \sqrt{1 - 4Q^2})$$

La solution générale de l'équation différentielle sans second membre est :

$$u_1 = A_1 e^{r_1 t} + A_2 e^{r_2 t}$$

La solution générale de l'équation différentielle est donc :

$$U_C = u_1 + u_2 \Rightarrow U_C = A_1 e^{r_1 t} + A_2 e^{r_2 t} + E$$

### Application des conditions de continuité

La tension  $U_C$  aux bornes du condensateur et l'intensité  $i$  du courant dans l'inductance sont continues. À l'instant  $t = 0$ , les conditions initiales sur la tension et l'intensité s'écrivent donc :  $U_C(t = 0)$  et  $i(t = 0) = 0$ .

$$\left. \begin{array}{l} i = C \frac{dU_C}{dt} \\ i(t = 0) = 0 \end{array} \right\} \Rightarrow \frac{dU_C}{dt}(t = 0) = 0$$

Les deux conditions initiales permettant de trouver les constantes sont :

$$U_C(t = 0) \text{ et } \frac{dU_C}{dt}(t = 0) = 0$$

Il vient en appliquant ces conditions initiales:

$$U_C(t = 0) = 0 \Rightarrow A_1 + A_2 + E = 0$$

$$\frac{dU_C}{dt}(t = 0) = 0 \Rightarrow r_1 A_1 + r_2 A_2 = 0$$

Il vient donc :

$$A_1 = \frac{r_2}{r_1 - r_2} E \quad \text{et} \quad A_2 = \frac{-r_1}{r_1 - r_2} E$$

La tension  $U_C$  aux bornes du condensateur a donc pour expression :

$$U_C(t) = E \left( \frac{r_2}{r_1 - r_2} e^{r_1 t} - \frac{r_1}{r_1 - r_2} e^{r_2 t} + 1 \right)$$

L'évolution de  $U_C(t)$  a lieu sans oscillations.

- **Le régime pseudo-périodique** :  $\Delta < 0 \Leftrightarrow \alpha < 1$  ou  $Q > 1/2$

Le régime pseudo-périodique s'observe pour des valeurs élevées du facteur de qualité donc pour des valeurs faibles de résistance (amortissement faible). Le polynôme caractéristique admet alors 2 racines complexes conjuguées à partie réelle négative. En posant :

$$\Omega^2 = -\Delta' = -\omega_0^2(\alpha^2 - 1) \Rightarrow \Omega = \omega_0\sqrt{1 - \alpha^2} = \omega_0\sqrt{1 - \frac{1}{4Q^2}}$$

$\Omega$  est appelée la **pseudo-pulsation** dont la pseudo-période est :

$$T = \frac{2\pi}{\Omega} = \frac{2\pi}{\omega_0\sqrt{4Q^2 - 1}}$$

Plus  $Q$  devient grand le système est non amorti

Il vient pour les 2 racines :

$$r_1 = -\alpha\omega_0 - j\Omega = -\alpha\omega_0 - j\omega_0\sqrt{1 - \alpha^2} = -\omega_0(\alpha + j\sqrt{1 - \alpha^2}) = -\frac{\omega_0}{2Q}(1 + j\sqrt{4Q^2 - 1})$$

$$r_2 = -\alpha\omega_0 + j\Omega = -\alpha\omega_0 + j\omega_0\sqrt{1 - \alpha^2} = -\omega_0(\alpha - j\sqrt{1 - \alpha^2}) = -\frac{\omega_0}{2Q}(1 - j\sqrt{4Q^2 - 1})$$

La solution générale de l'équation différentielle sans second membre est :

$$u_1 = [A \cos(\Omega t) + B \sin(\Omega t)]e^{-\alpha\omega_0 t}$$

La solution générale de l'équation différentielle est donc :

$$U_C = u_1 + u_2 \Rightarrow U_C = [A \cos(\Omega t) + B \sin(\Omega t)]e^{-\alpha\omega_0 t} + E$$

D'après les conditions initiales (comme dans le régime apériodique), on a :

$$U_C(t = 0) = 0 \Rightarrow A + E = 0 \Rightarrow A = -E$$

$$\frac{dU_C}{dt}(t = 0) = 0 \Rightarrow B\Omega - \alpha\omega_0 A = 0 \Rightarrow B = \frac{-\alpha\omega_0}{\Omega} E$$

La tension  $U_C$  aux bornes du condensateur a donc pour expression :

$$U_C(t) = E \left\{ 1 - e^{-\alpha\omega_0 t} \left[ \cos(\Omega t) + \frac{\alpha\omega_0}{\Omega} \sin(\Omega t) \right] \right\}$$

L'évolution de  $U_C(t)$  donne lieu à des oscillations amorties. La durée caractéristique de la décroissance est donnée par :

$$\tau = \frac{2Q}{\omega_0}$$

**En régime pseudo-périodique, la pseudo-période  $T$  des oscillations amorties est constante mais diffère de la période propre.**

- **Le régime critique** :  $\Delta = 0 \Rightarrow \alpha = 1$  ou  $Q = 1/2$

C'est la situation intermédiaire entre les deux régimes précédents. Le polynôme caractéristique admet une racine réelle double négative :

$$r_1 = r_2 = r = -\omega_0$$

La solution générale de l'équation différentielle sans second membre est :

$$u_1 = (A + Bt)e^{-\omega_0 t}$$

La solution générale de l'équation différentielle est donc :

$$U_C = u_1 + u_2 \Rightarrow U_C = (A + Bt)e^{-\omega_0 t} + E$$

D'après les conditions initiales (comme dans le régime apériodique), on a

$$U_C(t = 0) = 0 \Rightarrow A + E = 0 \Rightarrow A = -E$$

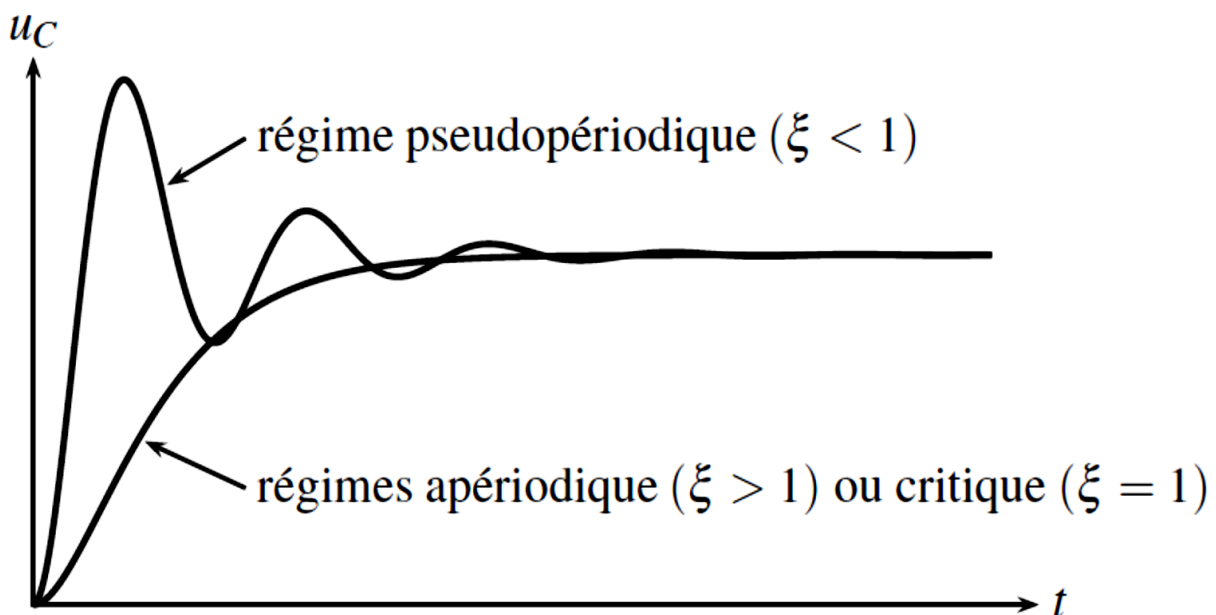
$$\frac{dU_C}{dt}(t = 0) = 0 \Rightarrow B - \omega_0 A = 0 \Rightarrow B = -E\omega_0$$

La tension  $U_C$  aux bornes du condensateur a donc pour expression :

$$U_C(t) = E[1 - (1 + \omega_0 t)e^{-\omega_0 t}]$$

La tension  $U_C(t)$  évolue sans osciller.

### Evolution de la tension $U_C(t)$ pour les différents régimes



### 1.3. Evolution de l'intensité $i$

On obtient l'intensité  $i$  du courant en dérivant la tension  $U_C$  aux bornes du condensateur obtenu dans chaque régime :

$$i = \frac{dq}{dt} = C \frac{dU_C}{dt}$$

- **Le régime apériodique** :  $\Delta > 0 \Rightarrow \alpha > 1$  ou  $Q < 1/2$

$$i(t) = C \frac{r_1 r_2 E}{r_1 - r_2} (e^{r_1 t} - e^{r_2 t})$$

- **Le régime critique** :  $\Delta = 0 \Rightarrow \alpha = 1$  ou  $Q = 1/2$

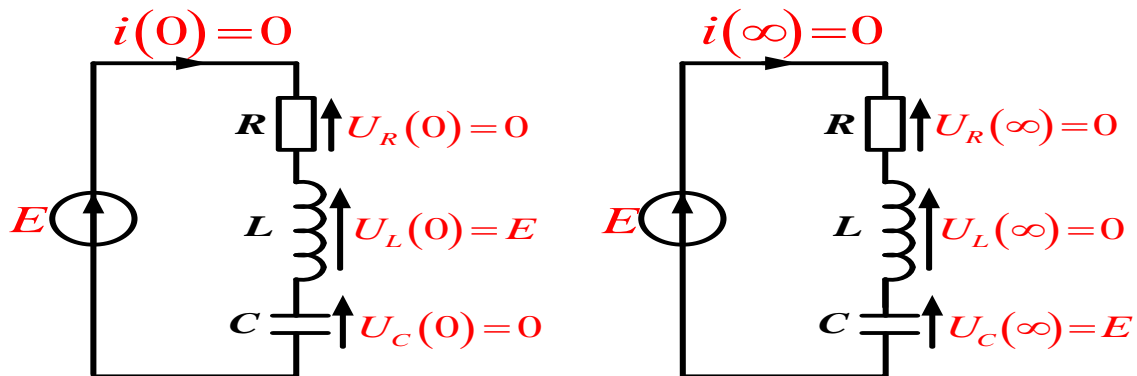
$$i(t) = CE\omega_0^2 t e^{-\omega_0 t}$$

- **Le régime pseudo-périodique** :  $\Delta < 0 \Rightarrow \alpha < 1$  ou  $Q > 1/2$

$$i(t) = CE \frac{\Omega^2 + \alpha^2 \omega_0^2}{\Omega} e^{-\alpha \omega_0 t} \sin(\Omega t)$$

## 1.4. Interprétation physique

Quel que soit le régime, la charge du condensateur correspond à un régime transitoire. Lorsque le condensateur est chargé ( $t \rightarrow \infty$ ), le régime permanent est atteint : on a alors  $U_C = E$  et  $i = 0$



## 1.5. Bilan énergétique

Lors de la charge du condensateur, en appliquant la loi des mailles, on a :

$$E = U_R + U_L + U_C = Ri + L \frac{di}{dt} + U_C$$

Pour obtenir des puissances, on multiplie par  $i$  :

$$Ei = Ri^2 + Li \frac{di}{dt} + CU_C \frac{dU_C}{dt} = Ri^2 + \frac{d(\frac{1}{2} Li^2)}{dt} + \frac{d(\frac{1}{2} CU_C^2)}{dt}$$

- Le terme  $Ei$  est la puissance  $P_g$  positive fournie par le générateur.

- Le terme  $Ri^2$  est la puissance  $P_j$  positive reçue par la résistance et dissipée par effet joule dans  $R$ .
- Le terme  $d(\frac{1}{2}Li^2)/dt$  est la puissance  $dE_{mag}/dt$  positive ou négative reçue par la bobine correspondant aux variations de l'énergie emmagasinée dans l'inductance  $L$  sous forme magnétique.
- Le terme  $d(\frac{1}{2}CU_C^2)/dt$  est la puissance  $dE_{elec}/dt$  positive ou négative reçue par le condensateur correspondant aux variations de l'énergie emmagasinée dans la capacité  $C$  sous forme électrostatique.

**On conclut que la puissance électrique fournie par le générateur est dissipée par effet joule dans la résistance  $R$  et sert à faire varier l'énergie dans la bobine et l'énergie du condensateur :**

$$P_g = P_j + \frac{dE_{mag}}{dt} + \frac{dE_{elec}}{dt}$$

- Soit  $W_g$  l'énergie électrique fournie par le générateur entre l'instant  $t = 0$  et l'instant  $t$ . On a :

$$W_g = \int_0^t Ei dt = CE \int_0^t \frac{dU_C}{dt} dt = CE[U_C(t) - U_C(0)] = CEU_C(t)$$

Lorsque le condensateur est chargé ( $t \rightarrow \infty$ ),  $U_C(\infty) = E$ , il vient :

$$W_g = CE^2$$

- Soit  $W_L$  l'énergie emmagasinée dans la bobine  $L$  entre l'instant  $t = 0$  et l'instant  $t$ . On a :

$$W_L = \int_0^t \frac{d(\frac{1}{2}Li^2)}{dt} dt = \frac{1}{2}Li^2$$

Lorsque le condensateur est chargé ( $t \rightarrow \infty$ ),  $i(\infty) = 0$ , il vient :

$$W_L = 0$$

- Soit  $W_C$  l'énergie emmagasinée dans la capacité  $C$  entre l'instant  $t = 0$  et l'instant  $t$ . On a :

$$W_C = \int_0^t \frac{d(\frac{1}{2}CU_C^2)}{dt} dt = \frac{1}{2}CU_C^2$$



Lorsque le condensateur est chargé ( $t \rightarrow \infty$ ),  $U_C(\infty) = E$ , il vient :

$$W_C = \frac{1}{2} CE^2$$

puisque

$$W_g = W_J + W_L + W_C$$

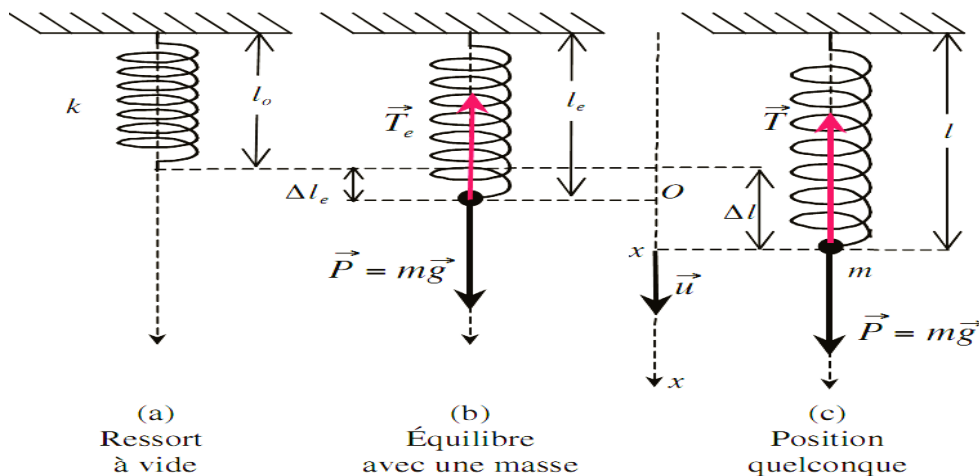
Il vient :

$$W_J = W_g - W_L - W_C = CE^2 - 0 - \frac{1}{2} CE^2 = \frac{1}{2} CE^2$$

On conclut finalement qu'au cours de la charge la moitié de l'énergie électrique fournie par le générateur est dissipée par effet joule dans la résistance et l'autre moitié est emmagasinée sous forme électrostatique dans le condensateur. L'énergie magnétique, nulle au début de la charge est à nouveau nulle à la fin de la charge.

## 2. Oscillateur mécanique amorti par frottement visqueux

Le pendule élastique se comporte comme un oscillateur harmonique à condition de négliger tout frottement. Il oscille théoriquement sans jamais s'arrêter.



En réalité la masse se déplace dans un fluide (en général l'air). Il existe donc toujours des forces de frottement de type visqueux ( $\vec{f} = -\alpha\vec{v}$ ) où  $\alpha$  est le coefficient de frottement visqueux. L'oscillateur est alors amorti et finit par s'arrêter.

### 2.1. Equation différentielle

En ajoutons la force de frottement de type visqueux telle que :

$$\vec{f} = -\alpha\vec{v} = -\alpha \frac{dx}{dt} \vec{u}$$

Le principe fondamental de la dynamique donne :

$$\vec{P} + \vec{T} + \vec{f} = m\vec{a} \Rightarrow mg - k(\Delta l_e + x) - \alpha \frac{dx}{dt} = m \frac{d^2x}{dt^2}$$

En tenant compte de la condition d'équilibre  $mg - k\Delta l_e = 0$  on a :

$$-kx - \alpha \frac{dx}{dt} = m \frac{d^2x}{dt^2} \Rightarrow m \frac{d^2x}{dt^2} + \alpha \frac{dx}{dt} + kx = 0$$

L'équation différentielle du mouvement de la masse devient donc :

$$\boxed{\frac{d^2x}{dt^2} + \frac{\alpha}{m} \frac{dx}{dt} + \frac{k}{m} x = 0}$$

C'est l'équation différentielle d'un oscillateur amorti par frottement fluide. Posons :

$$\omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}} \quad \text{et} \quad \frac{\alpha}{2m} = \lambda = \alpha\omega_0$$

Finalement l'équation différentielle de l'oscillateur amorti s'écrit :

$$\boxed{\ddot{x} + 2\lambda\dot{x} + \omega_0^2 x = 0}$$

- ✓  $\omega_0$  : pulsation propre de l'oscillateur c'est-à-dire la pulsation avec laquelle il oscillerait de façon sinusoïdale si les frottements étaient négligeables
- ✓  $\lambda$  : facteur d'amortissement. Il s'exprime en  $s^{-1}$ .

En fonction de la valeur de  $\alpha$  on retrouve trois régimes d'oscillations : le régime aperiodique ( $\alpha > 1$ ), le régime critique ( $\alpha = 1$ ), et le régime pseudo-périodique ( $\alpha < 1$ ),

## 2.2. Analogie entre les grandeurs mécaniques et électriques

Confrontons les équations différentielles obtenues pour les deux oscillateurs afin de déterminer les grandeurs mécaniques et les grandeurs électriques qui jouent un rôle équivalent. Les deux équations sont linéaires, du second ordre et à coefficients constants.

Identifions ces coefficients :

$$\underbrace{L \frac{d^2q}{dt^2} + R \frac{dq}{dt} + \frac{q}{C} = 0}_{\substack{\text{Equation du circuit} \\ \text{RLC série} \\ \text{en régime libre}}} \qquad m \frac{d^2x}{dt^2} + \alpha \frac{dx}{dt} + kx = 0$$

- Le coefficient de frottement  $\alpha$  joue un rôle analogue à la résistance électrique  $R$ . Cela n'a rien d'étonnant puisque le frottement fluide linéaire et l'effet joule modélisent respectivement la dissipation énergétique des systèmes mécaniques et des systèmes électriques.

- La masse  $m$  et l'inductance  $L$  jouent également des rôles identiques. La masse  $m$  mesure l'inertie de l'oscillateur mécanique c'est-à-dire sa propension à poursuivre son mouvement en conservant une vitesse constante. Il semble donc que l'inductance  $L$  d'une bobine mesure son inertie électrique, sa tendance à conserver constant le courant électrique qui la traverse.
- La raideur  $k$  du ressort joue un rôle équivalent à l'inverse de la capacité  $C$ .

Le tableau ci-dessous définit les grandeurs analogues.

Grandeurs électriques		Grandeurs mécaniques	
Charge du condensateur	$q$	Position ou déplacement de la masse	$x$
Intensité du courant	$i$	Vitesse de la masse	$\frac{dx}{dt} = v$
Résistance du circuit	$R$	Coefficient de frottement	$\alpha$
Inductance propre	$L$	Masse	$m$
Capacité du condensateur	$C$	Inverse de la raideur du ressort	$\frac{1}{k}$
Energie magnétique	$E_{mag} = \frac{1}{2} Li^2$	Energie cinétique	$E_C = \frac{1}{2} mv^2$
Energie électrostatique	$E_{elec} = \frac{1}{2} CU_c^2 = \frac{1}{2} \frac{q^2}{C}$	Energie potentielle élastique	$E_p = \frac{1}{2} kx^2$
Pertes par effet joule	$P_j = Ri^2$	Pertes par frottement	$P_f = \alpha v^2$