

□ Exercice 10.1. Circuit LC ★

1. On complète les notations du circuit, pour  $t > 0$ , sur le schéma ci-contre.

Loi des mailles :  $u_2 + u_L - u_1 = 0$ .

De plus tous les dipôles sont parcourus par le même courant  $i$ , d'où les relations :

$$i = C_2 \frac{du_2}{dt} \quad (\text{convention récepteur}) ; \quad u_L = L \frac{di}{dt}$$

(idem) ;

$i = -C_1 \frac{du_1}{dt}$  (convention générateur). On souhaite éliminer toutes les variables sauf  $i$  : on peut déjà remplacer  $u_L$  par  $L \frac{di}{dt}$  dans l'équation issue de la loi des mailles. Pour éliminer  $u_1$  et  $u_2$  dans cette équation, on commence par la dériver, puis on utilise les relations des condensateurs :

$$\frac{du_2}{dt} + \frac{du_L}{dt} - \frac{du_1}{dt} = 0 \Leftrightarrow \frac{i}{C_2} + L \frac{d^2i}{dt^2} - \left( -\frac{i}{C_1} \right) = 0 \quad \text{d'où finalement} \quad \boxed{\frac{d^2i}{dt^2} + \frac{1}{L} \left( \frac{1}{C_1} + \frac{1}{C_2} \right) i = 0}.$$

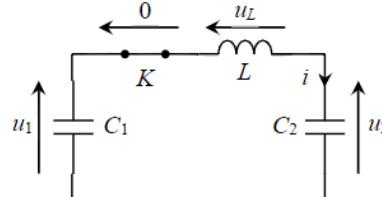
⇒ Méthode 5.1

2. Continuité du courant dans la bobine :  $i(0^+) = i(0^-)$  soit  $\boxed{i(0^+) = 0}$ . Continuité des tensions des condensateurs :  $u_1(0^+) = u_1(0^-) = \frac{q_0}{C_1}$  et  $u_2(0^+) = u_2(0^-) = 0$  (initialement déchargé).

● Si on choisit au départ d'orienter la tension  $u_1$  dans l'autre sens, le condensateur de gauche serait alors lui aussi en convention récepteur  $\left( i = C_1 \frac{du_1}{dt} \right)$  mais en revanche on devrait écrire  $u_1(0^-) = -\frac{q_0}{C_1}$  car  $q_0$  est portée par l'armature supérieure. On retrouve alors les mêmes résultats.

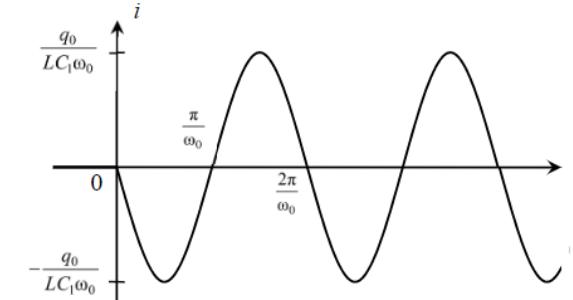
La loi des mailles à  $t = 0^+$  donne alors :  $\frac{q_0}{C_1} + L \frac{di}{dt}(0^+) + 0 = 0$  d'où  $\boxed{\frac{di}{dt}(0^+) = -\frac{q_0}{LC_1}}$ .

3. Solution :  $i(t) = A \cos(\omega_0 t) + B \sin(\omega_0 t)$  en posant  $\omega_0 = \sqrt{\frac{1}{L} \left( \frac{1}{C_1} + \frac{1}{C_2} \right)}$ .



À  $t = 0^+$  :  $i(0^+) = A = 0$  et  $\frac{di}{dt}(0^+) = B \omega_0 = -\frac{q_0}{LC_1}$ . Donc  $\boxed{i(t) = -\frac{q_0}{LC_1 \omega_0} \sin(\omega_0 t)}$ .

⇒ Méthode 5.4



4. On doit bien faire apparaître les deux conditions initiales sur la courbe : elle part donc de l'origine, et la pente initiale est négative. Ensuite l'intensité s'annule à chaque demi-période, et l'amplitude des oscillations est  $\frac{q_0}{LC_1 \omega_0}$ .

□ Exercice 10.2. Circuit RLC soumis à un échelon de tension ★

1. Schéma obligatoire, avec source de tension égale à  $E$ , et flèches de tension sur les composants. Même démarche que dans l'exercice précédent :

$$\begin{aligned} u_L + u_R + u_C &= E \\ \Rightarrow L \frac{di}{dt} + Ri + u_C &= E \\ \Rightarrow L \frac{d}{dt} \left( C \frac{du_C}{dt} \right) + RC \frac{du_C}{dt} + u_C &= E \\ \Rightarrow LC \frac{d^2 u_C}{dt^2} + RC \frac{du_C}{dt} + u_C &= E \\ \Rightarrow \frac{d^2 u_C}{dt^2} + \frac{R}{L} \frac{du_C}{dt} + \frac{1}{LC} u_C &= \frac{1}{LC} E \\ \Rightarrow \frac{d^2 u_C}{dt^2} + \frac{\omega_0}{Q} \frac{du_C}{dt} + \omega_0^2 u_C &= \omega_0^2 E \end{aligned}$$

avec par identification  $\omega_0 = \sqrt{\frac{1}{LC}}$  et  $\frac{\omega_0}{Q} = \frac{R}{L}$  donc  $Q = \frac{L}{R} \omega_0$  soit après remplacement :  $\boxed{Q = \frac{1}{R} \sqrt{\frac{L}{C}}}$ .

2. On trouve  $Q = 10$  et  $\omega_0 = 10^5$  rad/s.

3. — **Solution particulière** : on la suppose constante, donc il reste  $\omega_0^2 u_C = \omega_0^2 E$ , donc  $u_{C_P} = E$ .

— **Solution de l'équation homogène** : identique à l'exercice précédent, on a  $u_{C_H}(t) = (A \cos(\Omega t) + B \sin(\Omega t)) e^{-t/\tau}$  avec

$$\tau = \frac{2Q}{\omega_0} \text{ et } \Omega = \omega_0 \sqrt{1 - \frac{1}{4Q^2}}$$

Ici  $Q = 10$ , donc  $\Omega = \omega_0 \times 0,9987 \simeq \omega_0$ .

— **Solution totale** :

$$u_C(t) = E + (A \cos(\Omega t) + B \sin(\Omega t)) e^{-t/\tau}$$

— **Détermination des conditions initiales** (pas vraiment demandé) :

Pour  $t < 0$  on a  $u_C = 0$  (condensateur non chargé) et  $i = 0$  (générateur éteint).

Donc  $u_C(0^-) = 0$  et  $i(0^-) = 0$ .

Par continuité de la tension aux bornes du condensateur, on a  $u_C(0^+) = u_C(0^-) = 0$ .

Et par continuité de l'intensité traversant une bobine :  $i(0^+) = i(0^-) = 0$ . Donc  $\frac{du_C}{dt}(0^+) = \frac{i(0^+)}{C} = 0$ .

— **Utilisation CI 1** :  $u_C(0) = 0$ .

D'après la solution :  $u_C(0) = A + E$ .

Donc  $A = E$ .

— **Utilisation CI 2** :  $\frac{du_C}{dt}(0^+) = \frac{i(0^+)}{C} = 0$ .

Il faut dériver la solution, c'est la même chose que dans l'exercice précédent car  $E$  est une constante, donc on obtient :  $\frac{du_C}{dt}(0) = -\frac{A}{\tau} + B\Omega$ .

Ceci doit être nul, donc on en déduit que  $B = \frac{A}{\tau\Omega} = \frac{E}{\tau\Omega}$ .

Ici on a  $\Omega \simeq \omega_0$ , donc  $B = -E \frac{\omega_0/2Q}{\Omega} = -\frac{E}{2Q}$ .

Finalement :

$$u_C(t) = E - E \left( \cos(\Omega t) + \frac{1}{2Q} \sin(\Omega t) \right) e^{-t/\tau}$$

### □ Exercice 10.3. Circuit RLC parallèle ★★

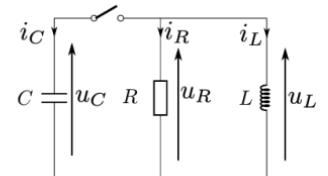


Schéma obligatoire avec convention récepteur pour tous les récepteurs :

1. Suite d'étapes :

$$ic + iL + iR = 0 \text{ (loi des noeuds)}$$

$$C \frac{du_c}{dt} + i_L + \frac{u_R}{R} = 0 \text{ (loi d'Ohm et loi condensateur)}$$

$$C \frac{du_c}{dt} + i_L + \frac{u_c}{R} = 0$$

$$C \frac{d^2u_c}{dt^2} + \frac{di_L}{dt} + \frac{d}{dt} \frac{u_c}{R} = 0 \text{ (on dérive tout par rapport au temps)}$$

$$C \frac{d^2u_c}{dt^2} + \frac{u_L}{L} + \frac{d}{dt} \frac{u_c}{R} = 0 \text{ (loi bobine)}$$

$$C \frac{d^2u_c}{dt^2} + \frac{u_c}{L} + \frac{d}{dt} \frac{u_c}{R} = 0$$

$$\frac{d^2u_c}{dt^2} + \frac{1}{RC} \frac{du_c}{dt} + \frac{u_c}{LC} = 0$$

$$\frac{d^2u_c}{dt^2} + \frac{\omega_0}{Q} \frac{du_c}{dt} + \omega_0^2 u_c = 0$$

avec  $\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}}$  et  $Q = R\sqrt{\frac{C}{L}}$ . (on remarque que  $Q$  à l'expression inverse de celle pour le RLC série !)

2. — **Instant initial ( $t = 0^+$ )** :

Seules deux grandeurs sont continues :  $u_C(t)$  et  $i_L(t)$ .

On sait que  $u_C(0^-) = U_0$  et  $i_L(0^-) = 0$ .

On a donc  $u_C(0^+) = U_0$  et  $i_L(0^+) = 0$ .

— Tout est en dérivation donc quel que soit  $t$  on a  $u_R(t) = u_L(t) = u_C(t)$ .

En particulier :  $u_R(0^+) = u_L(0^+) = u_C(0^+) = U_0$ .

$$\text{Donc } i_R(0^+) = \frac{u_R(0^+)}{R} = \frac{U_0}{R}$$

— Loi des noeuds appliquée en particulier à  $t = 0^+$  :  $i_L(0^+) + i_R(0^+) + i_C(0^+) = 0$ ,

$$\text{donc } i_C(0^+) = i_R(0^+)i_L(0^+) = \frac{U_0}{R}$$

3. Le régime est critique pour  $Q = 1/2$ , donc pour  $R\sqrt{\frac{C}{L}} = 1/2$ , donc pour  $R = \frac{1}{2}\sqrt{\frac{L}{C}} = 250\Omega$

4. Ici  $Q = 1/2$  : le discriminant est nul.

L'équation n'a pas de second membre, donc la solution particulière est nulle et la forme générale des solutions est

$$u_C(t) = (At + B)e^{rt}$$

Pour trouver  $r$  on cherche la racine de l'équation caractéristique :  $r^2 + \frac{\omega_0}{Q}r + \omega_0^2 = 0$ . On a donc  $r = -\omega_0$ .

**Condition initiale 1 :**  $u_C(0^+) = U_0$ .

D'après la solution  $u_C(0) = B$ , donc  $B = U_0$ .

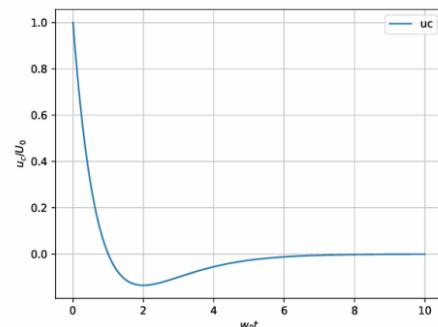
**Condition initiale 2 :**  $\frac{du_C(0^+)}{dt} = i_C(0^+) = -\frac{U_0}{RC}$

D'après la solution  $\frac{du_C}{dt} = Ae^{-\omega_0 t} + (At + B)(-\omega_0)e^{-\omega_0 t}$ , donc  $\frac{du_C}{dt}(0) = A - \omega_0 B$ .

On a donc  $A - \omega_0 B = -\frac{U_0}{RC}$ , d'où  $A = \omega_0 U_0 - \frac{U_0}{RC}$

Finalement :

$$u_C(t) = U_0 \left[ \left( \omega_0 - \frac{1}{RC} \right) t + 1 \right] e^{-\omega_0 t}$$



#### □ Exercice 10.4. Méthode du décrément logarithmique ★★

1 • **Équation différentielle :** L'équation différentielle régissant l'évolution de  $u$  s'écrit (cf. cours)

$$\frac{d^2u}{dt^2} + \frac{\omega_0}{Q} \frac{du}{dt} + \omega_0^2 u = 0 \quad \text{avec} \quad \begin{cases} \omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}} \\ Q = \frac{1}{R} \sqrt{\frac{L}{C}} \end{cases}$$

• **Forme des solutions :** L'équation est homogène, il n'y a donc pas de solution particulière à chercher. En régime pseudo-périodique ( $Q > 1/2$ ), les racines du polynôme caractéristique s'écrivent

$$r_{\pm} = -\frac{\omega_0}{2Q} \pm i\omega_0 \sqrt{1 - \frac{1}{4Q^2}} = -\frac{1}{\tau} \pm i\omega$$

avec  $\tau$  le temps d'amortissement et  $\omega$  la pseudo-pulsation. On a ainsi

$$\tau = 2RC \quad \text{et} \quad \omega = \frac{1}{\sqrt{LC}} \sqrt{1 - \frac{R^2}{4L^2}} = \sqrt{\frac{1}{LC} - \frac{R^2}{4L^2}}$$

On en déduit la forme des solutions,

$$u(t) = U_0 \cos(\omega t + \varphi) e^{-t/\tau}$$

Rappelons que l'écriture  $U_0 \cos(\omega t + \varphi)$  est exactement équivalente à  $A \cos(\omega t) + B \sin(\omega t)$ , on peut utiliser indifféremment l'une et l'autre... même si la forme en  $\cos + \sin$  est généralement plus simple pour exploiter les conditions initiales, comme nous allons le voir juste après ☺

• **Recherche des conditions initiales :** le circuit est en régime permanent à l'instant  $t = 0^-$ , où le condensateur équivaut à un interrupteur ouvert et la bobine à un fil. D'après la loi des mailles,

$$E = u_L(0^-) + u(0^-) + R_i(0^-) \quad \text{soit} \quad u(0^+) = u(0^-) = E.$$

condensateur

Par ailleurs,

$$\frac{du}{dt}(0^+) = \frac{1}{C} i(0^+) = i(0^-) = 0.$$

bobine

• **Détermination des constantes :** d'une part,

$$u(0^+) = \underset{\substack{\uparrow \\ \text{CI}}}{} E = \underset{\substack{\uparrow \\ \text{expr}}}{} U_0 \cos \varphi.$$

et d'autre part la dérivée s'écrit

$$\frac{du}{dt} = -\omega U_0 \sin(\omega t + \varphi) e^{-t/\tau} - \frac{1}{\tau} U_0 \cos(\omega t + \varphi) e^{-t/\tau}$$

si bien que

$$\frac{du}{dt}(0^+) = \underset{\substack{\uparrow \\ \text{CI}}}{} 0 = \underset{\substack{\uparrow \\ \text{expr}}}{} -\omega U_0 \sin \varphi - \frac{1}{\tau} U_0 \cos \varphi.$$

On en déduit

$$-\omega U_0 \sin \varphi - \frac{1}{\tau} E = 0 \quad \text{soit} \quad -\omega E \tan \varphi - \frac{1}{\tau} E = 0 \quad \text{d'où} \quad \tan \varphi = -\frac{1}{\omega \tau}.$$

Cette équation admet comme solutions

$$\varphi = -\arctan \frac{1}{\omega \tau} + k\pi = \arctan(\omega \tau) - \frac{\pi}{2} + k\pi \quad \text{soit} \quad \varphi = \arctan(\omega \tau) + \left(k - \frac{1}{2}\right)\pi.$$

On utilise la relation  $\arctan x + \arctan \frac{1}{x} = \frac{\pi}{2}$ .

Or l'amplitude  $U_0$  est positive par convention, donc  $\cos \varphi > 0$  et on préfère se restreindre à l'intervalle  $]-\pi, \pi]$  pour déterminer  $\varphi$ . On en déduit que la solution à retenir est celle comprise entre  $-\pi/2$  et  $0$ , soit

$$\varphi = \arctan \omega \tau - \frac{\pi}{2}.$$

et on en déduit finalement

$$U_0 = E \cos \varphi = E \sin(\arctan(\omega \tau)).$$

On constate ici que la méthode « amplitude et phase » est très peu adaptée pour exploiter les conditions initiales : la difficulté vient du fait que plusieurs angles ont le même sinus, et qu'il faut raisonner sur le signe du cosinus pour trouver le bon.

**2** Par définition de la pseudo-période,  $T = 2\pi/\omega$

$$u(t+T) = U_0 \cos(\omega(t+T) + \varphi) e^{-(t+T)/\tau} = U_0 \cos(\omega t + \varphi) e^{-(t+T)/\tau}.$$

On en déduit

$$\delta = \ln \frac{u(t)}{u(t+T)} = \ln e^{T/\tau} = \frac{2\pi}{\omega\tau}.$$

Or d'après les expressions rappelées à la première question,

$$\omega\tau = \frac{2Q}{\omega_0} \times \omega_0 \sqrt{1 - \frac{1}{4Q^2}} = 2Q \sqrt{1 - \frac{1}{4Q^2}},$$

ce qui conduit à

$$\delta = \frac{\pi}{Q \sqrt{1 - \frac{1}{4Q^2}}}.$$

**3** Pour  $Q \gg 1$ , on peut supposer  $1/4Q^2 \ll 1$  et approximer

$$\delta \approx \frac{\pi}{Q}.$$

Pour  $Q = 3,5$ , on trouve

$$\frac{1}{\sqrt{1 - \frac{1}{4Q^2}}} \approx 1,01$$

ce qui signifie que l'approximation devient valable à mieux que 1 % près dès lors que  $Q > 3,5$ .

**4** Il suffit d'estimer le décrément logarithmique en mesurant les maxima successifs de la tension  $u$ , ce qui est particulièrement facile sur le plan expérimental.

### □ Exercice 10.5. Analyse d'un relevé expérimental ★★

Trois paramètres sont à déterminer par lecture de la courbe :  $E$ ,  $L$  et  $C$ . Sur cette courbe, trois caractéristiques sont aisément mesurables : le temps caractéristique  $\tau$  d'amortissement des oscillations, leur pseudo-période  $T_p$  et leur amplitude à l'instant initial  $t = 0$  (en toute rigueur à  $t$  légèrement supérieur à zéro). Il faut donc relier entre eux ces paramètres.

Le générateur est dit non-ideal : il faut donc le modéliser par une source idéale de tension montée en série avec une résistance  $R = 50 \Omega$ . Le circuit est donc un circuit RLC série soumis à un échelon, dans lequel on établit facilement l'équation différentielle portant sur le courant  $i$ ,

$$\frac{d^2i}{dt^2} + \frac{R}{L} \frac{di}{dt} + \frac{1}{LC} i = 0 \quad \text{soit} \quad \frac{d^2i}{dt^2} + \frac{\omega_0}{Q} \frac{di}{dt} + \omega_0^2 i = 0 \quad \text{avec} \quad \begin{cases} \omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}} \\ Q = \frac{1}{R} \sqrt{\frac{L}{C}} \end{cases}$$

La courbe donne des oscillations, le régime est donc pseudo-périodique. Le courant  $i(t)$  s'écrit donc sous la forme

$$i(t) = [A \cos(\omega_p t) + B \sin(\omega_p t)] e^{-\mu t} \quad \text{avec} \quad \begin{cases} \mu = \frac{\omega_0}{2Q} \\ \omega_p = \omega_0 \sqrt{1 - \frac{1}{4Q^2}} \end{cases}$$

On compte sur la courbe huit oscillations en 1 ms, d'où

$$T_p = 0,12 \text{ ms} \quad \text{donc} \quad \omega_p = \frac{2\pi}{T_p} = 5,0 \cdot 10^4 \text{ rad} \cdot \text{s}^{-1}.$$

Par ailleurs, on lit graphiquement que le temps  $\tau = 1/\mu$  au bout duquel l'enveloppe exponentielle des oscillations atteint 37 % de sa valeur initiale (exponentielle décroissante avec valeur asymptotique nulle) vaut  $\tau = 0,8 \text{ ms}$ , d'où

$$\tau = 0,8 \text{ ms} \quad \text{d'où} \quad \mu = \frac{1}{\tau} = 1,3 \cdot 10^3 \text{ s}^{-1}$$

En inversant les relations donnant  $\mu$  et  $\omega_p$ , on trouve

$$\omega_0 = \sqrt{\omega_p^2 + \mu^2} = 5,0 \cdot 10^4 \text{ rad} \cdot \text{s}^{-1} \quad \text{et} \quad Q = 20$$

Ces résultats sont conformes à ce que l'on peut attendre : rappelons que  $Q$  compte le nombre d'oscillations dans le régime transitoire, dont il est raisonnable qu'il soit de l'ordre de 20 à 30. Puis, compte tenu de la valeur de  $Q$ , il est normal d'avoir  $\omega_p \approx \omega_0$ . En inversant les relations donnant  $Q$  et  $\omega_0$  en fonction des valeurs composants, on trouve

$$L = \frac{RQ}{\omega_0} = 2,0 \cdot 10^{-2} \text{ H} \quad \text{et} \quad C = \frac{1}{RQ\omega_0} = 2,0 \cdot 10^{-8} \text{ F}.$$

Il reste enfin à trouver l'amplitude  $E$  de l'échelon de tension. Les conditions initiales pour ce circuit soumis à un échelon passant de  $E_1$  à  $E_2$  se déterminent comme d'habitude avec les relations de continuité et donnent

$$i(0^+) = i(0^-) = 0$$

en ce qui concerne l'intensité. En ce qui concerne sa dérivée, elle s'obtient via la tension aux bornes de la bobine. Comme la tension aux bornes du condensateur vaut  $E_1$  à  $t = 0^-$ , alors la loi des mailles donne à  $t = 0^+$

$$E_2 = u_R(0^+) + u_L(0^+) + u_C(0^+) = R i(0^+) + L \frac{di}{dt}(0^+) + u_C(0^-) = L \frac{di}{dt}(0^+) + E_1 \quad \text{d'où} \quad \frac{di}{dt}(0^+) = \frac{E_2 - E_1}{L}.$$

Il est donc seulement possible de déterminer *la hauteur*  $E = E_2 - E_1$  de l'échelon, mais pas les valeurs initiale et finale de la tension imposée par le générateur. On peut alors en déduire par la méthode usuelle

$$A = 0 \quad \text{et} \quad B = \frac{E}{L\omega_p}$$

soit

$$i(t) = \frac{E}{L\omega_p} \sin(\omega_p t) e^{-\mu t}.$$

Comme  $T_p \ll \tau$ , la valeur de  $E/L\omega_p$  correspond en bonne approximation à la valeur de  $i$  à son premier extrémum, soit

$$\frac{E}{L\omega_p} \simeq i_{\min} \simeq -5 \text{ mA} \quad \text{d'où} \quad E = L\omega_p i_{\min} = -5 \text{ V}.$$

On peut s'assurer que  $E < 0$  à partir du signe de la dérivée en  $t = 0^+$ .