

### III Circuit $RLC$ série

#### III.1 Théorie

→ Équation différentielle vérifiée par la tension  $u(t)$  :

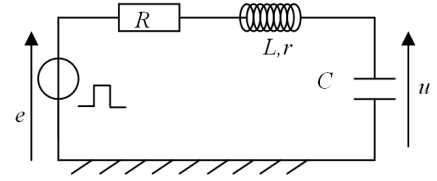
$$\frac{d^2u}{dt^2} + \frac{R_0}{L} \frac{du}{dt} + \frac{u}{LC} = \frac{E}{LC}$$

Qu'on peut écrire sous la forme canonique :

$$\frac{d^2u}{dt^2} + \frac{\omega_0}{Q} \frac{du}{dt} + \omega_0^2 u = \omega_0^2 E \quad (E)$$

en posant :

$$\left\{ \begin{array}{l} \omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}} \\ Q = \frac{L\omega_0}{R} = \frac{1}{RC\omega_0} = \frac{1}{R} \sqrt{\frac{L}{C}} \end{array} \right. \quad \begin{array}{l} \text{: pulsation propre} \\ \text{: facteur de qualité} \end{array}$$



→ Solutions :

**Hyp** : on se place dans le cas où  $e(t) = E$  avec, comme conditions initiales  $u(0^-) = 0$  et  $i(0^-) = C \frac{du}{dt}(0^-) = 0$

**Csqce** : comme il y a continuité de l'intensité  $i$  traversant la bobine ainsi que de la tension  $u$  aux bornes du condensateur :  $i(0^+) = C \frac{du}{dt}(0^+) = 0$  et  $u(0^+) = 0$ .

(1) La solution  $u(t)$  est de la forme  $u(t) = u_P + u_G(t)$  avec :

$$\left\{ \begin{array}{l} u_P \quad \text{: une solution particulière de l'équation avec second membre} \\ u_G(t) \quad \text{: la solution générale de l'équation homogène} \end{array} \right.$$

(2) Le second membre étant constant, on cherche une solution particulière constante :

$$\frac{d^2u_P}{dt^2} + \frac{\omega_0}{Q} \frac{du_P}{dt} + \omega_0^2 u_P = \omega_0^2 E, \text{ soit : } u_P = E$$

(3) Équation caractéristique (\*) associée à (E) :  $r^2 + \frac{\omega_0}{Q} r + \omega_0^2 = 0$

Le discriminant de cette équation caractéristique est :  $\Delta = \left(\frac{\omega_0}{Q}\right)^2 (1 - 4Q^2)$

(4) régime transitoire apériodique : cas où  $\Delta > 0 \Leftrightarrow Q < \frac{1}{2}$

Les racines de (\*) sont deux racines réelles (négatives) :  $r_{1/2} = -\frac{\omega_0}{2Q} \pm \frac{\omega_0}{2Q} \sqrt{1 - 4Q^2}$ .

Alors :  $u_G(t) = A.e^{r_1 t} + B.e^{r_2 t}$

→ Soit :  $u = u_P + u_G(t) = E + A.e^{r_1 t} + B.e^{r_2 t}$  et donc :  $\frac{du}{dt} = (r_1 A.e^{r_1 t} + r_2 B.e^{r_2 t})$

Avec, comme conditions initiales :  $\left\{ \begin{array}{l} u(0^+) = A + B + E = 0 \\ \frac{du}{dt}(0^+) = r_1 A + r_2 B = 0 \end{array} \right. \rightarrow \left\{ \begin{array}{l} A = -\frac{r_2 E}{r_2 - r_1} \\ B = \frac{r_1 E}{r_2 - r_1} \end{array} \right.$

$$\rightarrow u(t) = E \left[ 1 + \frac{1}{r_2 - r_1} (-r_2.e^{r_1 t} + r_1.e^{r_2 t}) \right]$$

(5) régime transitoire critique : cas où  $\Delta = 0 \Leftrightarrow Q = \frac{1}{2}$

Les racines de (\*) constituent une racine double :  $r_1 = r_2 = -\frac{\omega_0}{2Q} = -\omega_0$ .

Alors :  $u_G(t) = (A + B.t).e^{-\omega_0 t}$

→ Soit :  $u = u_P + u_G(t) = E + (A + B.t).e^{-\omega_0 t}$ , et donc :  $\frac{du}{dt} = [-\omega_0(A + B.t) + B].e^{-\omega_0 t}$

Avec, comme conditions initiales : 
$$\begin{cases} u(0^+) = A + E = 0 \\ \frac{du}{dt}(0^+) = -\omega_0 A + B = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} A = -E \\ B = -\omega_0 E \end{cases}$$

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

**(6) régime transitoire pseudo-périodique :** cas où  $\Delta < 0 \Leftrightarrow Q > \frac{1}{2}$

Les racines de (\*) sont deux racines complexes :  $r_{1/2} = \ll \frac{-b \pm j\sqrt{|\Delta|}}{2a} \gg = -\frac{\omega_0}{2Q} \pm j\frac{\omega_0}{2Q}\sqrt{4Q^2 - 1}$ .

Soit :  $r_{1/2} = -\frac{1}{\tau} \pm j\omega$  avec 
$$\begin{cases} \tau = \frac{2Q}{\omega_0} \\ \omega = \frac{\omega_0}{2Q}\sqrt{4Q^2 - 1} \end{cases}$$
 pseudo-pulsation

Alors : 
$$u_G(t) = (A \cdot \cos(\omega t) + B \cdot \sin(\omega t)) \cdot \exp\left(-\frac{t}{\tau}\right)$$

→ Soit :  $u = u_P + u_G(t) = E + (A \cdot \cos(\omega t) + B \cdot \sin(\omega t)) \cdot \exp\left(-\frac{t}{\tau}\right)$

Et donc : 
$$\frac{du}{dt} = \left[ \left(-\frac{A}{\tau} + B\omega\right) \cdot \cos(\omega t) + \left(-\frac{B}{\tau} - A\omega\right) \cdot \sin(\omega t) \right] \cdot \exp\left(-\frac{t}{\tau}\right)$$

Avec, comme conditions initiales : 
$$\begin{cases} u(0^+) = A + E = 0 \\ \frac{du}{dt}(0^+) = -\frac{A}{\tau} + B\omega = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} A = -E \\ B = -\frac{A}{\tau\omega} = -\frac{E}{\sqrt{4Q^2 - 1}} \end{cases}$$

→ 
$$u(t) = E \left[ 1 - \left( \cos(\omega t) + \frac{1}{\sqrt{4Q^2 - 1}} \sin(\omega t) \right) \right] \cdot e\left(-\frac{t}{\tau}\right)$$

**(7) Résistance critique :** valeur de  $R$  qui permet le régime critique lorsque  $L$  et  $C$  sont fixées :

$$R_c = 2\sqrt{\frac{L}{C}}$$
 — **A.N. :** pour  $L = 40 \text{ mH}$  et  $C = 0,1 \text{ }\mu\text{F}$  :  $R_c = 1265 \text{ }\Omega$

### III.2 Montage

• Pour un régime pseudo-périodique :  $u_G(t) = (A \cdot \cos(\omega t) + B \cdot \sin(\omega t)) \cdot \exp\left(-\frac{t}{\tau}\right)$  et le décrement

logarithmique s'écrit :  $\delta = \ln \frac{U_{Gm}(t_0)}{U_{Gm}(t_0 + T)}$ , soit : 
$$\delta = \frac{T}{\tau}$$
 ce qui peut s'écrire :

$$\delta = \begin{cases} \frac{2\pi}{\tau\omega} = \frac{2\pi}{\sqrt{4Q^2 - 1}} \quad (\simeq \frac{\pi}{Q} \text{ lorsque } Q \text{ est « élevé »}) \\ \frac{T\omega_0}{2Q} = \frac{T\omega_0 R}{2\omega_0 L} \end{cases} \rightarrow \delta = \frac{T \cdot R}{2L} \quad \textcircled{1}$$

• Comme  $\omega = \frac{\omega_0}{2Q}\sqrt{4Q^2 - 1}$ , en élevant au carré et en remplaçant  $Q$  par  $\frac{L\omega_0}{R}$ , on obtient :

$$\omega_0^2 = \omega^2 + \left(\frac{R}{2L}\right)^2 \quad \textcircled{2}$$

• De plus, comme  $\frac{\omega_0}{\omega} = \frac{1}{\sqrt{LC}}$ ,  $\textcircled{2}$  donne : 
$$\frac{1}{LC} = \frac{4\pi^2}{T^2} + \left(\frac{R}{2L}\right)^2$$

Soit, en utilisant  $\textcircled{1}$  : 
$$\frac{1}{LC} = \frac{4\pi^2}{T^2} + \frac{\delta^2}{T^2}$$

→ d'où : 
$$L = \frac{T^2}{(4\pi^2 + \delta^2) \cdot C} \quad \textcircled{3}$$

- Cette dernière relation injectée dans ① donne : 
$$R = \frac{2\delta T}{(4\pi^2 + \delta^2).C} \quad \textcircled{4}$$

$C$  étant supposée connue, la connaissance de  $\delta$  (décrément logarithmique) et  $T$  (pseudo-période) permettent de remonter aux caractéristiques du circuit :  $R$ ,  $L$  et  $Q$ .

- Avec une bobine de 1000 spires et une capacité  $C = 0,1 \mu F$ , on mesure  $T = 410 \mu s$  et  $\delta = 0,81$

Les relations ③ et ④ donnent accès aux valeurs :  $L_{\text{calc}} \simeq 42 \text{ mH}$  et  $R_{\text{calc}} \simeq 165 \Omega$

- En réalité, il ne s'agit pas de  $R$  qui a été fixée à  $100 \Omega$ , mais de la résistance totale du circuit :  $R_T = R + r + R_g$  où  $R$  est la résistance variable (boîte AOIP),  $r$  la résistance interne de la bobine ( $\sim 9 \Omega$ ) et  $R_g$  la résistance interne du générateur.

Ce qui permet d'obtenir une bonne estimation de la résistance interne du générateur :

$$R_g = R_T - r - R \simeq 56 \Omega$$

Valeur tout à fait convenable puisque  $\sim 50 \Omega$ .

Ainsi  $R_{c,\text{théo}} = 2\sqrt{\frac{L}{C}} - r - R_g = 1265 - 9 - 56 \sim 1200 \Omega$

- $Q_{\text{calc}} = \frac{1}{R_T} \sqrt{\frac{L}{C}} = 3,9 \rightarrow \tau_{\text{calc}} = \frac{2Q}{\omega_0} \simeq 495 \mu s$

- Avec un tel circuit, le facteur de qualité maximal que l'on peut atteindre est obtenu lorsque

$R_T$  est minimale, donc lorsque  $R = 0$  :  $Q_{\text{max}} = \frac{1}{R_g + r} \sqrt{\frac{L}{C}} = 9,8 \sim 10$

