

Nom et prénom :

**CORRECTION.**

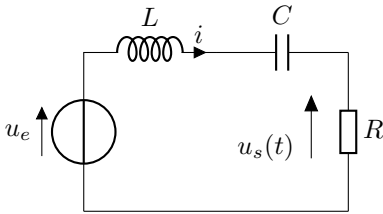
Note :

notez que l'on peut écrire

$$H = \frac{-j\omega\omega_0}{1 - (\frac{\omega}{\omega_0})^2 + j\frac{\omega}{Q\omega_0}}$$

Interrogation 1

1. Electricité : filtre en régime sinusoïdal



1.1  $\frac{u_s}{u_e} = \frac{R}{R + j\omega L + Z_C} = \frac{jRC\omega}{1 + jRC\omega - LC\omega^2}$

$$H = \frac{1}{1 + j(\frac{L\omega}{R} - \frac{1}{RC\omega})} = \frac{1}{1 + jQ(\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega})}$$

cas du RLC série

et  $\omega_0^2 = \frac{1}{LC}$   
 $Q\omega_0 = \frac{1}{RC}$   
 $Q/\omega_0 = \frac{1}{R}$   
 $\Rightarrow Q^2 = \frac{1}{R^2} \times \frac{L}{C}$   
 $\Rightarrow Q = \frac{L\omega_0}{R}$

1. 1 Exprimer la fonction de transfert  $H = \frac{u_s}{u_e}$  avec  $u_e = E \cos(\omega t)$
1. 2 Exprimer les limites quand  $\omega \rightarrow 0$  et  $\omega \rightarrow \infty$
1. 3 Tracer le diagramme asymptotique de Bode
1. 4 Quelle est la nature du filtre ?
1. 5 Pourquoi parle-t-on de résonance de courant ?
1. 6 Étudier le filtrage linéaire d'un signal non sinusoïdal à partir d'une analyse spectrale.

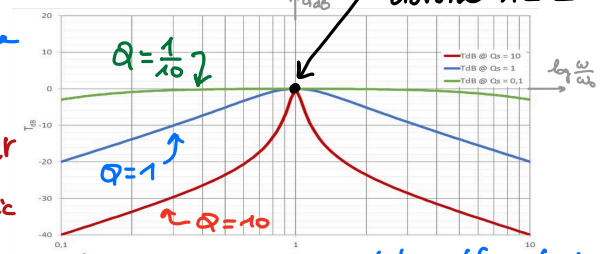
1-2  $H(\omega \rightarrow 0) \approx jRC\omega = \frac{j\omega}{Q\omega_0} \rightarrow 0$

$H(\omega \rightarrow \infty) \approx \frac{jRC\omega}{LC(\omega)^2} = \frac{R}{jL\omega} = \frac{\omega_0}{jQ\omega} \rightarrow 0$

1-3  $G_{dB}(\omega \rightarrow 0) \approx 20 \log(RC\omega) = -20 \log Q + 20 \log \frac{\omega}{\omega_0}$

$G_{dB}(\omega \rightarrow \infty) \approx -20 \log(\frac{L\omega}{R}) = -20 \log \frac{\omega}{\omega_0} - 20 \log Q$

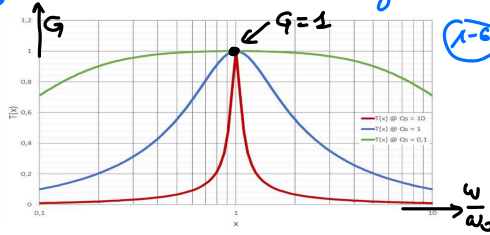
impose car  $\omega = \omega_0$  donne  $H = 1$



l'intersection des asymptotes dépend de Q et décroît sur l'axe vertical quand Q ↑

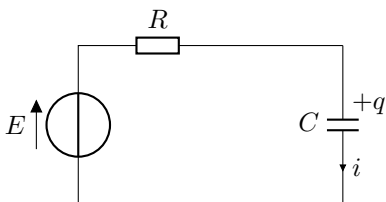
1-4 c'est un filtre passe-bande

1-5 cela se voit sur le diagramme réel :



1-6 cela permet d'isoler un pic

2. Régimes transitoires



charge initialement :  $t < 0, i = 0, E = \frac{q}{C}$

$q(0^+) = q(0^-) = EC$

continuité de q

on passe de E à 0

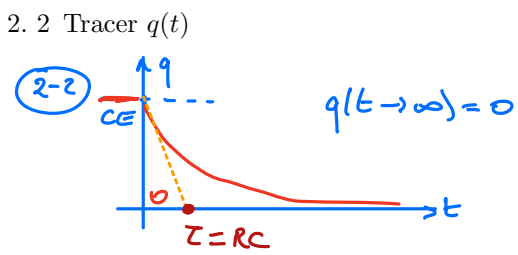
La tension E est constante. Le générateur est allumé "depuis longtemps". On éteint ce générateur à l'instant  $t = 0$  (donc sa tension passe à 0)

2-1  $\frac{q}{C} + R \frac{dq}{dt} = 0$  pour  $t > 0$

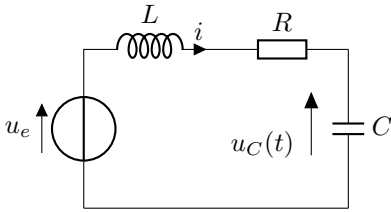
donc  $q(t) = K e^{-t/RC}$

$q(0^+) = EC$

donc  $q(t) = EC e^{-t/RC}$



**3. Circuit RLC : étude du régime libre (non forcé)**



(3-1) 
$$u_e = L \frac{d^2q}{dt^2} + R \frac{dq}{dt} + \frac{q}{C}$$

RLC série :  $\omega_0^2 = \frac{1}{LC}$   
 $Q = \frac{L\omega_0}{R}$   
 $\hookrightarrow Q = \frac{1}{R} \sqrt{\frac{L}{C}}$

$$L \frac{u_e}{L} = \frac{d^2q}{dt^2} + \frac{R}{L} \frac{dq}{dt} + \frac{q}{LC}$$

$$\frac{u_e}{L} = \frac{d^2q}{dt^2} + \frac{\omega_0}{Q} \frac{dq}{dt} + q\omega_0^2$$

- 3. 1 Écrire sous forme canonique l'équation différentielle afin d'identifier la pulsation propre  $\omega_0$  et le facteur de qualité  $Q$ .
- 3. 2 Décrire la nature de la réponse en fonction de la valeur du facteur de qualité  $Q$ .
- 3. 3 Mettre en évidence la similitude des comportements des oscillateurs mécanique et électronique.

(3-2) éq. caractéristique en supposant  $q = Ae^{\lambda t}$

donc pour  $\frac{d^2q}{dt^2} + \frac{\omega_0}{Q} \frac{dq}{dt} + q\omega_0^2 = 0$

on a donc  $\lambda^2 + \frac{\omega_0}{Q} \lambda + \omega_0^2 = 0$

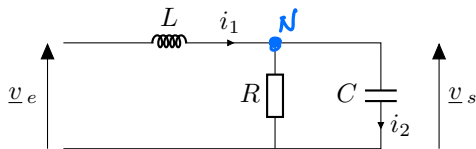
donc  $\lambda_{1,2} = -\lambda \pm \sqrt{\lambda^2 - \omega_0^2}$  donc  $\lambda < \omega_0 \Rightarrow$  régime pseudo-périodique.  
 ( $\rightarrow (\frac{\omega_0}{2Q})^2 < \omega_0^2 \rightarrow (2Q)^2 > 1 \rightarrow Q > \frac{1}{2}$ ).

et  $\lambda > \omega_0 \Rightarrow$  régime aperiodique ( $Q < \frac{1}{2}$ ).

(3-3) 
$$\begin{matrix} m \leftrightarrow L & \lambda \nu \leftrightarrow R i \\ k \leftrightarrow \frac{1}{C} & \kappa \leftrightarrow q \\ \nu \leftrightarrow i \end{matrix}$$

**4. Montage électrique**

On considère un signal  $v_e(t) = V \cos(\omega t)$



(4-1) il faut le même courant dans les deux dipôles donc on utilise l'impédance équivalente  $Z_e$  telle que

$$Y_e = \frac{1}{Z_e} = \frac{1}{R} + jC\omega.$$

(4-2) 
$$\frac{v_s}{v_e} = \frac{Z_e}{Z_e + jL\omega} = \frac{1}{1 + Y_e jL\omega} = \frac{1}{1 + \frac{jL\omega}{R} - LC\omega^2}$$

$$\left[ \frac{R\omega}{R\omega} \frac{1}{\omega} H = \frac{Z_e}{R + jL\omega + \frac{1}{j\omega}} = \frac{1}{1 + jRC\omega - LC\omega^2} \right]$$
 donc le facteur de qualité  $Q$  n'est pas le même

- 4. 1 A quelle condition peut-on appliquer le diviseur de tension ici ?
- 4. 2 En déduire la fonction de transfert  $H = \frac{v_s}{v_e}$
- 4. 3 Quel est la nature de ce filtre ?  
Diagramme de Bode rapide.
- 4. 4 Quelle est l'expression de  $i_1$  en fonction de  $v_e$  ?
- 4. 5 En déduire avec un diviseur de courant l'expression de  $i_2$  en fonction de  $v_e$

(4-3) on a un passe-bas du 2<sup>e</sup> ordre (avec une résonance de tension en fonction de la valeur de  $Q$ .)

(4-4) avec  $Z_e$  et la loi d'Ohm :  $i_1 = \frac{v_e}{Z_L + Z_e}$

(4-5) 
$$i_2 = i_1 \times \frac{R}{R + Z_e} \text{ donc } i_2 = \frac{v_e}{Z_L + Z_e} \times \frac{R}{R + Z_e} = \frac{v_e}{1 + j\frac{L}{R}\omega - LC\omega^2} \times \frac{R}{1 + jRC\omega}$$

donc 
$$i_2 = v_e \times \frac{\frac{1}{R} + jC\omega}{1 + j\frac{L}{R}\omega - LC\omega^2} \times \frac{jRC\omega}{1 + jRC\omega} = v_e \times \frac{jC\omega}{1 - LC\omega^2 + j\frac{L}{R}\omega}$$
 Rem : idem avec  $v_s = I\omega Z_e$  et  $i_2 = \frac{v_s}{Z_e} = j\omega v_s$