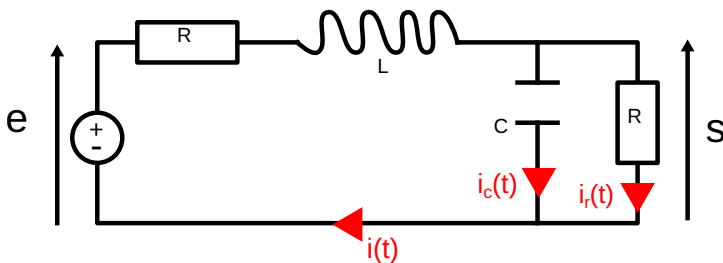


# Chapitre

## Filtrage

On prendra ce circuit en exemple dans cette fiche :



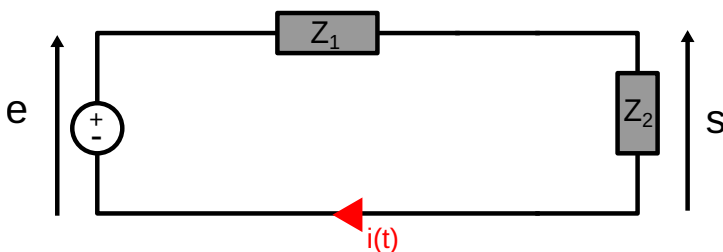
### 6.1 Détermination des fonctions utiles

#### 6.1.1 Fonction de transfert

Impédance équivalente

On trouve d'abord le circuit équivalent avec les impédances équivalentes, puis on applique un pont diviseur de tension.

On peut réécrire le circuit comme



Avec,  $Z_1 = jL\omega + R$  et  $Z_2 = \frac{1}{\frac{1}{Z_R} + \frac{1}{Z_C}} = \frac{1}{R + j\omega C}$ .

On peut maintenant exprimer  $s$  avec un pont diviseur de tension :  $s = \frac{Z_2}{Z_1 + Z_2} e$ . Comme  $H = \frac{s}{e}$ , on obtient finalement que  $H = \frac{1}{1 + \frac{Z_1}{Z_2}}$ .

## Forme canonique

Pour obtenir la forme canonique avec  $\omega_0$  et  $Q$ , on sépare les parties réelles et imaginaire, puis on identifie  $\omega_0$  et  $Q$ .

$$\text{Ici, } H = \frac{1}{2 - LC\omega^2 + j\omega(\frac{L}{R} + RC)} = \frac{1}{(2 - (\frac{\omega}{\omega_0})^2) + j\frac{\omega}{\omega_0}(Q + \frac{1}{Q})} \text{ avec } \omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}} \text{ et } Q = \frac{1}{R} \sqrt{\frac{L}{C}}.$$

### 6.1.2 Gain

Le gain vaut le module de la fonction de transfert. Pour trouver le module de  $H$ , qui est complexe, on peut appliquer la formule (voir fiche sur les nombres complexes niveau terminale maths expertes).

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

### 6.1.3 Gain en decibel

On applique la formule :  $G_{dB} = 20 \log(G)$ . Comme  $G$  est le plus souvent de la forme  $\frac{1}{\sqrt{a^2 + b^2}}$ , on peut écrire :  $G_{dB} = 20 \times -\frac{1}{2} \log(a^2 + b^2)$ .

### 6.1.4 Décalage de phase

On prend l'argument de  $H$ , qui est de la forme  $\frac{1}{z}$ . On peut donc écrire  $\varphi = -\arg(z)$ . Pour trouver l'argument d'un nombre complexe, on utilise l'arctan de sa partie imaginaire sur sa partie réelle, c'est à dire :

$$\arg(z) = \tan^{-1} \left( \frac{\text{Im}(z)}{\text{Re}(z)} \right)$$



#### Négativité

Si l'expression contenue dans arctan devient négative, il faut rajouter  $\pi$  au résultat !

Ici,  $\varphi = \tan^{-1} \left( \frac{\frac{\omega}{\omega_0}(Q + \frac{1}{Q})}{2 - (\frac{\omega}{\omega_0})^2} \right) + \pi$  si  $\omega > \sqrt{2}\omega_0$  car le dénominateur deviendrait négatif.

## 6.2 Étude de comportements asymptotiques

On étudie le comportement quand la pulsation tend vers 0 et vers l'infini.



### Comportement des bobines et condensateurs

À très basse fréquence, quand  $\omega \rightarrow 0$ , une bobine se comporte comme un fil. À l'inverse, elle se comporte comme un interrupteur ouvert quand  $\omega \rightarrow \infty$ .

C'est le contraire avec un condensateur, celui-ci se comporte comme un interrupteur ouvert quand  $\omega \rightarrow 0$  et comme un fil quand  $\omega \rightarrow \infty$ .

Pour s'en rappeler, on peut imaginer le schéma de la bobine s'écraser au fur et à mesure que  $\omega$  est petit, jusqu'à ressembler à un fil!

Pour cela, on calcule la limite de  $H$ , puis celle de  $G$ , de  $G_{dB}$  et de  $\varphi$

On rappelle que  $\lim_{x \rightarrow +\infty} \arctan(x) = \frac{\pi}{2}$  et  $\lim_{x \rightarrow 0} \arctan(x) = 0$ .

## 6.3 Fréquence de coupure

La fréquence de coupure est le plus souvent définie à -3 dB. On cherche donc la ou les pulsations telle qu'on atteint la zone de filtrage.

On cherche donc  $\omega_c$  tel que  $G_{dB}(\omega_c) = -3$  ou encore

$$-10 \log(a + b) = -3 = -10 \log(2)$$

$$\iff a + b = 2$$

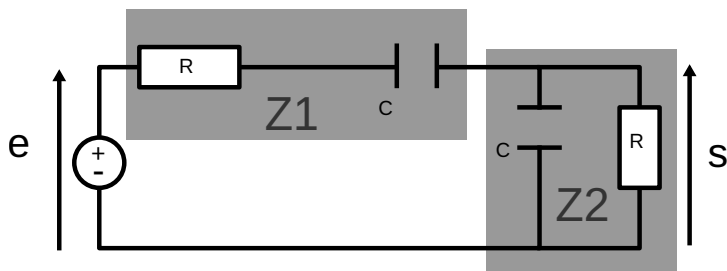
Comme  $a+b$  est l'expression contenant  $\omega_c$ , on peut le trouver en résolvant l'équation.



### Filtre passe-bande

Dans le cas du filtre passe-bande, il faut résoudre une ou plusieurs équations du second degré. Dans ce cas, comme la pulsation est toujours positive, on ne garde que les solutions positives.

## 6.4 Exemple : Filtre de Wien



Nous allons étudier la fonction de transfert de ce filtre de Wien dans le régime sinusoïdal établi à la pulsation  $\omega$ .

### Fonction de transfert

Montrons que la fonction de transfert peut s'écrire sous la forme

$$H = \frac{A}{1 + jQ\left(\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega}\right)}$$

On calcule le circuit équivalent avec les impédances équivalentes :

- $Z_1 = R + \frac{1}{j\omega C}$
- $Z_2 = \frac{1}{\frac{1}{R} + j\omega C} = \frac{R}{1 + j\omega RC}$

En appliquant un pont diviseur de tension, on trouve que H vaut

$$\frac{\frac{R}{1 + j\omega RC}}{\frac{R}{1 + j\omega RC} + R + \frac{1}{j\omega C}}$$

$$\begin{aligned}
H &= \frac{R}{1+j\omega RC} \frac{1}{\frac{R}{1+j\omega RC} + R + \frac{1}{j\omega C}} \\
&= \frac{R}{(1+j\omega RC)(\frac{R}{1+j\omega RC} + R + \frac{1}{j\omega C})} \\
&= \frac{R}{(\frac{R}{1+j\omega RC} + R + \frac{1}{j\omega C}) + (j\omega CR^2 + R + \frac{jC\omega R^2}{1+j\omega RC})} \\
&= \frac{R}{2R + jC\omega R^2 + \frac{1}{j\omega C} + \frac{R+jC\omega R^2}{1+j\omega RC}} \\
&= \frac{R}{2R + jC\omega R^2 + \frac{1}{j\omega C} + \frac{R(1+jC\omega R)}{1+j\omega RC}} \\
&= \frac{R}{3R + jC\omega R^2 + \frac{1}{j\omega C}} \\
&= \frac{R}{3R + jC\omega R^2 - \frac{j}{\omega C}} \\
&= \frac{R}{R(3 + j(C\omega R - \frac{1}{\omega CR}))} \\
&= \frac{1}{3 + j(C\omega R - \frac{1}{\omega CR})} \\
&= \frac{1}{3(1 + \frac{j}{3}(C\omega R - \frac{1}{\omega CR}))} \\
&= \frac{\frac{1}{3}}{1 + \frac{j}{3}(C\omega R - \frac{1}{\omega CR})}
\end{aligned}$$

On trouve bien l'expression demandée, avec  $A = 1/3$ ,  $Q = 1/3$ ,  $\omega_0 = 1/RC$ .

Gain

$$\begin{aligned}
G = |H| &= \left| \frac{A}{1 + jQ(\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega})} \right| \\
&= \frac{|A|}{|1 + jQ(\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega})|} \\
&= \frac{A}{\sqrt{1 + Q^2(\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega})^2}}
\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
G_{dB} &= 20 \log(G) = 20 \log\left(\frac{A}{\sqrt{1 + Q^2(\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega})^2}}\right) \\
&= 20 \log(A) - 20 \log\left(\sqrt{1 + Q^2(\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega})^2}\right) \\
&= 20 \log(A) - 10 \log\left(1 + Q^2(\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega})^2\right)
\end{aligned}$$

## Gain maximal

$$G = \frac{A}{\sqrt{1 + Q^2 \left( \frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega} \right)^2}}$$

A étant positif, le gain est maximal quand le dénominateur est le plus petit, ce qui peut se produire quand  $\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega} = 0$ , soit quand  $\omega = \omega_0$ .

La valeur de  $G_{dB}$  vaut alors :

$$\begin{aligned} G_{dB} &= 20 \log(A) - 10 \log\left(1 + Q^2 \left( \frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega} \right)^2\right) \\ &= 20 \log(A) - 10 \log(1 + Q^2(0)^2) \\ &= 20 \log(A) - 10 \log(1) \\ &= 20 \log(A) \end{aligned}$$

## Déphasage

$$\begin{aligned} \varphi &= \arg(H) = \arg\left(\frac{A}{1 + jQ\left(\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega}\right)}\right) \\ &= \frac{\arg(A)}{\arg\left(1 + jQ\left(\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega}\right)\right)} \\ &= A - \arg\left(1 + jQ\left(\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega}\right)\right) \\ &= A - \tan^{-1}\left(\frac{Q\left(\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega}\right)}{1}\right) \\ &= A - \tan^{-1}\left(Q\left(\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega}\right)\right) + \pi \text{ si } \omega < \omega_0 \end{aligned}$$

## Fréquences de coupure

On cherche à calculer les fréquences à -3dB, c'est à dire les fréquences  $\omega_{c1}, \omega_{c2}$  telles que  $G_{dB}(\omega_{c1}) = G_{dB}(\omega_{c2}) = G_{dB,max} - 3$ .

$$\begin{aligned} G_{dB}(\omega_c) &= G_{dB,max} - 3 \\ &= 20 \log(A) - 10 \log(2) \\ &= 20 \log(A) - 10 \log(\sqrt{2}^2) \\ &= 20 \log(A) - 20 \log(\sqrt{2}) \\ &= 20 \log\left(\frac{A}{\sqrt{2}}\right) \end{aligned}$$

De plus,

$$G_{dB}(\omega_c) = 20 \log\left(\frac{A}{\sqrt{1 + Q^2 \left( \frac{\omega_c}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega_c} \right)^2}}\right)$$

On en déduit que

$$\begin{aligned}
 \frac{A}{\sqrt{1 + Q^2 \left( \frac{\omega_c}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega_c} \right)^2}} &= \frac{A}{\sqrt{2}} \\
 \Rightarrow 1 + Q^2 \left( \frac{\omega_c}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega_c} \right)^2 &= 2 \\
 \Rightarrow Q^2 \left( \frac{\omega_c}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega_c} \right)^2 &= 1 \\
 \Rightarrow Q \left( \frac{\omega_c}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega_c} \right) &= \pm 1 \\
 \Rightarrow \frac{\omega_c}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega_c} &= \pm \frac{1}{Q} \\
 \Rightarrow X - \frac{1}{X} &= \pm \frac{1}{Q} \\
 \Rightarrow X^2 - 1 &= \pm \frac{X}{Q} \\
 \Rightarrow X^2 \pm \frac{X}{Q} - 1 &= 0
 \end{aligned}$$

On pose  $X = \frac{\omega_c}{\omega_0}$  pour simplifier les notations

On obtient une équation du second degré que l'on va résoudre.

$\Delta = \frac{1}{Q^2} + 4 > 0$ , donc les racines sont réelles.

On a donc

$$\begin{aligned}
 \bullet \text{ Cas } +1 : X &= \frac{\frac{1}{Q} \pm \sqrt{\frac{1}{Q^2} + 4}}{2} \\
 \bullet \text{ Cas } -1 : X &= \frac{-\frac{1}{Q} \pm \sqrt{\frac{1}{Q^2} + 4}}{2}
 \end{aligned}$$

Il y a donc 4 solutions en tout, mais on ne va garder que les racines positives. Donc

$$\begin{aligned}
 \bullet \text{ Cas } X_1 &= \frac{\frac{1}{Q} + \sqrt{\frac{1}{Q^2} + 4}}{2} \\
 \bullet \text{ Cas } X_2 &= \frac{-\frac{1}{Q} + \sqrt{\frac{1}{Q^2} + 4}}{2}
 \end{aligned}$$

Finalement,

$$\begin{aligned}
 \bullet \omega_{c1} &= \omega_0 \times \frac{\frac{1}{Q} + \sqrt{\frac{1}{Q^2} + 4}}{2} \\
 \bullet \omega_{c2} &= \omega_0 \times \frac{-\frac{1}{Q} + \sqrt{\frac{1}{Q^2} + 4}}{2}
 \end{aligned}$$

Bonus : calcul de la bande passante

$$\begin{aligned}\Delta\omega_c &= |\omega_{c1} - \omega_{c2}| \\ &= \frac{\omega_0}{Q}\end{aligned}$$