
Diagramme de Bode des filtres du premier et second ordre

Table des matières

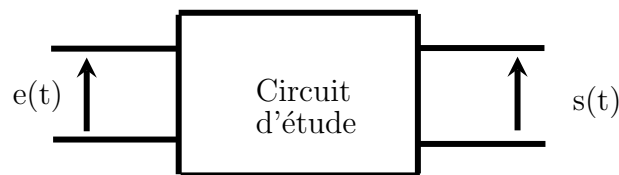
1	Fonction de transfert d'un circuit linéaire	2
1.1	Ordre d'un circuit	2
1.2	Fonction de transfert harmonique H	2
1.3	Stabilité d'un circuit linéaire	3
1.3.1	Définition	3
1.3.2	Critère de stabilité en régime sinusoïdal forcé	3
1.3.3	Critère de stabilité en régime libre	3
2	Diagramme de Bode d'un filtre	4
2.1	Gain en décibel	4
2.2	Diagramme de Bode	4
2.2.1	Définition	4
2.2.2	Pulsation de coupure ω_c - bande passante à $-3dB$	4
2.2.3	Diagramme asymptotique-diagramme réel	5
3	Filtre d'ordre un	5
3.1	Filtre passe bas	5
3.2	Filtre passe haut	6
3.3	Déphaseur ou filtre passe tout	7
4	Filtres d'ordre 2	8
4.1	Filtre passe bas	8
4.1.1	Définition	8
4.1.2	Aspect graphique	9
4.2	Filtre passe haut	11
4.2.1	Fonction de transfert	11
4.2.2	Aspect graphique	12
4.3	Filtre passe bande d'ordre deux : résonance en intensité	12
4.3.1	Fonction de transfert	12
4.3.2	Aspect graphique	13
4.4	Filtre coupe bande	14
4.5	Déphaseur	15
5	Filtres actifs	15
5.1	Problème des filtres passifs	15
5.2	Exemple	16

Le filtrage est une forme de traitement de signal qui consiste :

- ▶ Sélectionner une partie de l'information utile dans un signal et le transmettre (transmission de quelques fréquences du signal et atténuation des autres)
- ▶ Eliminer les fréquences parasites dans un signal
- ▶ Un filtre est tout circuit linéaire réalisant l'opération filtrage

1 Fonction de transfert d'un circuit linéaire

1.1 Ordre d'un circuit

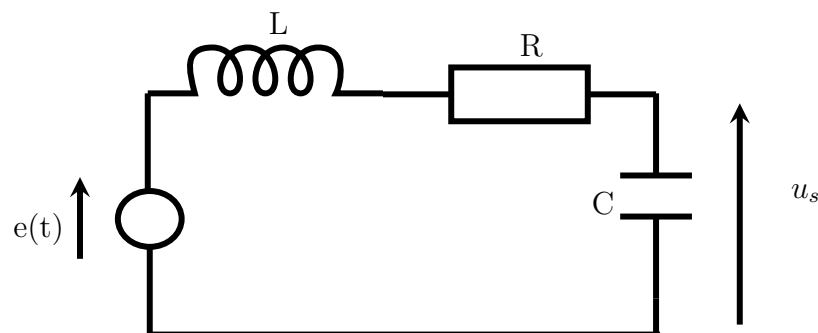


Du fait de la linéarité du système les signaux $e(t)$ et $s(t)$ sont reliés par une équation différentielle de type :

$$a_0 s + a_1 \frac{ds}{dt} + \dots + a_n \frac{d^n s}{dt^n} = b_0 e + b_1 \frac{de}{dt} + \dots + b_m \frac{d^m e}{dt^m}$$

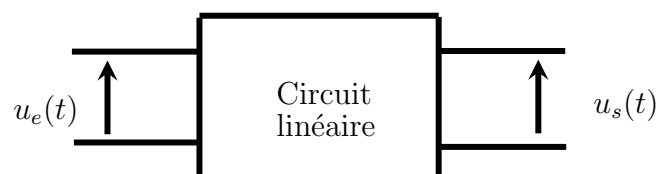
- **Définition** : On appelle ordre du circuit linéaire, l'ordre de l'équation différentielle linéaire associée c'est-à-dire l'ordre de la dérivation le plus élevé (n si $n > m$)

- **Exemples**



$$e(t) = u_s + Rc \frac{du_s}{dt} + Lc \frac{d^2 u_s}{dt^2} \text{ circuit d'ordre 2}$$

1.2 Fonction de transfert harmonique H



Le signal d'entrée est supposé sinusoïdal, du fait de la linéarité du système le signal de sortie est aussi sinusoïdal .

On définit la fonction de transfert harmonique par :

$$\underline{H}(j\omega) = \frac{\underline{u}_s}{\underline{u}_e}$$

cette fonction permet de déterminer l'amplitude et le déphasage du signal de sortie $u_s(t)$ par rapport à $u_e(t)$.

$$\underline{H}(j\omega) = H(\omega) \exp j\varphi \text{ avec } \varphi = \varphi_s - \varphi_e$$

$$U_s = H(\omega)U_e$$

$$\varphi_s = \varphi_e + \arg(\underline{H}(j\omega))$$

À partir de l'équation différentielle :

$$a_0 s + a_1 \frac{ds}{dt} + \dots + a_n \frac{d^n s}{dt^n} = b_0 e + b_1 \frac{de}{dt} + \dots + b_m \frac{d^m e}{dt^m}$$

En régime harmonique $\frac{d}{dt} \rightarrow j\omega$

$$\underline{H}(j\omega) = \frac{b_0 + b_1 j\omega + \dots + b_m (j\omega)^m}{a_0 + a_1 j\omega + \dots + a_n (j\omega)^n}$$

1.3 Stabilité d'un circuit linéaire

1.3.1 Définition

un circuit est dit stable lorsque sa réponse $s(t)$, à un signal d'entrée $e(t)$ restant borné, ne diverge pas quelque soient les paramètres du signal d'entrée et les conditions initiales du système.

1.3.2 Critère de stabilité en régime sinusoïdal forcé

Notons $p = j\omega$, la fonction de transfert s'écrit sous la forme :

$$\underline{H}(j\omega) = \frac{N(j\omega)}{D(j\omega)} = \frac{b_0 + j\omega b_1 + \dots + (j\omega)^m b_m}{a_0 + j\omega a_1 + \dots + (j\omega)^n a_n} = \frac{b_0 + b_1 p + \dots + b_m p^m}{a_0 + a_1 p + \dots + a_n p^n}$$

• **Définition** : On appelle pôles de fonction $\underline{H}(p)$ les racines de l'équation $D(p) = 0$. Afin que $\underline{H}(p)$ ne diverge pas, il faut que les pôles p_k ne soient pas des imaginaires purs (si non pour ω_k telle que $p_k = j\omega_k$, \underline{H} devient infini).

D'autre part : lorsque $\omega \rightarrow \infty$ $\underline{H}(p) \approx \frac{b_m}{a_n} p^{(m-n)}$

$\underline{H}(p)$ reste fini si $m \leq n$

1.3.3 Critère de stabilité en régime libre

► Système du premier ordre

En régime libre : $a_0 s + a_1 \frac{ds}{dt} = 0 \Rightarrow s(t) = k \exp(-\frac{a_0}{a_1} t)$

Lorsque $t \rightarrow \infty$ le signal diverge si a_0 et a_1 ont des signes contraires.

Résultat : Un système du premier ordre est stable si les coefficients a_0 et a_1 de l'équation différentielle ont le même signe.

► **Système du second ordre**

$a_0 s + a_1 \frac{ds}{dt} + a_2 \frac{d^2 s}{dt^2} = 0$ on montre le système est stable si les coefficients a_0, a_1, a_2 ont le même signe

2 Diagramme de Bode d'un filtre

2.1 Gain en décibel

$\underline{u}_e = U_{em} \exp j\omega t$ et $\underline{u}_s = U_{sm} \exp j\varphi \exp j\omega t$

On appelle gain du filtre $G(\omega)$ tq

$$G(\omega) = |\underline{H}(j\omega)|$$

$$\varphi(\omega) = \arg \underline{H}(j\omega)$$

• **Définition** : On appelle gain en décibels (dB)(grandeurs électriques)

$$G(dB) = 20 \log G(\omega)$$

• **Remarque** : Pour des grandeurs énergétiques (ou de puissance) le gain en décibels est défini par :

$$X(dB) = 10 \log\left(\frac{p_1}{p_2}\right)$$

2.2 Diagramme de Bode

2.2.1 Définition

On appelle diagramme de Bode d'un filtre l'ensemble de deux graphes :

- $G(dB) = f(\log \omega)$: courbe de réponse en gain
- $\varphi = f(\log \omega)$: courbe de réponse en phase

On appelle décade un intervalle de $\log \omega$ égale à 1 ($\omega_2 = 10\omega_1$)

2.2.2 Pulsation de coupure ω_c - bande passante à $-3dB$

• La pulsation de coupure ω_c d'un filtre est définie par :

$$G(\omega_c) = \frac{G_{max}}{\sqrt{2}}$$

- $G_{dB}(\omega_c) = G_{dB}(max) - 3$
- La bande passante d'un filtre est l'intervalle de pulsation qui satisfait à :

$$\frac{G_{max}}{\sqrt{2}} \leq G(\omega) \leq G_{max}$$

2.2.3 Diagramme asymptotique-diagramme réel

Il s'agit de représenter les asymptôtes, associées à $\omega \rightarrow 0$ et $\omega \rightarrow \infty$, des graphes $G_{dB} = f(\log \omega)$

On déduit ensuite le diagramme réel en faisant intervenir la pulsation de coupure .

3 Filtre d'ordre un

3.1 Filtre passe bas

La fonction de transfert d'un filtre passe bas s'écrit sous la forme :

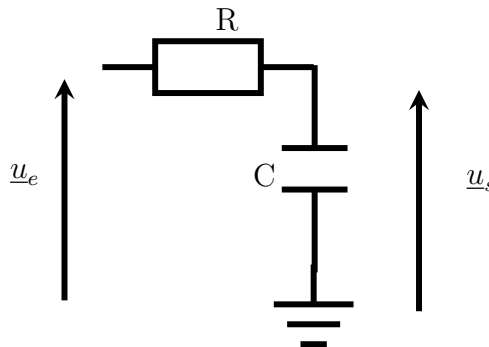
$$\underline{H}(j\omega) = \frac{1}{1 + j\frac{\omega}{\omega_c}}$$

avec ω_c : la pulsation de coupure

$$G(\omega) = \frac{1}{\sqrt{1 + \left(\frac{\omega}{\omega_c}\right)^2}}$$

$$\varphi = -\arctan\left(\frac{\omega}{\omega_c}\right)$$

• Exemples



$$\underline{H}(j\omega) = \frac{u_s}{u_e} = \frac{z_c}{z_R + z_c}$$

$$\underline{H}(j\omega) = \frac{1}{1 + jRc\omega} = \frac{1}{1 + j\frac{\omega}{\omega_c}} \text{ donc } \omega_c = \frac{1}{Rc}$$

$$G(\omega) = \frac{1}{\sqrt{1 + R^2 c^2 \omega^2}}$$

$$G(0) = G_{max} = 1 \text{ et } G(\omega_c) = \frac{1}{\sqrt{2}} = \frac{G_{max}}{\sqrt{2}}$$

la bande passante du filtre passe bas tq : $\frac{G_{max}}{\sqrt{2}} \leq G(\omega) \leq G_{max}$

donc la bande passante est $[0, \omega_c]$

$$\bullet \text{ Si } \omega \gg \omega_c \Rightarrow \underline{H}(j\omega) = \frac{1}{1 + j\frac{\omega}{\omega_c}} \approx \frac{\omega_c}{j\omega} = \frac{u_s}{u_e} \Rightarrow \frac{du_s}{dt} = \omega_c u_e$$

$$\underline{u}_s = \omega_c \int \underline{u}_e dt$$

Résultat : En haute fréquence le filtre passe bas du premier ordre se comporte comme un intégrateur

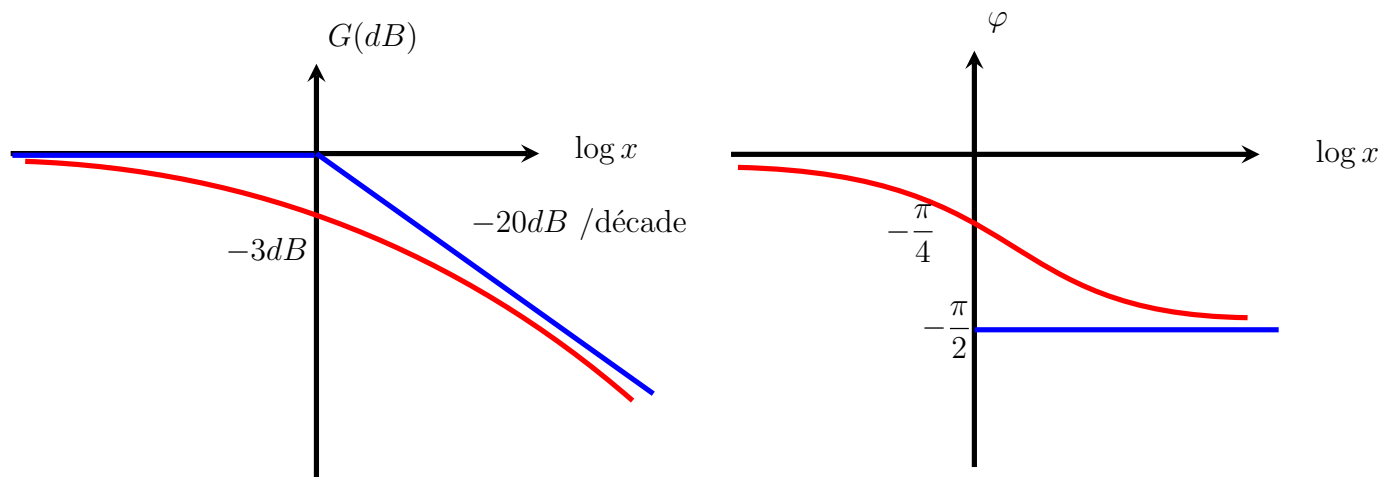
• **Diagramme de Bode**

$$G(dB) = 20 \log G = 20 \log \frac{1}{\sqrt{1 + \left(\frac{\omega}{\omega_c}\right)^2}} = 20 \log \frac{1}{\sqrt{1 + x^2}} \text{ avec } x = \frac{\omega}{\omega_c}$$

- pour $x \rightarrow 0^+$, $G(dB) \rightarrow 0$ asymptôte horizontale .
- pour $x \rightarrow +\infty$, $G(dB) \rightarrow -20 \log x$ asymptôte oblique de pente $-20dB$ par décade

$$\varphi = \arg \underline{H}(j\omega) = -\arctan x$$

- pour $x \rightarrow 0$, $\varphi \rightarrow 0$
- pour $x \rightarrow +\infty$, $\varphi \rightarrow -\frac{\pi}{2}$



3.2 Filtre passe haut

La fonction de transfert d'un filtre passe haut s'écrit sous la forme :

$$\underline{H}(j\omega) = \frac{j \frac{\omega}{\omega_c}}{1 + j \frac{\omega}{\omega_c}}$$

$$G = \frac{1}{\sqrt{1 + \left(\frac{\omega_c}{\omega}\right)^2}}$$

$$G(\infty) = 1 = G_{max} \text{ et } G(\omega_c) = \frac{G_{max}}{\sqrt{2}} = \frac{1}{\sqrt{2}}$$

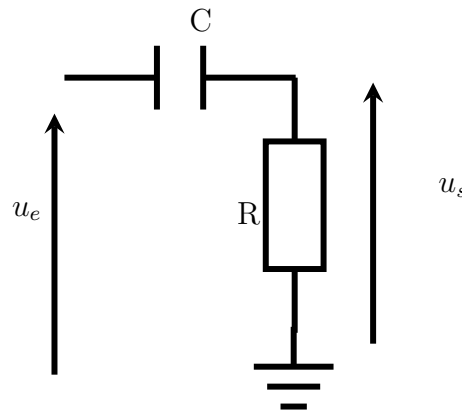
la bande passante du filtre passe haut est : $[\omega_c, \infty]$

- Pour $\omega \ll \omega_c \Rightarrow \underline{H}(j\omega) \approx j \frac{\omega}{\omega_c} = \frac{\underline{u}_s}{\underline{u}_e}$

$$\underline{u}_s = \frac{1}{\omega_c} \frac{d\underline{u}_e}{dt}$$

Résultat : En basse fréquence le filtre passe haut du premier ordre se comporte comme un dérivateur

• Exemple

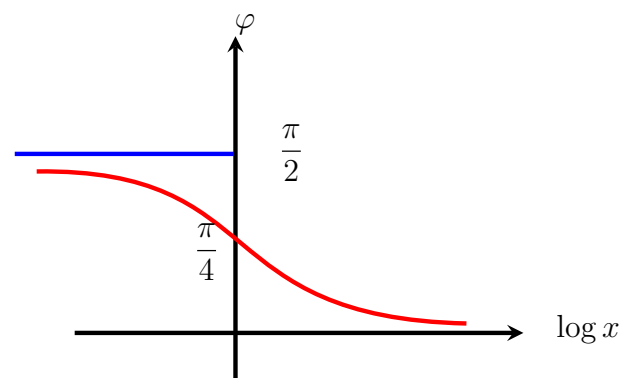
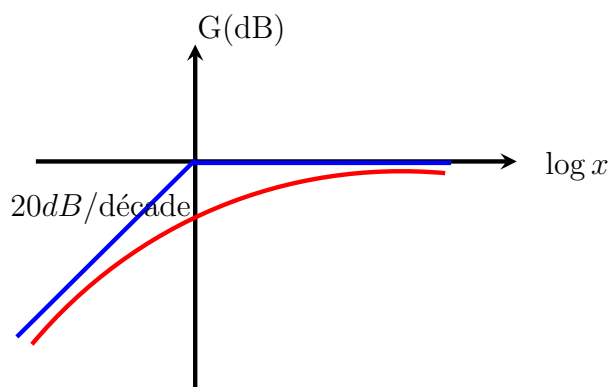


$$\underline{H}(j\omega) = \frac{\underline{u}_s}{\underline{u}_e} = \frac{j\omega R}{1 + j\omega R} = \frac{j\frac{\omega}{\omega_c}}{1 + j\frac{\omega}{\omega_c}} \omega_c = \frac{1}{R\omega_c}$$

• Diagramme de Bode

$$G(\text{dB}) = 20 \log \frac{1}{\sqrt{1 + \left(\frac{\omega_c}{\omega}\right)^2}} = -10 \log \left(1 + \frac{1}{x^2}\right)$$

- $x \rightarrow \infty \Rightarrow G(\text{dB}) \rightarrow 0$
- $x \rightarrow 0 \Rightarrow G(\text{dB}) \rightarrow 20 \log x$
- $\varphi = \frac{\pi}{2} - \arctan x$
- $x \rightarrow 0 \Rightarrow \varphi \rightarrow \frac{\pi}{2}$
- $x \rightarrow \infty \Rightarrow \varphi \rightarrow 0$



3.3 Déphaseur ou filtre passe tout

La fonction de transfert d'un déphaseur s'écrit :

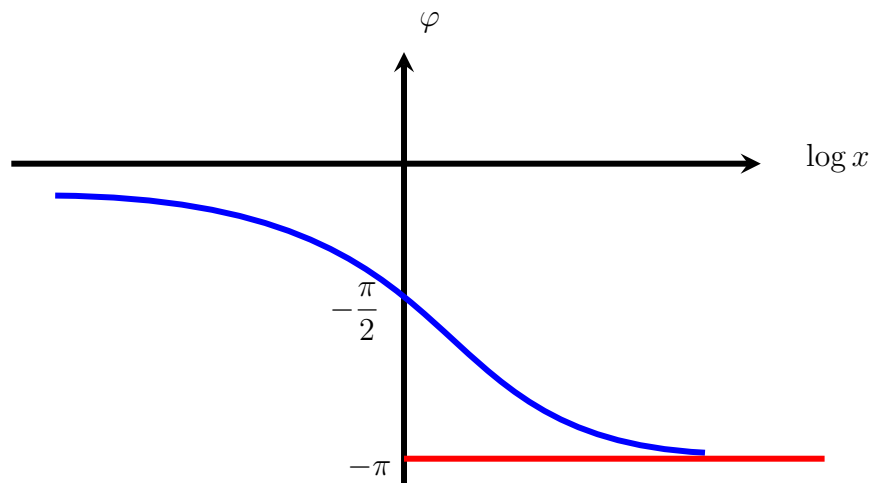
$$\underline{H}(j\omega) = \frac{1 - j\frac{\omega}{\omega_c}}{1 + j\frac{\omega}{\omega_c}}$$

$$G(\omega) = |\underline{H}(j\omega)| = 1$$

donc le déphaseur n'affecte pas l'amplitude quelque soit la fréquence f .

$$\varphi = \arg \underline{H}(j\omega) = -2 \arctan \frac{\omega}{\omega_c} = -2 \arctan x$$

- $x \rightarrow 0 \Rightarrow \varphi \rightarrow 0$
- $x \rightarrow \infty \Rightarrow \varphi \rightarrow -\pi$



4 Filtres d'ordre 2

4.1 Filtre passe bas

4.1.1 Définition

La fonction de transfert d'un filtre passe bas d'ordre 2 s'écrit sous la forme :

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

Q : facteur de qualité du circuit

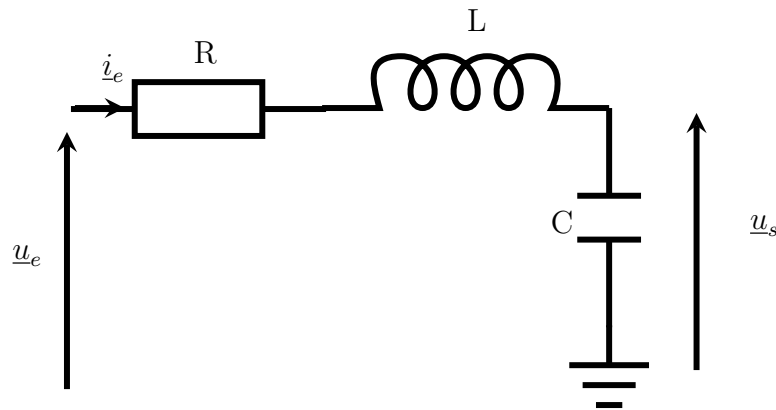
ω_0 : pulsation propre du circuit

On pose $p = j\omega$

$$\underline{H}(p) = \frac{\omega_0^2}{p^2 + \frac{\omega_0}{Q}p + \omega_0^2} = \frac{1}{1 + j\frac{x}{Q} + (jx)^2}$$

avec $x = \frac{\omega}{\omega_0}$

- Exemple



$$\underline{H}(j\omega) = \frac{u_s}{u_e} = \frac{\frac{1}{j\omega C}}{\frac{1}{j\omega C} + jL\omega + R} = \frac{1}{1 + jR\omega C - L\omega^2} = \frac{1}{1 + j\frac{\omega}{\omega_0} + (j\frac{\omega}{\omega_0})^2}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}} \text{ et } Q = \frac{L\omega_0}{R} = \frac{1}{R\omega_0 C}$$

4.1.2 Aspect graphique

Considérons l'équation $p^2 + \frac{\omega_0}{Q}p + \omega_0^2 = 0$ avec $p = j\omega$

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

► Premier cas : $\Delta > 0 \Rightarrow Q < \frac{1}{2}$

$$p_1 = -\frac{\omega_0}{2Q} + \frac{\omega_0}{2} \sqrt{\frac{1}{Q^2} - 4}$$

$$p_2 = -\frac{\omega_0}{2Q} - \frac{\omega_0}{2} \sqrt{\frac{1}{Q^2} - 4}$$

On pose

$$p_1 = -\omega_1; p_2 = -\omega_2$$

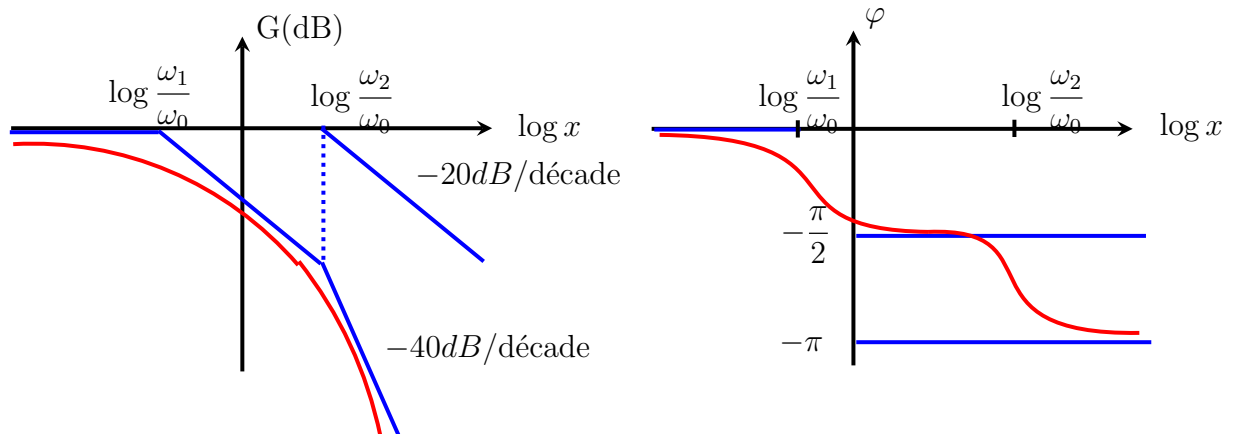
On vérifie que

$$\omega_1 \cdot \omega_2 = \omega_0^2$$

$$\underline{H}(j\omega) = \frac{\omega_0^2}{(j\omega + \omega_1)(j\omega + \omega_2)} = \frac{1}{(1 + j\frac{\omega}{\omega_1})(1 + j\frac{\omega}{\omega_2})}$$

$$G(dB) = 20 \log \frac{1}{\sqrt{1 + (\frac{\omega}{\omega_1})^2}} + 20 \log \frac{1}{\sqrt{1 + (\frac{\omega}{\omega_2})^2}} = G_1 + G_2$$

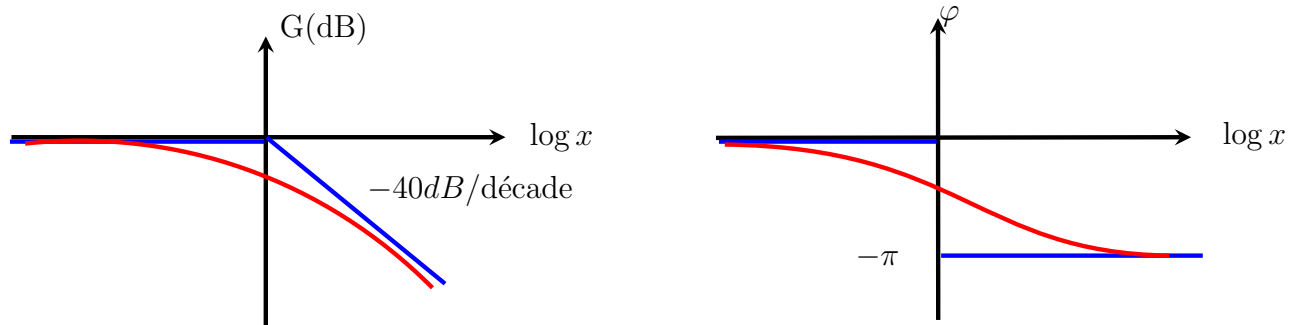
$$\varphi(\omega) = \arctan(\underline{H}(j\omega)) = \varphi_1 + \varphi_2$$



- Deuxième cas : $\Delta = 0 \Rightarrow Q = \frac{1}{2}$

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

$$G(dB) = 20 \log \frac{1}{1 + (\frac{\omega}{\omega_0})^2} = 2G(\text{filtre passe bas})$$



- troisième cas : $\Delta < 0 \Rightarrow Q > 0$: Résonance en tension

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

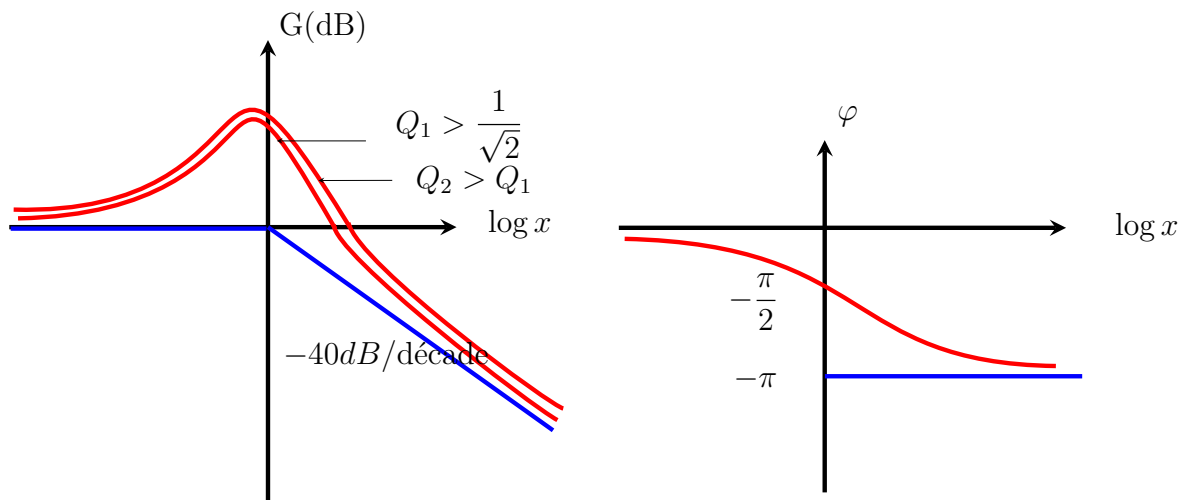
$$G(dB) = 20 \log \frac{1}{\sqrt{(1 - (\frac{\omega}{\omega_0})^2)^2 + \frac{1}{Q^2}(\frac{\omega}{\omega_0})^2}} = 20 \log \frac{1}{\sqrt{(1 - x^2)^2 + \frac{x^2}{Q^2}}}$$

- $\omega \ll \omega_0$; $G \rightarrow 0$ asymptôte horizontal
- $\omega \gg \omega_0$; $G \rightarrow -40 \log \frac{\omega}{\omega_0}$ asymptôte de pente -40dB /décade
- G présente un maximum si : $\frac{d}{dx}[(1 - x^2)^2 + \frac{x^2}{Q^2}] = 0 \Rightarrow x_r^2 = 1 - \frac{1}{2Q^2}$

$$\omega = \omega_0 \sqrt{1 - \frac{1}{2Q^2}}$$

$$\varphi = -\arctan \frac{\frac{1}{Q} \frac{\omega}{\omega_0}}{1 - \left(\frac{\omega}{\omega_0}\right)^2}$$

- $\omega \ll \omega_0 \Rightarrow \varphi \rightarrow 0$
- $\omega \gg \omega_0 \Rightarrow \varphi \rightarrow -\pi$



4.2 Filtre passe haut

4.2.1 Fonction de transfert

$$\underline{H}(p) = \frac{p^2}{p^2 + \frac{\omega_0}{Q}p + \omega_0^2}$$

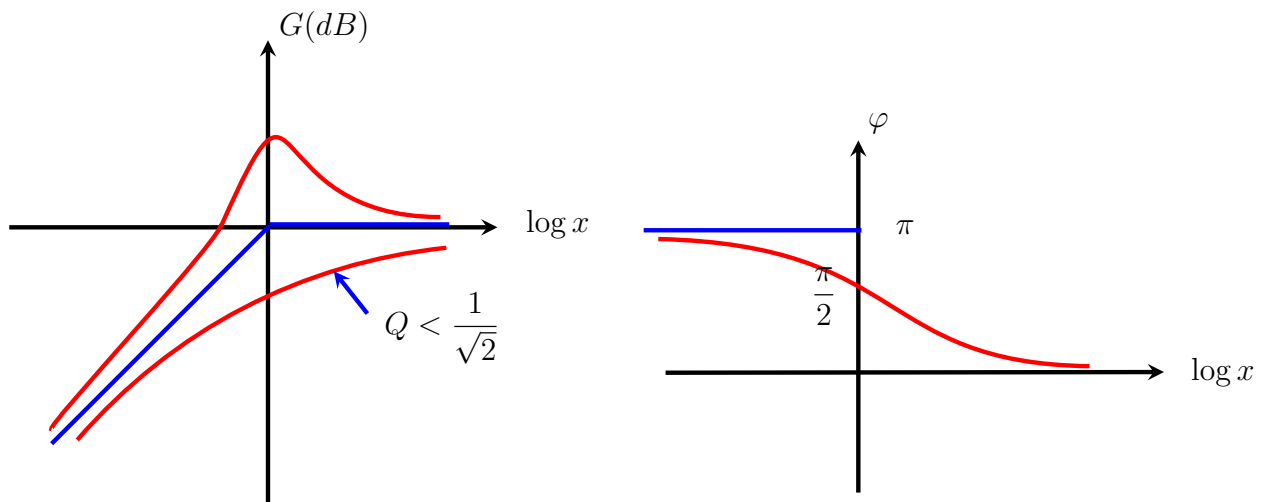
$$\underline{H}(j\omega) = -\frac{\omega^2}{\omega_0^2 - \omega^2 + j\frac{\omega_0}{Q}\omega} = \frac{1}{1 - \frac{\omega_0^2}{\omega^2} - j\frac{1}{Q}\frac{\omega_0}{\omega}} = \frac{(jx)^2}{1 + j\frac{x}{Q} + (jx)^2}$$

$$G(\text{dB}) = 20 \log \frac{1}{1 - \left(\frac{\omega_0}{\omega}\right)^2 + \frac{1}{Q^2}\left(\frac{\omega_0}{\omega}\right)^2}$$

En remplaçant $\frac{\omega}{\omega_0}$ par $\frac{\omega_0}{\omega}$ on retrouve le G du filtre passe bas .

$$\varphi = \varphi(\text{filtre passe bas}) + \arg(-\omega^2) = \varphi(\text{filtre passe bas}) + \pi$$

4.2.2 Aspect graphique



Le filtre passe haut d'ordre deux présente en basse fréquence une atténuation de $-40dB/décade$

4.3 Filtre passe bande d'ordre deux : résonance en intensité

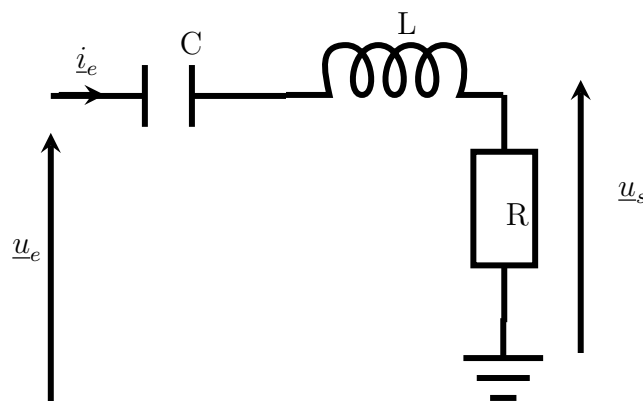
4.3.1 Fonction de transfert

$$\underline{H}(p) = \frac{\frac{\omega_0}{Q}p}{p^2 + \frac{\omega_0}{Q}p + \omega_0^2}$$

$$p = j\omega$$

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

• Exemple



La fonction de transfert s'écrit sous la forme $\underline{H}(j\omega) = \frac{u_s}{u_e} = \frac{1}{1 + j \frac{L\omega}{R} + \frac{1}{jRc\omega}}$

On introduit les paramètres :

- La pulsation réduite $x = \frac{\omega}{\omega_0}$
- La pulsation propre $\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}}$
- Le facteur de qualité $Q = \frac{L\omega_0}{R} = \frac{1}{Rc\omega_0}$

$$\underline{H}(jx) = \frac{1}{1 + jQ(x - \frac{1}{x})}$$

$$G = \frac{1}{\sqrt{1 + Q^2(x - \frac{1}{x})^2}} = \frac{U_{sm}}{U_{em}} = \frac{RI_m}{U_{em}}$$

Il se produit le phénomène de résonance en intensité lorsque I_m passe par un maximum quelque soit le facteur de qualité .

$$x_r - \frac{1}{x_r} = 0 \Rightarrow x_r = \frac{\omega_r}{\omega_0} = 1 \Rightarrow \omega_r = \omega_0$$

• Bande passante

La bande passante correspond à l'intervalle $[\omega_1, \omega_2]$ tq :

$$x - \frac{1}{x} = \pm \frac{1}{Q} \Rightarrow \frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega} = \pm \frac{1}{Q}$$

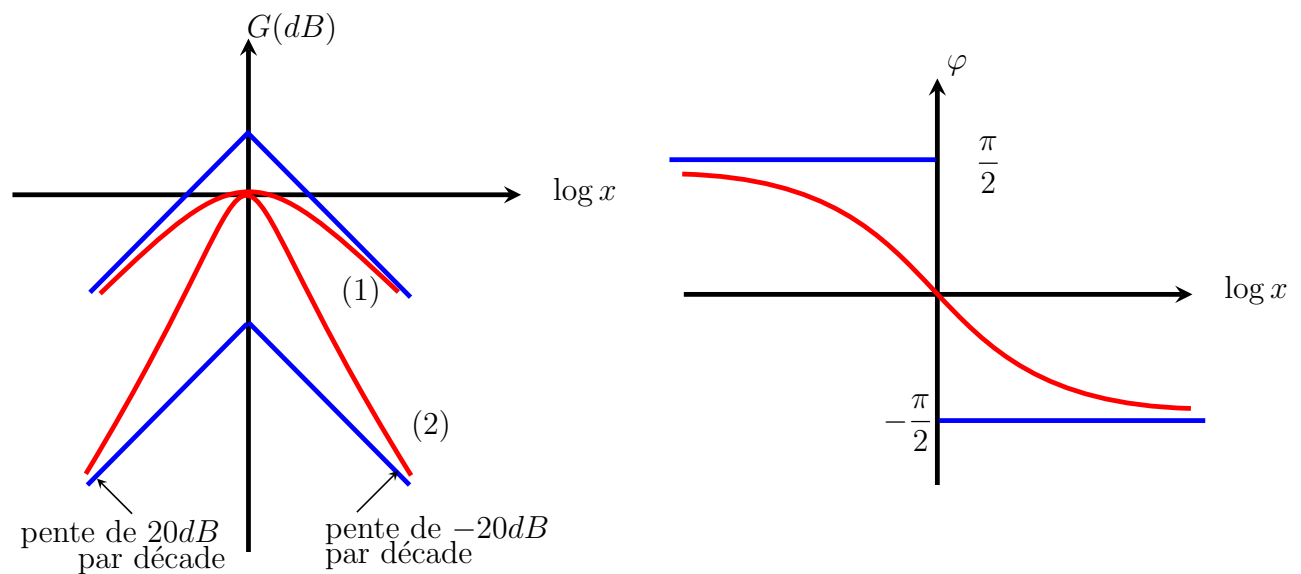
$$\Delta\omega = \frac{\omega_0}{Q} = \frac{R}{L}$$

4.3.2 Aspect graphique

$$G(dB) = 20 \log G = -10 \log[1 + Q^2(x - \frac{1}{x})^2]$$

- $x \rightarrow 0 \Rightarrow G(dB) \rightarrow 20 \log \frac{x}{Q}$ asymptote de pente $20dB/décade$
- $x \rightarrow \infty \Rightarrow G(dB) \rightarrow -20 \log(xQ)$ asymptote de pente $-20dB/décade$
- les asymptotes se coupent en $x = 1 \Rightarrow G(dB) = -20 \log Q$
- $Q < 1$: La courbe se trouve au dessous des asymptotes
- $Q > 1$: La courbe se trouve au dessus des asymptotes

$$\varphi = -\arctan[Q(x - \frac{1}{x})] = \varphi(\text{filtre passe bas}) + \frac{\pi}{2}$$



$Q_1 < 1$: courbe au dessous des asymptotes

$Q_2 > 1$: courbe au dessus des asymptotes

Plus Q est grand plus le filtre est selectif

4.4 Filtre coupe bande

la fonction de transfert d'un coupe bande

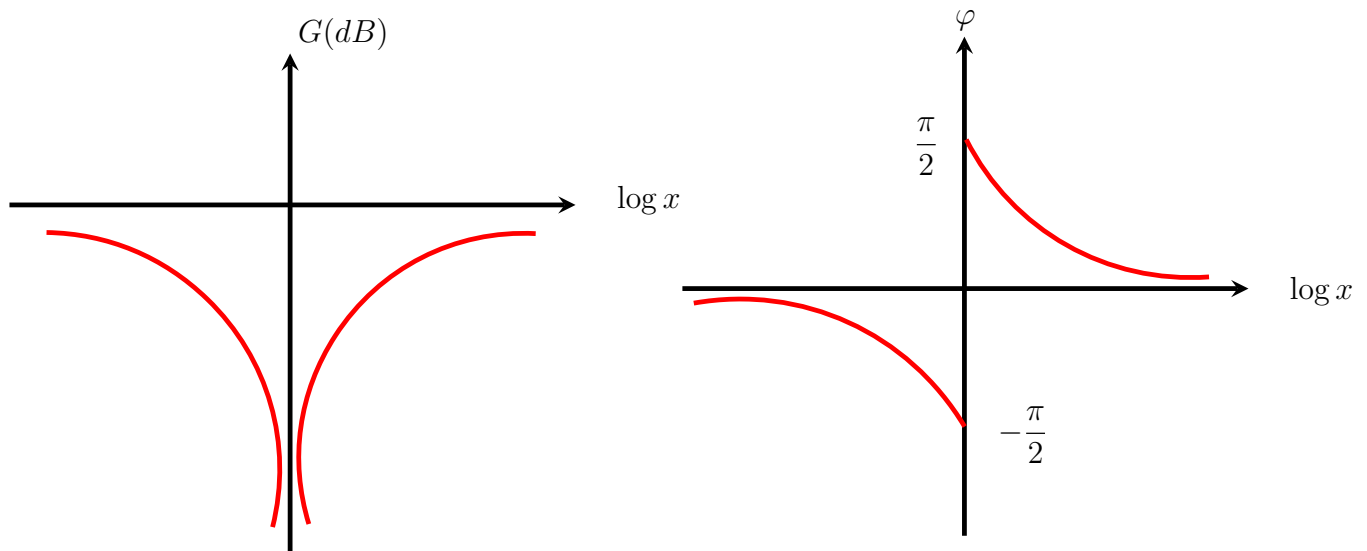
$$\underline{H}(p) = \frac{p^2 + \omega_0^2}{p^2 + \frac{\omega_0}{Q}p + \omega_0^2}$$

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

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

$$\varphi = \varphi(\text{passe bas}) + \arg(\omega_0^2 - \omega^2)$$

- $\omega_0 = \omega$; $G \rightarrow -\infty$
- $\omega \ll \omega_0$; $G \rightarrow 0 \Rightarrow \varphi \rightarrow \varphi(p.b)$
- $\omega \gg \omega_0$; $G \rightarrow 0 \Rightarrow \varphi \rightarrow \varphi(p.b) + \pi$

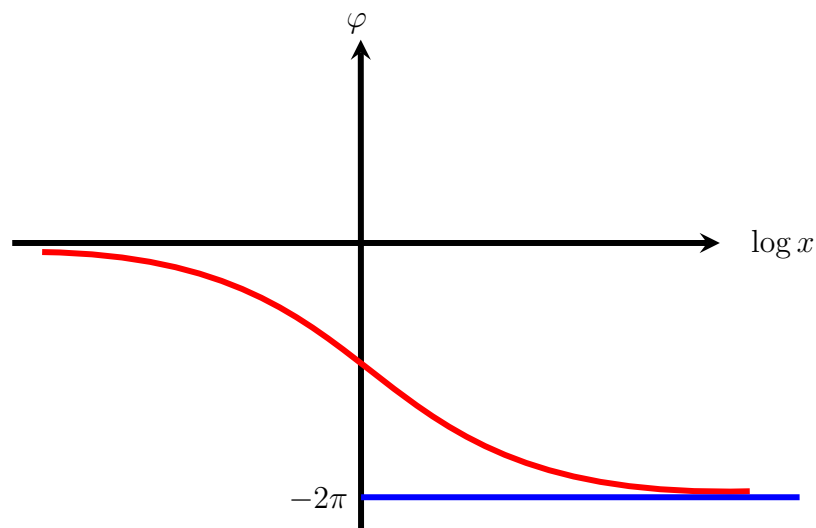


4.5 Déphaseur

$$\underline{H}(p) = \frac{p^2 - \frac{\omega_0}{Q}p + \omega_0^2}{p^2 + \frac{\omega_0}{Q}p + \omega_0^2}$$

$|\underline{H}| = 1$ pas d'atténuation

$$\varphi = 2\varphi(\text{passe bas})$$



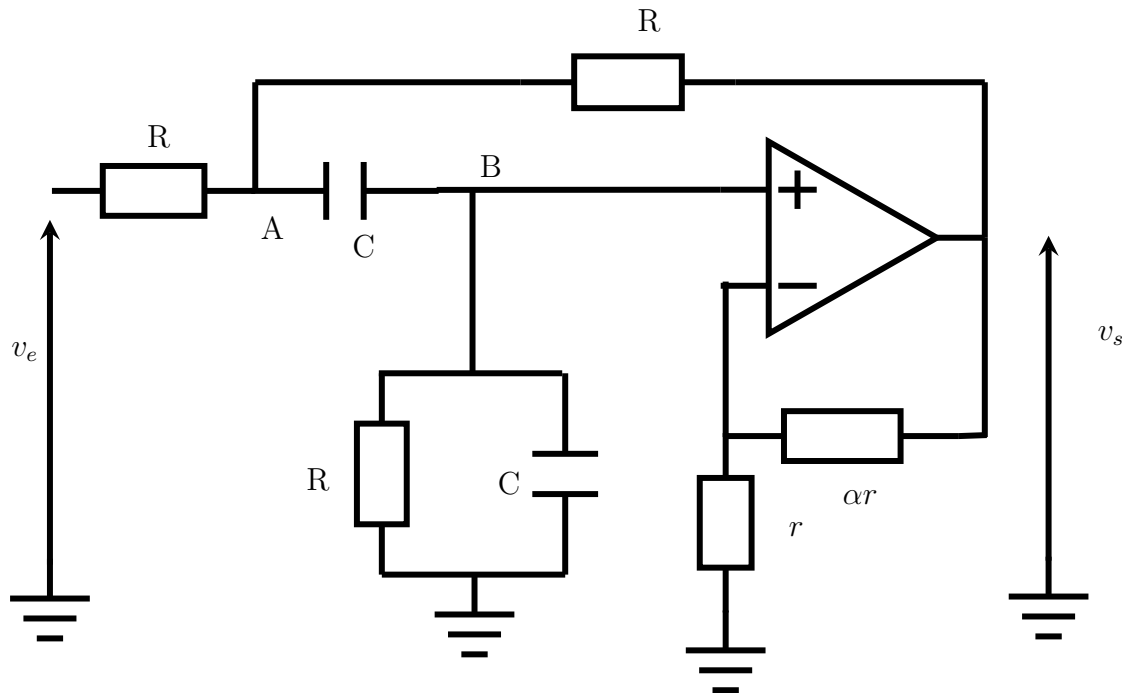
5 Filtres actifs

5.1 Problème des filtres passifs

- Les impédances de sortie et d'entrée ne sont pas adaptées
- Le gain en bande passante ne dépasse pas un

- Les filtres actifs utilisent les amplificateurs opérationnels
- Les filtres passifs sont utilisés en hautes fréquences et puissance élevée (limitation des O.A)

5.2 Exemple



Millman en A et B

$$v_B = v_+ = v_- = \frac{1}{1 + \alpha} v_s$$

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

$$\omega_0 = \frac{\sqrt{2}}{Rc}; Q = \frac{\sqrt{2}}{4 - \alpha}; k = \frac{1 + \alpha}{4 - \alpha}$$