

# Filtre du 1<sup>er</sup> ordre

## Table des matières

<b>1</b>	<b>Introduction</b>	<b>1</b>
<b>2</b>	<b>Filtre passe-bas du premier ordre</b>	<b>1</b>
2.1	Comportement asymptotique . . . . .	1
2.2	Fonction de transfert . . . . .	2
2.3	Diagramme de Bode - Pulsation de coupure à -3dB . . . . .	2
2.3.1	Représentation de la courbe de gain . . . . .	2
2.3.2	Représentation de la courbe de phase . . . . .	3
<b>3</b>	<b>Filtre passe-haut du premier ordre</b>	<b>3</b>
3.1	Comportement asymptotique . . . . .	3
3.2	Fonction de transfert . . . . .	4
3.3	Diagramme de Bode - Pulsation de coupure à -3dB . . . . .	4
3.3.1	Représentation de la courbe de gain . . . . .	4
3.3.2	Représentation de la courbe de phase . . . . .	4
<b>4</b>	<b>Généralisation</b>	<b>5</b>
4.1	Filtre linéaire . . . . .	5
4.2	Fonction de transfert en régime sinusoïdal . . . . .	5

## 1 Introduction

Qu'est-ce qu'un filtre ?

De même qu'un filtre optique ne laisse passer que certaines couleurs, un filtre en électrocinétique ne laissera passer que certains signaux sinusoïdaux caractérisés par une pulsation  $\omega$ .

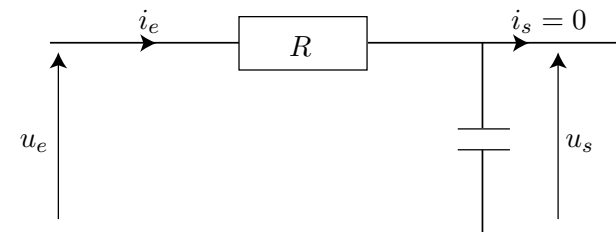
A l'entrée du filtre, on applique par exemple une tension de pulsation  $\omega$  ; si, à la sortie du filtre, la tension n'est pas trop atténuée, on considère que le filtre laisse passer la pulsation  $\omega$  ; si au contraire, la tension est très atténuée, on considère que le filtre ne laisse pas passer la pulsation  $\omega$ .

Le filtre sera alors caractérisé par l'ensemble des pulsations ou fréquences qu'il laisse passer appelé **bande passante**.  
 Un filtre **passe bas** laisse passer les pulsations inférieures à une pulsation  $\omega_c$ .  
 Un filtre **passe haut** laisse passer les pulsations supérieures à une pulsation  $\omega_c$ .  
 Un filtre **passe bande** laisse passer les pulsations comprises entre  $\omega_{c1}$  et  $\omega_{c2}$ .  
 Un filtre **coupe bande** ou **réjecteur de bande** laisse passer les pulsations inférieures à  $\omega_{c1}$  et supérieures à  $\omega_{c2}$ .

Un filtre peut donc être utilisé pour ne sélectionner que certaines pulsations (radio, TV...).

D'une manière générale, comme tout signal périodique peut-être considéré comme une superposition de signaux sinusoïdaux, si on connaît le *spectre* du signal d'entrée et les caractéristiques du filtres, on peut en déduire le spectre du signal de sortie et donc la forme du signal après passage dans le filtre.

## 2 Filtre passe-bas du premier ordre



### 2.1 Comportement asymptotique

L'impédance du condensateur vaut

$$\underline{Z}_C = \frac{1}{jC\omega}$$

Si  $\omega \rightarrow 0$  alors  $\underline{Z}_C \rightarrow \infty$  (refaire le schéma en supprimant la branche contenant le condensateur) et  $\underline{U}_s \rightarrow \underline{U}_e$ .

Si  $\omega \rightarrow \infty$  alors  $\underline{Z}_C \rightarrow 0$  (refaire le schéma en remplaçant la branche

contenant le condensateur par un fil) et  $\underline{U}_s \rightarrow 0$ .

On peut donc déjà dire que le filtre transmet les signaux de basse fréquence et atténue ceux de haute fréquence d'où la dénomination de *filtre passe-bas*.

## 2.2 Fonction de transfert

La fonction de transfert est définie par

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

$$\frac{\underline{U}_s}{\underline{U}_e} = \frac{\frac{1}{jC\omega}}{R + \frac{1}{jC\omega}} = \frac{1}{1 + jRC\omega}$$

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

en posant  $\omega_0 = \frac{1}{RC}$

## 2.3 Diagramme de Bode - Pulsation de coupure à -3dB

### 2.3.1 Représentation de la courbe de gain

Le module de la fonction de transfert est appelé **gain**

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

expérimentalement  $H(\omega) = \frac{U_{sm}}{U_{em}} = \frac{U_s}{U_e}$  (oscilloscope ou multimètre)

On définit le **gain en décibel**

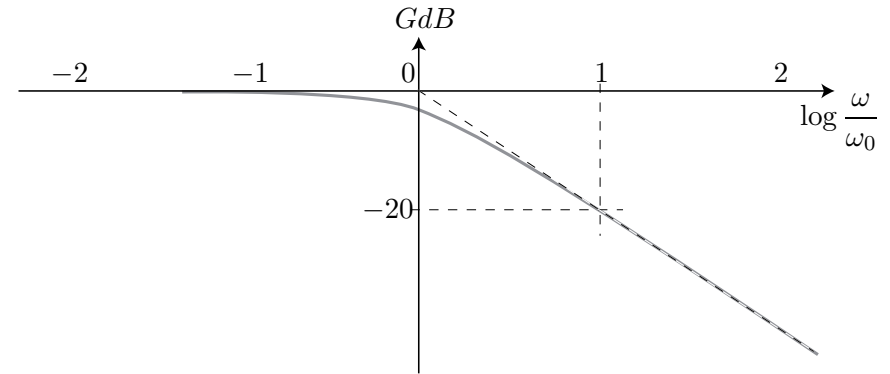
$$G_{dB} = 20 \log |\underline{H}(j\omega)|$$

$$= -10 \log \left( 1 + \left( \frac{\omega}{\omega_0} \right)^2 \right)$$

On représente le gain en décibel non pas en fonction de  $\frac{\omega}{\omega_0}$  (ou  $\omega$  ou  $f$ ) mais en fonction de  $\log \frac{\omega}{\omega_0}$  (la plage de fréquence pouvant s'étendre de quelques  $Hz$  à  $10^6 Hz$  et plus)

Si  $\omega$  petit devant  $\omega_0$  alors  $G_{dB} \simeq 0$

Si  $\omega$  grand devant  $\omega_0$  alors  $G_{dB} \simeq -20 \log \frac{\omega}{\omega_0}$  droite de pente  $-20 dB$  par décade ce qui signifie que si  $\omega$  est multiplié par 10,  $\log \frac{\omega}{\omega_0}$  augmente de 1 et  $G_{dB}$  diminue de  $20 dB$



Les deux asymptotes se coupent pour  $0 = -20 \log \frac{\omega}{\omega_0}$  c'est à dire pour  $\omega = \omega_0$  ; pour  $\omega = \omega_0$ ,  $H(\omega) = \frac{1}{\sqrt{2}}$  et  $G_{dB} = 20 \log \frac{1}{\sqrt{2}} \simeq -3 dB$ .  $\omega_0$  est appelé pulsation de coupure à  $-3 dB$  et noté  $\omega_c$ .

La **pulsation de coupure à  $-3 dB$**  du filtre est par définition la pulsation telle que

$$G_{dB}(\omega_c) = -3 dB$$

Elle peut être interprétée comme la limite entre les comportements BF et HF du filtre :

les signaux de pulsations  $\omega < \omega_c$  sont transmis en sortie avec une atténuation inférieure à  $3\text{ dB}$  ;

les signaux de pulsations  $\omega > \omega_c$  sont transmis en sortie avec une atténuation supérieure à  $3\text{ dB}$  ;

Idéalement on considérera que le filtre laisse passer une pulsation  $\omega$  si l'atténuation en sortie est inférieure à  $3\text{ dB}$ .

La **bande passante** de ce filtre, c'est à dire l'ensemble des pulsations qu'il laisse passer, est donc  $[0, \omega_0]$ .

### 2.3.2 Représentation de la courbe de phase

L'argument de la fonction de transfert est appelé **phase**

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

$$= 0 - \arg\left(1 + j\frac{\omega}{\omega_0}\right) = -\arctan \frac{\omega}{\omega_0}$$

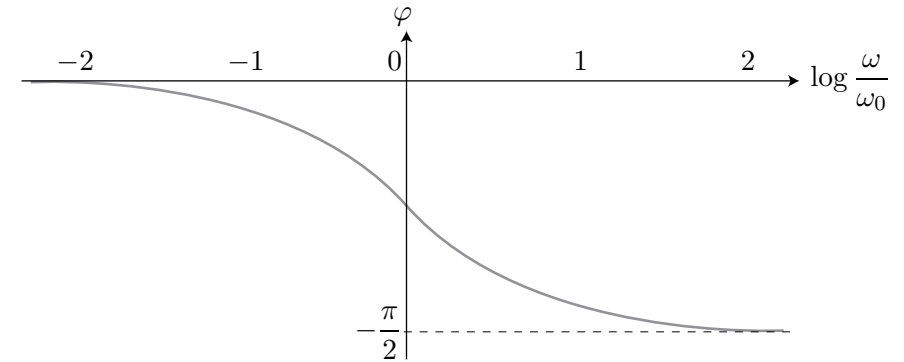
expérimentalement  $\varphi(\omega) = \varphi_s - \varphi_e$  (oscilloscope)

On représente la phase non pas en fonction de  $\frac{\omega}{\omega_0}$  (ou  $\omega$  ou  $f$ ) mais en fonction de  $\log \frac{\omega}{\omega_0}$  (la plage de fréquence pouvant s'étendre de quelques  $\text{Hz}$  à  $10^6\text{ Hz}$  et plus)

Si  $\omega$  petit devant  $\omega_0$  alors  $\varphi \simeq 0$

Si  $\omega$  grand devant  $\omega_0$  alors  $\varphi \simeq -\frac{\pi}{2}$

Si  $\omega = \omega_0$  alors  $\varphi = -\frac{\pi}{4}$

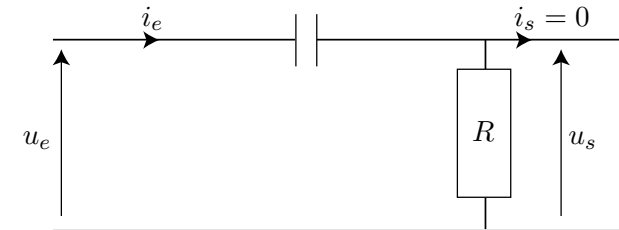


Pour  $\omega = 0,1\omega_0$ ,  $\varphi = -6^\circ$

Pour  $\omega = 10\omega_0$ ,  $\varphi = 84^\circ$

L'essentiel de la rotation de phase se fait donc entre  $0,1\omega_0$  et  $10\omega_0$  c'est à dire sur deux décades.

## 3 Filtre passe-haut du premier ordre



### 3.1 Comportement asymptotique

L'impédance du condensateur vaut

$$\underline{Z}_C = \frac{1}{jC\omega}$$

Si  $\omega \rightarrow 0$  alors  $\underline{Z}_C \rightarrow \infty$  (refaire le schéma en supprimant la branche contenant le condensateur) et  $\underline{U}_s \rightarrow 0$ .

Si  $\omega \rightarrow \infty$  alors  $\underline{Z}_C \rightarrow 0$  (refaire le schéma en remplaçant la branche contenant le condensateur par un fil) et  $\underline{U}_s \rightarrow \underline{U}_e$ .

On peut donc déjà dire que le filtre transmet les signaux de haute fréquence et atténue ceux de basse fréquence d'où la dénomination de *filtre passe-haut*.

### 3.2 Fonction de transfert

La fonction de transfert est définie par

$$\underline{H}(j\omega) = \frac{U_s}{U_e}$$

$$\frac{U_s}{U_e} = \frac{R}{R + \frac{1}{jC\omega}} = \frac{jRC\omega}{1 + jRC\omega}$$

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

en posant  $\omega_0 = \frac{1}{RC}$

### 3.3 Diagramme de Bode - Pulsation de coupure à -3dB

#### 3.3.1 Représentation de la courbe de gain

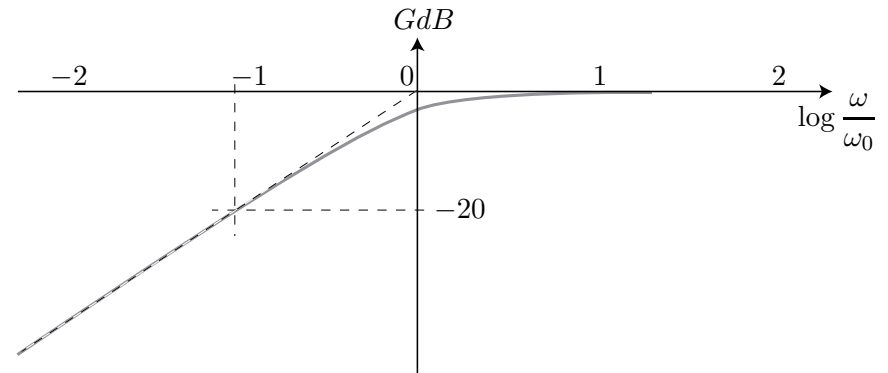
$$H(\omega) = |\underline{H}(j\omega)| = \frac{\frac{\omega}{\omega_0}}{\sqrt{1 + \left(\frac{\omega}{\omega_0}\right)^2}}$$

expérimentalement  $H(\omega) = \frac{U_{sm}}{U_{em}} = \frac{U_s}{U_e}$  (oscilloscope ou multimètre)

$$\begin{aligned} G_{dB} &= 20 \log |\underline{H}(j\omega)| \\ &= 20 \log \frac{\omega}{\omega_0} - 10 \log \left( 1 + \left( \frac{\omega}{\omega_0} \right)^2 \right) \end{aligned}$$

Si  $\omega$  petit devant  $\omega_0$  alors  $G_{dB} \simeq 20 \log \frac{\omega}{\omega_0}$

Si  $\omega$  grand devant  $\omega_0$  alors  $G_{dB} \simeq 20 \log \frac{\omega}{\omega_0} - 10 \log \left( \frac{\omega}{\omega_0} \right)^2 = 0$



Les deux asymptotes se coupent pour  $0 = 20 \log \frac{\omega}{\omega_0}$  c'est à dire pour  $\omega = \omega_0 = \omega_c$ , pulsation de coupure à  $-3 \text{ dB}$ .

La **bande passante** de ce filtre, c'est à dire l'ensemble des pulsations qu'il laisse passer, est donc  $[\omega_0, \infty[$ .

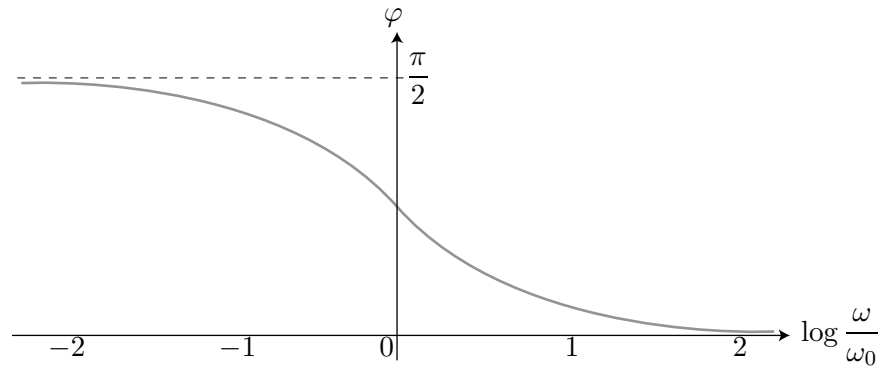
#### 3.3.2 Représentation de la courbe de phase

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

$$= \arg\left(j\frac{\omega}{\omega_0}\right) - \arg\left(1 + j\frac{\omega}{\omega_0}\right) = \frac{\pi}{2} - \arctan \frac{\omega}{\omega_0}$$

expérimentalement  $\varphi(\omega) = \varphi_s - \varphi_e$  (oscilloscope)

La courbe se déduit de celle du passe-bas par une translation de  $\frac{\pi}{2}$ .



## 4 Généralisation

### 4.1 Filtre linéaire

Un filtre est linéaire si tous les éléments qui le constituent sont linéaires, alors :

- si le signal d'entrée est sinusoïdal de pulsation  $\omega$ , le signal de sortie est également sinusoïdal de même pulsation ;
- les tensions d'entrée  $u_e$  et de sortie  $u_s$  sont reliées par une équation différentielle linéaire à coefficients constants

$$A_n \frac{d^n u_s}{dt^n} + \dots + A_1 \frac{du_s}{dt} + A_0 u_s = B_m \frac{d^m u_e}{dt^m} + \dots + B_1 \frac{du_e}{dt} + B_0 u_e$$

Un filtre passif ne comporte que des éléments passifs ; la puissance moyenne disponible en sortie est donc toujours inférieure ou égale à la puissance moyenne reçue en entrée.

Un filtre actif comporte en plus des sources (AO par exemple) ; la puissance moyenne disponible en sortie peut alors être supérieure à celle reçue en entrée.

### 4.2 Fonction de transfert en régime sinusoïdal

$$u_e = U_e \sqrt{2} \cos(\omega t + \varphi_e)$$

$$\underline{u}_e = \underline{U}_e \exp(j\omega t)$$

$$u_s = U_s \sqrt{2} \cos(\omega t + \varphi_s)$$

$$\underline{u}_s = \underline{U}_s \exp(j\omega t)$$

L'équation différentielle devient alors

$$A_n (j\omega)^n \underline{u}_s + \dots + A_1 (j\omega) \underline{u}_s + A_0 \underline{u}_s = B_m (j\omega)^m \underline{u}_e + \dots + B_1 (j\omega) \underline{u}_e + B_0 \underline{u}_e$$

ce qui permet d'exprimer le rapport

$$\frac{\underline{u}_s}{\underline{u}_e} = \frac{B_0 + B_1(j\omega) + \dots + B_m(j\omega)^m}{A_0 + A_1(j\omega) + \dots + A_n(j\omega)^n}$$

appelé fonction de transfert

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

Son module donne le rapport tension de sortie sur tension d'entrée

$$|\underline{H}(j\omega)| = \frac{U_{sm}}{U_{em}} = \frac{U_s}{U_e}$$

Son argument donne la différence de phase entre la tension de sortie et la tension d'entrée

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

La fonction de transfert n'est pas une propriété intrinsèque du filtre, elle dépend du filtre mais aussi de la charge branchée à la sortie de celui-ci.

Pour tous les systèmes réels  $H(\omega)$  garde une valeur finie ce qui implique que  $m$  est toujours inférieur à  $n$  qui définit l'ordre du filtre.

La fonction de transfert d'un filtre s'étudie en général sur un domaine fréquentiel très étendu (de 0 jusqu'à éventuellement plusieurs MHz), il est alors très utile d'introduire des échelles log.

Le **diagramme de Bode** comprend la représentation :

- du gain en décibel  $G_{dB} = 20 \log |\underline{H}(j\omega)|$  en fonction de  $\log \frac{\omega}{\omega_0}$  ou en fonction de  $\frac{\omega}{\omega_0}$  sur du papier semilog ;
- de la phase  $\varphi = \arg \underline{H}(j\omega)$  en fonction de  $\log \frac{\omega}{\omega_0}$  ou en fonction de  $\frac{\omega}{\omega_0}$  sur du papier semilog.