

Détail de l'étude des limites du circuit RLC quand $m > 1$

La fonction de transfert isochrone est la suivante :

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

$$\text{avec } \omega_1 = \omega_0 \left(m - \sqrt{m^2 - 1}\right) \text{ et } \omega_2 = \omega_0 \left(m + \sqrt{m^2 - 1}\right)$$

$$\text{par ailleurs : } \omega_0 = \sqrt{\omega_1 \cdot \omega_2}$$

a. Diagramme du gain

$$G_{dB} = 20 \log[|\underline{H}|] = 20 \log \left[\left| \frac{1}{\left(1 + j\frac{\omega}{\omega_1}\right)\left(1 + j\frac{\omega}{\omega_2}\right)} \right| \right]$$

$$\Leftrightarrow G_{dB} = 20 \log \left[\left| \frac{1}{\left(1 + j\frac{\omega}{\omega_1}\right)} \right| \right] + 20 \log \left[\left| \frac{1}{\left(1 + j\frac{\omega}{\omega_2}\right)} \right| \right]$$

$$\Leftrightarrow G_{dB} = 20 \log \left[\frac{1}{\sqrt{1 + \left(\frac{\omega}{\omega_1}\right)^2}} \right] + 20 \log \left[\frac{1}{\sqrt{1 + \left(\frac{\omega}{\omega_2}\right)^2}} \right]$$

$$\Leftrightarrow G_{dB} = -20 \log \left[\sqrt{1 + \left(\frac{\omega}{\omega_1}\right)^2} \right] - 20 \log \left[\sqrt{1 + \left(\frac{\omega}{\omega_2}\right)^2} \right]$$

$$\Leftrightarrow G_{dB} = -10 \log \left[1 + \left(\frac{\omega}{\omega_1}\right)^2 \right] - 10 \log \left[1 + \left(\frac{\omega}{\omega_2}\right)^2 \right]$$

Pour tracer G_{dB} en fonction de ω , il faut faire une étude des limites.

- lorsque ω tend vers 0 :

$$\lim_{\omega \rightarrow 0} G_{dB} = \lim_{\omega \rightarrow 0} -10 \log \left[1 + \left(\frac{\omega}{\omega_1}\right)^2 \right] - 10 \log \left[1 + \left(\frac{\omega}{\omega_2}\right)^2 \right]$$

$$\Leftrightarrow \lim_{\omega \rightarrow 0} G_{dB} = \lim_{\omega \rightarrow 0} -10 \log(1) - 10 \log(1) = 0 \text{ dB}$$

La première asymptote quand $\omega \rightarrow 0$ vaut 0 dB avec une pente nulle.

- lorsque ω tend vers $+\infty$:

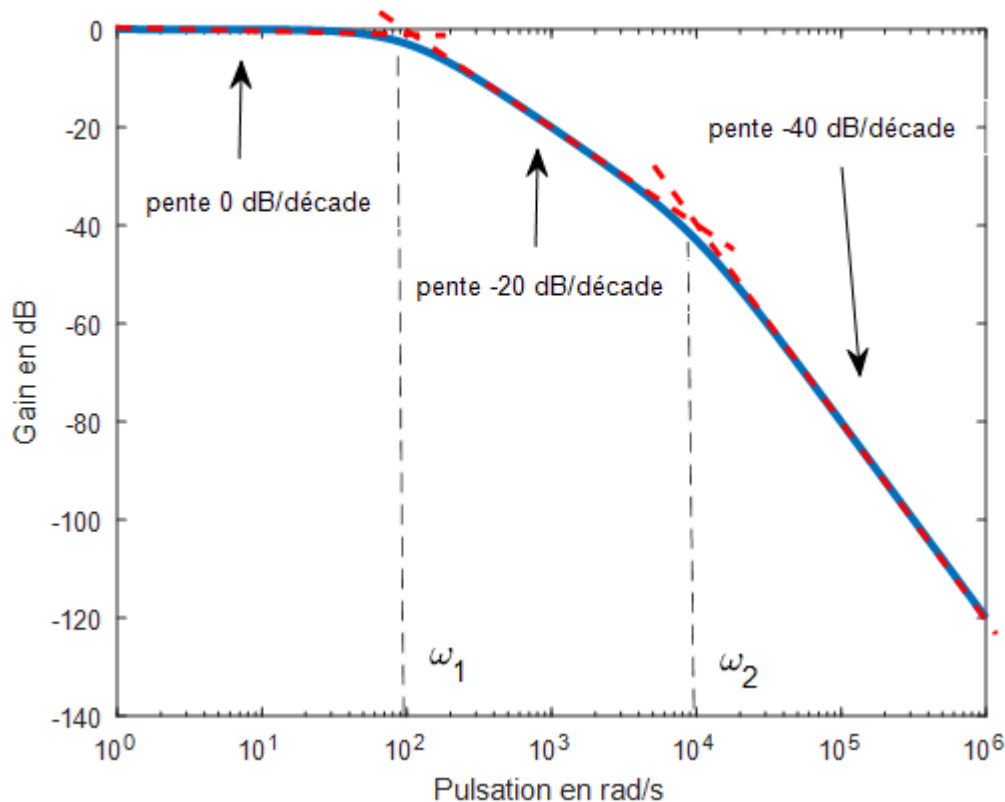
$$\lim_{\omega \rightarrow +\infty} G_{dB} = \lim_{\omega \rightarrow +\infty} -10 \log \left[1 + \left(\frac{\omega}{\omega_1} \right)^2 \right] - 10 \log \left[1 + \left(\frac{\omega}{\omega_2} \right)^2 \right]$$

$$\Leftrightarrow \lim_{\omega \rightarrow +\infty} G_{dB} = \lim_{\omega \rightarrow +\infty} -10 \log \left[\left(\frac{\omega}{\omega_1} \right)^2 \right] - 10 \log \left[\left(\frac{\omega}{\omega_2} \right)^2 \right]$$

$$\Leftrightarrow \lim_{\omega \rightarrow +\infty} G_{dB} = \lim_{\omega \rightarrow +\infty} -20 \log \left[\frac{\omega}{\omega_1} \right] - 20 \log \left[\frac{\omega}{\omega_2} \right] = -\infty$$

Dans notre exemple, $\omega_1 < \omega_2$, on a donc une asymptote entre ω_1 et ω_2 qui est une droite de pente -20 dB/décade. Puis à partir de ω_2 , on a une autre asymptote qui est une droite de pente -40 dB/décade.

Nous pouvons à présent tracer le diagramme de Bode du gain (figure ci-dessous).



2.b. Diagramme de phase

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

$$\Leftrightarrow \varphi = \arg \left(\frac{1}{\left(1 + j \frac{\omega}{\omega_1} \right) \left(1 + j \frac{\omega}{\omega_2} \right)} \right)$$

$$\Leftrightarrow \varphi = -\arg \left(1 + j \frac{\omega}{\omega_1} \right) - \arg \left(1 + j \frac{\omega}{\omega_2} \right)$$

$$\Leftrightarrow \varphi = -\arctan \left(\frac{\omega}{\omega_1} \right) - \arctan \left(\frac{\omega}{\omega_2} \right)$$

Pour tracer φ en fonction de ω , il faut faire une étude des limites.

- lorsque ω tend vers 0 :

$$\Leftrightarrow \lim_{\omega \rightarrow 0} \varphi = \lim_{\omega \rightarrow 0} -\arctan\left(\frac{\omega}{\omega_1}\right) - \arctan\left(\frac{\omega}{\omega_2}\right) = -2 \arctan(0) = 0 \text{ rad} = 0^\circ$$

- lorsque ω tend vers $+\infty$:

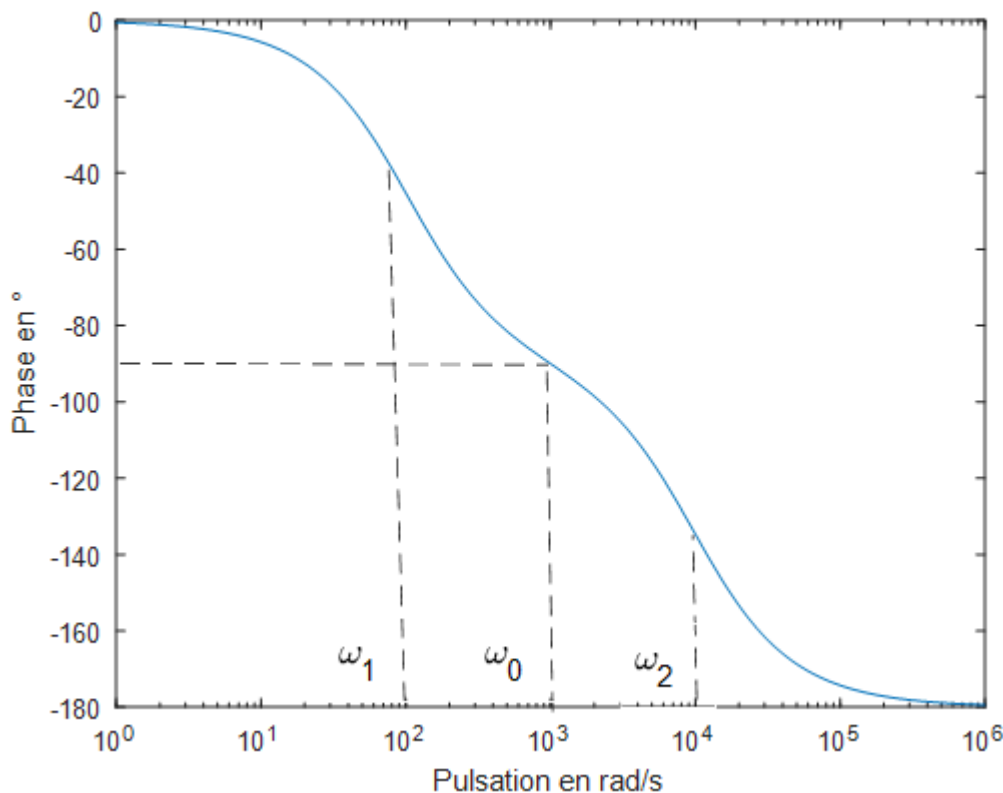
$$\Leftrightarrow \lim_{\omega \rightarrow +\infty} \varphi = \lim_{\omega \rightarrow +\infty} -\arctan\left(\frac{\omega}{\omega_1}\right) - \arctan\left(\frac{\omega}{\omega_2}\right) = -2 \arctan(+\infty) = -2 \cdot \frac{\pi}{2} \text{ rad}$$

- lorsque $\omega = \omega_0$:

$$\varphi(\omega_0) = \arg(\underline{H}(\omega_0)) = \arg\left(\frac{1}{1 + j\frac{2m\omega_0}{\omega_0} - \left(\frac{\omega_0}{\omega_0}\right)^2}\right)$$

$$\varphi(\omega_0) = \arg\left(\frac{1}{1 + j2m - 1}\right) = \arg\left(\frac{1}{j2m}\right) = -\arg\left(\frac{j}{2m}\right) = -\frac{\pi}{2} \text{ rad} = -90^\circ$$

Nous pouvons à présent tracer le diagramme de Bode de phase (figure ci-dessous).



Simulation

Le code Octave qui permet de tracer les deux courbes est donné ci-dessous. On prendra les valeurs de composants suivantes : $R = 1k\Omega$, $C = 10\mu F$ et $L = 0.1H$. Avec ces valeurs, m vaut 5 ($m > 1$), $\omega_0 = 10^{-3} \text{ rad/s}$, $\omega_1 = 99 \text{ rad/s}$ et $\omega_2 = 10^{-4} \text{ rad/s}$.

```
1 >> R=1e3; C=10e-6; L=0.1;
2 >> m=R/2*sqrt(C/L)
3 >> w0=1/sqrt(L*C)
4 >> w1=w0*(m-sqrt(m^2-1))
5 >> w2=w0*(m+sqrt(m^2-1))
6 >> w=logspace(0,6,1000); %définit un vecteur pulsation contenant des valeurs réparties régulières
```

```

7 >> H=1./(1+j*R*C*w -L*C*w.^2); % définition de la fonction de transfert isochrone (complexe
8 >> GdB= 20*log10(abs(H)); % calcul du gain en dB. log10 est utilisé pour calculer le log en
9 >> Phi=phase(H); % calcul de la phase en rad. phase permet de calculer l'argument d'un nombre
10
11 >> % Tracé du diagramme de Bode
12 >> figure(1)
13 >> semilogx(w,GdB) %diagramme du gain
14 >> xlabel('Pulsation en rad/s')
15 >> ylabel('Gain en dB')
16
17 >> figure(2)
18 >> semilogx(w,Phi*180/pi) %diagramme de phase
19 >> xlabel('Pulsation en rad/s')
20 >> ylabel('Phase en °')
21
22
23 m =
24
25     5
26
27 w0 =
28
29     1.0000e-03
30
31 w1 =
32
33     1.0102e-04
34
35
36 w2 =
37
38     0.0000

```