

Correction – DM 1 – électronique / filtrage

Extrait du sujet de concours PT 2015.

I Étude d'un bloc filtre

1 – On raisonne d'abord directement sur \underline{H} , puis on prendra ensuite le module et on calculera le gain. C'est plus simple que de calculer le gain dans le cas général puis de prendre la limite.

► En basse fréquence, on a $x \rightarrow 0$, donc $1/x$ tend vers l'infini et devient très grand devant tous les autres termes du dénominateur : on néglige ces derniers et on a $\underline{H} \sim \frac{A_0}{-jQ\frac{1}{x}} = \frac{jA_0x}{Q}$.

Le gain est donc $G_{dB} \simeq 20 \log \left| \frac{jA_0x}{Q} \right| = 20 \log \frac{A_0x}{Q}$, soit $G_{dB} \underset{x \rightarrow 0}{\sim} 20 \log \frac{A_0}{Q} + 20 \log x$.

Dans le diagramme de Bode qui donne G en fonction de $\log x$, l'asymptote est donc une droite de pente $+20$ (on dit aussi que la pente est de $+20$ décibels par décade ou dB/décade) et d'ordonnée à l'origine $20 \log \frac{A_0}{Q} = -48$ dB avec les données de l'énoncé.

► En hautes fréquences, on a $x \rightarrow +\infty$. Au dénominateur, le terme dominant devient x , et on néglige les autres devant lui. On a donc $\underline{H} \sim \frac{A_0}{jQx}$.

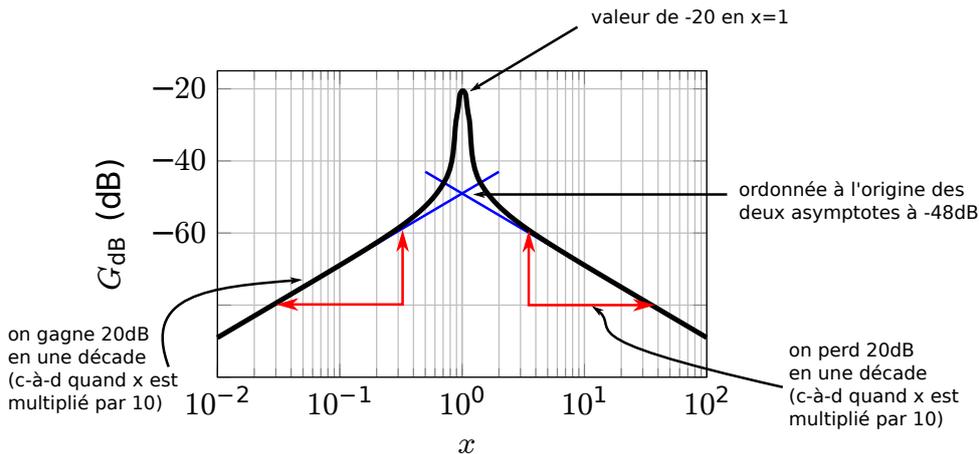
Le gain est donc : $G_{dB} \simeq 20 \log \left| \frac{A_0}{jQx} \right| = 20 \log \frac{A_0}{Qx} = 20 \log \frac{A_0}{Q} - 20 \log x$, soit $G_{dB} \underset{x \rightarrow +\infty}{\sim} 20 \log \frac{A_0}{Q} - 20 \log x$.

L'asymptote est donc une droite de pente -20 dB/décade et d'ordonnée à l'origine $20 \log \frac{A_0}{Q} = -48$ dB.

2 – On veut une représentation schématique (pas un tracé avec un logiciel). On trace donc les deux asymptotes.

On place également le point en $x = 1$ (c'est-à-dire en $\omega = \omega_0$) : on a alors $\underline{H} = A_0$ et donc $G_{dB} = 20 \log A_0 = -20$.

Puis on trace approximativement l'allure.



3 – Il s'agit d'un filtre passe-bande, car il coupe à la fois les basses et les hautes fréquences.

4.a – Dans cette question, il faut reprendre le schéma du circuit et calculer $\underline{H} = \underline{u}_2/\underline{u}_1$. Le principe du calcul est simple : on peut appliquer un diviseur de tension entre \underline{u}_2 et \underline{u}_1 , à condition d'assimiler l'ensemble {résistance R + bobine + condensateur} à une seule impédance équivalente Z_{eq} .

On a :

$$\frac{1}{Z_{\text{eq}}} = \frac{1}{R} + \frac{1}{jL\omega} + \frac{1}{1/(jC\omega)} = \frac{1}{R} + \frac{1}{jL\omega} + jC\omega. \quad (1)$$

Le diviseur de tension donne :

$$\begin{aligned} \underline{u}_2 &= \underline{u}_1 \times \frac{Z_{\text{eq}}}{R_0 + Z_{\text{eq}}} \\ \frac{\underline{u}_2}{\underline{u}_1} &= \frac{1}{\frac{R_0}{Z_{\text{eq}}} + 1} \end{aligned} \quad (2)$$

$$\underline{H} = \frac{1}{R_0 \left(\frac{1}{R} + \frac{1}{jL\omega} + jC\omega \right) + 1}$$

$$\boxed{\underline{H} = \frac{1}{\frac{-jR_0}{L\omega} + jR_0C\omega + 1 + \frac{R_0}{R}}} \quad (3)$$

4.b – On veut aboutir à quelque chose de la forme suivante :

$$\underline{H} = \frac{A_0}{1 + jQ \left(\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega} \right)} = \frac{A_0}{1 + jQ \left(\sqrt{LC}\omega - \frac{1}{\sqrt{LC}\omega} \right)}$$

car on sait (d'après l'énoncé) que $\omega_0 = 1/\sqrt{LC}$. Il faut donc d'abord qu'au dénominateur, le coefficient qui n'est ni devant ω ni devant $1/\omega$ soit égal à 1. On divise donc partout notre expression 3 par $1 + \frac{R_0}{R}$:

$$\begin{aligned} \underline{H} &= \frac{\frac{1}{1+R_0/R}}{\frac{1}{1+R_0/R} \left(\frac{-jR_0}{L\omega} + jR_0C\omega \right) + 1} \\ &= \frac{\frac{1}{1+R_0/R}}{j \frac{R_0}{1+R_0/R} \left(C\omega - \frac{1}{L\omega} \right) + 1}. \end{aligned} \quad (4)$$

On a donc déjà $\boxed{A_0 = \frac{1}{1 + R_0/R}}$.

Ensuite, on impose par exemple l'égalité du facteur devant ω : on doit avoir $jQ\sqrt{LC} = j \frac{R_0C}{1 + R_0/R}$, d'où l'on déduit que :

$$\boxed{Q = \sqrt{\frac{C}{L}} \frac{R_0}{1 + R_0/R}} \quad (5)$$