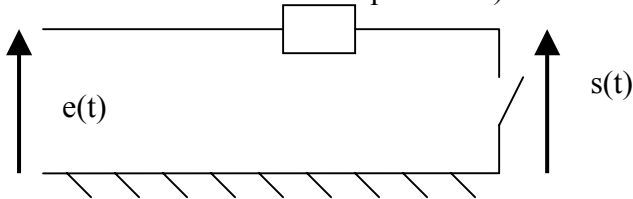


CORRIGE PHYSIQUE

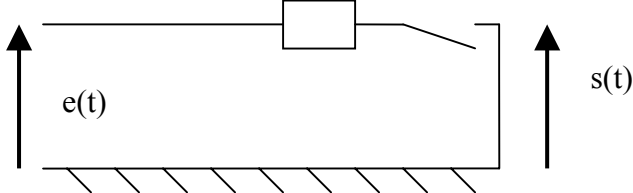
PARTIE 1 : LE FACTEUR DE QUALITE EN ELECTRONIQUE : ETUDE D'UN FILTRE PASSIF

1. Aux basses fréquences (BF), le schéma équivalent est : (inductance=court-circuit ; condensateur=coupe-circuit)



donc $s(t) = e(t)$: le filtre laisse passer les basses fréquences.

- Aux hautes fréquences (HF), le schéma équivalent est : (inductance=coupe-circuit ; condensateur=court-circuit)



donc $s(t) = 0$: le filtre coupe les hautes fréquences.
Il s'agit donc d'un filtre passe-bas.

2. On reconnaît la structure d'un pont diviseur de tension : $\underline{s} = \frac{\frac{1}{Cj\omega}}{R + Lj\omega + \frac{1}{Cj\omega}} \underline{e}$

Donc $\underline{H}(j\omega) = \frac{S_m}{E_m} = \frac{1}{1 + RCj\omega + LC(j\omega)^2}$ donc $\underline{H}(j\omega) = \frac{1}{1 + j \frac{1}{Q} \frac{\omega}{\omega_0} + \left(\frac{j\omega}{\omega_0}\right)^2}$

avec $\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}}$ et $Q = \frac{L\omega_0}{R} = \frac{1}{RC\omega_0}$

Ce filtre est d'ordre 2 (degré du dénominateur, polynôme en $j\omega$).

L'équation différentielle est : $s(t) + \frac{1}{Q\omega_0} \frac{ds(t)}{dt} + \frac{1}{\omega_0^2} \frac{d^2s(t)}{dt^2} = e(t)$. Les coefficients $(1, \frac{1}{Q\omega_0}, \frac{1}{\omega_0^2})$ sont de même signe : le filtre est stable.

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

4.

Pour savoir si $|H(jw)|$ passe par un maximum, on étudie le dénominateur

$$f(x) = (1 - x^2)^2 + \left(\frac{x}{Q}\right)^2 \text{ avec } x = \frac{w}{w_0}.$$

$$f'(x_r) = 2 * -2 * (1 - x_r^2) + \frac{2x_r}{Q} = 0 \Rightarrow x_r = \sqrt{1 - \frac{1}{2Q^2}}. \text{ Cette solution n'existe que si } Q > \frac{1}{\sqrt{2}}.$$

C'est le phénomène de résonance (si $Q > \frac{1}{\sqrt{2}}$): il a lieu pour la pulsation $w_r = w_0 \sqrt{1 - \frac{1}{2Q^2}}$.

$$5. G_{dB} = 20 \log |H(jw)| = -20 \log \sqrt{\left(1 - \left(\frac{w}{w_0}\right)^2\right)^2 + \left(\frac{w}{Qw_0}\right)^2}$$

Basses fréquences : $w \ll w_0$. $G_{dB} \approx -20 \log 1 \approx 0$ (Asymptote horizontale à GdB=0)

Hautes fréquences : $w \gg w_0$, $G_{dB} \approx -20 \log \sqrt{\frac{w^4}{w_0^4}} \approx -40 \log w + 40 \log w_0$ (Asymptote oblique de pente -40dB/décade coupant l'axe des abscisses en w_0).

$$G_{dB}(w = w_0) = -20 \log \sqrt{\left(\frac{1}{Q}\right)^2} = 20 \log Q$$

6.

$$|H(jw_c)| < \frac{|H(jw)|_{\max}}{\sqrt{2}} \Rightarrow 20 \log |H(jw_c)| < \frac{20 \log |H(jw)|_{\max}}{\sqrt{2}} \Rightarrow$$

$$G_{dB}(w_c) = G_{dB \max} + 20 \log \frac{1}{\sqrt{2}} = G_{dB \max} - 3.$$

7.

$$a. w_r \approx w_0, I(w_0) = I_{\max} \text{ et } \varphi(w_0) = 0.$$

$$b. \text{ En notations complexes, } \underline{u}_c = \frac{\underline{i}}{Cjw_0} \Rightarrow \begin{cases} U_m = \frac{I_m}{Cw_0} \\ \varphi_{u/i} = -\frac{\pi}{2} \end{cases}$$

$$\text{Donc } u_c(t) = \frac{I_m}{Cw_0} \cos(w_0 t - \frac{\pi}{2}) = \frac{I_m}{Cw_0} \sin(w_0 t)$$

$$c. P_{\text{Joules}}(t) = u(t)i(t) = Ri(t)^2 = RI_m^2 \cos^2(w_0 t)$$

$$\text{donc } \Delta W = \int_0^T P_{\text{Joules}}(t) dt = RI_m^2 \int_0^T \cos^2(w_0 t) dt = RI_m^2 * T \frac{1}{2} = \frac{RI_m^2 \pi}{w_0}$$

$$d. P_{\text{reçeparC}}(t) = u_c(t)i(t) = \frac{I_m^2}{Cw_0} \sin(w_0 t) \cos(w_0 t)$$

$$\text{donc } W_{\text{reçueparC}} = \int_0^t P_{\text{reçueparC}}(t') dt' = \int_0^t \frac{I_m^2}{Cw_0} \sin(w_0 t') \cos(w_0 t') dt' = \int_0^t \frac{I_m^2}{Cw_0^2} \sin(w_0 t') d \sin(w_0 t')$$

$$\text{donc } W_{\text{reçueparC}} = \frac{I_m^2}{2Cw_0^2} \sin^2(w_0 t) \text{ donc } W_m = \frac{I_m^2}{2Cw_0^2}$$

$$\text{e. } \frac{W_m}{\Delta W} = \frac{I_m^2}{2Cw_0^2} * \frac{w_0}{\pi R I_m^2} = \frac{1}{2\pi R C w_0} = \frac{Q}{2\pi} \text{ donc } \boxed{Q = 2\pi \frac{W_m}{\Delta W}}$$

PARTIE 2 : LE FACTEUR DE QUALITE EN MECANIQUE : ETUDE D'UN OSCILLATEUR HARMONIQUE AMORTI

1. Tension de rappel du ressort : $\vec{T} = -k\Delta\vec{l} = -kx\vec{i}$

Force de frottement fluide : $\vec{f} = -h\vec{v}$

Poids : $\vec{P} = m\vec{g}$

Réaction normale (pas de frottement) : $\vec{R}_N = \overline{R_N}\vec{k}$

Il existe une force de frottement fluide, qui est une force dissipative (qui ne dérive pas d'une énergie potentielle) : le système n'est pas conservatif.

D'après le théorème de l'énergie cinétique appliqué au point M:

$$\frac{dEc}{dt} = P_{\text{forcesconservatives}} + P_{\text{forcesdissipatives}} = -\frac{dEp}{dt} + P_{\text{forcesdissipatives}} \Rightarrow \frac{d(Ec + Ep)}{dt} = P_{\text{forcesdissipatives}} = \vec{f} \cdot \vec{v}$$

$$\text{donc } \boxed{\frac{dEm}{dt} = -hv^2 < 0.}$$

2. PFD appliqué à la bille dans le référentiel du laboratoire supposé galiléen :

$$m\vec{a} = \vec{P} + \vec{R} + \vec{T} + \vec{f}$$

En projection sur les axes :

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{i} : m\ddot{x} = -kx - h\dot{x} \Rightarrow \ddot{x} + \frac{h}{m}\dot{x} + \frac{k}{m}x = 0 \\ \vec{k} : 0 = mg - \overline{R_N} : \text{les deux forces se compensent} \end{array} \right.$$

$$\text{donc } \boxed{\ddot{x} + \frac{w_0}{Q}\dot{x} + w_0^2 x = 0} \text{ avec } w_0 = \sqrt{\frac{k}{m}} \text{ et } Q = \frac{mw_0}{h}$$

3.

a. $Q > \frac{1}{2}$. Seule l'allure est demandée (toutes les conditions initiales et les régimes permanents sont acceptés)

b. Dans le cas de l'amortissement faible ($Q \gg 1$):

$$T = \frac{2\pi}{w} = \frac{2\pi}{w_0 \sqrt{1 - \frac{1}{4Q^2}}} = T_0 \left(1 - \frac{1}{4Q^2}\right)^{-\frac{1}{2}} \approx T_0 \left(1 - \frac{1}{2} \frac{1}{4Q^2}\right) \approx T_0 \left(1 - \frac{1}{8Q^2}\right) \Rightarrow \left|\frac{\Delta T}{T_0}\right| = \frac{1}{8Q^2}$$

donc pour $Q \gg 1$ $T \approx T_0$ et $w = w_0$.

4.

a. $\delta W = \vec{T} \cdot d\vec{M} = -kx\vec{i} \cdot d\vec{x}\vec{i} = -kxdx = -d(Ep)$ avec $Ep(x) = \frac{1}{2}kx^2 + cste$. On choisira

$$cste = 0. Ep(t) = \frac{1}{2}kx^2(t) = \frac{1}{2}kA^2 e^{-\frac{2w_0 t}{2Q}} \cos^2(\omega t + \varphi)$$

$$b. Ec(t) = \frac{1}{2}m\dot{x}(t) = \frac{1}{2}mA^2 w_0^2 e^{-\frac{2w_0 t}{2Q}} \sin^2(\omega t + \varphi)$$

$$c. Em(t) = Ec(t) + Ep(t) = \frac{1}{2}kA^2 e^{-\frac{2w_0 t}{2Q}} (\cos^2(\omega_0 t + \varphi) + \sin^2(\omega_0 t + \varphi)) = \frac{1}{2}kA^2 e^{-\frac{2w_0 t}{2Q}}$$

$$\text{car } w_0^2 = \frac{k}{m}$$

$$\text{donc } \boxed{E_m(t) = K_1 e^{-K_2 t}} \text{ avec } \boxed{K_1 = \frac{kA^2}{2}} \text{ et } \boxed{K_2 = \frac{w_0}{Q}}$$

$$d. \Delta E_m(t) = |E_m(t+T) - E_m(t)| = \frac{1}{2}kA^2 e^{-\frac{w_0}{Q}t} \left(1 - e^{-\frac{w_0}{Q}T}\right) = \frac{1}{2}kA^2 e^{-\frac{w_0}{Q}t} \left(1 - e^{-\frac{2\pi}{Q}}\right) \approx E_m(t) * \frac{2\pi}{Q}$$

$$\text{donc } \boxed{Q = 2\pi \frac{E_m}{\Delta E_m}}$$