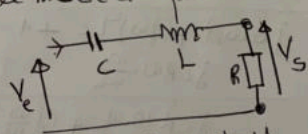


Corrigé de l'ex 3 Série n°2

① Le récepteur radio doit capter des signaux de fréquence entre 90Hz et 240Hz. C-à-d les fréquences entre 90Hz et 240Hz vont être favorisées alors que les autres seront atténuées. Pour cela le récepteur doit réaliser un filtrage passé-bande. Sachant que le récepteur peut être modélisé à l'aide d'une structure RLC série, alors pour obtenir un filtre passé bande il suffit de ~~brancher~~ mettre la résistance à la sortie. Autrement dit, la tension de sortie doit être mesurée aux bornes de résistor.

Donc le modèle équivalent



(filtre passé bande
à l'aide de RLC
série)

• On peut justifier qu'il s'agit d'un filtre passé-bande !!

Donc on peut déterminer la nature de ce filtre en étudiant les limites BF et HF.

en BF $\left(\frac{C}{-j\omega} \equiv \frac{I=0}{-j\omega}; -j\omega L \equiv -j\omega \cdot \frac{V_s}{I=0} \right)$
 $V_s = 0$

en HF $\left(-j\omega C \equiv \frac{V_s=0}{-j\omega}; \omega L \equiv \omega \cdot \frac{I=0}{-j\omega} \right)$
 $V_s = 0$

Donc il s'agit bien d'un filtre passé-bande

Ce filtre laisse passer une bande ou intervalle de fréquence compris entre une fréquence de coupure basse ($f_{cB} = 90\text{kHz}$) et une fréquence de coupure haute ($f_{cH} = 240\text{kHz}$). Par contre, le filtre capable d'atténuer les fréquences à l'extérieur de la bande passante $[f_{cB} | f_{cH}]$.

$$\textcircled{2} \quad T(j\omega) = \frac{V_s}{V_e} \quad ??$$

Filtre RLC série, avec sortie aux bornes de R.

En appliquant le diviseur de tension, on obtient:

$$V_s = \frac{R}{R + j\omega L + \frac{1}{j\omega C}} V_e$$

$$\Rightarrow T(j\omega) = \frac{V_s}{V_e} = \frac{R}{R + j\omega L + \frac{1}{j\omega C}}$$

Soit encore,

$$T(j\omega) = \frac{R}{j\omega R + (j\omega)^2 LC + 1}$$

on pose $\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}}$

$$T(j\omega) = \frac{R}{j\omega R + \frac{\omega}{\omega_0} + (j\frac{\omega}{\omega_0})^2}$$

$$\Rightarrow T(j\omega) = \frac{jR\sqrt{\frac{C}{L}} \left(\frac{\omega}{\omega_0}\right)}{1 + jR\sqrt{\frac{C}{L}} \left(\frac{\omega}{\omega_0}\right) + (j\frac{\omega}{\omega_0})^2}$$

$$T(j\omega) = \frac{j2m \frac{\omega}{\omega_0}}{1 + j2m \frac{\omega}{\omega_0} + (j\frac{\omega}{\omega_0})^2}$$

C'est la forme canonique du filtre passe bande

avec $m = \frac{R}{2} \sqrt{\frac{C}{L}}$ et $\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}}$

↖
c'est le coefficient d'amortissement
du circuit

↑
pulsation propre
ou pulsation
centrale du circuit

Rq = filtre passe bande du second ordre (ce qui est normal puisqu'il s'agit d'un filtre composé de deux éléments réactifs (L et C)).

③ Une condition nécessaire serait la fréquence centrale ou propre du filtre passe bande doit être incluse dans l'intervalle de fréquence qu'on cherche à capter c.à.d $f_0 \in [f_{cb}, f_{ch}]$

$$\text{or } f_0 = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}} = \frac{\omega_0}{2\pi}$$

donc f_0 d'une part est inférieur à f_{ch} et d'autre part supérieur à f_{cb} .

$$\text{et } f_0 > f_{cb} \Rightarrow \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}} > f_{cb} \Rightarrow C < \frac{1}{4\pi^2 L f_{cb}^2}$$

$$f_0 < f_{ch} \Rightarrow \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}} < f_{ch} \Rightarrow C > \frac{1}{4\pi^2 L f_{ch}^2}$$

A.N

$$C < 2,6 \text{ nF}$$

$$\text{et } C > 36,6 \text{ nF}$$

donc

$$2,6 \text{ nF} < C < 36,6 \text{ nF}$$

Dans ce cas, ω_0 et R sont fixés
 et on veut capter une bande de fréquence allant
 de 90 kHz à 240 kHz, il faut varier C
 entre 2,6 et 36,6 nF ($1 \text{ nF} = 10^{-9} \text{ F}$).

④ On a un filtre passe bande de fréquence ?
 centrale $f_0 = 100 \text{ MHz}$ et $\text{BP} = 2 \text{ MHz} = [f_{\text{CB}} \mid f_{\text{CH}}]$
 on peut définir le facteur de qualité : $Q = \frac{\omega_0}{\Delta\omega} = \frac{\omega_0}{\text{BP}}$

$$\omega_0 = 2\pi \cdot f_0 = 2\pi \times 100 \times 10^6 \text{ rad/s}$$

$$\Delta\omega = \omega_{\text{CH}} - \omega_{\text{CB}} = 2\pi (f_{\text{CH}} - f_{\text{CB}}) = 2\pi \cdot \text{BP} = 2\pi \times 2 \times 10^6$$

↑
 pulsation
 de coupure
 basse fréquence

↑
 pulsation
 de coupure
 haute fréquence

$$\text{d'où } Q = \frac{2\pi \cdot 100 \times 10^6}{2\pi \cdot 2 \times 10^6} = 50$$

$$\text{on a } \omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}} \Rightarrow C = \frac{1}{(2\pi)^2 \cdot 10^{16} \times 10^{-6}} = 2,53 \times 10^{-12} \text{ F}$$

$$C \approx 2,5 \text{ pF} \quad \left(\begin{array}{l} 1 \text{ pF} = 10^{-12} \text{ F} \\ 1 \text{ nH} = 10^{-9} \text{ H} \end{array} \right)$$

une autre définition de $Q = \frac{1}{R} = \sqrt{\frac{L}{R^2 C}}$ (très valable pour un circuit RLC série)

$$\Rightarrow R = \sqrt{\frac{L}{Q^2 C}} = \sqrt{\frac{10^{-6}}{(50)^2 \times 2,5 \times 10^{-12}}}$$

$$\{ R = 12,64 \Omega \}$$

na

et $BP = f_{CH} - f_{CB} = 2 \text{ MHz}$
 $f_0 = \sqrt{f_{CH} \cdot f_{CB}} = 100 \text{ MHz}$

$$\Rightarrow \begin{cases} f_{CH} \cdot f_{CB} = 100^2 \\ f_{CH} = f_{CB} + 2 \end{cases}$$

En résolvant ce système
comme une fréquence est positive
les deux solutions acceptables
sont :

$f_{CB} \approx 99 \text{ MHz}$ et $f_{CH} \approx 101 \text{ MHz}$