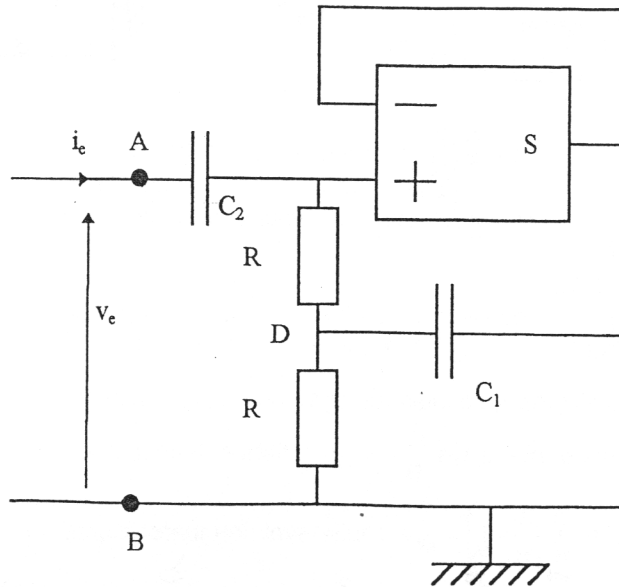


Montage équivalent à un circuit RLC série

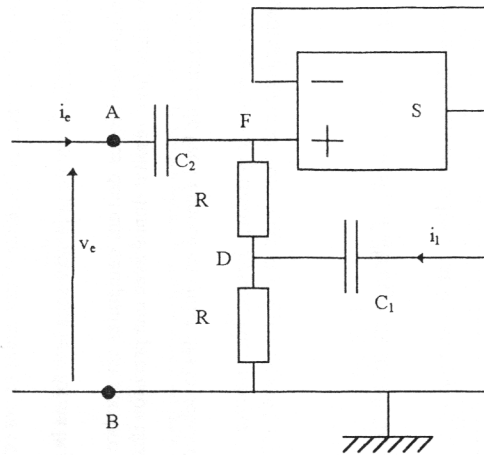
On considère le dipôle AB ci-dessous, l'AO étant supposé idéal et en régime linéaire.



On note \underline{V}_e et \underline{I}_e respectivement l'amplitude complexe de la tension d'entrée $v_e(t)$ et celle du courant d'entrée $i_e(t)$, en régime sinusoïdal forcé.

1. Calculer le rapport $\underline{Z}_e = \underline{V}_e / \underline{I}_e$, appelé impédance d'entrée du dipôle (en fonction des caractéristiques du circuit et de la pulsation ω).
2. Montrer que le dipôle est équivalent à un dipôle $R_e L_e C_e$ série : on déterminera les éléments R_e , L_e et C_e .
3. Donner l'expression de la pulsation ω_0 (résonance d'intensité du dipôle). Calculer son facteur de qualité Q en fonction de C_1 et C_2 . *Application numérique* : On donne $C_1 = 100 \mu\text{F}$; $C_2 = 1 \text{ pF}$. Calculer Q . Conclusion ?

Montage équivalent à un circuit RLC série



1. L'AO étant idéal, le courant dans la résistance située entre F et D est i_e , et le potentiel de F est égal au potentiel de S. On en déduit en exprimant les tensions à l'aide des courants et des impédances complexes :

$$\underline{V}_e - \underline{V}_D = \left(R + \frac{1}{jC_2\omega} \right) \underline{I}_e \quad \text{d'où} \quad \underline{V}_D = \underline{V}_e - \left(R + \frac{1}{jC_2\omega} \right) \underline{I}_e \quad (1)$$

$$\underline{V}_s - \underline{V}_D = R \underline{I}_e = \frac{\underline{I}_1}{jC_1\omega} \quad \text{on déduit } \underline{I}_1 \text{ en fonction de } \underline{I}_e \quad \underline{I}_1 = jC_1\omega R \underline{I}_e$$

$$\text{Par ailleurs : } \underline{V}_D = R(\underline{I}_e + \underline{I}_1) \quad \text{d'où} \quad \underline{V}_D = R \underline{I}_e (1 + jRC_1\omega) \quad (2)$$

$$\underline{V}_e - \left(R + \frac{1}{jC_2\omega} \right) \underline{I}_e = R(1 + jRC_1\omega) \underline{I}_e$$

En comparant les deux expressions de \underline{V}_D on déduit :

$$\underline{V}_e = \left(2R + j \left[R^2 C_1 \omega - \frac{1}{C_2 \omega} \right] \right) \underline{I}_e$$

D'où l'impédance d'entrée $\underline{Z}_e = \underline{V}_e / \underline{I}_e$:

$$\underline{Z}_e = 2R + j \left[R^2 C_1 \omega - \frac{1}{C_2 \omega} \right]$$

2. L'impédance d'un dipôle $R_e L_e C_e$ série étant $\underline{Z} = R_e + j \left[L_e \omega - \frac{1}{C_e \omega} \right]$, on déduit, en identifiant :

$$\boxed{R_e = 2R ; L_e = R^2 C_1 ; C_e = C_2}$$

3. La pulsation de résonance d'un dipôle $R_e L_e C_e$ série est $\frac{1}{\sqrt{L_e C_e}}$. On en déduit la pulsation de résonance du dipôle AB :

$$\boxed{\omega_0 = \frac{1}{R \sqrt{C_1 C_2}}}$$

Δ : ici $\tau = \frac{L}{R}$ et non RC .

$$\text{Le facteur de qualité est } Q = \frac{L_e \omega_0}{R_e} \quad \boxed{Q = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{C_1}{C_2}} = 5000} \text{ : très grand.}$$

On obtient un facteur de qualité largement supérieur à celui auquel conduirait l'utilisation d'une bobine.