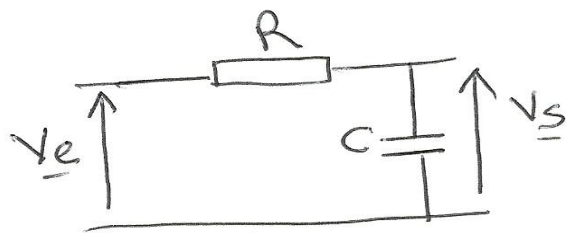


Correction TD : filtre Passe bas



$$R = 50 \Omega$$

$$C = 15,9 \mu\text{F}$$

1e/ on applique le principe de diviseurs de tension: 
$$V_s = V_e \times \frac{Z_c}{Z_c + R} \quad (1)$$

avec  $Z_c = \frac{1}{j\omega C}$

2e/  $T(j\omega) = \frac{V_s}{V_e} ?$

$$(1) \Rightarrow \frac{V_s}{V_e} = \frac{Z_c}{Z_c + R} = \frac{\frac{1}{j\omega C}}{\frac{1}{j\omega C} + R} = \frac{1}{j\omega C \left( \frac{1}{j\omega C} + R \right)}$$

$$\text{donc } T(j\omega) = \frac{1}{\frac{1}{j\omega C} + jR\omega C} = \frac{1}{1 + jR\omega C}$$

$$T(j\omega) = \frac{1}{1 + jR\omega C} = \frac{1}{1 + j\frac{\omega}{\left(\frac{1}{RC}\right)}} = \frac{1}{1 + j\frac{\omega}{\omega_0}}$$

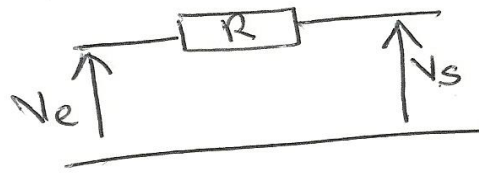
3e/  $|T(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{1 + \left(\frac{\omega}{\omega_0}\right)^2}}$  avec  $\omega_0 = \frac{1}{RC}$

4e/  $\lim_{\omega \rightarrow 0} |T(j\omega)| = 1$

5e/  $\lim_{\omega \rightarrow +\infty} |T(j\omega)| = 0$

6e/ lorsque  $\omega \rightarrow 0$   $Z_c = \frac{1}{\omega C} \rightarrow +\infty$   
 donc le condensateur se comporte comme un circuit ouvert

on a le schéma équivalent au vant du filtre:

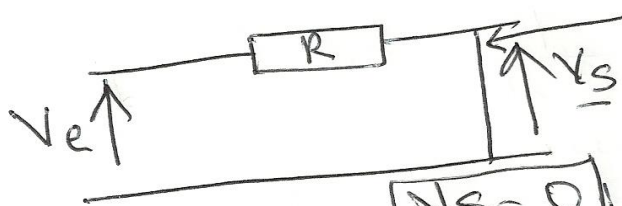


le condensateur est remplacé par un circuit-ouvert.

on a  $V_s = V_e$

les signaux basses-frequences passent à travers le filtre.

7°) lorsque  $\omega \rightarrow +\infty$  on a  $Z_c = \frac{1}{\omega} \rightarrow 0$   
 le condensateur se comporte comme un court-circuit  
 on a le schéma équivalent du filtre lorsque  $\omega \rightarrow +\infty$



le condensateur est remplacé par un simple fil.

on a  $V_s = 0$

les signaux hautes frequences présents à l'entrée du filtre ne "passent" pas  
 8°) d'après les Questions 6°) et 7°) c'est un filtre Passe-bas.

9°)  $T(j\omega) = \frac{1}{1 + j \frac{\omega}{\omega_c}}$  avec  $\omega_0 = \frac{1}{RC}$

$\omega_0 = \frac{1}{50 \times 159 \cdot 10^{-6}} = 1257 \text{ rds}^{-1}$

fréquence de coupure du filtre  $f_0 = \frac{\omega_c}{2\pi} = 200 \text{ Hz}$

$$T_{dB} = 20 \log(|T(j\omega)|) = 20 \log \left( \frac{1}{\sqrt{1 + (\frac{\omega}{\omega_0})^2}} \right)$$

Pour  $\omega \ll \omega_0$   $T_{dB} \rightarrow 20 \log 1 \approx 0 \text{ dB}$

Pour  $\omega \gg \omega_0$   $T_{dB} \rightarrow 20 \log \frac{1}{(\frac{\omega}{\omega_0})^2}$

$$T_{dB} \xrightarrow{\text{tend vers}} -20 \log \sqrt{(\omega/\omega_0)^2}$$

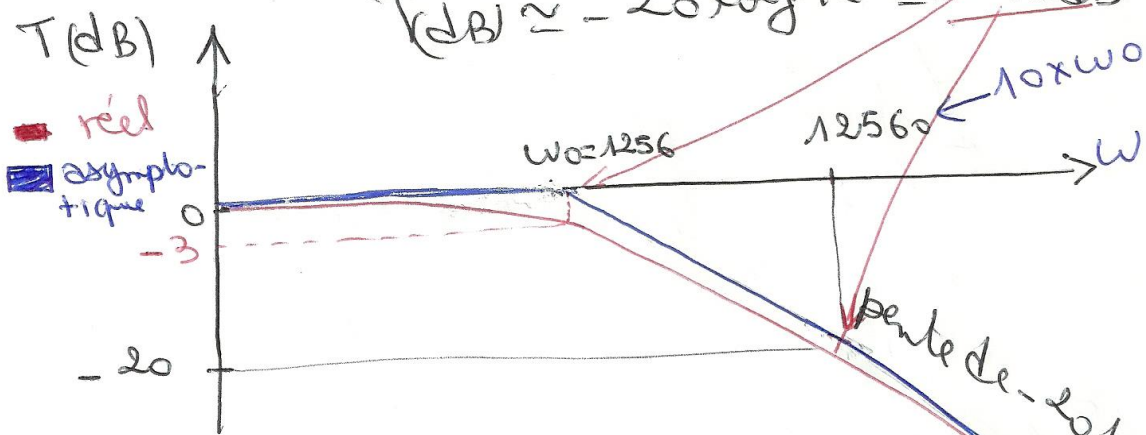
le gain  $T_{dB} \approx -20 \log(\frac{\omega}{\omega_0})$

Pour  $\omega = \omega_0 \rightarrow T_{dB} \approx -20 \log 1 \approx 0 \text{ dB}$

Pour  $\omega = 10\omega_0$

$$T_{dB} \approx -20 \log(10 \frac{\omega_0}{\omega_0})$$

$$T_{dB} \approx -20 \log 10 = -20 \text{ dB}$$



### Diagramme de phase

$$\varphi(T(j\omega)) = \arg 1 - \arg(1 + j\frac{\omega}{\omega_0})$$

$$\varphi(T(j\omega)) = 0 - \arctan\left(\frac{\omega}{\omega_0}\right) = -\arctan\left(\frac{\omega}{\omega_0}\right)$$

Pour  $\omega \ll \omega_0$  on a  $\frac{\omega}{\omega_0} \rightarrow 0$  donc  $\arctan\left(\frac{\omega}{\omega_0}\right) \rightarrow 0$

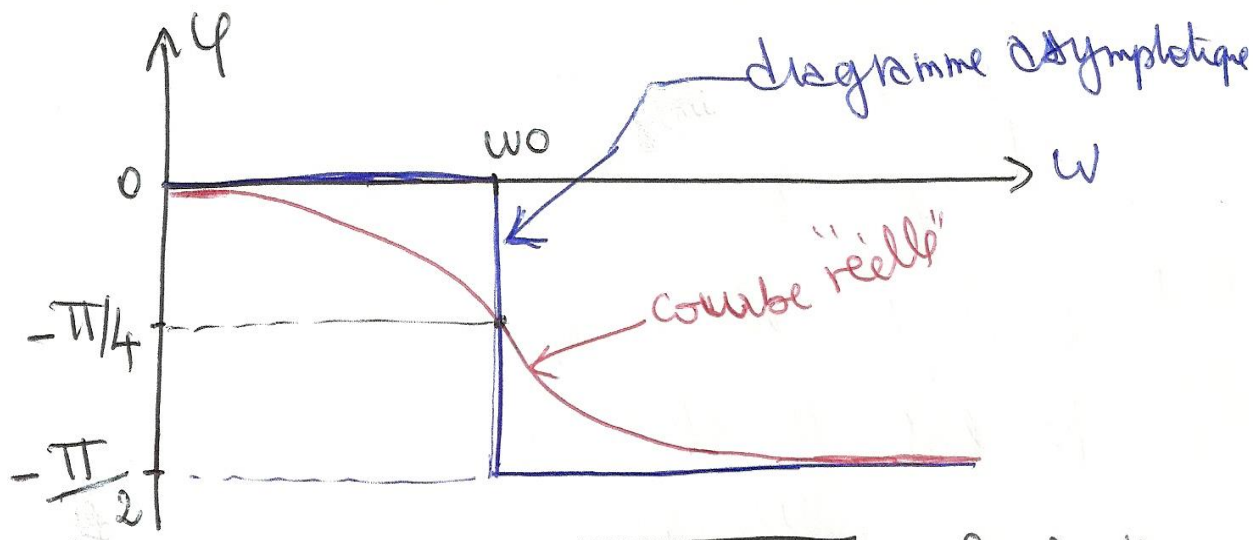
$$\boxed{\varphi(T(j\omega)) \rightarrow 0}$$

Pour  $\omega \gg \omega_0$  on a  $\frac{\omega}{\omega_0} \rightarrow +\infty$   $\arctan(+\infty) \rightarrow +\frac{\pi}{2}$

$$\boxed{\varphi(T(j\omega)) \rightarrow -\frac{\pi}{2}}$$

Pour  $\omega = \omega_0$  on a  $\frac{\omega}{\omega_0} = 1 \Rightarrow \arctan 1 = +\frac{\pi}{4}$

$$\boxed{\varphi(T(j\omega)) = -\frac{\pi}{4}}$$



10°  $T_{dB} = -20 \log \sqrt{1 + \left(\frac{f}{f_0}\right)^2}$       $f_0 = 200 \text{ Hz}$

$T_{dB}(f=50 \text{ Hz}) = -20 \log \sqrt{1 + \left(\frac{50}{200}\right)^2} = -0.53 \text{ dB}$

$T_{dB}(f=3000 \text{ Hz}) = -20 \log \sqrt{1 + \left(\frac{3000}{200}\right)^2} = -47 \text{ dB}$