

Condensateur idéal de capacité C :

$$i = C \frac{du}{dt} \Rightarrow \underline{i} = C \frac{d\underline{u}}{dt} = C j\omega \underline{u}$$

$$\Rightarrow \underline{Z}_c = \frac{\underline{u}}{\underline{i}} = \frac{1}{jC\omega}$$

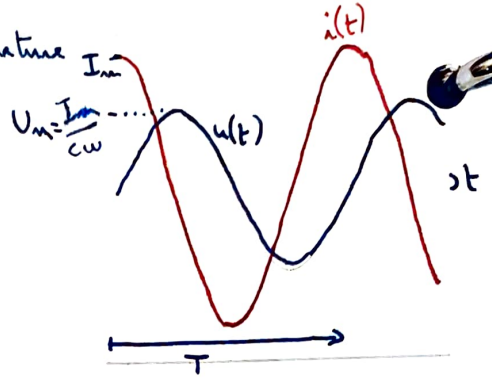
$$\underline{Z}_c = \frac{1}{C\omega} e^{-j\frac{\pi}{2}}$$

$$\underline{Z}_c = \frac{U_m}{I_m} e^{j(\varphi_u - \varphi_i)} = \frac{1}{C\omega} e^{-j\frac{\pi}{2}}$$

$$|Z_c| = \frac{U_m}{I_m} = \frac{1}{C\omega}$$

$$\varphi = \arg(\underline{Z}_c) = \varphi_u - \varphi_i = -\frac{\pi}{2}$$

\underline{u} est en retard (i (quadrature retard) $\Delta t = \frac{T}{4}$)



c) Association de dipôles :

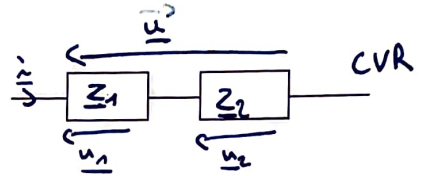
- en série :

$$u(t) = u_1(t) + u_2(t)$$

$$\underline{u}(t) = \underline{u}_1(t) + \underline{u}_2(t)$$

$$\underline{u} = \underline{Z}_1 \underline{i} + \underline{Z}_2 \underline{i} = \underline{i} (\underline{Z}_1 + \underline{Z}_2)$$

$$\underline{u} = \underline{Z}_{eq} \underline{i} \text{ où } \underline{Z}_{eq} = \underline{Z}_1 + \underline{Z}_2$$



Part diviseur de tension : $\frac{u_1}{u} = \frac{Z_1}{(Z_1 + Z_2)} \underline{i}$

- en parallèle :

$$i = i_1 + i_2 \Rightarrow \underline{i} = \underline{i}_1 + \underline{i}_2$$

$$\underline{i} = \frac{u}{Z_1} + \frac{u}{Z_2} = u \left(\frac{1}{Z_1} + \frac{1}{Z_2} \right)$$

$$\underline{i} = \frac{u}{Z_{eq}} \text{ où } \left[\frac{1}{Z_{eq}} = \frac{1}{Z_1} + \frac{1}{Z_2} \right] \Rightarrow \underline{Y}_{eq} = \underline{Y}_1 + \underline{Y}_2$$

$$\underline{i} = \frac{u}{Z_{eq}} \Rightarrow \frac{1}{Z_{eq}} = \frac{1}{Z_1} + \frac{1}{Z_2} \Rightarrow \underline{Y}_{eq} = \underline{Y}_1 + \underline{Y}_2$$

d) Générateurs :

Modèle de Thévenin :

$$\underline{u} = \underline{e} - \underline{u}_z = \underline{e} - \underline{Z} \underline{i}$$

$$\Rightarrow \underline{Z} \underline{i} = \underline{e} - \underline{u}$$

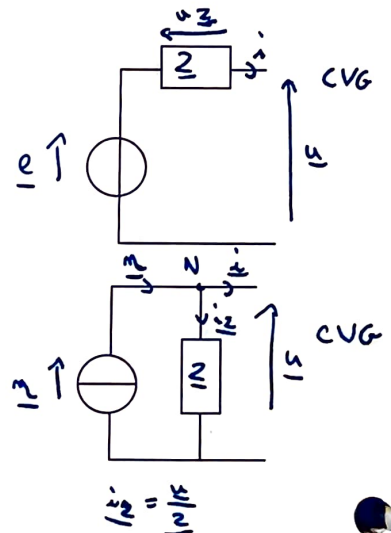
$$\Rightarrow \underline{i} = \frac{\underline{e}}{\underline{Z}} - \frac{\underline{u}}{\underline{Z}}$$

$$\Rightarrow \underline{i} = \frac{\underline{e}}{\underline{Z}} - \frac{\underline{u}}{\underline{Z}} \text{ ou } \underline{i} = \frac{\underline{e}}{\underline{Z}} \text{ (à l'idee nous en N)}$$

\underline{e} fém complexe (force électromotrice)

\underline{u} courant électromoteur complexe

Modèle de Norton.



Remarque importante : Schéma équivalent à basse et haute fréquence.

À basse fréquences : $f \rightarrow 0$ $\omega = 2\pi f$ $\omega \rightarrow 0$

Bobine idéale : $|Z_L| = \frac{U_m}{I_m} = L\omega \Rightarrow U_m = L\omega I_m$

$\forall I_m$, quand $\omega \rightarrow 0$ $U_m \rightarrow 0$ bobine équivalent à 1 fil

On retrouve le modèle équivalent du régime permanent court-circuit.

Condensateur parfait : $|Z_C| = \frac{U_m}{I_m} = \frac{1}{C\omega}$

$$\Rightarrow \frac{I_m}{U_m} = C\omega \Rightarrow I_m = C\omega U_m$$

$\forall U_m$, quand $\omega \rightarrow 0$, $I_m \rightarrow 0$

Condensateur équivalent à 1 interrupteur ouvert.

À haute fréquences : $\omega \rightarrow +\infty$ $f \rightarrow +\infty$

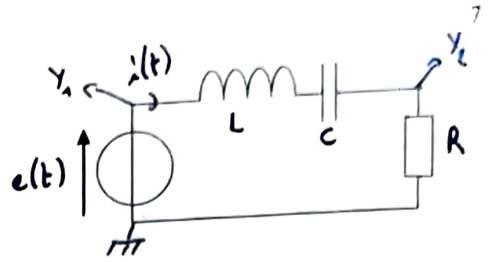
Bobine idéale $|Z_L| = \frac{U_m}{I_m} = L\omega \Rightarrow \frac{I_m}{U_m} = \frac{1}{L\omega} \Rightarrow I_m = \frac{U_m}{L\omega}$

$\forall U_m$ $\omega \rightarrow +\infty$ $I_m \rightarrow 0$ bobine équivalent à 1 interrupteur ouvert.

Condensateur parfait $|Z_C| = \frac{U_m}{I_m} = \frac{1}{C\omega} \Rightarrow U_m = \frac{I_m}{C\omega}$

$\forall I_m$ $\omega \rightarrow +\infty$ $U_m \rightarrow 0$ condensateur équivalent à un fil.

III Le circuit RLC série. Etude de l'intensité
1.) Notation complexe



$e(t) = E_m \cos(\omega t)$ (e pris à ref des phases)

on cherche $i(t) = I_m \cos(\omega t + \varphi_i)$

$\underline{e} = E_m e^{j\omega t}$

$\underline{i} = \underline{I}_m e^{j\omega t}$ où $I_m = I_m e^{j\varphi_i}$ (p5)

eq de maille: $\underline{e} = \underline{Z}_L \underline{i} + \underline{Z}_C \underline{i} + \underline{Z}_R \underline{i}$ ①

$\underline{e} = \underline{Z}_{eq} \times \underline{i}$

où $\underline{Z}_{eq} = \underline{Z}_L + \underline{Z}_C + \underline{Z}_R$ (impédance en série)

$= jL\omega + \frac{1}{jC\omega} + R$

$= R + jL\omega + \frac{j}{j^2 C\omega}$

$= R + jL\omega - \frac{j}{C\omega}$

$\underline{Z}_{eq} = R + j(L\omega - \frac{1}{C\omega})$

$\underline{e} = \underline{Z}_{eq} \underline{i} \Rightarrow \underline{i} = \frac{\underline{e}}{\underline{Z}_{eq}}$

$\Rightarrow \underline{I}_m e^{j\omega t} = \frac{E_m e^{j\omega t}}{\underline{Z}_{eq}}$

$\Rightarrow \underline{I}_m = \frac{E_m}{\underline{Z}_{eq}} = \frac{E_m}{R + j(L\omega - \frac{1}{C\omega})}$ ②

$I_m = |\underline{I}_m| = \left| \frac{E_m}{\underline{Z}_{eq}} \right| = \frac{E_m}{|\underline{Z}_{eq}|}$

$I_m = \frac{E_m}{\sqrt{R^2 + (L\omega - \frac{1}{C\omega})^2}}$ ③

$\varphi_i = \arg(\underline{I}_m) = \arg\left(\frac{E_m}{\underline{Z}_{eq}}\right)$

$= \arg(E_m) - \arg(\underline{Z}_{eq})$

$= 0 - \arg(\underline{Z}_{eq})$

$\varphi_i = -\varphi_{Z_{eq}}$

Rq1: $\underline{z} = x + jy$ $|\underline{z}| = \sqrt{x^2 + y^2}$

$\underline{z} = |\underline{z}| e^{j\varphi} = |\underline{z}|(\cos\varphi + j\sin\varphi)$
 $= |\underline{z}|\cos\varphi + j|\underline{z}|\sin\varphi$

$\Rightarrow x = |\underline{z}|\cos\varphi \Rightarrow \cos\varphi = \frac{x}{|\underline{z}|}$
 $y = |\underline{z}|\sin\varphi \Rightarrow \sin\varphi = \frac{y}{|\underline{z}|}$

$\tan\varphi = \frac{y}{x}$

$\underline{Z}_{eq} = R + j(L\omega - \frac{1}{C\omega})$

$\tan\varphi_{Z_{eq}} = \frac{L\omega - \frac{1}{C\omega}}{R}$

$\varphi_{Z_{eq}} = \text{Arctan}\left(\frac{L\omega - \frac{1}{C\omega}}{R}\right)$

$\varphi_i = -\varphi_{Z_{eq}} = -\text{Arctan}\left(\frac{L\omega - \frac{1}{C\omega}}{R}\right)$ ④

$\cos\varphi_{Z_{eq}} = \frac{R}{\sqrt{R^2 + (L\omega - \frac{1}{C\omega})^2}} \geq 0$

$\cos\varphi_{Z_{eq}} \in \left[\frac{R}{L\omega - \frac{1}{C\omega}}; \frac{R}{R}\right]$

Rq1: Obtention de l'équa diff

① $\underline{e} = \underline{Z}_L \underline{i} + \underline{Z}_R \underline{i} + \underline{Z}_C \underline{i}$
 $= jL\omega \underline{i} + R \underline{i} + \frac{1}{jL\omega} \underline{i}$
 $= L \frac{d\underline{i}}{dt} + R \underline{i} + \frac{1}{C} \int \underline{i} dt$

On dérive: $\frac{d\underline{e}}{dt} = L \frac{d^2 \underline{i}}{dt^2} + R \frac{d\underline{i}}{dt} + \frac{\underline{i}}{C}$

$\frac{d^2 \underline{i}}{dt^2} + \frac{R}{L} \frac{d\underline{i}}{dt} + \frac{1}{LC} \underline{i} = \frac{1}{L} \frac{d\underline{e}}{dt}$

On prend la partie réelle

$\frac{d^2 i}{dt^2} + \frac{R}{L} \frac{di}{dt} + \frac{1}{LC} i = \frac{1}{L} \frac{de}{dt}$

formes canoniques

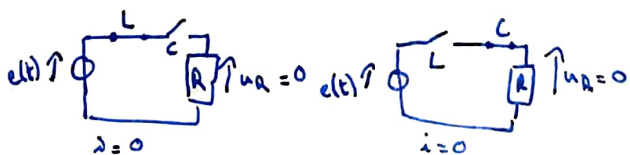
① $\frac{d^2 i}{dt^2} + 2\lambda \frac{di}{dt} + \omega_0^2 i = \frac{1}{L} \frac{de}{dt}$

② $\frac{d^2 i}{dt^2} + \frac{\omega_0}{a} \frac{di}{dt} + \omega_0^2 i = \frac{1}{L} \frac{de}{dt}$

$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}}$ $\frac{\omega_0}{a} = \frac{R}{L} \Rightarrow Q = \frac{L\omega_0}{R}$

Rq2: Schémas équivalents

à basses fréquences $f \rightarrow 0$ $\omega \rightarrow 0$ ($\omega = 2\pi f$)
(régime continu) à hautes fréquences $f \rightarrow \infty$ $\omega \rightarrow \infty$



2) Étude de l'amplitude de l'intensité

$$I_m = \frac{E_m}{|Z_{eq}|} = \frac{E_m}{\sqrt{R^2 + (L\omega - \frac{1}{C\omega})^2}}$$

$|Z_{eq}| = \sqrt{f(\omega)}$ où $f(\omega) = R^2 + (L\omega - \frac{1}{C\omega})^2$

$f'(\omega) = 2(L + \frac{1}{C\omega^2})(L\omega - \frac{1}{C\omega})$

$f'(\omega) = 0$ pour $L\omega - \frac{1}{C\omega} = 0$

$\Rightarrow \omega^2 = \frac{1}{LC}$

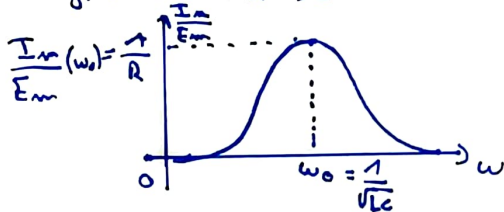
$\Rightarrow \omega = \omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}}$ pulsation propre

$\omega \rightarrow 0 \quad f \rightarrow 0 \quad L\omega \rightarrow 0 \quad \frac{1}{C\omega} \rightarrow +\infty$

$f(\omega) \rightarrow +\infty \quad I_m \rightarrow 0$

$\omega \rightarrow +\infty \quad f \rightarrow +\infty \quad L\omega \rightarrow +\infty \quad \frac{1}{C\omega} \rightarrow 0$

$f(\omega) \rightarrow +\infty \quad I_m \rightarrow 0$



$f(\omega_0) = R^2 \Rightarrow I_m = \frac{E_m}{\sqrt{R^2}} = \frac{E_m}{R}$

Le max est appelé résonance d'intensité

$I_m r = I_m(\omega_0) = \frac{E_m}{R}$ avec $\omega_r = \omega_0$
pulsation propre de la résonance

3) Étude de la phase

$\varphi_i = -\varphi_{Z_{eq}}$ où $\varphi_{Z_{eq}} = \arctan\left(\frac{L\omega - \frac{1}{C\omega}}{R}\right)$

\tan est π -périodique

$\tan \varphi_{Z_{eq}} = \frac{L\omega - \frac{1}{C\omega}}{R}$

$\omega \rightarrow 0 \quad L\omega \rightarrow 0$

$\frac{1}{C\omega} \rightarrow +\infty$

$\tan(\varphi_{Z_{eq}}) \rightarrow -\infty \quad \varphi_{Z_{eq}} \rightarrow -\frac{\pi}{2} \quad \varphi_i = +\frac{\pi}{2}$

$\omega \rightarrow +\infty \quad L\omega \rightarrow +\infty \quad \frac{1}{C\omega} \rightarrow 0$

$\tan \varphi_{Z_{eq}} \rightarrow +\infty \quad \varphi_{Z_{eq}} \rightarrow \frac{\pi}{2} \quad \varphi_i = -\frac{\pi}{2}$

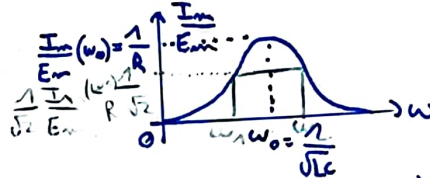
$\omega = \omega_0$

$\omega \rightarrow 0 \quad (f \rightarrow 0) \quad L\omega \rightarrow 0 \quad \frac{1}{C\omega} \rightarrow +\infty$

$f(\omega) \rightarrow +\infty \quad I_m \rightarrow 0$

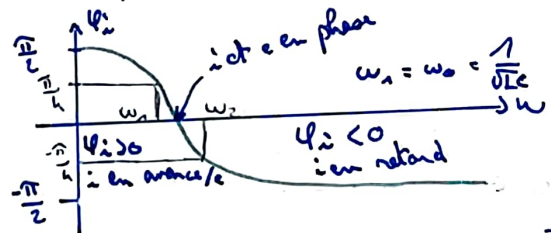
$\omega \rightarrow +\infty \quad (f \rightarrow +\infty) \quad L\omega \rightarrow +\infty \quad \frac{1}{C\omega} \rightarrow 0$

$f(\omega) \rightarrow +\infty \quad I_m \rightarrow 0$



$\tan \varphi_{Z_{eq}} = 0$ pour $L\omega - \frac{1}{C\omega} = 0 \Rightarrow \omega = \omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}}$

$\Rightarrow \varphi_{Z_{eq}} = 0 \Rightarrow \varphi_i = 0$



4) Étude de la bande passante $[\omega_1, \omega_2]$

Intervalle de pulsation pour lequel $I_m \geq \frac{I_m r}{\sqrt{2}}$ où $I_m r$ est l'amplitude de l'intensité de résonance

$\frac{I_m}{I_m r} = U_{R0}/U_{R0max}$
 où $I_m r = \frac{E_m}{R}$

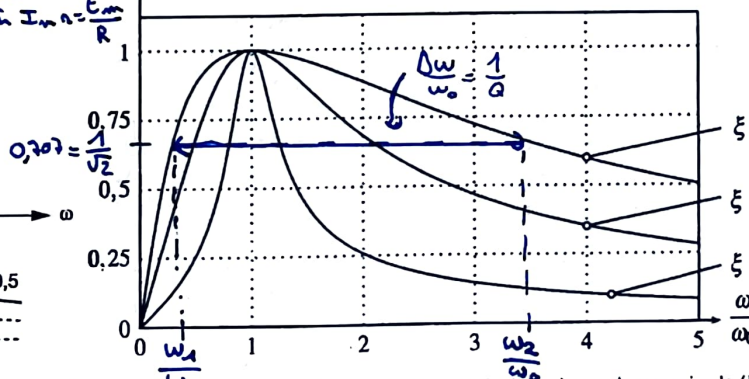
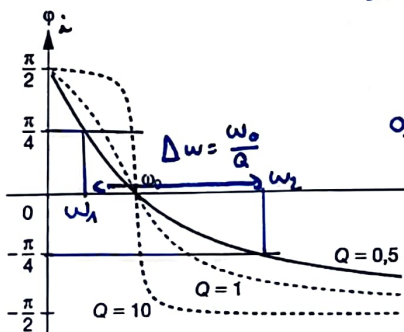


Figure 10.17 - Rapports de l'amplitude de U_R à sa valeur maximale (R variable)

$Q \uparrow \Delta \omega \downarrow$
 "Rotation de phase + rapide" autour de ω_0

$Q \uparrow \Delta \omega \downarrow$
 "Raisonnement plus aigüe"

$$I_{m,r} = I_m(\omega_1 = \omega_0) = \frac{E_m}{R}$$

$$\textcircled{3} I_m = \frac{E_m}{\sqrt{R^2 + (L\omega - \frac{1}{C\omega})^2}}$$

Limites de la bande passante $[\omega_1, \omega_2]$
= pulsation de coupure.

$$I_m = \frac{I_{m,r}}{\sqrt{2}} \Rightarrow \frac{E_m}{\sqrt{R^2 + (L\omega - \frac{1}{C\omega})^2}} = \frac{E_m}{R\sqrt{2}}$$

$$\Rightarrow \sqrt{R^2 + (L\omega - \frac{1}{C\omega})^2} = R\sqrt{2}$$

$$\Rightarrow R^2 + (L\omega - \frac{1}{C\omega})^2 = R^2 \times 2$$

$$\Rightarrow R^2 = (L\omega - \frac{1}{C\omega})^2$$

$$\Rightarrow L\omega - \frac{1}{C\omega} = \pm R \textcircled{5} \Delta$$

$$\textcircled{3} \tan \varphi_{Z_{eq}} = \frac{L\omega - \frac{1}{C\omega}}{R} = \pm \frac{R}{R}$$

$$\Rightarrow \tan \varphi_{Z_{eq}} = \pm 1 \Rightarrow \tan \varphi_{Z_{eq}} = \pm \frac{\pi}{4}$$

$$\varphi_i = -\varphi_{Z_{eq}} = \pm \frac{\pi}{4}$$

$$\textcircled{5} \times C\omega \Rightarrow LC\omega^2 - 1 = \pm RC\omega$$

$$\Rightarrow LC\omega^2 \pm RC\omega - 1 = 0$$

Discriminant $\Delta = R^2 C^2 + 4LC > 0$

$$\omega_{1,2} = \frac{\pm RC \pm \sqrt{\Delta}}{2LC} = \frac{\pm RC \pm \sqrt{R^2 C^2 + 4LC}}{2LC}$$

$$\sqrt{\Delta} > RC \quad \omega_1 = \frac{-RC + \sqrt{R^2 C^2 + 4LC}}{2LC}$$

$$\omega_2 = \frac{RC + \sqrt{R^2 C^2 + 4LC}}{2LC}$$

ω_1 et ω_2 sont > 0

$$\Delta\omega = \omega_2 - \omega_1 = \frac{2RC}{2LC} = \frac{R}{L} \quad \left(R_0: \Delta\omega = \frac{R}{L} = \frac{\omega_0}{Q} \right)$$

$$\Rightarrow Q = \frac{L\omega_0}{R}$$

$\Delta\omega = \frac{R}{L}$ largeur de la bande passante

$$\frac{\Delta\omega}{\omega_0} = \frac{R}{L} \sqrt{LC} \quad \text{ou} \quad \omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}} \quad Q = \frac{1}{R} \sqrt{\frac{L}{C}}$$

$$\frac{\Delta\omega}{\omega_0} = R \sqrt{\frac{C}{L}} \Rightarrow \boxed{\frac{\Delta\omega}{\omega_0} = \frac{1}{Q}} \begin{matrix} * \\ * \\ * \end{matrix}$$

sans dim

cf graphes 10.17,

IV Le circuit RLC série. Etude de la tension aux bornes du condensateur

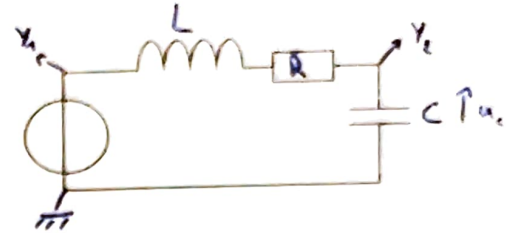
1.) Notation complexe

$e(t) = E_m \cos(\omega t) \Rightarrow \underline{e} = E_m e^{j\omega t}$

$u_c(t) = U_{cm} \cos(\omega t + \varphi_u) \Rightarrow \underline{u_c} = U_{cm} e^{j\omega t}$ ou $U_{cm} = U_{cm} e^{j\varphi_u}$

$\underline{e} = (R + jL\omega + \frac{1}{jC\omega}) \underline{i}$
 $\underline{u_c} = \frac{1}{jC\omega} \underline{i}$

① Point diviseur de tension
 (un courant qui traverse les dipôles)



① $\times \frac{jC\omega}{jC\omega} \quad \frac{\underline{u_c}}{\underline{e}} = \frac{1}{RjC\omega + j^2 LC\omega^2 + 1}$

$\frac{\underline{u_c}}{\underline{e}} = \frac{1}{1 - LC\omega^2 + jRC\omega}$ ②

Rq1: Obtention de l'équation d'iff

① $\underline{u_c} \times (R + jL\omega + \frac{1}{jC\omega}) = \underline{e} \times \frac{1}{jC\omega}$

$R\underline{u_c} + L \frac{d\underline{u_c}}{dt} + \frac{1}{C} \int \underline{u_c} dt = \frac{1}{C} \int \underline{e} dt$

on dérive.

$L \frac{d^2 \underline{u_c}}{dt^2} + R \frac{d\underline{u_c}}{dt} + \frac{1}{C} \underline{u_c} = \frac{1}{C} \underline{e}$

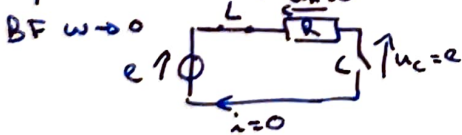
$\Rightarrow \frac{d^2 \underline{u_c}}{dt^2} + \frac{R}{L} \frac{d\underline{u_c}}{dt} + \frac{1}{CL} \underline{u_c} = \frac{1}{CL} \underline{e}$

Re() $\Rightarrow \frac{d^2 u_c}{dt^2} + \frac{R}{L} \frac{du_c}{dt} + \frac{1}{CL} u_c = \frac{1}{CL} e$

forme canonique: $\frac{d^2 u_c}{dt^2} + \frac{\omega_0}{a} \frac{du_c}{dt} + \omega_0^2 u_c = \omega_0 e$

$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}} \quad \frac{\omega_0}{a} = \frac{R}{L} \Rightarrow Q = \frac{L\omega_0}{R}$

Rq2: Schémas équivalents



HF, $\omega \rightarrow +\infty$



Mise sous forme canonique: $\omega_0^2 = \frac{1}{LC} \Rightarrow LC = \frac{1}{\omega_0^2}$

② $\frac{\underline{u_c}}{\underline{e}} = \frac{1}{1 - \frac{\omega^2}{\omega_0^2} + jRC\omega_0 \times \frac{\omega}{\omega_0}}$

$x = \frac{\omega}{\omega_0}$ pulsation réduite (sans dim)

$Q = \frac{L\omega_0}{R} \times \frac{\omega_0}{\omega_0} = \frac{L}{RLC\omega_0} = \frac{1}{RC\omega_0}$

$\Rightarrow \frac{\underline{u_c}}{\underline{e}} = \frac{1}{1 - x^2 + j\frac{x}{Q}}$ ③

$\frac{\underline{u_c}}{\underline{e}} = \frac{U_{cm} e^{j\omega t}}{E_m e^{j\omega t}} = \frac{U_{cm}}{E_m} = \frac{1}{1 - x^2 + j\frac{x}{Q}}$

④ $\frac{U_{cm}}{E_m} = \left| \frac{U_{cm}}{E_m} \right| = \frac{1}{\sqrt{(1-x^2)^2 + \frac{x^2}{Q^2}}$

$\varphi_u = \arg(\underline{U_{cm}}) = \arg\left(\frac{E_m}{1 - x^2 + j\frac{x}{Q}}\right)$

$\varphi_u = 0 - \arg(1 - x^2 + j\frac{x}{Q})$

$\underline{Den} = 1 - x^2 + j\frac{x}{Q} \quad (\varphi_u = \varphi_{Den})$ où $\varphi_{Den} = \arg(\underline{Den})$

2) Étude de l'amplitude U_{cm}

④ $\frac{U_{cm}}{E_m} = \frac{1}{\sqrt{(1-x^2)^2 + \frac{x^2}{Q^2}}$ où $x = \frac{\omega}{\omega_0} \quad \frac{U_{cm}}{E_m} = \frac{1}{|Den|}$

$\omega \rightarrow 0 \quad x \rightarrow 0 \quad |Den| \rightarrow 1 \quad \frac{U_{cm}}{E_m} \rightarrow 1$

$\omega \rightarrow +\infty \quad x \rightarrow +\infty \quad |Den| \rightarrow +\infty \quad \frac{U_{cm}}{E_m} \rightarrow 0$

$\omega = \omega_0 \quad x = 1$

$|Den| = \sqrt{(1-1)^2 + \frac{1}{Q^2}} = \frac{1}{Q}$

$\frac{U_{cm}}{E_m} = Q$

Rq: Étude du maximum $\frac{U_{cm}}{E_m} = \frac{1}{\sqrt{f(x)}}$
 où $f(x) = (1-x^2)^2 + \frac{x^2}{Q^2}$ $x = x^2$
 $\Rightarrow f(x) = (1-x)^2 + \frac{x}{Q^2}$
 $f'(x) = -2(1-x) + \frac{1}{Q^2}$
 $f'(x) = 0 \Rightarrow 2(1-x) = \frac{1}{Q^2}$
 $\Rightarrow 1-x = \frac{1}{2Q^2}$
 $\Rightarrow x = 1 - \frac{1}{2Q^2}$

$\Rightarrow x = x^2 = 1 - \frac{1}{2Q^2}$
 x est réel si $1 - \frac{1}{2Q^2} > 0$
 $\Rightarrow 1 > \frac{1}{2Q^2}$
 $\Rightarrow Q^2 > \frac{1}{2}$
 $\Rightarrow Q > \frac{1}{\sqrt{2}}$
 $x = \sqrt{1 - \frac{1}{2Q^2}}$

$x = \frac{\omega}{\omega_0} = \sqrt{1 - \frac{1}{2Q^2}} \Rightarrow \omega_n = \omega_0 \sqrt{1 - \frac{1}{2Q^2}} < \omega_0$
 pulsat° de résonance

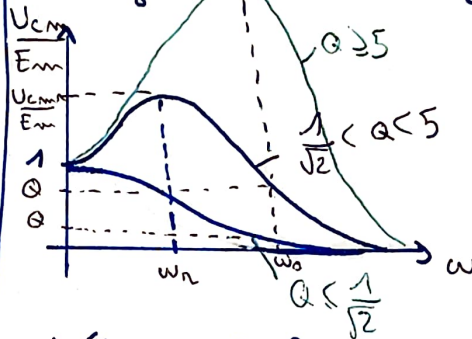
① pour $x \approx 1 - \frac{1}{2Q^2}$, $f(x) = (1 - 1 + \frac{1}{2Q^2})^2 + \frac{1}{Q^2}(1 - \frac{1}{2Q^2})$
 $f(x) = \frac{1}{4Q^4} + \frac{1}{Q^2} - \frac{1}{2Q^4} = \frac{2Q^2 - 1}{4Q^4}$

$\frac{U_{cm}}{E_m} \approx \frac{1}{\sqrt{f(x)}} = \sqrt{\frac{4Q^4}{4Q^2 - 1}} = \frac{2Q^2}{\sqrt{4Q^2 - 1}}$

U_{cm} amplitude de la tension aux bornes du condensateur à la résonance.

$\frac{U_{cm}}{E_m} = \frac{2Q^2}{\sqrt{4Q^2 - 1}} > Q$ pour $\omega_n = \omega_0 \sqrt{1 - \frac{1}{2Q^2}}$
 pour $Q > \frac{1}{\sqrt{2}}$ $\omega_n < \omega_0$

Rq: $Q = \frac{1}{2}$ $\omega_n = 0$
 $Q < \frac{1}{2}$ aigreur ($Q > 5$) $\omega_n = \omega_0$ $\frac{U_{cm}}{E_m} \approx Q$



3) Étude de la phase φ_u

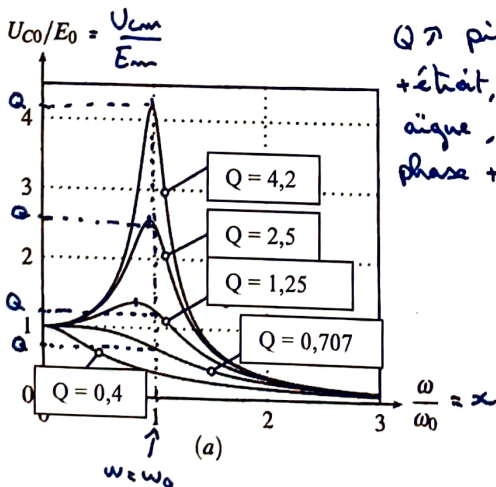
$\varphi_u = -\varphi_{Dm}$ où $D_m = 1 - x^2 + j\frac{x}{Q}$ et $\varphi_{Dm} = \arg(D_m)$

$\cos \varphi_{Dm} = \frac{1-x^2}{|D_m|}$ $\sin \varphi_{Dm} = \frac{\frac{x}{Q}}{|D_m|}$

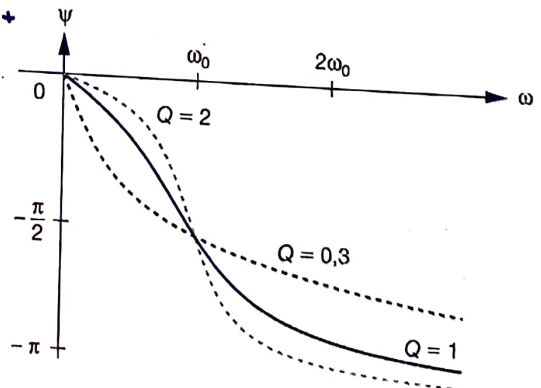
$\tan \varphi_{Dm} = \frac{\sin \varphi_{Dm}}{\cos \varphi_{Dm}} = \frac{x}{Q(1-x^2)}$

BF $x \rightarrow 0$ $\omega \rightarrow 0$ $\cos \varphi_{Dm} \rightarrow 0$
 $\varphi_{Dm} \in [\frac{\pi}{2}; \frac{3\pi}{2}]$
 $\tan \varphi_{Dm} \rightarrow 0$ $\varphi_{Dm} \rightarrow 0$
 $\varphi_u \rightarrow 0$

Figure 10.19 - Étude de la résonance aux bornes du condensateur



$Q \nearrow$ pic de résonance + étroit, résonance + aigreur, rotat° de phase + rapide



$$\text{HF } x \rightarrow +\infty \quad \omega \rightarrow +\infty \quad \cos \varphi_{\text{Den}} < 0$$

$$\varphi_{\text{Den}} \in \left[\frac{\pi}{2}; \frac{3\pi}{2} \right] \Delta$$

$$\tan \varphi_{\text{Den}} \rightarrow 0 \quad \varphi_{\text{Den}} \rightarrow 0 (\pi)$$

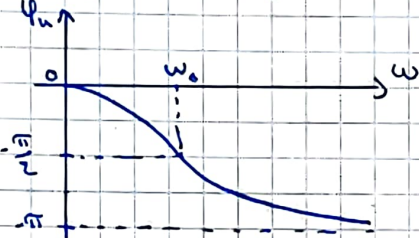
$$\varphi_{\text{Den}} \rightarrow \pi \quad \varphi_{\text{u}} \rightarrow -\pi$$

$$\omega = \omega_0 \quad x = 1 \quad |\underline{\text{Den}}| = \sqrt{(1-x^2)^2 + \frac{x^2}{Q^2}}$$

$$x = 1 \quad |\underline{\text{Den}}| = \sqrt{\frac{1}{Q^2}} = \frac{1}{Q}$$

$$\cos \varphi_{\text{Den}} = 0 \quad \sin \varphi_{\text{Den}} = \frac{1}{Q} \times Q = 1$$

$$\varphi_{\text{Den}} = \frac{\pi}{2} \quad \varphi_{\text{u}} = -\frac{\pi}{2}$$



↙

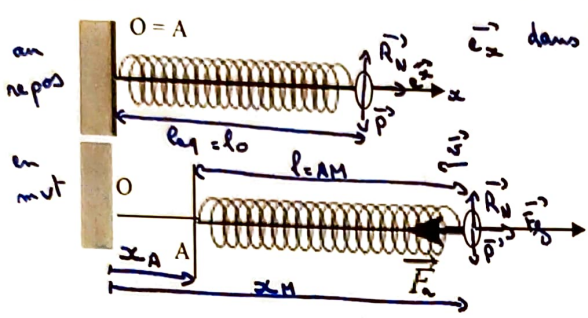
⊥

⊥

V L'oscillateur harmonique amorti

1) Equation du mouvement

https://physanim.sciences.univ-nantes.fr/Meca/Oscillateurs/ressort_rsf.php



\vec{e}_x dans le sens d'étirement du ressort

Syst [masse $M(m)$] Ref tertiaire galiléenne
 forces : Poids $\vec{P} = m\vec{g}$, \vec{R}_N réact normale, Force de rappel du ressort $\vec{F}_a = -k(l-l_0)\vec{e}_x$, Force de frottement fluide $\vec{F}_{fp} = -\alpha \vec{v}$

À l'équilibre $\sum \vec{F} = \vec{0} \Rightarrow \vec{P} + \vec{R}_N + \vec{F}_a = \vec{0}$
 sur (Ox) $-k(lq-l_0) = 0 \Rightarrow lq = l_0$

en movt: Un dispositif entre O et A (O pt fixe sur le mur, A une extrémité du ressort) permet un déplacement sinusoidal de A.

$x_A = A \cos(\omega t)$ on cherche $x_M(t)$

2^e loi de Newton: $\sum \vec{F} = m\vec{a}$

$\vec{OM} = x_M \vec{e}_x \quad \vec{v} = \dot{x}_M \vec{e}_x \quad \vec{a} = \ddot{x}_M \vec{e}_x$

$\vec{P} + \vec{R}_N + \vec{F}_a + \vec{F}_{fp} = m\vec{a}$

sur (Ox) : $m\ddot{x}_M = -k(l-l_0) - \alpha\dot{x}_M$
 $= -k[x_M - x_A - l_0] - \alpha\dot{x}_M$

$\Rightarrow m\ddot{x}_M = kx_A - kx_M + kl_0 - \alpha\dot{x}_M$

$m\ddot{x}_M + k(x_M - l_0) + \alpha\dot{x}_M = kx_A$

$x_A(t) = x_M(t) - l_0 \Rightarrow \dot{x}_A = \dot{x}_M$ et $\ddot{x}_A = \ddot{x}_M$

$\Rightarrow \left[\ddot{x}_M + \frac{\alpha}{m}\dot{x}_M + \frac{k}{m}x_M = \frac{k}{m}x_A \right]$ forme canonique

$\textcircled{1} \ddot{x}_M + \frac{\omega_0}{Q}\dot{x}_M + \omega_0^2 x_M = \omega_0^2 x_A$

où $\frac{k}{m} = \omega_0^2$ et $\frac{\alpha}{m} = \frac{\omega_0}{Q} \Rightarrow Q = \frac{m\omega_0}{\alpha}$ et $\omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}}$

Eqna diff linéaire: la soluto est du m^e type que le second membre

$x_M(t) = X \cos(\omega t + \varphi)$

2) Réponse en élongato = étude de $x_M(t)$

$x_A = A \cos(\omega t) \rightsquigarrow \underline{x}_A = A e^{j\omega t}$

$x_M = X \cos(\omega t + \varphi) \rightsquigarrow \underline{x}_M = \underline{X} e^{j\omega t}$ où $\underline{X} = X e^{j\varphi}$

$\textcircled{1} \ddot{\underline{x}}_M + \frac{\omega_0}{Q}\dot{\underline{x}}_M + \omega_0^2 \underline{x}_M = \omega_0^2 \underline{x}_A$

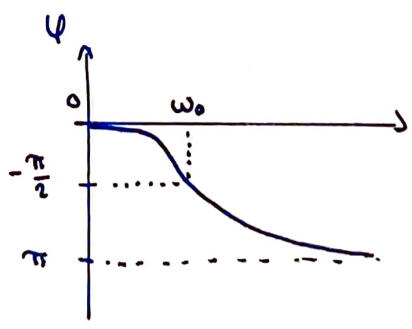
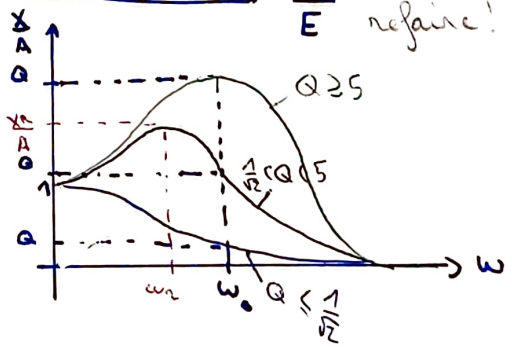
$\Rightarrow (j\omega)^2 \underline{x}_M + \frac{\omega_0}{Q} j\omega \underline{x}_M + \omega_0^2 \underline{x}_M = \omega_0^2 \underline{x}_A$

$\Rightarrow \underline{x}_M \left[-\omega^2 + \omega_0^2 + \frac{j\omega\omega_0}{Q} \right] = \omega_0^2 \underline{x}_A$

$\Rightarrow \underline{X} = \frac{\omega_0^2}{\omega_0^2 - \omega^2 + \frac{j\omega\omega_0}{Q}} A$ en simplifiant par $e^{j\omega t}$

On divise par ω_0^2 $\underline{X} = \frac{A}{1 - \frac{\omega^2}{\omega_0^2} + \frac{j\omega}{Q\omega_0}}$
 pulsat réduite: $u = \frac{\omega}{\omega_0} \quad \underline{X} = \frac{A}{1 - u^2 + j\frac{u}{Q}}$

$\Rightarrow \left[\frac{\underline{X}}{A} = \frac{1}{1 - u^2 + j\frac{u}{Q}} \right]$ m^e expression que $\frac{u_c}{E}$ calculs à refaire!



3) Réponse en vitesse

a) Notations complexes
 vitesse $v = \dot{x}$, $\dot{v} = \dot{\dot{x}} = j\omega \dot{x}$, $\dot{v} = \underline{V} e^{j\omega t}$ ou $V = \underline{V} e^{j\omega t}$

Donc $\underline{V} e^{j\omega t} = j\omega \underline{x} e^{j\omega t} \rightarrow \underline{V} = j\omega \underline{x}$

① $\Rightarrow \underline{V} = \frac{j\omega A}{1 - u^2 + j\frac{u}{Q}}$ $u = \frac{\omega}{\omega_0} \Rightarrow \omega = u\omega_0$

$\Rightarrow \underline{V} = \frac{j\omega A u}{1 - u^2 + j\frac{u}{Q}}$

On divise par $j\omega$

$\underline{V} = \frac{\omega_0 A}{\frac{1}{j\omega} - \frac{u^2}{j\omega} + \frac{j\omega}{j\omega Q}} = \frac{\omega_0 A}{\frac{1}{j\omega} + j\omega + \frac{1}{Q}}$

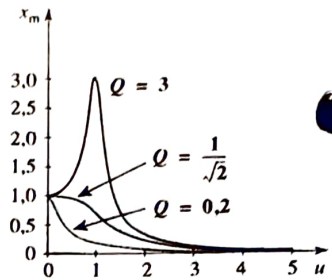
Donc $\underline{V} = \frac{\omega_0 A}{-\frac{j}{\omega} + j\omega + \frac{1}{Q}} = \frac{\omega_0 A}{\frac{1}{Q} + j(u - \frac{1}{u})} = \frac{Q\omega_0 A}{1 + jQ(u - \frac{1}{u})}$

③ $\underline{V} = \frac{\omega_0 A Q}{1 + jQ(u - \frac{1}{u})}$ étude possible à partir du ②
 forme canonique du ③

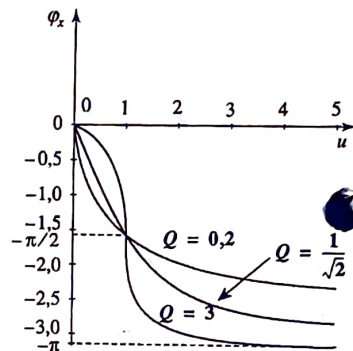
b) étude de l'amplitude de la vitesse

③ $|\frac{\underline{V}}{A}| = \frac{V}{A} = \frac{\omega_0 Q}{\sqrt{1 + Q^2(u - \frac{1}{u})^2}} = \frac{\omega_0 Q}{\sqrt{f(u)}}$

$f(u) = 1 + Q^2(u - \frac{1}{u})^2$



Doc. 8. Variation de l'amplitude normalisée $x_{n_m} = \frac{x_m}{x_{A_m}}$ de la réponse en elongation en fonction de $u = \frac{\omega}{\omega_0}$ pulsation normalisée de l'excitation pour différents amortissements.



Doc. 12. Variation de l'amplitude : $v_{n_m} = \frac{v_m}{\omega_0 x_{A_m}}$ de la réponse en vitesse en fonction de la pulsation normalisée $u = \frac{\omega}{\omega_0}$ de l'excitation

