

Chapitre 07 – Impédances électriques. Adaptation d'impédances.
 Activités et applications.

❖ **Approximation des régimes quasi-stationnaires : domaine de validité en régime sinusoïdal forcé**

L'approximation des régimes quasi-stationnaires consiste à dire que, l'intensité du courant est la même en tout point d'une branche de circuit.

Une variation d'intensité se propage à une vitesse proche de celle de la lumière dans le vide (notée c et égale à $c = 3,00 \times 10^8 m/s$), dans un fil de cuivre.

1. Pour un circuit électrique de l'ordre de grandeur d'un mètre $L = 1,00 m$, calculer la durée de propagation notée Δt , d'une variation d'intensité :

$$\Delta t = \frac{L}{c} = \frac{1,00}{3,00 \times 10^8} = 3,33 \times 10^{-9} \sim 10^{-9} s$$

Il faut donc environ $\Delta t \sim 10^{-9} s$ à la variation de l'intensité pour se propager dans un circuit d'un mètre.

2. On souhaite avoir, en deux points d'un circuit en série, la même valeur d'intensité à un instant donné : comparer T (la période du signal d'entrée) à la durée de propagation Δt pour que ce souhait soit réalisé.

Si la période T du GBF (et donc, de l'intensité dans le circuit) est inférieure à la durée de la propagation Δt , la valeur de l'intensité en un point du circuit, varie donc plus « vite » qu'elle ne se propage dans le circuit. La conséquence serait qu'en deux points du circuit en série, nous n'aurions plus la même valeur d'intensité à un instant donné.

Il faut donc que :

$$T \gg \Delta t$$

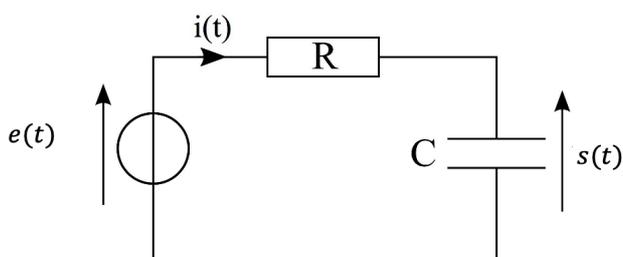
$$T \gg 10^{-9} s$$

3. En déduire la valeur maximale de la fréquence du signal d'entrée (pour un circuit d'un mètre) :

$$\frac{1}{T} \ll \frac{1}{10^{-9}}$$

$$f \ll 10^9 \text{ Hz}$$

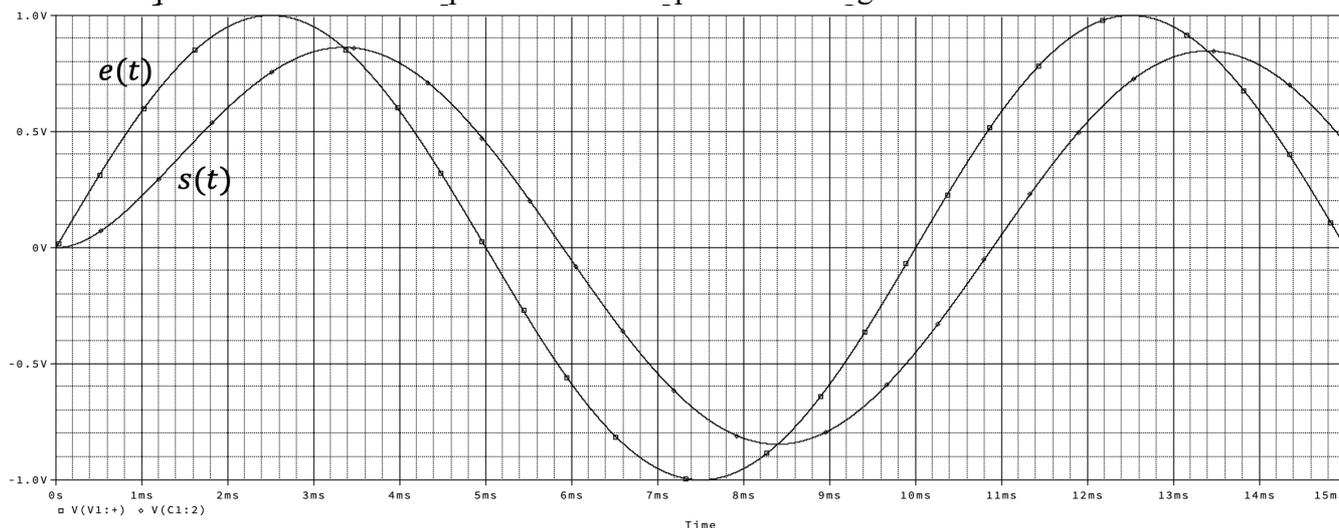
❖ **Étude du dipôle condensateur :**



On place dans un circuit en série, un GBF qui impose un signal d'entrée sinusoïdal alternatif de fréquence $f = 100 \text{ Hz}$, et d'amplitude $E = 1,0 \text{ V}$.

Le condensateur a une capacité $C = 1 \mu\text{F}$ et le conducteur ohmique a une résistance $R = 1 \text{ k}\Omega$.

On obtient expérimentalement les représentations temporelles des signaux :

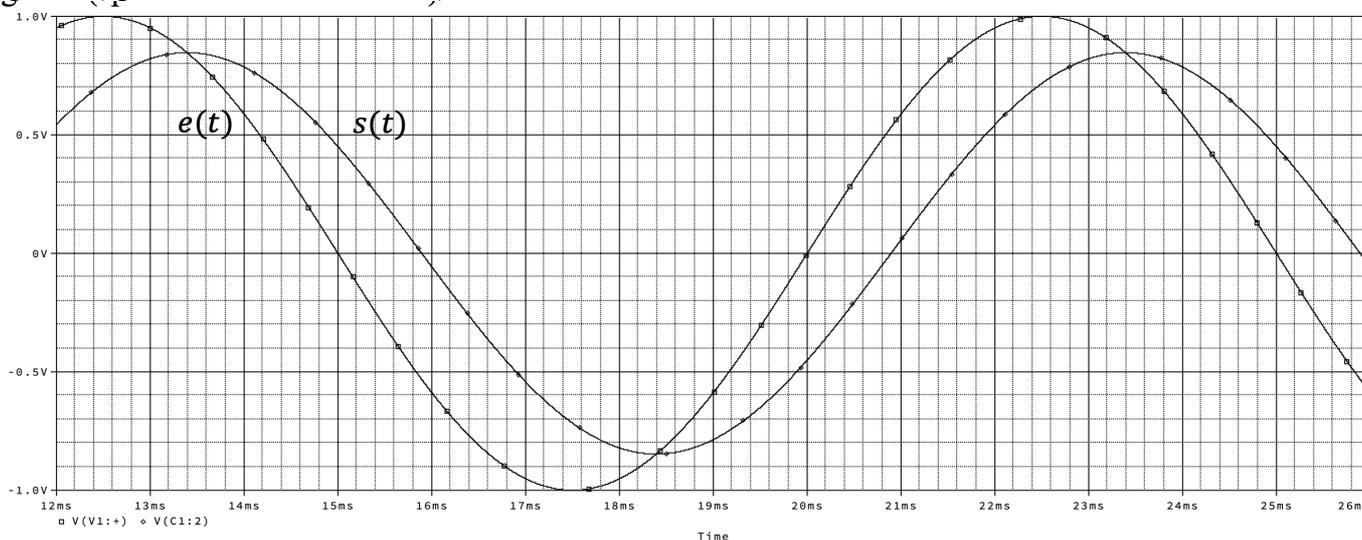


4. Que remarque-t-on sur la forme du motif de la tension aux bornes du condensateur au début de l'expérience ? Comment appelle-t-on ce régime ? Quelle est sa durée caractéristique ?

Le tension $s(t)$ ne possède pas un motif sinusoïdal au départ de l'expérience : son expression temporelle ne peut donc pas s'exprimer en fonction de « $\cos(200\pi t)$ ».

On observe le régime transitoire dont la durée caractéristique est la durée de réponse à 5%.

Une fois le régime transitoire terminé, on obtient expérimentalement les représentations temporelles des signaux (après une durée de 10 ms) :



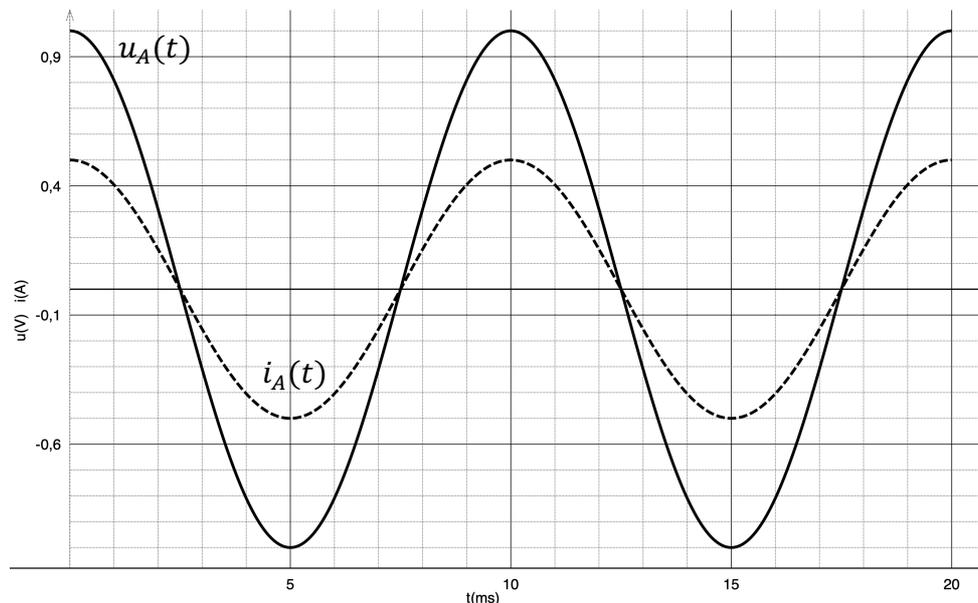
5. Le signal de sortie possède-t-il alors le même motif que le signal d'entrée ? Comment appelle-t-on ce régime ?

Le signal de sortie possède le même motif que le signal d'entrée : c'est le régime sinusoïdal forcé.

Notation des nombres complexes en Physique :Soit le nombre complexe \underline{z}

Forme algébrique	Forme trigonométrique
$a + j b$ est appelé la forme algébrique du nombre complexe.	$ \underline{z} e^{j\alpha}$ est appelé la forme trigonométrique du nombre complexe.
a est appelé la partie réelle du nombre complexe: on note $a = \text{Re}(\underline{z})$	$ \underline{z} $ est appelé le module du nombre complexe.
b est appelé la partie imaginaire du nombre complexe : on note $b = \text{Im}(\underline{z})$	α est appelé l'argument du nombre complexe avec $\arg(\underline{z}) = \alpha$
j est tel que $j^2 = -1$ et $\frac{1}{j} = -j$	On a : $ \underline{z} = z = \sqrt{a^2 + b^2}$

❖ Signaux réels et complexes :

Dipôle A :

6. A l'aide des chronogrammes du dipôle A, déterminer les expressions temporelles réelles de u_A et i_A , puis les expressions temporelles complexes de \underline{u}_A et \underline{i}_A :

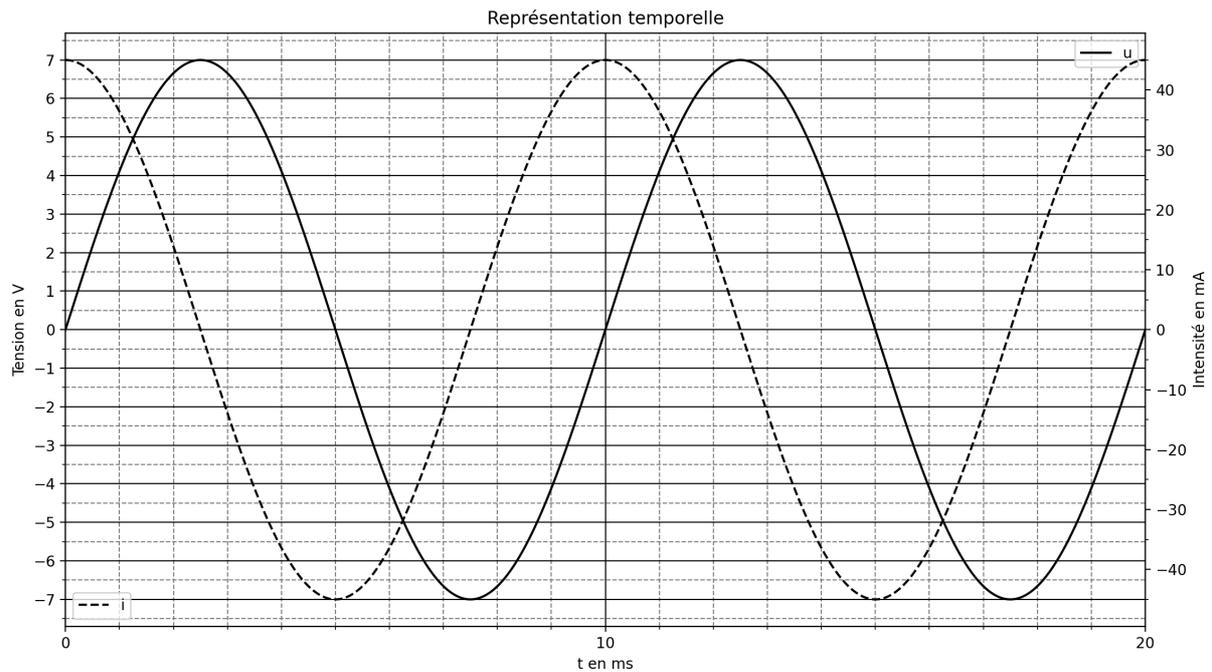
Notation réelle	Notation complexe
$i_A = 0,50 \times \cos(200\pi \times t)$	$\underline{i}_A = 0,50 \times e^{j200\pi t}$
$u_A = 1,0 \times \cos(200\pi \times t)$	$\underline{u}_A = 1,0 \times e^{j200\pi t}$

On rappelle que $e^{jx} = \cos(x) + j \times \sin(x)$

7. Démontrer que la partie réelle de \underline{i}_A correspond à l'expression temporelle de i_A :

$$\underline{i}_A = 0,50 \times e^{j200\pi t} = 0,50 \times (\cos 200\pi t + j \times \sin 200\pi t)$$

$$\underline{i}_A = \boxed{0,50 \times \cos 200\pi t} + j \times 0,50 \times \sin 200\pi t$$

Dipôle B :

8. A l'aide des chronogrammes du dipôle B, déterminer les expressions temporelles réelles de u_B et i_B , puis les expressions temporelles complexes de \underline{u}_B et \underline{i}_B

Notation réelle	Notation complexe
$i_B = 45 \times 10^{-3} \times \cos(200\pi \times t)$	$\underline{i}_B = 45 \times 10^{-3} \times e^{j200\pi t}$
$u_B = 7,0 \times \cos\left(200\pi \times t - \frac{\pi}{2}\right)$	$\underline{u}_B = 7,0 \times e^{j(200\pi t - \frac{\pi}{2})}$

9. Déterminer les valeurs numériques des grandeurs suivantes : $\frac{u_A}{i_A}$ et $\frac{u_B}{i_B}$

$$\frac{u_A}{i_A} = \frac{1,0 \times \cos(200\pi \times t)}{0,50 \times \cos(200\pi \times t)} = 2,00 \Omega$$

$$\frac{u_B}{i_B} = \frac{7,0 \times \cos\left(200\pi \times t - \frac{\pi}{2}\right)}{45 \times 10^{-3} \times \cos(200\pi \times t)} \rightarrow \text{pb mathématique ... résolvable mais long}$$

La présence d'un déphasage entre u_B et i_B justifie l'utilisation des complexes.

On rappelle que $e^{j(x+y)} = e^{jx} \times e^{jy}$

10. Déterminer les valeurs numériques des grandeurs suivantes : $\frac{\underline{u}_A}{\underline{i}_A}$ et $\frac{\underline{u}_B}{\underline{i}_B}$

$$\frac{\underline{u}_A}{\underline{i}_A} = \frac{1,0 \times e^{j200\pi t}}{0,50 \times e^{j200\pi t}} = 2,00 \Omega$$

$$\frac{\underline{u}_B}{\underline{i}_B} = \frac{7,0 \times e^{j(200\pi t - \frac{\pi}{2})}}{45 \times 10^{-3} \times e^{j200\pi t}} = \frac{7,0 \times e^{j200\pi t} \times e^{-j\frac{\pi}{2}}}{45 \times 10^{-3} \times e^{j200\pi t}} = \frac{7,0 \times e^{-j\frac{\pi}{2}}}{45 \times 10^{-3}} = 156 \times e^{-j\frac{\pi}{2}}$$

11. En déduire l'expression des impédances complexes \underline{Z}_A et \underline{Z}_B :

$$\underline{Z}_A = \frac{u_A}{i_A} = 2,00 \Omega$$

$$\underline{Z}_B = \frac{u_B}{i_B} = 156 \times e^{-j\frac{\pi}{2}}$$

12. A quelle grandeur physique correspond l'argument de \underline{Z}_B ? A quelle grandeur physique correspond le module de \underline{Z}_B ?

$$\underline{Z}_B = |Z_B| \times e^{j\alpha}$$

$$\underline{Z}_B = 156 \times e^{-j\frac{\pi}{2}}$$

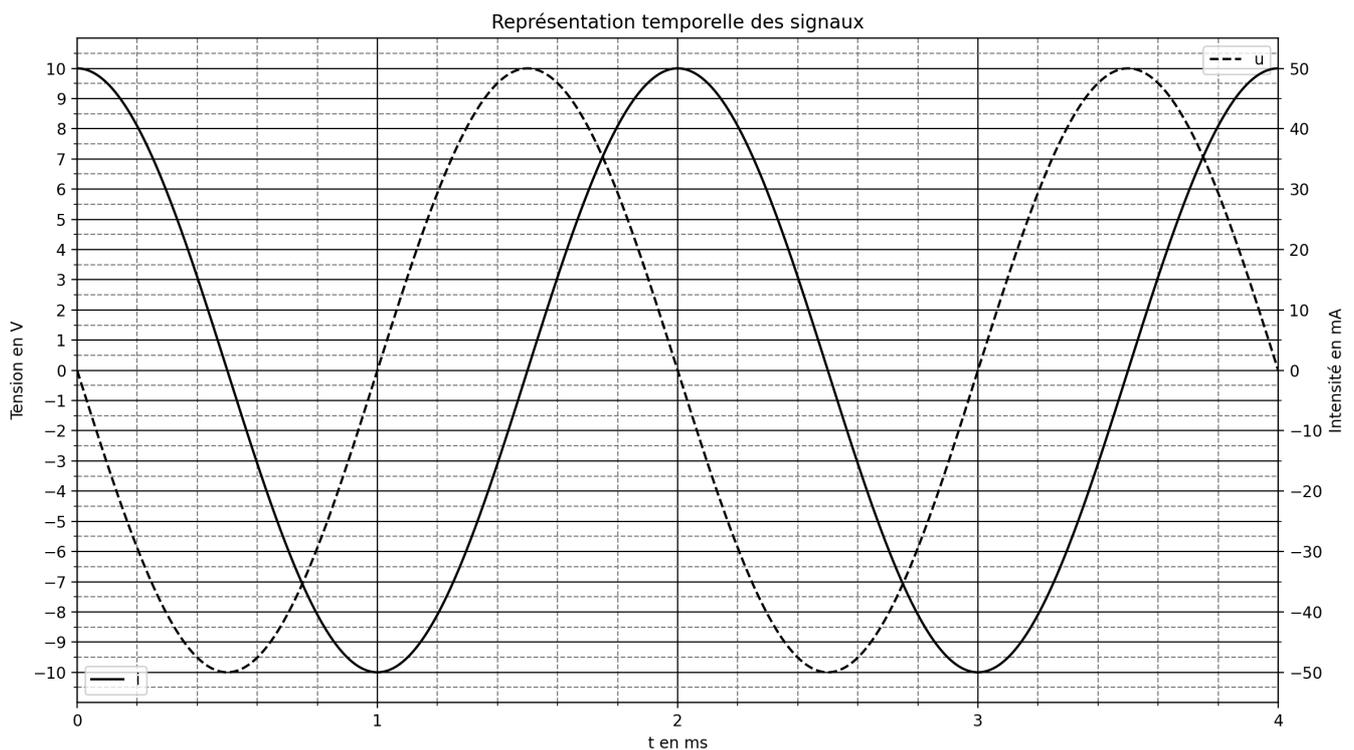
Par identification :

$$|Z_B| = 156 \Omega = \frac{U_m}{I_m}$$

$$\alpha = -\frac{\pi}{2} = \phi$$

Dipôle C :

13. A l'aide des chronogrammes des signaux pour le dipôle C, déterminer l'expression de l'impédance complexe \underline{Z}_C :



$$\underline{i}_C = 50 \times 10^{-3} \times e^{j1000\pi t}$$

$$\underline{u}_C = 10 \times e^{j(1000\pi t + \frac{\pi}{2})}$$

Donc :

$$\underline{Z}_C = \frac{\underline{u}_C}{\underline{i}_C} = \frac{10 \times e^{j(1000\pi t + \frac{\pi}{2})}}{50 \times 10^{-3} \times e^{j1000\pi t}} = \frac{10 \times e^{j1000\pi t} \times e^{j\frac{\pi}{2}}}{50 \times 10^{-3} \times e^{j1000\pi t}} = \frac{10 \times e^{j\frac{\pi}{2}}}{50 \times 10^{-3}}$$

$$\underline{Z}_C = 200 \times e^{j\frac{\pi}{2}}$$

14. A l'aide de la fiche méthode 20, identifier les dipôles A, B et C :

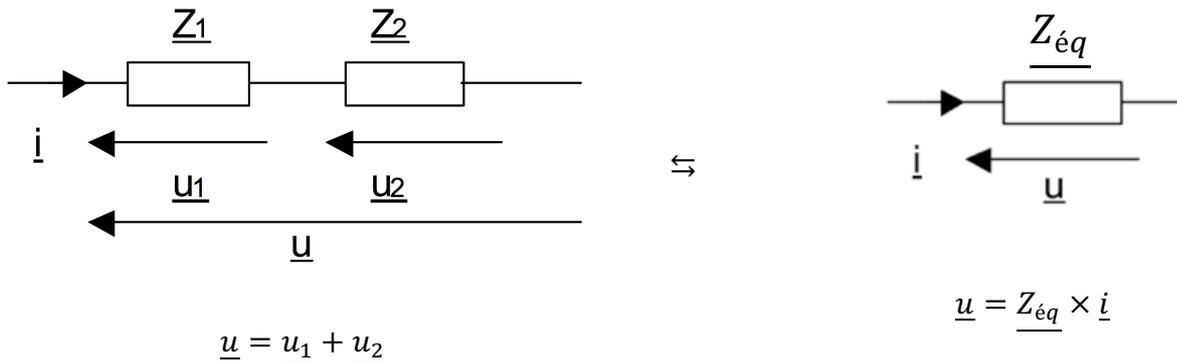
Dipôle A= caractère résistif (pour cette fréquence)

Dipôle B= caractère inductif (pour cette fréquence)

Dipôle C = caractère capacitif (pour cette fréquence)

❖ Association en série d'impédances complexes :

On place deux impédances complexes \underline{Z}_1 et \underline{Z}_2 placées en série. On cherche à déterminer l'impédance complexe équivalente $\underline{Z}_{\text{éq}}$ à l'ensemble de ces deux impédances :



15. A l'aide de la loi des mailles et de lois d'Ohm généralisées, démontrer que $\underline{Z}_{\text{éq}} = \underline{Z}_1 + \underline{Z}_2$:

D'après la loi des mailles :

$$\underline{u} = \underline{u}_1 + \underline{u}_2 \quad (1)$$

D'après la loi d'Ohm généralisée :

$$\underline{u}_1 = \underline{Z}_1 \times \underline{i}$$

$$\underline{u}_2 = \underline{Z}_2 \times \underline{i}$$

\underline{i} étant le même en tout point dans un circuit en série.

On remplace alors dans (1) :

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

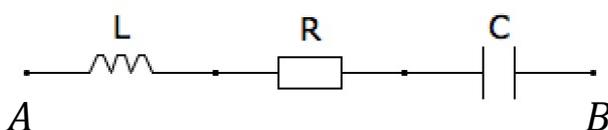
On factorise par \underline{i} :

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

Par identification avec la formule $\underline{u} = \underline{Z}_{\text{éq}} \times \underline{i}$, on obtient alors :

$$\underline{Z}_{\text{éq}} = \underline{Z}_1 + \underline{Z}_2$$

16. Déterminer l'impédance complexe $\underline{Z}_{\text{éq}}$ du dipôle AB suivant :

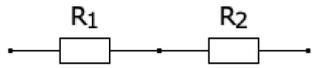
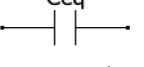


$$\underline{Z}_{\text{éq}} = \sum_{k=1}^n \underline{Z}_k = \underline{Z}_R + \underline{Z}_C + \underline{Z}_L$$

$$\underline{Z}_{\text{éq}} = R + \frac{1}{jC\omega} + jL\omega$$

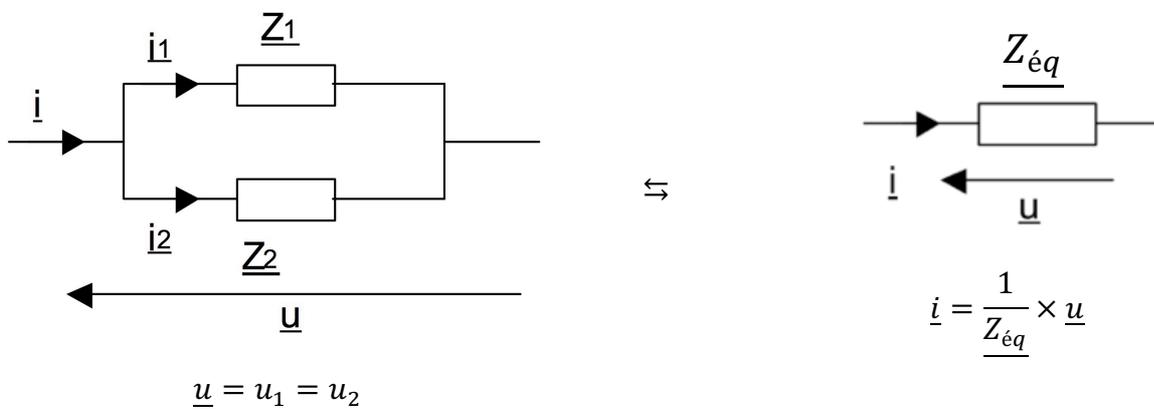
$$\underline{Z}_{\text{éq}} = R + j\left(L\omega - \frac{1}{C\omega}\right)$$

17. Compléter le tableau suivant :

Dipôles en série			
Dipôle équivalent	 $\underline{Z}_{\acute{e}q} = R_{\acute{e}q}$	 $\underline{Z}_{\acute{e}q} = jL_{\acute{e}q}\omega$	 $\underline{Z}_{\acute{e}q} = \frac{1}{jC_{\acute{e}q}\omega}$
Impédance complexe équivalente $\underline{Z}_{\acute{e}q}$	$\underline{Z}_{\acute{e}q} = \underline{Z}_{R1} + \underline{Z}_{R2}$ $\underline{Z}_{\acute{e}q} = R_1 + R_2$	$\underline{Z}_{\acute{e}q} = \underline{Z}_{L1} + \underline{Z}_{L2}$ $\underline{Z}_{\acute{e}q} = jL_1\omega + jL_2\omega$	$\underline{Z}_{\acute{e}q} = \underline{Z}_{C1} + \underline{Z}_{C2}$ $\underline{Z}_{\acute{e}q} = \frac{1}{jC_1\omega} + \frac{1}{jC_2\omega}$
Résistance, inductance ou capacité équivalente	$R_{\acute{e}q} = R_1 + R_2$	$jL_{\acute{e}q}\omega = jL_1\omega + jL_2\omega$ $L_{\acute{e}q} = L_1 + L_2$	$\frac{1}{jC_{\acute{e}q}\omega} = \frac{1}{jC_1\omega} + \frac{1}{jC_2\omega}$ $\frac{1}{C_{\acute{e}q}} = \frac{1}{C_1} + \frac{1}{C_2}$

❖ Association en parallèle (ou dérivation) d'impédances complexes :

On place deux impédances complexes \underline{Z}_1 et \underline{Z}_2 placées en parallèle. On cherche à déterminer l'impédance complexe équivalente $\underline{Z}_{\acute{e}q}$ à l'ensemble de ces deux impédances :



18. A l'aide de la loi des nœuds et de lois d'Ohm généralisées, démontrer que $\frac{1}{\underline{Z}_{\acute{e}q}} = \frac{1}{\underline{Z}_1} + \frac{1}{\underline{Z}_2}$

D'après la loi des nœuds :

$$\underline{i} = \underline{i}_1 + \underline{i}_2 \quad (2)$$

D'après la loi d'Ohm généralisée :

$$\underline{u} = \underline{Z}_1 \times \underline{i}_1 \text{ donc } \underline{i}_1 = \frac{\underline{u}}{\underline{Z}_1}$$

$$\underline{u} = \underline{Z}_2 \times \underline{i}_2 \text{ donc } \underline{i}_2 = \frac{\underline{u}}{\underline{Z}_2}$$

On remplace alors dans (2) :

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

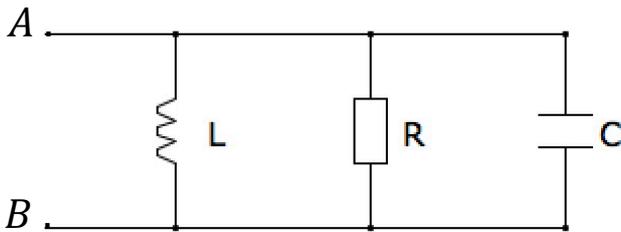
On factorise par \underline{u} :

$$\underline{i} = \left(\frac{1}{\underline{Z}_1} + \frac{1}{\underline{Z}_2} \right) \underline{u}$$

Par identification avec la formule $\underline{i} = \frac{1}{\underline{Z}_{\acute{e}q}} \times \underline{u}$, on obtient alors :

$$\frac{1}{\underline{Z}_{\acute{e}q}} = \frac{1}{\underline{Z}_1} + \frac{1}{\underline{Z}_2}$$

19. Déterminer l'impédance équivalente $\underline{Z}_{\acute{e}q}$ de l'ensemble d'impédances suivant :



$$\frac{1}{\underline{Z}_{\acute{e}q}} = \frac{1}{\underline{Z}_R} + \frac{1}{\underline{Z}_C} + \frac{1}{\underline{Z}_L}$$

$$\frac{1}{\underline{Z}_{\acute{e}q}} = \frac{1}{R} + jC\omega + \frac{1}{jL\omega}$$

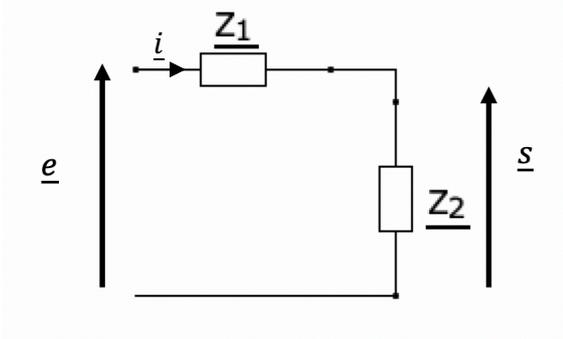
Donc :

$$\underline{Z}_{\acute{e}q} = \frac{1}{\frac{1}{R} + jC\omega + \frac{1}{jL\omega}}$$

20. Compléter le tableau suivant :

Dipôles en dérivation			
Dipôle équivalent	 $\underline{Y}_{\acute{e}q} = \frac{1}{R_{\acute{e}q}}$	 $\underline{Y}_{\acute{e}q} = \frac{1}{jL_{\acute{e}q}\omega}$	 $\underline{Y}_{\acute{e}q} = jC_{\acute{e}q}\omega$
Admittance complexe équivalente $\underline{Y}_{\acute{e}q}$	$\underline{Y}_{\acute{e}q} = \underline{Y}_{R1} + \underline{Y}_{R2}$ $\underline{Y}_{\acute{e}q} = \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2}$	$\underline{Y}_{\acute{e}q} = \underline{Y}_{L1} + \underline{Y}_{L2}$ $\underline{Y}_{\acute{e}q} = \frac{1}{jL_1\omega} + \frac{1}{jL_2\omega}$	$\underline{Y}_{\acute{e}q} = \underline{Y}_{C1} + \underline{Y}_{C2}$ $\underline{Y}_{\acute{e}q} = jC_1\omega + jC_2\omega$
Résistance, inductance ou capacité équivalente	$\frac{1}{R_{\acute{e}q}} = \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2}$	$\frac{1}{jL_{\acute{e}q}\omega} = \frac{1}{jL_1\omega} + \frac{1}{jL_2\omega}$ $\frac{1}{L_{\acute{e}q}} = \frac{1}{L_1} + \frac{1}{L_2}$	$jC_{\acute{e}q}\omega = jC_1\omega + jC_2\omega$ $C_{\acute{e}q} = C_1 + C_2$

❖ Formule du pont diviseur de tension : cas de deux impédances en série



Le système est constitué de deux impédances complexes \underline{Z}_1 et \underline{Z}_2 placées en série.

21. Démontrer que la tension aux bornes de l'impédance \underline{Z}_2 , notée \underline{s} , en fonction de la tension \underline{e} aux bornes de l'ensemble des deux impédances a pour expression :

$$\underline{s} = \frac{\underline{Z}_2}{\underline{Z}_1 + \underline{Z}_2} \times \underline{e}$$

D'après la loi des mailles :

$$\underline{e} = \underline{u}_1 + \underline{s} \quad (1)$$

\underline{u}_1 : tension aux bornes de \underline{Z}_1 , en convention récepteur

D'après la loi d'Ohm généralisée :

$$\begin{aligned} \underline{u}_1 &= \underline{Z}_1 \times \underline{i} \\ \underline{s} &= \underline{Z}_2 \times \underline{i} \end{aligned}$$

\underline{i} étant le même en tout point dans un circuit en série.

On remplace alors dans (1) :

$$\underline{e} = \underline{Z}_1 \times \underline{i} + \underline{Z}_2 \times \underline{i}$$

On factorise par \underline{i} :

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

Il vient alors :

$$\underline{i} = \frac{\underline{e}}{\underline{Z}_1 + \underline{Z}_2}$$

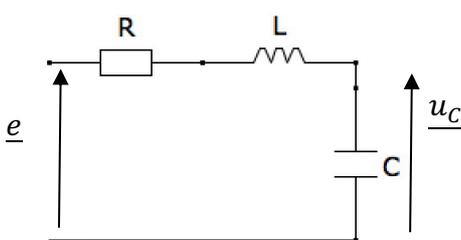
D'après la loi d'Ohm généralisée :

$$\underline{s} = \underline{Z}_2 \times \underline{i}$$

On obtient alors :

$$\underline{s} = \underline{Z}_2 \times \underline{i} = \frac{\underline{Z}_2}{\underline{Z}_1 + \underline{Z}_2} \times \underline{e}$$

22. A l'aide d'un pont diviseur de tension, déterminer l'expression littérale de la tension \underline{u}_C aux bornes du condensateur en fonction de la tension \underline{e} :



$$\begin{aligned} \underline{u}_C &= \frac{\underline{Z}_C}{\underline{Z}_R + \underline{Z}_C + \underline{Z}_L} \times \underline{e} \\ \underline{Z}_R + \underline{Z}_C + \underline{Z}_L &= R + \frac{1}{jC\omega} + jL\omega \\ \underline{u}_C &= \frac{\frac{1}{jC\omega}}{R + \frac{1}{jC\omega} + jL\omega} \times \underline{e} \end{aligned}$$

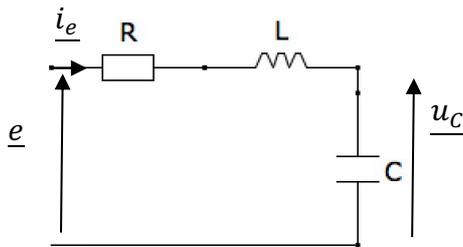
On multiplie par $jC\omega$ en haut et en bas :

$$\frac{u_C}{e} = \frac{1}{RjC\omega + 1 - LC\omega^2} \times e$$

$$\frac{u_C}{e} = \frac{1}{1 - LC\omega^2 + jRC\omega} \times e$$

❖ **Impédance d'entrée du système RLC :**

23. Déterminer l'expression de l'impédance d'entrée \underline{Z}_E du système RLC :



$$\underline{Z}_E = \frac{e}{i_e} \quad \text{quand } i_s = 0 \text{ A}$$

e est la tension aux bornes des 3 dipôles en série, donc :

$$\underline{Z}_E = \underline{Z}_{\text{éq}} = R + \frac{1}{jC\omega} + jL\omega$$

24. Pour un signal sinusoïdal alternatif de fréquence 100 Hz, déterminer la valeur de l'impédance d'entrée Z_E du système RLC ayant les caractéristiques suivantes $R = 10 \Omega$; $C = 10 \text{ nF}$ et $L = 1,0 \text{ H}$:

$$\underline{Z}_E = R + \frac{1}{jC\omega} + jL\omega \Leftrightarrow \underline{Z}_E = R + \frac{-j}{C\omega} + jL\omega \Leftrightarrow \underline{Z}_E = R + j\left(L\omega - \frac{1}{C\omega}\right)$$

On cherche le module de l'impédance complexe :

$$|\underline{Z}_E| = \sqrt{R^2 + \left(L\omega - \frac{1}{C\omega}\right)^2}$$

Application numérique :

$$Z_E = \sqrt{10^2 + \left(1,0 \times 2\pi \times 100 - \frac{1}{10 \times 10^{-9} \times 2\pi \times 100}\right)^2}$$

$$Z_E = 158,5 \text{ k}\Omega$$

❖ **Adaptation d'impédances en tension :**

25. Y a-t-il adaptation d'impédances en tension lorsque l'on branche le GBF Hameg aux bornes du système RLC précédent ? Justifier votre réponse.

$$Z_S = 50 \Omega \text{ et } Z_E = 158,5 \text{ k}\Omega$$

Il y a adaptation d'impédances en tension car $Z_E \gg Z_S$.

26. Y a-t-il adaptation d'impédances en tension lorsque l'on branche le GBF Hameg aux bornes d'un conducteur ohmique de résistance $R = 50\Omega$? Justifier votre réponse.

$$Z_S = 50\Omega \text{ et } Z_E = Z_R = 50\Omega$$

Il n'y a pas adaptation d'impédances en tension car $Z_E = Z_S$.

❖ **Adaptation d'impédances en puissance :**

27. Y a-t-il adaptation d'impédances en puissance lorsque l'on branche le GBF Hameg aux bornes du système RLC précédent (la charge est l'ensemble des dipôles en serie) ? Justifier votre réponse.

$$Z_S = 50\Omega \text{ et } Z_L = 158,5 \text{ k}\Omega$$

Il n'y a pas adaptation d'impédances en puissance car $Z_S \neq Z_L$.

28. Y a-t-il adaptation d'impédances en puissance lorsque l'on branche le GBF Hameg aux bornes d'un conducteur ohmique de résistance $R = 50\Omega$? Justifier votre réponse.

$$Z_S = 50\Omega \text{ et } Z_L = Z_R = 50\Omega$$

Il y a adaptation d'impédances en puissance car $Z_S = Z_L$.