

Chapitre I: Courants alternatifs sinusoïdaux

Contrairement au courant continu un courant alternatif présente de faible perte d'énergie par effet joule et peut voir ses caractéristiques ($i(t)$, $v(t)$) modifiées par un transformateur à enroulement. D'où l'intérêt de ce type de courant.

I- Production et caractéristiques d'un courant alternatif sinusoïdal

1- Production d'un courant sinusoïdal

Soit une spire de section S placée dans un champ magnétique B uniforme et perpendiculaire à l'axe de rotation de celle-ci. A $t=0$ \vec{B} et \vec{S} sont colinéaires. A l'instant t le flux coupé par la spire est :

$$\phi = \vec{B} \cdot \vec{S} = BS \cos(\omega t)$$

La variation du flux induit dans la spire une f.e.m :

$$e(t) = -\frac{d\phi}{dt} = BS\omega \sin(\omega t)$$

et un courant induit $i(t)$ donné par la loi d'ohm :

$$i(t) = \frac{e}{R} = \frac{BS}{R} \omega \sin(\omega t)$$

$i(t)$ est donc sinusoïdal comme la tension $e(t)$.

2- Caractéristiques d'un courant sinusoïdal

Généralement $i(t)$ s'écrit sous la forme suivante : $i(t) = I_m \cos(\omega t + \varphi)$

Avec : $I_m = I_{cc}/2$: l'amplitude du courant

$\omega = \frac{2\pi}{T}$: La pulsation en rad/s

φ : angle de déphasage entre $i(t)$ et $e(t)$ (ou phase)
s'exprime en radian

T : la période et $f = \frac{1}{T}$ la fréquence

La fréquence du secteur est de 50 Hz

Basse fréquence (B.F.) $10^2 \leq f \leq 10^4$ Hz

Haute fréquence $10^4 \leq f \leq 10^9$ Hz

Présentation de $i(t)$:

$i(t)$ peut être représenté par la projection, sur un axe vertical, d'un vecteur de norme I appelé vecteur de Fresnel.

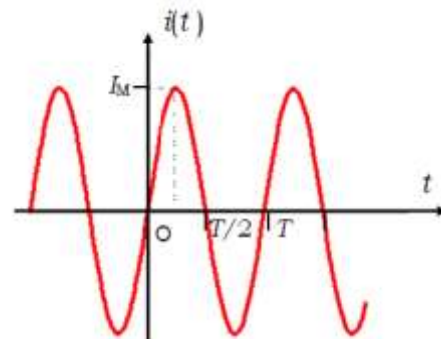
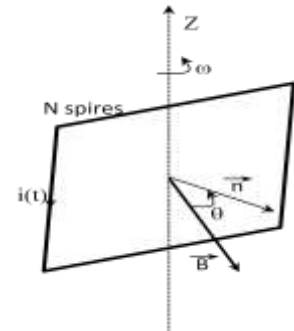
Au bout d'une période T le vecteur de Fresnel aura effectué un tour complet (2π).

3- Intensité efficace d'un courant alternatif

L'intensité efficace d'un courant alternatif $i(t)$ est l'intensité d'un courant continu qui, passant dans la même résistance ohmique R que $i(t)$, dégageraient pendant une période la même quantité de chaleur par effet joule.

La quantité de chaleur dégagée pendant T est :

$$\begin{aligned} w &= \int_0^T i^2 dt = \int_0^T RI_m^2 \cos^2(\omega t + \varphi) dt \\ &= RI_m^2 \int \frac{1 + \cos 2(\omega t + \varphi)}{2} dt = RI_m^2 \left[\frac{t}{2} + \frac{\sin 2(\omega t + \varphi)}{4\omega} \right] \end{aligned}$$



$$= \frac{1}{2} R I_m^2 T = R I_{eff}^2 T$$

D'où :

$$I_{eff} = \frac{I_m}{\sqrt{2}}$$

Autrement : $I_{eff}^2 = \frac{1}{T} \int_0^T i^2 dt = \frac{I_m^2}{2}$

L'intensité moyenne de $i(t)$ est :

$$i_{moy} = \langle i(t) \rangle = \frac{1}{T} \int_0^T i(t) dt = \frac{I_m}{T} \int_0^T \cos(\omega t + \varphi) dt = \frac{1}{T} [\sin(\omega t + \varphi)]_0^T = 0$$

Remarques:

- i. La valeur efficace est égale à la racine carrée de la moyenne du carré de la valeur instantanée de $i(t)$.
- ii. A chaque instant, le courant alternatif agit comme le ferait le courant continu. En conséquence, les études et les lois faites sur le courant continu sont applicables, à chaque instant, sur le courant alternatif.

II- Rappels sur les nombres complexes et sur la méthode de Fresnel

1- Nombres complexes

Soit un point M du plan complexe. Ses coordonnées peuvent (a, b) peuvent être déterminées en fonction des coordonnées polaires (ρ, φ) .

L'affixe du point M est :

$$\bar{Z} = a + jb$$

$a = \text{Re}(\bar{Z})$ est appelé partie réelle de Z et $b = \text{Im}(\bar{Z})$ sa partie imaginaire. j est le nombre complexe tel que $j^2 = -1$

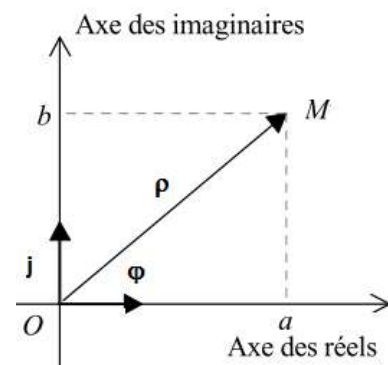
Le conjugué de Z est : $\bar{Z}^* = a - jb$

Les relations d'Euler : $\begin{cases} e^{j\varphi} = \cos \varphi + j \sin \varphi \\ e^{-j\varphi} = \cos \varphi - j \sin \varphi \end{cases}$

Permettent d'obtenir $Z = a + jb = \rho(\cos \varphi + j \sin \varphi) = \rho e^{j\varphi}$

$\rho^2 = \sqrt{a^2 + b^2} = \bar{Z} \bar{Z}^*$ c'est le module du nombre complexe \bar{Z}

φ tel que $\tan \varphi = \frac{b}{a}$ est l'argument du nombre complexe.



2- Méthode de Fresnel

Une grandeur sinusoïdale $i(t) = I_m \cos(\omega t + \varphi)$ peut être présentée par la projection sur un axe (ox) appelé origine des phases, d'un vecteur \overline{OM} de module I_m tournant uniformément à la vitesse angulaire ω et faisant avec cet axe l'angle φ à $t=0$ et $\omega t + \varphi$ à l'instant t . Dans la pratique, on se limite à la présentation vectorielle à $t=0$.

III- Circuits électriques en régimes quasi-stationnaires: cas des circuits sinusoïdaux

Un régime est dit quasi stationnaire lorsque la tension aux bornes d'un dipôle et la tension le traversant varient lentement au cours du temps. Autrement, $u(t) = f(i(t))$ vérifient une équation différentielle linéaire. Une telle situation est réalisable pour un courant sinusoïdal de longueur d'onde associée à sa fréquence $\lambda = \frac{c}{f}$ grande devant la dimension du circuit.

Exemple : $f_0 = 10\text{MHz}$ $\lambda = 30\text{ cm}$. Pour $f < f_0$ l'approximation est valable.

1- Impédance de circuits simples

Le courant alternatif suit les lois du courant continu, donc la loi d'Ohm est applicable et on écrit :

$$v(t) = Z i(t) \text{ avec } Z = |Z|e^{j\varphi}$$

Z s'appelle l'impédance complexe du circuit (en ohms), $|Z|$ est l'impédance du circuit et φ le déphasage existant entre la tension et le courant ou l'argument.

Association des impédances :

i- en série : $Z_{eq} = \sum Z_i$

ii- en parallèle : $\frac{1}{Z_{eq}} = \sum \frac{1}{Z_i}$

a- Circuit ne comprenant qu'une résistance

Soit un circuit comportant une résistance R alimentée par un générateur de tension sinusoïdale $u(t) = U_m \cos(\omega t)$. D'après la loi de Kirchhoff $u(t) = Ri(t)$. En supposant que $i(t) = I_m \cos(\omega t + \varphi)$ donc $U_m = RI_m$ et $\varphi = 0$

Ainsi aux bornes d'une résistance passive la tension et le courant sont en phase et le module $Z = |Z| = \frac{U_m}{I_m} = R$

Présentation de Fresnel :



b- Circuit comprenant qu'une inductance pure

Soit une inductance L parfaite alimentée par un générateur de tension sinusoïdale $u(t) = U_m \cos(\omega t)$.

$$\begin{aligned} \text{On a : } u(t) &= U_m \cos(\omega t) = L \frac{di(t)}{dt} \\ &= L \frac{dI_m \cos(\omega t + \varphi)}{dt} \\ &= -L\omega I_m \sin(\omega t + \varphi) = L\omega I_m \cos(\omega t + \varphi + \frac{\pi}{2}) \end{aligned}$$

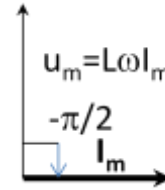
Ainsi: le module $U_m = L\omega I_m$ et la phase $0 = \varphi + \frac{\pi}{2}$

$$|Z| = \frac{U_m}{I_m} = L\omega \text{ et } \varphi = -\frac{\pi}{2} \text{ et par conséquent } i(t) = I_m \cos(\omega t - \frac{\pi}{2})$$

Le courant est quadrature retard sur la tension = $-\frac{\pi}{2}$.

ou la tension est quadrature avance sur le courant.

L'expression de l'impédance complexe est



$$\bar{Z} = \frac{\overline{u(t)}}{\overline{i(t)}} = \frac{U_m e^{j\omega t}}{I_m e^{j(\omega t - \frac{\pi}{2})}} = L\omega e^{j\frac{\pi}{2}} = jL\omega$$

c- Circuit ne comprenant qu'une capacité

Soit une capacité C parfaite alimentée par un générateur de tension sinusoïdale $u(t) = U_m \cos(\omega t)$.

On a : $u(t) = U_m \cos(\omega t) = u_c(t) = \frac{q}{c} = \frac{\int i(t) dt}{c}$

$$= \frac{\int I_m \cos(\omega t + \varphi) dt}{C} = \frac{I_m \sin(\omega t + \varphi)}{C\omega} = \frac{I_m}{C\omega} \cos(\omega t + \varphi - \frac{\pi}{2})$$

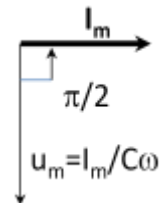
Ainsi: le module $U_m = \frac{I_m}{C\omega}$ et la phase $0 = \varphi - \frac{\pi}{2}$

$|Z| = \frac{U_m}{I_m} = \frac{1}{C\omega}$ et $\varphi = \frac{\pi}{2}$ et par conséquent $i(t) = I_m \cos(\omega t + \frac{\pi}{2})$

Le courant est quadrature avance sur la tension = $\frac{\pi}{2}$.

ou la tension est quadrature retard sur le courant.

$$\bar{Z} = \frac{\overline{u(t)}}{\overline{i(t)}} = \frac{U_m e^{j\omega t}}{I_m e^{j(\omega t + \frac{\pi}{2})}} = \frac{1}{C\omega} e^{-j\frac{\pi}{2}} = -\frac{j}{C\omega}$$



$\frac{1}{C\omega}$ s'appelle la réactance de la capacité.

IV- Circuit RLC en série dans un régime sinusoïdal permanent

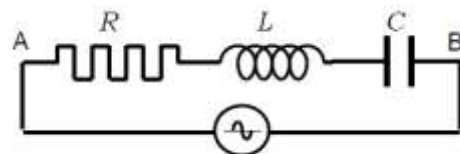
Soit le circuit RLC en série alimenté par un générateur basses fréquences (G.B.F.) de tension $u(t) = U_m \cos(\omega t)$.

D'après la 2^{ème} loi de Kirchhoff : $u(t) = u_R(t) + u_L(t) + u_C(t)$

D'après la loi d'Ohm:

$$u(t) = Ri(t) + L \frac{di(t)}{dt} + \frac{Q}{C}$$

$$= Ri(t) + L \frac{di(t)}{dt} + \frac{\int i(t) dt}{C}$$



Equation différentielle du second ordre en $i(t)$ dont la solution est :

$$i(t) = \underbrace{f(t)e^{-\lambda t}}_{\text{solution générale}} + \underbrace{I_m \cos(\omega t + \varphi)}_{\text{solution particulière}}$$

En régime permanent : $f(t)e^{-\lambda t}$ tend vers zéro. Donc $i(t) = I_m \cos(\omega t + \varphi)$

L'objectif c'est de déterminer I_m et φ de $i(t)$ connaissant $u(t)$. Il existe trois méthodes qui peuvent être utilisées pour les déterminer.

1- Méthode algébrique ou trigonométrique

$$u(t) = u_R(t) + u_L(t) + u_C(t)$$

$$U_m \cos(\omega t) = RI_m \cos(\omega t + \varphi) - L\omega I_m \sin(\omega t + \varphi) + \frac{I_m}{C\omega} \sin(\omega t + \varphi)$$

$$= I_m \left[R \cos(\omega t + \varphi) + \left(-L\omega + \frac{1}{C\omega} \right) \sin(\omega t + \varphi) \right]$$

$$= I_m \left[R(\cos\omega t \cos\varphi - \sin\omega t \sin\varphi) + \left(-L\omega + \frac{1}{C\omega} \right) (\sin\omega t \cos\varphi + \cos\omega t \sin\varphi) \right]$$

$$= I_m \left[\cos\omega t \left(R \cos\varphi + \left(-L\omega + \frac{1}{C\omega} \right) \sin\varphi \right) + \sin\omega t \left(-R \sin\varphi + \left(-L\omega + \frac{1}{C\omega} \right) \cos\varphi \right) \right]$$

On trouve :

$$\begin{cases} U_m = I_m \left(R \cos\varphi + \left(-L\omega + \frac{1}{C\omega} \right) \sin\varphi \right) & (1) \end{cases}$$

$$\begin{cases} 0 = I_m \left(-R \sin\varphi + \left(-L\omega + \frac{1}{C\omega} \right) \cos\varphi \right) & (2) \end{cases}$$

$$(1)^2 + (2)^2 = I_m^2 \left[\left(R \cos\varphi + \left(-L\omega + \frac{1}{C\omega} \right) \sin\varphi \right)^2 + \left(-R \sin\varphi + \left(-L\omega + \frac{1}{C\omega} \right) \cos\varphi \right)^2 \right]$$

$$= I_m^2 \left[\left(R^2 \cos^2\varphi + \left(-L\omega + \frac{1}{C\omega} \right)^2 \sin^2\varphi + 2R \left(-L\omega + \frac{1}{C\omega} \right) \cos\varphi \sin\varphi \right) \right. \\ \left. + \left(R^2 \sin^2\varphi + \left(-L\omega + \frac{1}{C\omega} \right)^2 \cos^2\varphi - 2R \left(-L\omega + \frac{1}{C\omega} \right) \cos\varphi \sin\varphi \right) \right]$$

$$= I_m^2 \left[\left(R^2 \cos^2\varphi + \left(-L\omega + \frac{1}{C\omega} \right)^2 \sin^2\varphi + R^2 \sin^2\varphi + \left(-L\omega + \frac{1}{C\omega} \right)^2 \cos^2\varphi \right) \right]$$

$$= I_m^2 \left[R^2 + \left(-L\omega + \frac{1}{C\omega} \right)^2 \right]$$

Donc :

$$I_m = \frac{U_m}{\sqrt{R^2 + \left(-L\omega + \frac{1}{C\omega} \right)^2}}$$

Et d'après l'équation (2) on a:

$$\operatorname{tg}\varphi = -\frac{\left(L\omega - \frac{1}{C\omega} \right)}{R}$$

Deux cas se présentent :

- i- $L\omega > \frac{1}{C\omega}$; $\operatorname{tg}\varphi < 0$ donc $\varphi < 0$. Le courant est en retard de phase sur la tension.
- ii- $L\omega < \frac{1}{C\omega}$; $\operatorname{tg}\varphi > 0$ donc $\varphi > 0$. Le courant est en avance de phase sur la tension.

2- Méthode de Fresnel

On a : $u(t) = u_R(t) + u_L(t) + u_C(t)$. Les tensions sont considérées comme des vecteurs tournant dans le sens positif avec la même pulsation ω . Ainsi :

$$\vec{u}(t) = \vec{u}_R(t) + \vec{u}_L(t) + \vec{u}_C(t)$$

En utilisant les résultats du paragraphe :

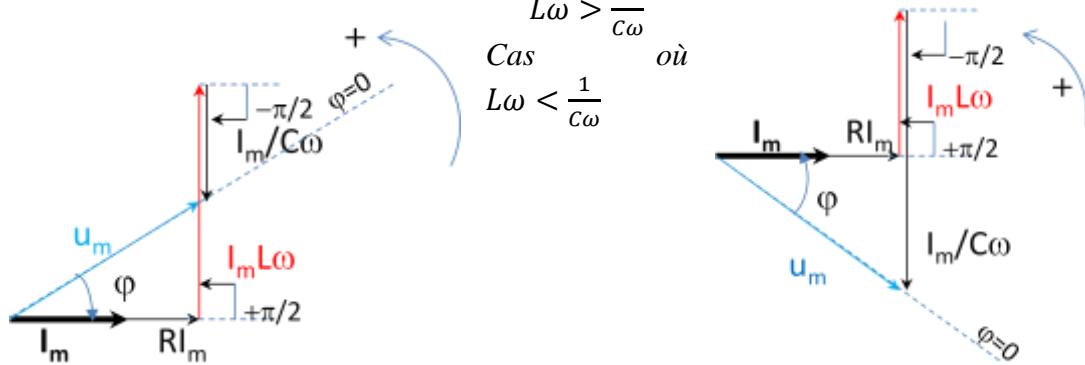
- $u_R(t)$ est en phase avec $i(t)$
- $u_L(t)$ est en avance de phase $\frac{\pi}{2}$ sur $i(t)$

- $u_c(t)$ est en retard de phase $-\frac{\pi}{2}$ sur $i(t)$

Cas où

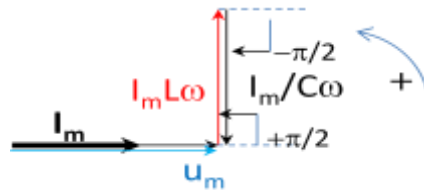
$$L\omega > \frac{1}{C\omega}$$

Cas où $L\omega < \frac{1}{C\omega}$



$i(t)$ est en retard de phase sur $u(t)$ $i(t)$ est en retard de phase sur $u(t)$
 $\varphi < 0$; $i(t) = I_m \cos(\omega t - |\varphi|)$ $\varphi > 0$; $i(t) = I_m \cos(\omega t + |\varphi|)$
 Le circuit est dit inductif Le circuit est dit capacitif

Cas où $L\omega = \frac{1}{C\omega}$: la réactance est nulle ; $\varphi = 0$. Le circuit est en a résonance.



La fréquence de résonance est telle que :

$$f = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}}$$

3- Méthode des complexes

Les expressions complexes de la tension et du courant sont respectivement :

$$\overline{u(t)} = U_m e^{j\omega t} \text{ et } \overline{i(t)} = I_m e^{j(\omega t + \varphi)}$$

i- L'impédance complexe du circuit est :

$$\overline{Z} = \frac{\overline{u(t)}}{\overline{i(t)}} = \frac{U_m e^{j\omega t}}{I_m e^{j(\omega t + \varphi)}} = R + j \left(L\omega - \frac{1}{C\omega} \right) = R + jX$$

X est appelé réactance du circuit RLC, c'est la somme des réactances de la bobine et du condensateur.

$$I_m = \frac{|\overline{u(t)}|}{|\overline{Z}|} = \frac{U_m}{\sqrt{R^2 + \left(-L\omega + \frac{1}{C\omega} \right)^2}}$$

$$\text{Et : } \text{Arg}(\overline{u(t)}) = \text{Arg}(\overline{Z}) + \text{Arg}(\overline{i(t)})$$

$$0 = \text{Arctan}\left(\frac{L\omega - \frac{1}{C\omega}}{R}\right) + \varphi$$

$$\text{tg}\varphi = -\frac{\left(L\omega - \frac{1}{C\omega} \right)}{R}$$

ii- Résolution de l'équation différentielle

$$\begin{aligned}\overline{u(t)} &= \overline{u_R(t)} + \overline{u_L(t)} + \overline{u_C(t)} \\ U_m e^{j\omega t} &= R I_m e^{j(\omega t + \varphi)} + jL\omega I_m e^{j(\omega t + \varphi)} + \frac{1}{jC\omega} I_m e^{j(\omega t + \varphi)} \\ U_m &= R I_m + j I_m \left(L\omega + \frac{1}{jC\omega} \right) e^{j\varphi}\end{aligned}$$

Ainsi :

$$I_m = \frac{U_m}{\sqrt{R^2 + \left(-L\omega + \frac{1}{C\omega}\right)^2}}$$

Et

$$tg\varphi = -\frac{\left(L\omega - \frac{1}{C\omega}\right)}{R}$$

4-Etude de la résonance du circuit RLC

D'après le paragraphe ci-dessus, l'intensité efficace et l'argument du courant $i(t)$ sont donnés par :

$$I_m = \frac{U_m}{\sqrt{R^2 + \left(-L\omega + \frac{1}{C\omega}\right)^2}} \text{ et } tg\varphi = -\frac{\left(L\omega - \frac{1}{C\omega}\right)}{R}$$

L'intensité I_m est maximale lorsque $L\omega - \frac{1}{C\omega} = 0$, c'est-à-dire que :

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

Donc : $I_m = \frac{U_m}{R}$ et $\varphi = 0$

Ainsi le circuit RLC se comporte comme une simple résistance. (suite voir TP)