

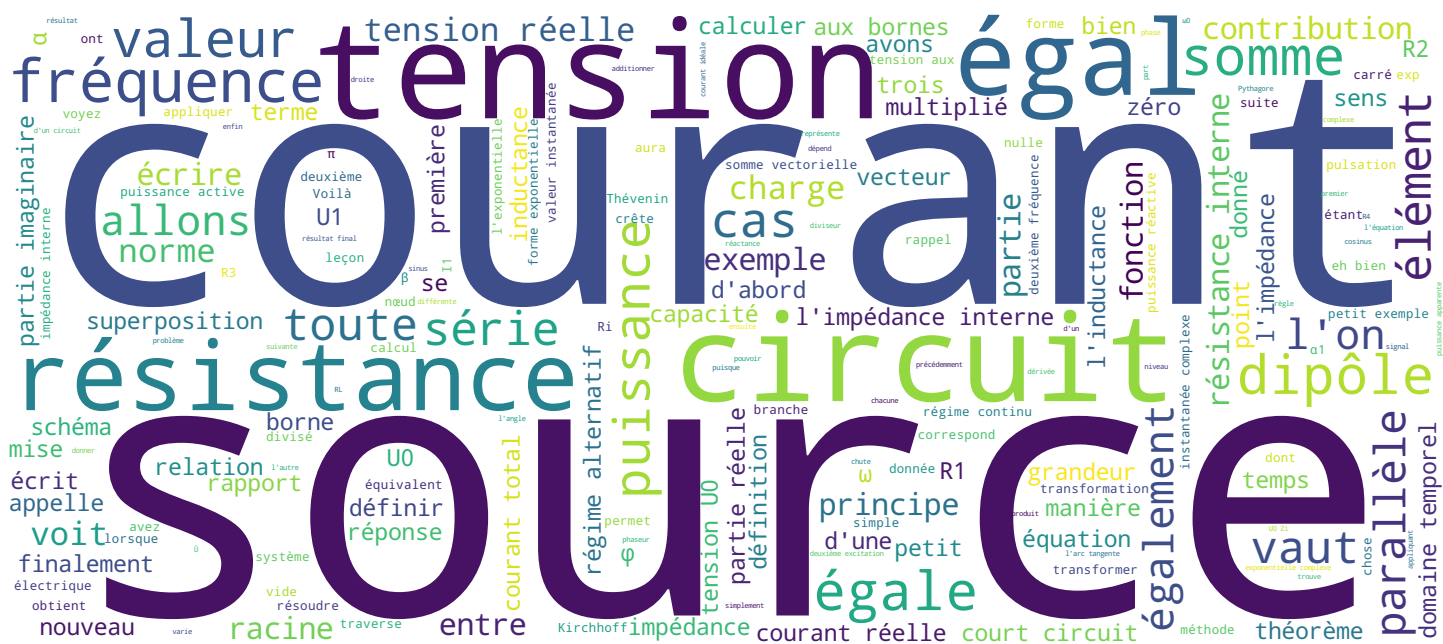
MÉTHODES EN RÉGIME ALTERNATIF

THÉORÈMES DE THÉVENIN ET DE NORTON – PRINCIPE DE SUPERPOSITION

LEÇON 16

Électrotechnique I

Yves PERRIARD & Paolo GERMANO
Laboratoire d'Actionneurs Intégrés



Search MOOC



Video



Généralités



- Théorème de Thévenin
- Théorème de Norton
- Principe de superposition
 - Fréquences en présence
 - Exemple
- Conclusion

Electrotechnique I

Bonjour, bienvenue à cette nouvelle leçon du cours d'électrotechnique. Aujourd'hui nous allons parler de deux méthodes que nous avons développées en régime continu et que l'on va adapter pour le régime alternatif. Dans un premier temps, nous allons tout d'abord voir le théorème de Thévenin et le théorème de Norton appliqués à un circuit alimenté en régime alternatif. Dans un deuxième temps, nous allons voir sous quelles conditions on peut appliquer le principe de superposition en régime alternatif et nous donnerons un petit exemple.

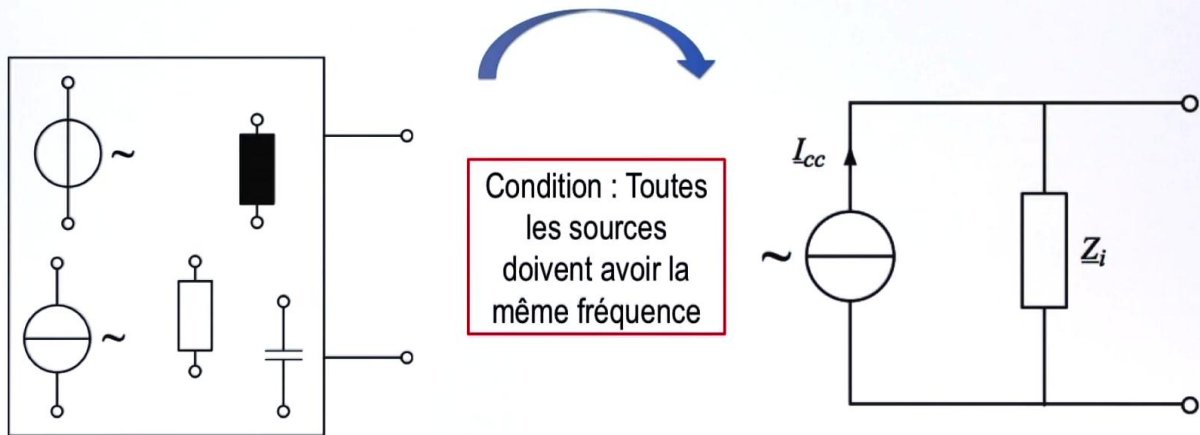
Notes

Summary



0m 03s

Théorème de Norton



Sources de tension, sources de courant, éléments passifs et linéaires R , L et C

Electrotechnique I

Pour rappel, le théorème de Thévenin énonce que tout dipôle, ici on a un exemple de dipôle avec des éléments à l'intérieur et on a ici les deux pôles. Donc tout dipôle peut être remplacé par une source de tension réelle, donc une source de tension idéale, mise en série avec une impédance interne. Une source de tension réelle lorsque la tension U_0 , ici, est la tension à vide du dipôle et que l'impédance interne Z_i correspond au rapport de la tension à vide et du courant de court-circuit. Donc Z , ici, est égal à U_0 la tension à vide divisée par le courant du court-circuit lorsqu'on court-circuite le dipôle. De même, le théorème de Norton énonce que tout dipôle peut être remplacé par une source de courant réelle, donc ici une source de courant idéale, mise en parallèle avec une impédance interne. Donc une source de courant réelle où le courant I_{cc} , ici, est le courant de court-circuit du dipôle et que l'impédance interne est identique à celle de la source de tension réelle U_0 qui est égale à $Z_i \cdot I_{cc}$. La condition pour que le théorème de Thévenin et le théorème de Norton soient applicables est que toutes les sources qui sont dans le dipôle doivent avoir la même fréquence.

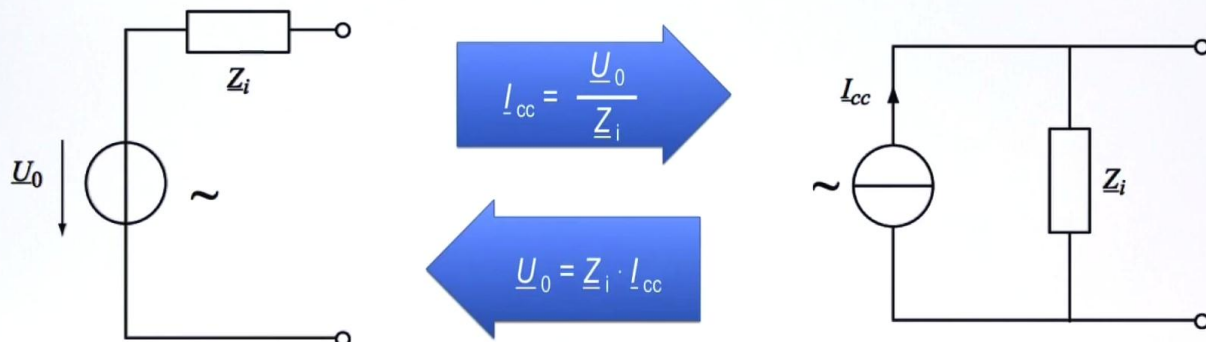
Notes

Summary



0m 35s

Equivalence des circuits



Electrotechnique I

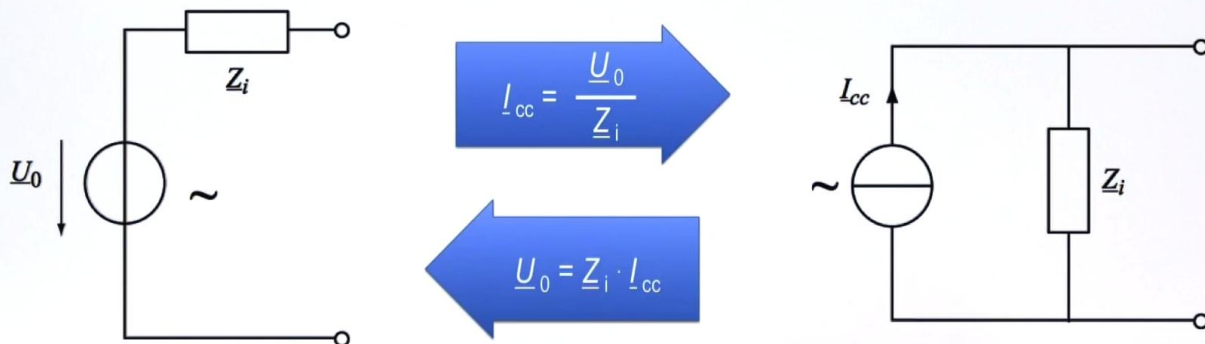
Si le dipôle est équivalent à une source de tension réelle ou à une source de courant réelle, alors il y a également une équivalence entre une source de tension réelle et une source de courant réelle. Si l'on remplace le dipôle, ou le circuit, par cette source de tension réelle, ou une partie du circuit par cette source de tension réelle, on obtient l'équivalence en appliquant cette relation, c'est-à-dire que la source de courant idéale est égale au rapport de la tension à vide \underline{U}_0 divisée par l'impédance interne et l'impédance interne, qui est en série avec la source de tension, vient ici en parallèle avec la source de courant. L'opération inverse, c'est-à-dire que si on isole dans le circuit ou si on remplace le circuit, ce dipôle, on trouve l'équivalence de source de courant réelle en source de tension réelle en remplaçant la tension \underline{U}_0 par le produit $\underline{Z}_i \cdot \underline{I}_{cc}$. Et on remplace l'impédance interne parallèle par une impédance interne série. Comme on l'a démontré en régime continu, on peut également déterminer l'impédance interne en supprimant toutes les sources de tension et en calculant l'impédance vue de l'extérieur, l'impédance du dipôle, et on obtient ainsi l'impédance interne.

Notes

Summary



Equivalence des circuits



Exemple :

$$\underline{U}_0 = U_0 \cdot e^{j\alpha}$$

$$\underline{Z}_i = R_i + jX_i \Rightarrow \underline{I}_{cc} = \frac{\underline{U}_0}{\underline{Z}_i} = \frac{U_0 \cdot e^{j\alpha}}{R_i + jX_i} =$$

Electrotechnique I

On va faire maintenant un petit exemple. Si la source de tension est égale à U_0 qu'on écrit sous forme exponentielle complexe, donc une norme multipliée par un exposant $\exp(j\alpha)$ et que l'impédance interne Z_i est égale à une résistance interne plus une réactance interne X_i , le courant pour faire la transformation, le courant de court-circuit va être donné par la relation $I_{cc} = U_0/Z_i$ et c'est égal à la norme fois $\exp(j\alpha)$ divisée par la résistance interne plus jX interne. On voit à ce niveau de développement qu'il n'est pas très aisé de résoudre cette fraction de cette sorte-là. On va donc utiliser les propriétés des exponentielles, donc on va transformer cette partie, qui est sous forme cartésienne, en une expression sous forme polaire. Donc on peut réécrire le numérateur identique $\exp(j\alpha)$ et puis le dénominateur on va l'écrire sous forme de norme multipliée par $\exp(j\varphi)$, un argument, en sachant que Z_i , par Pythagore, c'est la racine carrée de $R_i^2 + X_i^2$ et que l'argument φ est donné par l'arc tangente de la partie imaginaire, donc la réactance X_i , divisée par la résistance interne.

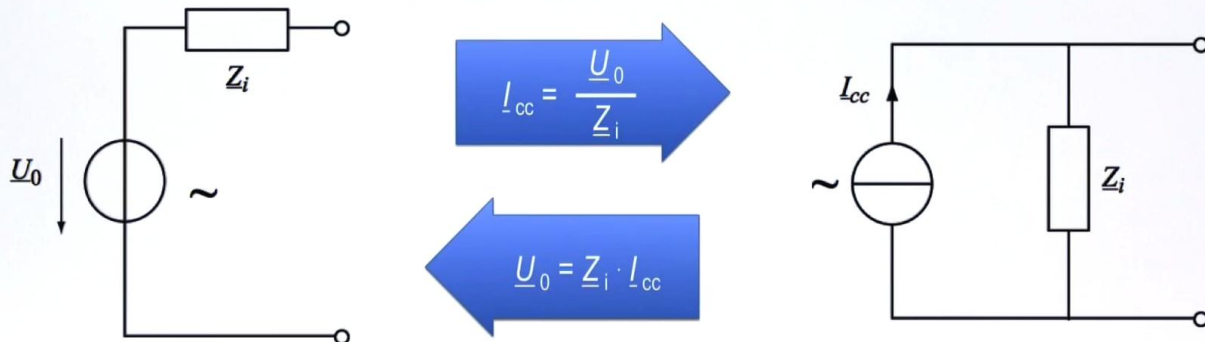
Notes

Summary



3m 55s

Equivalence des circuits



Exemple :

$$\underline{U}_0 = U_0 \cdot e^{j\alpha}$$

$$\underline{Z}_i = R_i + jX_i \Rightarrow \underline{I}_{cc} = \frac{\underline{U}_0}{\underline{Z}_i} = \frac{U_0 \cdot e^{j\alpha}}{R_i + jX_i} = \frac{U_0 \cdot e^{j\alpha}}{Z_i \cdot e^{j\varphi}} = \frac{U_0}{Z_i} \cdot e^{j(\alpha - \varphi)} = \underline{I}_{cc} \cdot e^{j\beta}$$

Electrotechnique I

Ecrit sous cette forme, on peut simplement réécrire l'équation comme étant $U_0/Z_i \cdot \exp(j(\alpha - \varphi))$ et ceci c'est l'expression du courant, c'est-à-dire $I_{cc} \cdot \exp(j\beta)$ et, par analogie, on voit que la norme de I_{cc} c'est U_0/Z_i et l'argument β c'est α moins φ . Donc les opérations mathématiques doivent être effectuées en appliquant les règles du calcul complexe.

Notes

Summary



5m 57s

A - Cas pour lequel toutes les sources ont la même fréquence

- On considère successivement chaque source prise individuellement pour en connaître la réponse pour la grandeur demandée ;
- La grandeur définitive est la somme vectorielle des contributions individuelles de chaque source ;

- Soit :



Electrotechnique I

Dans cette deuxième partie de leçon, nous allons voir comment est-ce qu'on peut appliquer le principe de superposition en régime alternatif. Pour rappel, le principe de superposition dit que la réponse d'un circuit, c'est-à-dire un courant quelque part dans le circuit ou une tension aux bornes d'un des éléments du circuit, la réponse du circuit à une somme d'excitations est égale à la somme des réponses dues à chacune des excitations prises individuellement. Comme au régime continu, le principe de superposition est applicable mais pour autant que le système soit linéaire. Pour rappel, le terme de linéaire signifie que la valeur R d'une résistance ne varie pas avec le courant qui la traverse. Donc la relation $U = R \cdot I$ est toujours vérifiée. Idem pour une inductance, sa valeur L ne va pas varier avec le courant qui la traverse, elle ne sature donc pas. Et, finalement, la valeur C d'un condensateur ne varie pas en fonction de la tension qui est présente à ses bornes. On va donc traiter ces deux cas : le premier cas pour lequel toutes les sources de tension et courant ont la même fréquence. On considère successivement chaque source prise individuellement pour en connaître la réponse pour la grandeur demandée.

Notes

Summary



6m 40s

A - Cas pour lequel toutes les sources ont la même fréquence

- On considère successivement chaque source prise individuellement pour en connaître la réponse pour la grandeur demandée ;
- La grandeur définitive est la somme vectorielle des contributions individuelles de chaque source ;

$$P_1 = R I_1^2$$

$$P_2 = R I_2^2$$

- Soit : $\underline{X}_{\text{tot}} = \sum_{j=1}^n \underline{X}_j$ Rem. : \underline{U} ✓ \underline{I} ✓ P ✗ (fonction quadratique)

mais $P_{\text{tot}} = P_1 + P_2 \neq R(I_1 + I_2)^2 = R(I_1^2 + \underline{2 I_1 I_2} + I_2^2)$

Electrotechnique I

La grandeur définitive est la somme vectorielle des contributions individuelles de chaque source. Donc pour une grandeur qu'on appelle X ici, la grandeur X_{tot} c'est la contribution, la somme vectorielle de chacune des contributions de chaque source. La grandeur X dans cette équation peut être soit une tension soit un courant mais en aucun cas une puissance. Pourquoi ? Parce que la puissance est une fonction quadratique et donc non linéaire, donc le principe de superposition ne s'applique pas au cas des puissances. On peut en faire la démonstration, c'est-à-dire que si on écrit la puissance P₁ qui serait dissipée dans la résistance R due à la source 1, cette puissance vaudrait R*I₁². La puissance P₂ qui serait la puissance dissipée dans la résistance due à la source 2, vaudrait R*I₂². Mais la puissance totale n'est pas égale à ceci, pourquoi ? Parce que P_{tot}, qui est la somme des deux puissances, n'est pas égale à R fois le courant total I₁ + I₂ au carré. Pourquoi ? Parce que cette dernière expression peut être développée ainsi... où il apparaît ce double produit, ici, qui fait que pour les puissances le principe de superposition ne s'applique pas.

Notes

Summary



8m 06s

B - Cas pour lequel toutes les sources n'ont pas la même fréquence

- On regroupe les sources par fréquence ;
- Pour chaque groupe de fréquence, on applique la méthode vue au cas A
- Une somme vectorielle de contributions pour chaque fréquence :

$$f_1 \rightarrow \underline{X}_{\text{tot } 1} , \quad f_2 \rightarrow \underline{X}_{\text{tot } 2} , \quad f_n \rightarrow \underline{X}_{\text{tot } n}$$
- L'addition des sommes vectorielles des contributions doit se faire dans le domaine temporel :

Electrotechnique I

On traite maintenant un deuxième cas. C'est le cas pour lequel toutes les sources de tension ou de courant n'ont pas la même fréquence et la méthode est la suivante : on va tout d'abord regrouper les sources par fréquence, c'est-à-dire qu'on prend toutes les sources qui ont la même fréquence et on va les mettre ensemble et pour chaque groupe de fréquence, on va appliquer la méthode vue au cas A. Et donc on aura une somme vectorielle de contributions pour chaque fréquence, c'est exprimé ici. Pour la première fréquence on a une première contribution des sources à cette fréquence et pour cette deuxième fréquence, on a de nouveau une somme de contributions, ainsi de suite pour toutes les fréquences. Finalement, l'addition des sommes vectorielles, de ces sommes ici, des contributions doit se faire, finalement, dans le domaine temporel.

Notes

Summary



B - Cas pour lequel toutes les sources n'ont pas la même fréquence

- Transformation des phaseurs efficaces complexes en valeurs instantanées complexes (domaine temporel complexe) :

$$f_1 \rightarrow \underline{X}_{tot1} = X_{tot} \cdot e^{j\omega_1 t} \rightarrow \sqrt{2} X_{tot} \cdot e^{j(\omega_1 t + \alpha_1)} = x_{tot1}$$

- Transformation des valeurs instantanées complexes en valeurs instantanées (domaine temporel) :

Electrotechnique I

Cette transformation dans le domaine temporel on va la faire maintenant, on va traiter juste un cas un peu simple, un cas général où il n'y aurait que deux fréquences en jeu. Pour la première fréquence f_1 , on va avoir une somme de toutes les contributions qu'on appelle X_{tot1} , que je peux écrire sous forme exponentielle complexe donc avec une norme : $X_{tot} \cdot \exp(j \alpha_1)$ et je vais transformer ce phaseur efficace complexe en valeur instantanée complexe, dans le domaine temporel complexe. La norme qui est ici sous forme efficace, je vais prendre sa valeur de crête, c'est à dire racine de 2 fois X_{tot} , multiplié par $\exp(j)$, on réintroduit la pulsation ω_1 , ω_1 fois t plus α_1 , et ceci c'est égal à petit x , x minuscule, parce que ça dépend du temps, x_{tot1} . Idem pour la deuxième fréquence qu'on a identifiée où on a la somme des contributions X_{tot2} sous forme exponentielle complexe efficace qu'on peut écrire sous forme X_{tot2} -- pardon ici j'ai oublié le 1 -- multiplié par $\exp(j \alpha_2)$, qu'on transforme en valeur instantanée complexe c'est-à-dire racine de 2 fois X_{tot2} -- pardon j'ai à nouveau oublié le 1 ici - donc la valeur de crête multipliée par $\exp(j \omega_2 t + \alpha_2)$ et ceci c'est égal à x_{tot2} .

Notes

Summary



B - Cas pour lequel toutes les sources n'ont pas la même fréquence

- Transformation des phaseurs efficaces complexes en valeurs instantanées complexes (domaine temporel complexe) :

$$\begin{aligned}
 f_1 &\rightarrow \underline{x}_{tot1} = X_{tot1} \cdot e^{j\alpha_1} \rightarrow \sqrt{2} X_{tot1} \cdot e^{j(\omega_1 t + \alpha_1)} = \underline{x}_{tot1} \\
 f_2 &\rightarrow \underline{x}_{tot2} = X_{tot2} \cdot e^{j\alpha_2} \rightarrow \sqrt{2} X_{tot2} \cdot e^{j(\omega_2 t + \alpha_2)} = \underline{x}_{tot2}
 \end{aligned}
 \left. \vphantom{\begin{aligned} f_1 &\rightarrow \underline{x}_{tot1} = X_{tot1} \cdot e^{j\alpha_1} \rightarrow \sqrt{2} X_{tot1} \cdot e^{j(\omega_1 t + \alpha_1)} = \underline{x}_{tot1} \\ f_2 &\rightarrow \underline{x}_{tot2} = X_{tot2} \cdot e^{j\alpha_2} \rightarrow \sqrt{2} X_{tot2} \cdot e^{j(\omega_2 t + \alpha_2)} = \underline{x}_{tot2} \end{aligned}} \right\} \underline{x}_{final} = \underline{x}_{tot1} + \underline{x}_{tot2}$$

$$\underline{x}_{final} = \sqrt{2} X_{tot1} \cdot e^{j(\omega_1 t + \alpha_1)} + \sqrt{2} X_{tot2} \cdot e^{j(\omega_2 t + \alpha_2)}$$

- Transformation des valeurs instantanées complexes en valeurs instantanées (domaine temporel) :

$$x_{final} = \sqrt{2} X_{tot1} \cdot \sin(\omega_1 t + \alpha_1) + \sqrt{2} X_{tot2} \cdot \sin(\omega_2 t + \alpha_2)$$

Electrotechnique I

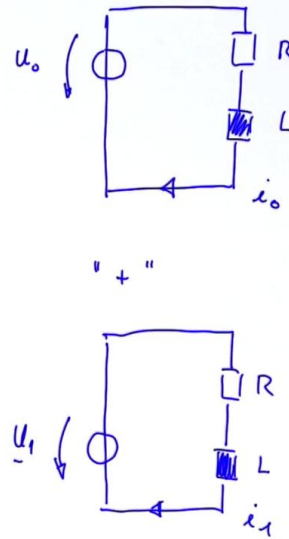
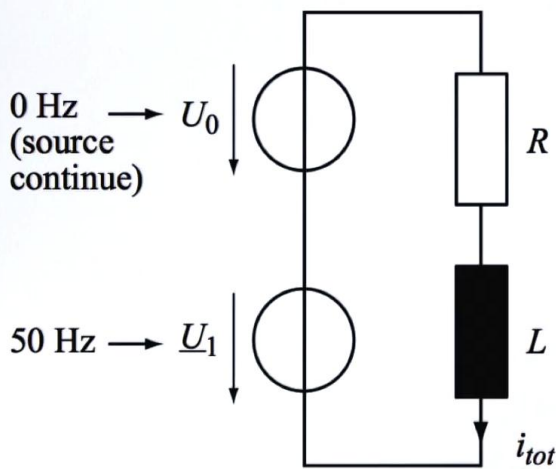
Maintenant, pour avoir le résultat final, on va additionner ces deux résultats partiels, on a que x_{final} , la valeur instantanée complexe dans le domaine temporel, est égal à $x_{tot1} + x_{tot2}$. Si on développe on a que x_{final} , en fonction du temps, est égal à racine de 2 fois x_{tot1} multiplié par l'exponentielle. Et le deuxième terme pour la deuxième fréquence, racine de 2 fois x_{tot2} , multiplié par l'exponentielle. La somme d'exponentielles ne se prête pas bien pour les additions donc on va transformer ces valeurs instantanées complexes en valeurs instantanées dans le domaine temporel et donc la grandeur finale... sera égale à racine de 2 fois x_{tot1} multiplié par le sinus de $\omega_1 t$ plus α_1 , plus la deuxième contribution, racine de 2 fois x_{tot2} multiplié par $\sin(\omega_2 t + \alpha_2)$.

Notes

Summary



Exemple :



Electrotechnique I

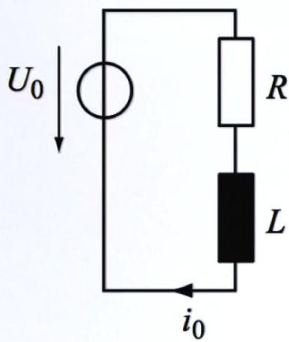
Considérons maintenant ce petit exemple où l'on alimente un circuit RL, on va l'exciter avec deux sources : une première source U_0 qui est à une certaine fréquence, ici une fréquence nulle, c'est une source continue, et une deuxième excitation, c'est la tension U_1 qui, elle, est à une deuxième fréquence, fréquence de 50Hz. Donc l'excitation est provoquée par ces deux sources sur ce circuit et on cherche la réponse, ici en l'occurrence le courant total. On peut donc décomposer ce circuit en deux sous-circuits, le premier où l'on considère uniquement la source de tension U_0 et on aura le résultat suivant : la source de tension U_0 , la résistance R , l'inductance L et la contribution à I_{tot} , la contribution de U_0 qu'on appelle ici I_0 . On va additionner la contribution de la deuxième excitation, de la deuxième source qui nous donne ce circuit-là : une tension U_1 qui alimente le circuit RL et dont la réponse est le courant I_1 . Le courant total sera la somme de ces deux contributions I_0 et I_1 .

Notes

Summary

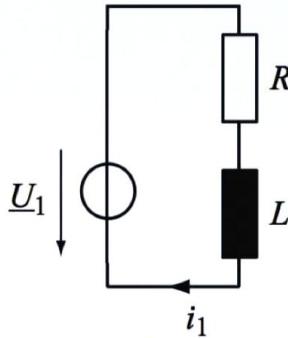


PRINCIPE DE SUPERPOSITION EN RÉGIME ALTERNATIF



$$\underline{Z} = R + j\omega_0 L = R$$

$$\underline{i}_0 = \underline{I}_0 = \frac{U_0}{R}$$



$$\underline{Z} = R + j\omega_1 L$$

$$\underline{U}_1 = \underline{Z} \cdot \underline{I}_1 \rightarrow \underline{I}_1 = \frac{\underline{U}_1}{\underline{Z}}$$

Electrotechnique I

Alors développons maintenant les équations. L'impédance Z de ce circuit est donnée par le terme réel R plus le terme imaginaire $j \omega_0$ fois L , et ω_0 c'est la fréquence de la source U_0 qui est égale à zéro donc ce terme ici s'annule, il nous reste uniquement R . Le courant I_0 résultant de ceci est donné par : I_0 égal à U divisé par l'impédance totale, donc R . C'est notre premier résultat. En ce qui concerne la deuxième excitation, de nouveau on a l'impédance Z qui est égale à R , la partie réelle, plus la partie ici imaginaire qui vaut $j \omega_1$ fois L , cette fois-ci ω_1 n'est pas égal à zéro, on va devoir en tenir compte dans les calculs. Et on peut écrire par Kirchhoff que cette tension est égale à la chute de tension sur les deux éléments, on a donc que U_1 c'est égal à l'impédance Z , c'est des éléments en série, multiplié par I_1 . Et donc que I_1 c'est le rapport de U_1 sur Z . On développe ce terme et on obtient que I_1 c'est égal à U_1 , on divise les normes, divisé par la norme de Z , là par Pythagore on trouve que c'est la racine de $R^2 + X^2$, je remplace directement X par ω carré L , X^2 multiplié par les exponentielles.

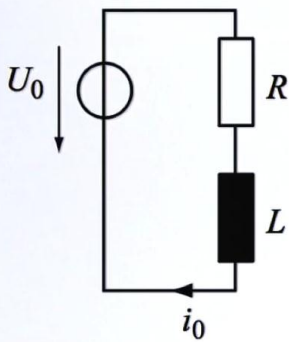
Notes

Summary



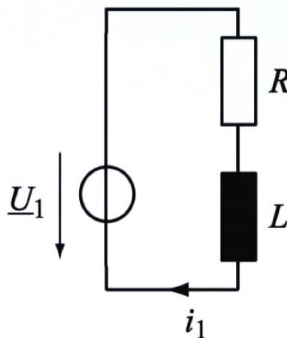
16m 50s

PRINCIPE DE SUPERPOSITION EN RÉGIME ALTERNATIF



$$\underline{Z} = R + j\omega_0 L = R$$

$$\underline{i}_0 = \underline{I}_0 = \frac{U_0}{R}$$



$$\underline{Z} = R + j\omega_1 L$$

$$\underline{U}_1 = \underline{Z} \cdot \underline{I}_1 \rightarrow \underline{I}_1 = \frac{\underline{U}_1}{\underline{Z}}$$

$$\underline{I}_1 = \frac{U_1}{\sqrt{R^2 + \omega_1^2 L^2}} \cdot e^{-j\varphi_1}$$

$$\varphi_1 = \arctan \frac{\omega_1 L}{R}$$

$$\underline{U}_1 = U_1 e^{j0}$$

Valeurs instantanées :

$$i_1 = \sqrt{2} \cdot I_1 \cdot e^{j(\omega_1 t - \varphi_1)}$$

$$i_1 = \hat{I}_1 \cdot \sin(\omega_1 t - \varphi_1)$$

$$i_0 = \frac{U_0}{R}$$

Le courant total :

$$i_{\text{tot}} = i_0 + i_1$$

$$i_{\text{tot}} = \frac{U_0}{R} + \frac{\sqrt{2} U_1}{\sqrt{R^2 + \omega_1^2 L^2}} \cdot \sin(\omega_1 t - \varphi_1)$$

Electrotechnique I

On part du principe que U_1 est égal à $U_1 \cdot \exp(j0)$, pas de déphasage par rapport au temps ça fait 0, et donc on a ici l'exponentielle de $-j\varphi_1$, φ_1 étant l'argument ici de l'impédance Z . φ_1 est égal à l'arc tangente de la partie imaginaire $\omega_1 L/R$. En valeur instantanée, on obtient que le courant instantané complexe est égal à la valeur de crête, c'est-à-dire racine de 2 fois la valeur efficace I_1 multiplié par $\exp(j\omega_1 t - \varphi_1)$, que j'exprime dans le domaine temporel, on a donc que I_1 c'est égal à la valeur de crête \hat{I}_1 , ce terme-là, multiplié par $\sin(\omega_1 t - \varphi_1)$. Le courant de la contribution de l'autre source est égal à I_0 et on rappelle ici que c'est U_0/R . Le courant total vaut donc la somme des deux contributions... et c'est égal à U_0 sur R plus racine de 2 fois U_1 divisé par la norme de Z , ça c'est le courant, multiplié par $\sin(\omega_1 t - \varphi_1)$. Ceci étant le résultat final.

Notes

Summary





- Les théorèmes de Thévenin et de Norton sont valables en régime alternatif
 - Condition supplémentaire : Toutes les sources doivent avoir la même fréquence
- Le principe de superposition est valable en régime alternatif
 - Cas A (toutes les sources ont la même fréquence)
 - Cas B (regrouper les sources par fréquence)

Electrotechnique I

Voilà, on a montré que les théorèmes de Thévenin et de Norton sont valables en régime alternatif mais avec la condition supplémentaire par rapport au régime DC, c'est que toutes les sources doivent avoir la même fréquence. En ce qui concerne le principe de superposition, il est également valable en régime alternatif mais il faut distinguer deux cas : le premier cas où toutes les sources ont la même fréquence, et on peut dans ce cas faire l'addition dans le domaine complexe avec les phaseurs, et le deuxième cas où toutes les sources n'ont pas la même fréquence, il faut regrouper dans ce cas-là les sources par même fréquence et puis, au final, passer par le domaine temporel pour faire l'addition. Merci de votre attention.

Notes

Summary



21m 07s