



Parcours : GESE - GP- GMSI – GI- GC - MSD
Module : Circuits électriques et électroniques

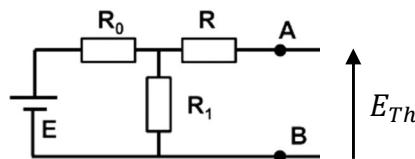
Travaux Dirigés

Correction

Série N° : 2

Correction de l'exercice 1 :

→ Générateur de Thévenin équivalent pour le premier montage :

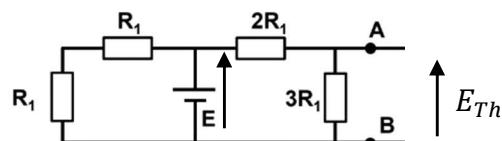


1^{er} montage

$$R_{Th} = (R_0//R_1) + R = \frac{R_0 R_1}{R_0 + R_1} + R$$

$$E_{Th} = U_{AB_0} = \frac{R_1}{R_1 + R_0} E$$

→ Générateur de Thévenin équivalent pour le deuxième montage :

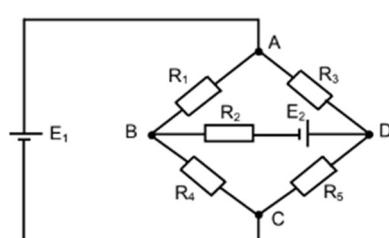


2^{ème} montage

$$R_{Th} = (2R_1//3R_1) = \frac{6R_1^2}{5R_1} = 6/5R_1$$

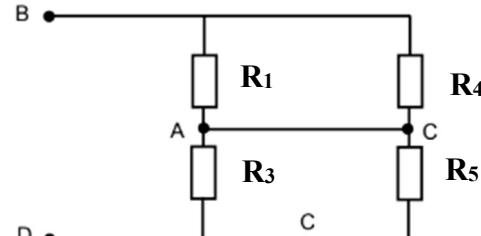
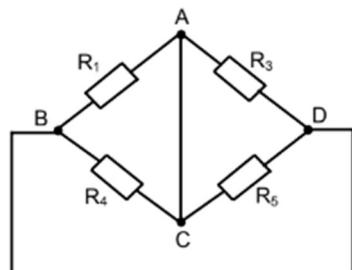
$$\text{Le diviseur de tension donne } E_{Th} = U_{AB_0} = \frac{3R_1}{5R_1} E = \frac{3}{5} E$$

→ Générateur de Thévenin équivalent pour le troisième montage :



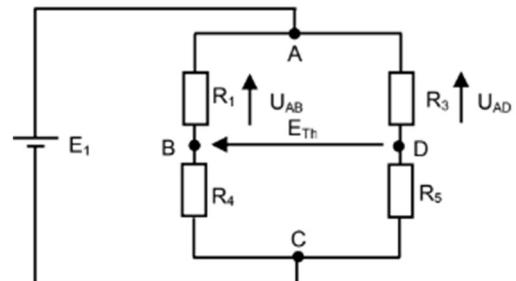
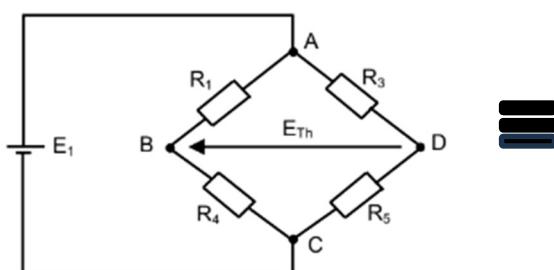
3^{ème} montage

Résistances de Thévenin



$$R_{Th} = (R_1//R_4) + (R_3//R_5) = \frac{R_1 R_4}{R_1 + R_4} + \frac{R_3 R_5}{R_3 + R_5}$$

Calcul de E_{Th}



La loi des mailles donne :

$$E_{Th} = U_{AD} - U_{AB}$$

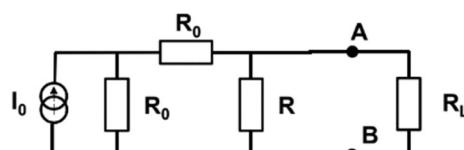
Le diviseur de tension donne : $U_{AB} = \frac{R_1}{R_1 + R_4} E_1$; $U_{AD} = \frac{R_3}{R_3 + R_5} E_1$

Donc

$$E_{Th} = \left(\frac{R_3}{R_3 + R_5} - \frac{R_1}{R_1 + R_4} \right) E_1$$

Correction de l'exercice 2 :

→ Le modèle équivalent de Norton du circuit placé à gauche de A et B

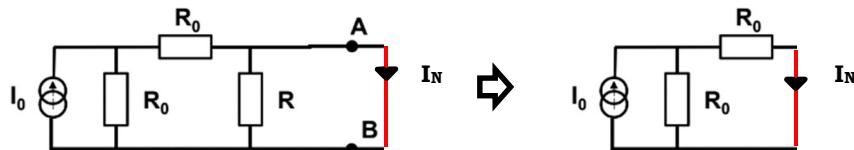


1^{er} montage

Résistance de Norton R_N

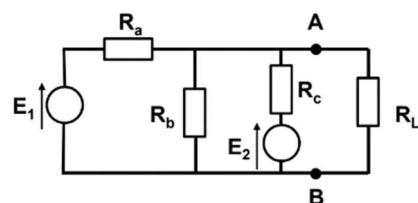
$$R_N = (R_0 + R_0)//R = \frac{2R_0 R}{2R_0 + R}$$

Calcule de I_N



$$I_N = \frac{R_0}{2R_0} I_0 = \frac{I_0}{2}$$

→ Le modèle équivalent de Norton du circuit placé à gauche de A et B

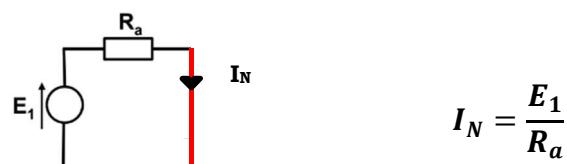


2ème montage

Résistance de Norton R_N

$$R_N = R_a // R_b // R_c$$

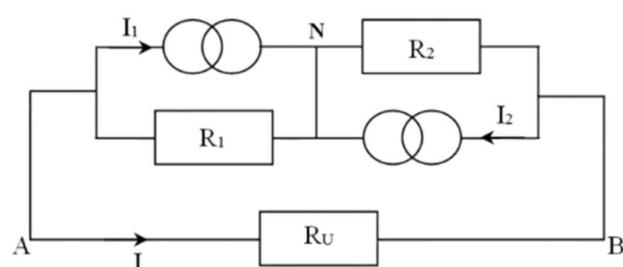
Calcule de I_N



$$I_N = \frac{E_1}{R_a}$$

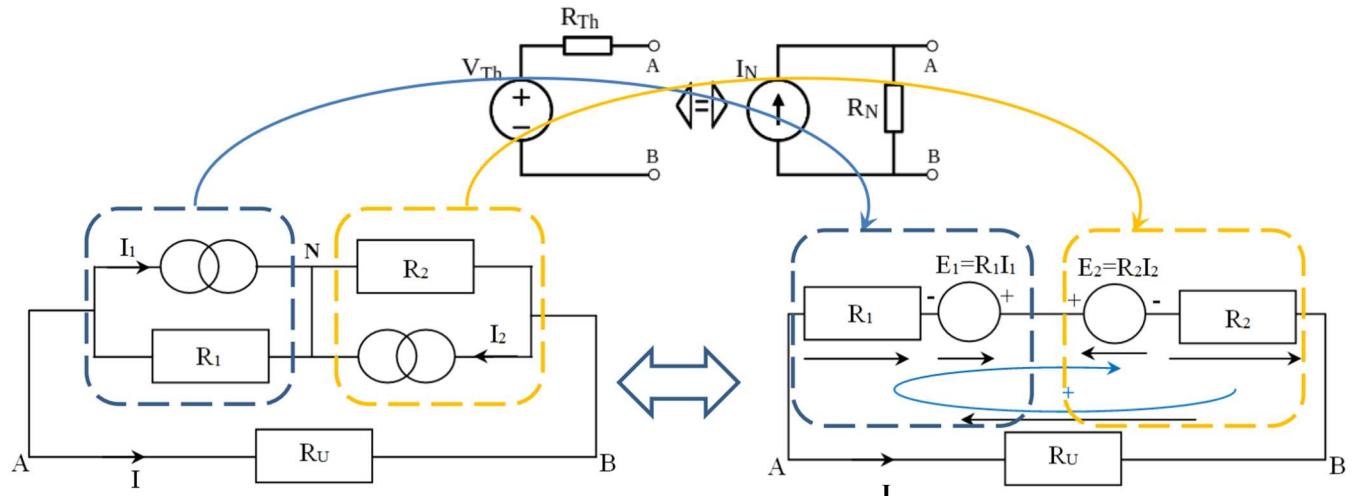
Correction de l'exercice 3 :

→ Calcule de \mathbf{I} en utilisant la conversion **Thévenin-Norton**



1er montage

Le schéma équivalent de Thévenin entre A et B

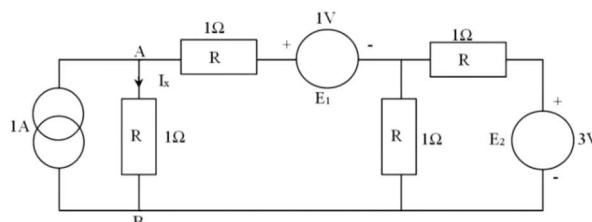


La loi des mailles permet d'écrire :

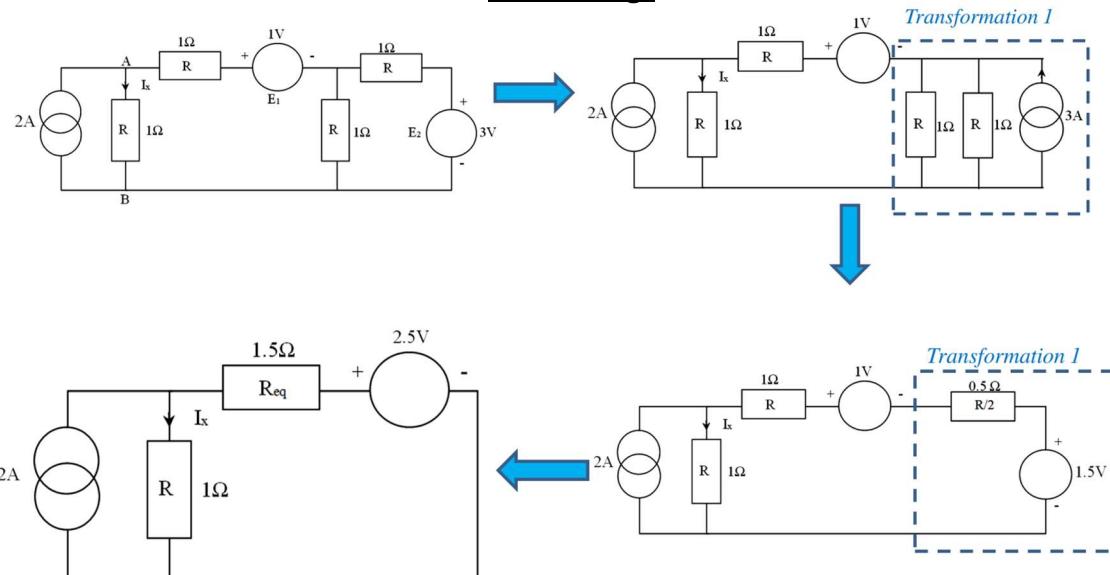
$$E_1 - E_2 + R_1 I + R_2 I + R_U I = 0$$

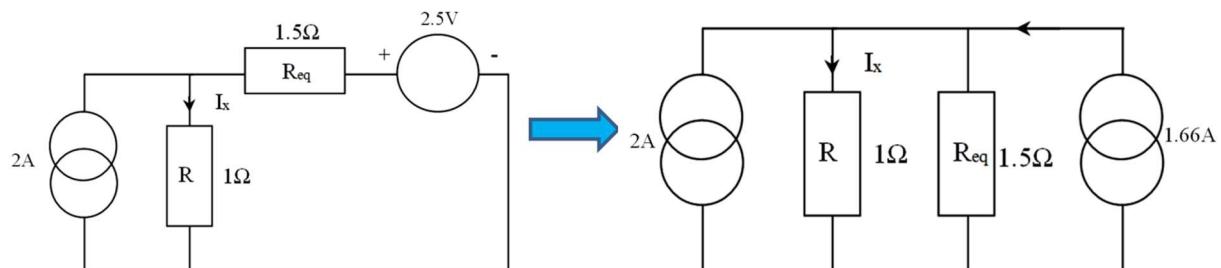
$$I = \frac{E_2 - E_1}{R_1 + R_2 + R_U} = 0.25 \text{ mA}$$

→ Calcule de I_x en utilisant la conversion **Thévenin-Norton**



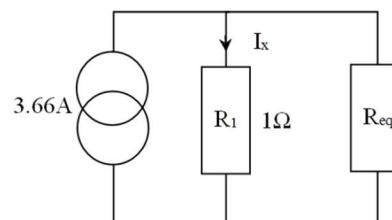
2ème montage





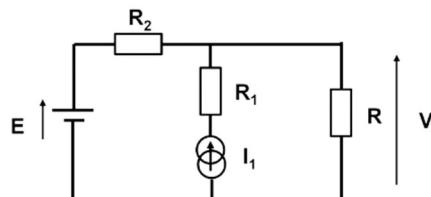
Le pont diviseur de courant donne :

$$I_x = 3.66 \frac{R_{eq}}{R_{eq} + R_1} = 2.2 A$$



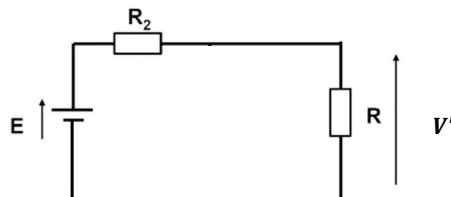
Correction de l'exercice 4 :

→ Calcule de la tension **V** de circuit suivant en appliquant le théorème de superposition



1er circuit

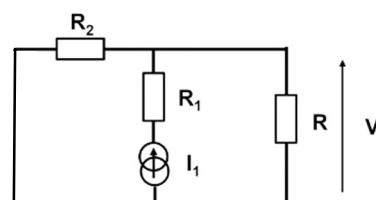
1er cas : Le générateur E seul, le générateur I₁ est neutralisé



Diviseur de tension donne :

$$V' = \frac{R}{R + R_2} E$$

2ème cas : Le générateur I₁ seul, le générateur E est neutralisé

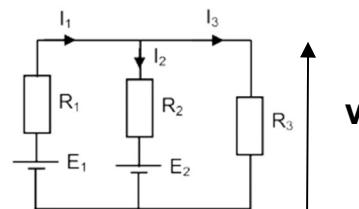


$$V'' = \frac{RR_2}{R + R_2} I_1$$

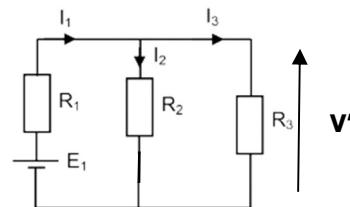
Donc :

$$V = V' + V'' = \frac{R}{R + R_2} E + \frac{RR_2}{R + R_2} I_1$$

→ Calcule de la tension **V** de circuit suivant en appliquant le théorème de superposition

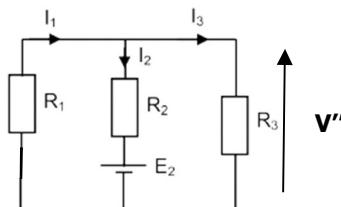


1^{er} cas : E1 seul, E2 neutralisé:



$$V' = \frac{\frac{E_1}{R_1}}{\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_3}}$$

2^{ème} cas : E2 seul, E1 neutralisé:



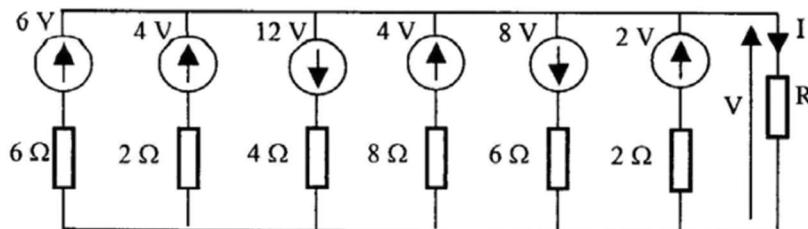
$$V'' = \frac{\frac{E_2}{R_2}}{\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_3}}$$

Donc :

$$V = V' + V'' = \frac{\frac{E_1}{R_1} + \frac{E_2}{R_2}}{\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_3}}$$

Correction de l'exercice 5 :

→ Le calcul du courant **I** dans le circuit ci-dessous en appliquant le théorème de Millman.



$$V = \frac{\sum_{k=1}^N \frac{E_k}{R_k}}{\sum_{k=1}^N \frac{1}{R_k} + \frac{1}{R}}$$

$$\sum_{k=1}^N \frac{E_k}{R_k} = \frac{6}{6} + \frac{4}{2} - \frac{12}{4} + \frac{4}{8} - \frac{8}{6} + \frac{2}{2} = \frac{1}{6} A$$

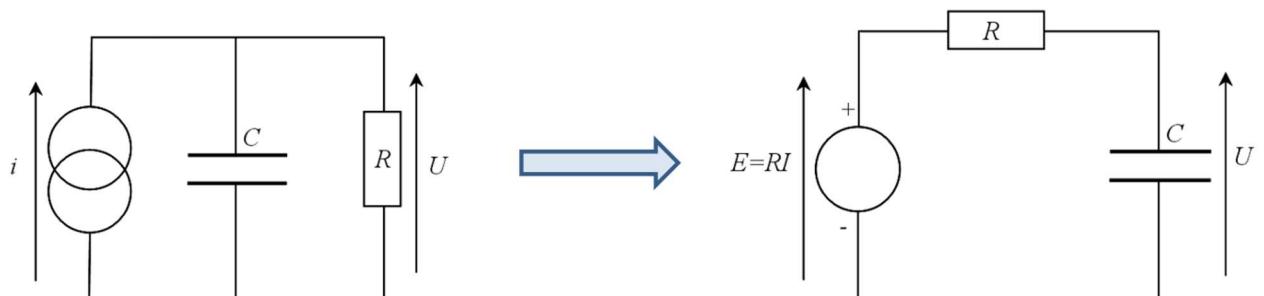
$$\sum_{k=1}^N \frac{1}{R_k} + \frac{1}{R} = \frac{1}{6} + \frac{1}{2} + \frac{1}{4} + \frac{1}{8} + \frac{1}{6} + \frac{1}{2} + 1 = \frac{65}{24} \Omega^{-1}$$

Donc **I=61.5 mA**

Correction de l'exercice 6 :

→ L'expression de la tension **U(t)** du condensateur en fonction des éléments du circuit

La conversion Norton-Thévenin mène au circuit suivant :



La loi des mailles permet d'écrire :

$$e(t) = u(t) + i_c(t)R$$

$$\text{Or } u(t) = \frac{Q}{C}, \text{ donc } i_c(t) = \frac{dQ(t)}{dt} = C \frac{du(t)}{dt}$$

Par suit on obtient l'équation différentielle suivante :

$$E = RC \frac{du(t)}{dt} + u(t)$$



Il s'agit d'une équation différentielle du premier ordre linéaire à coefficients constants

- **Solution générale :** $u(t) = u(t)_{homogène} + u(t)_{particulière}$

Recherche de la solution de l'équation homogène associée :

En supprimant le second membre, l'équation devient :

$$RC \frac{du(t)}{dt} + u(t) = 0$$

$$u(t)_{homogène} = Ke^{\frac{-t}{RC}}$$

avec **k** une constante qui dépend des conditions initiales

Recherche de la solution particulière de l'équation

$$u(t)_{particulière} = E$$

La solution complète de l'équation différentielle est donc:

$$u(t) = Ke^{\frac{-t}{RC}} + E$$

Il reste à déterminer la valeur de **k** en utilisant les conditions initiales :

À **t=0**, le condensateur est déchargé, donc la tension aux bornes de ce condensateur est **nulle** :

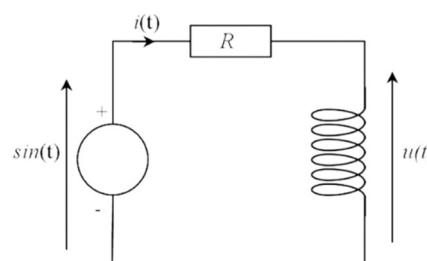
$$u(t = 0) = 0 \text{ donc } K = -E$$

Par suit :

$$u(t) = E \left(1 - e^{\frac{-t}{RC}} \right)$$

Correction de l'exercice 7 :

→ L'expression du courant $i(t)$ en régime permanent pour le montage 1 en utilisant la représentation complexe



Rappel

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

$$e^{j(t-\pi/2)} = \cos\left(t - \frac{\pi}{2}\right) + j\sin\left(t - \frac{\pi}{2}\right) = \sin(t) - j\cos(t)$$

Donc

$$\sin(t) = \operatorname{Re}(e^{j(t-\frac{\pi}{2})})$$

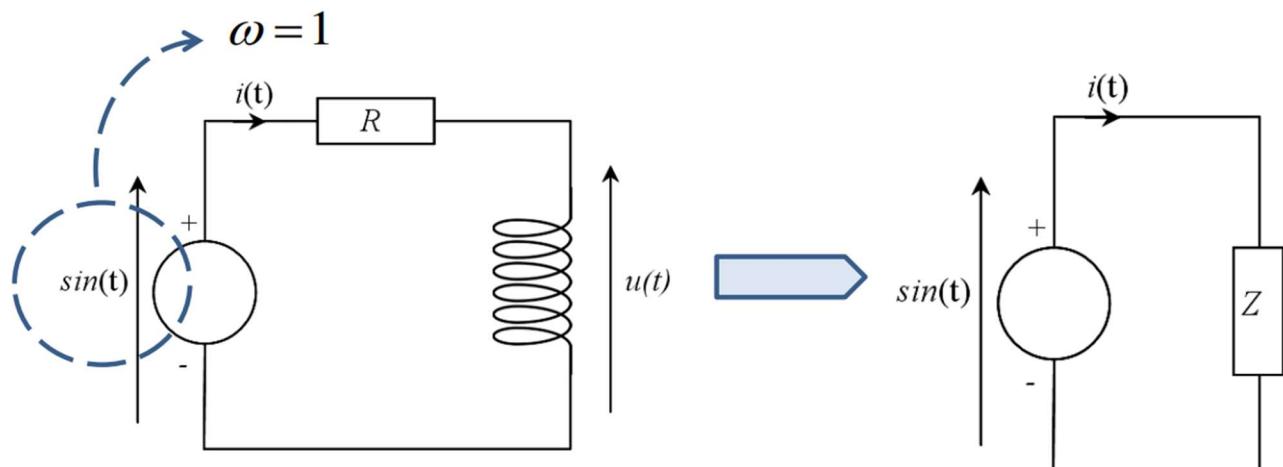
Nous travaillerons en notation complexe, de sorte qu'il sera facile de revenir au signal réel :

$$e^{j(t-\pi/2)} = \sin(t) - j\cos(t)$$

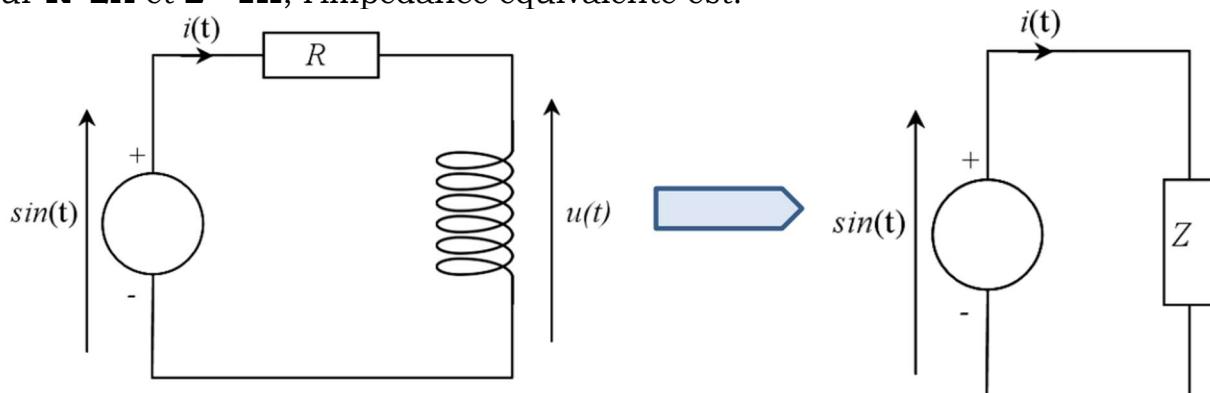
Donc

$$\sin(t) = \operatorname{Re}[e^{j(t-\pi/2)}]$$

Retour au signal réel complet grâce à la partie réelle du complexe



Pour $R=2\Omega$ et $L=1H$, l'impédance équivalente est:



$$\bar{Z} = R + jL\omega = 2 + j$$

Appliquons la loi des mailles :

$$e^{j(t-\pi/2)} = \bar{I}\sqrt{5} e^{j0.46}$$

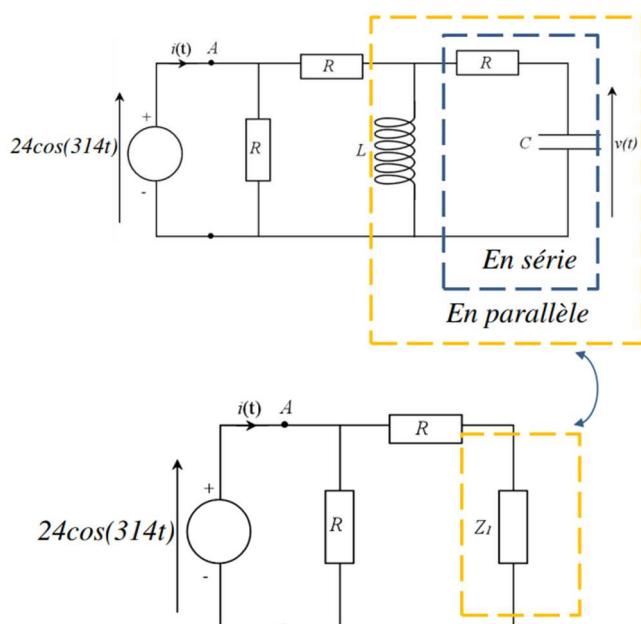
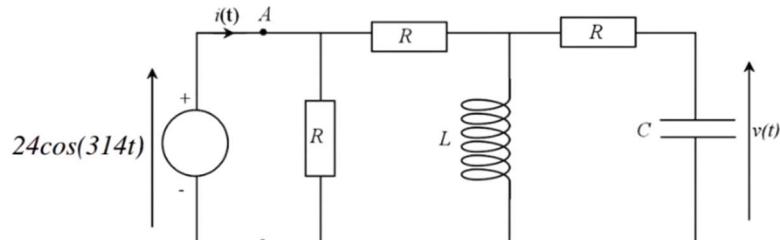
D'où :

$$\bar{I} = \frac{1}{\sqrt{5}} e^{j(t-\frac{\pi}{2}-0.46)}$$

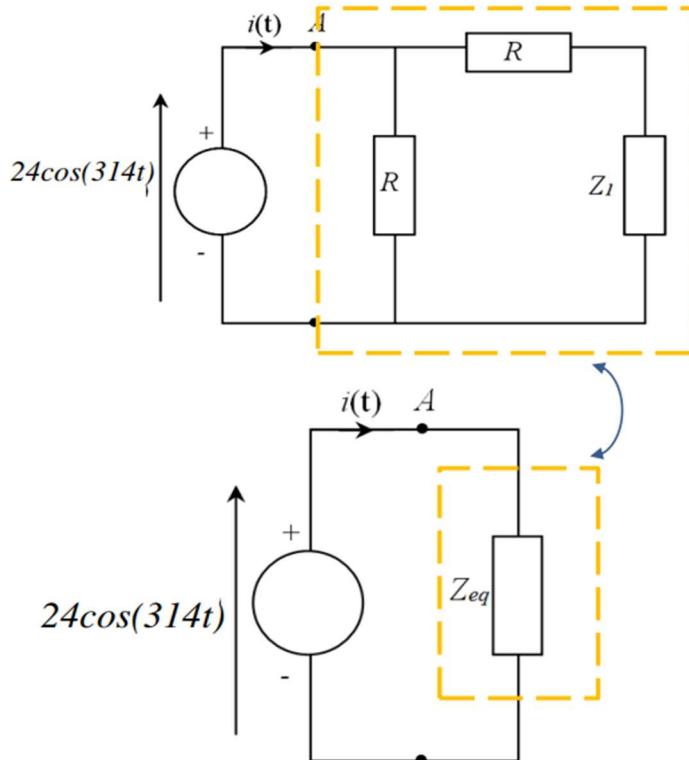
Ainsi, dans le domaine temporel, le courant peut être écrit :

$$i(t) = \operatorname{Re}[\bar{I}] = \frac{1}{\sqrt{5}} e^{j(t-\frac{\pi}{2}-0.46)} = \frac{1}{\sqrt{5}} \cos\left(t - 0.46 - \frac{\pi}{2}\right) = \frac{1}{\sqrt{5}} \sin(t - 0.46)$$

→ L'expression du courant $i(t)$ en régime permanent pour le montage 2 en utilisant la représentation complexe



$$\begin{aligned} Z_1 &= ((Z_C + Z_R) // Z_L) \\ Z_1 &= \left(\left(R + \frac{1}{jC\omega} \right) // jL\omega \right) \\ Z_1 &= \frac{\left(R + \frac{1}{jC\omega} \right) \cdot jL\omega}{\left(R + \frac{1}{jC\omega} \right) + jL\omega} \\ Z_1 &= \frac{(jRC\omega + 1) \cdot jL\omega}{jRC\omega + 1 - LC\omega^2} \end{aligned}$$



$$Z_{eq} = ((Z_1 + Z_R) // Z_R)$$

$$Z_{eq} = \left(\left(\frac{(jRC\omega + 1) \cdot jL\omega}{jRC\omega + 1 - LC\omega^2} + R \right) // R \right)$$

$$Z_{eq} = \frac{\left(\left(\frac{(jRC\omega + 1) \cdot jL\omega}{jRC\omega + 1 - LC\omega^2} + R \right) \right) \cdot R}{\left(\frac{(jRC\omega + 1) \cdot jL\omega}{jRC\omega + 1 - LC\omega^2} + R \right) + R}$$

$$Z_{eq} = \frac{[(jRC\omega + 1) \cdot jL\omega] + [R(jRC\omega + 1 - LC\omega^2)]}{(jRC\omega + 1) \cdot jL\omega + (2R(jRC\omega + 1 - LC\omega^2))} R$$

$$Z_{eq} = \frac{(-CR^2L\omega^2 + R^2 - R^2CL\omega^2) + j(RL\omega + R^3C\omega)}{(-CRL + 2R - 2RCL\omega^2) + j(L\omega + 2R^2C\omega)}$$

$$Z_{eq} = \frac{-3,8877 + j8,7920}{-1,9158 + j5,6520} = 1,604 + j0,144$$

L'impédance complexe entre **A** et **B** est

$$\bar{Z}_{eq} = 1,604 + j0,144 = 1.61e^{j0.089}$$

On travaillera donc en notation complexe :

$$24e^{j(314t)} = 24[\cos(314t) + jsin(314t)]$$

$$Re(24e^{j(314t)}) = 24\cos(314t)$$

La loi des mailles permet d'écrire :

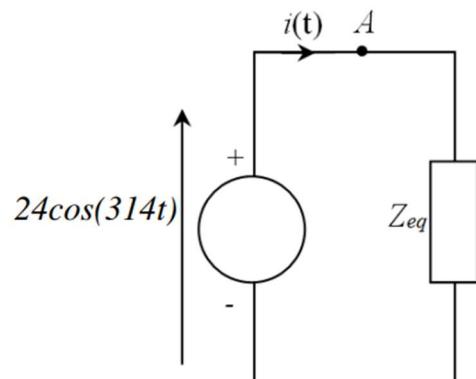
$$24e^{j(314t)} = \bar{Z}_{eq}\bar{I}$$

Donc $\bar{I} = \frac{24e^{j(314t)}}{1.61e^{j0.089}}$

D'où $\bar{I} = 15e^{j(314t - 0.089)}$

Ainsi, dans le domaine temporel, le courant peut être écrit :

$$i(t) = Re(\bar{I}) = 15\cos(314t - 0.089)$$



B