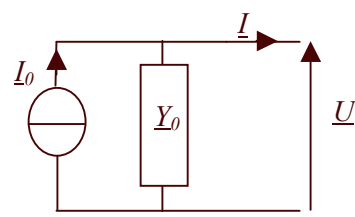
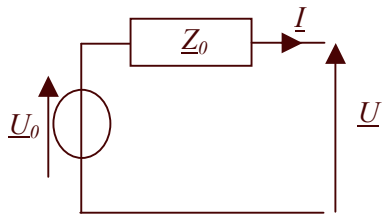


Eteindre une source de tension parfaite, c'est la remplacer par un interrupteur fermé.
Eteindre une source de courant parfaite, c'est la remplacer par un interrupteur ouvert.

**M.E.T. (Thévenin): $\underline{U} = \underline{U}_0 - \underline{Z}_0 \cdot \underline{I}$**

- \underline{U}_0 : tension complexe à vide. Pour déterminer \underline{U}_0 , on isole le dipôle actif linéaire du reste du montage ($\underline{I} = 0$) et on calcule $\underline{U} = \underline{U}_0$.
- \underline{Z}_0 : impédance complexe du circuit. C'est l'impédance équivalente du circuit lorsque toutes les sources sont éteintes.

M.E.N. (Norton): $\underline{I} = \underline{I}_0 - \underline{Y}_0 \cdot \underline{U}$

- \underline{I}_0 : intensité de courant complexe à vide. Pour déterminer \underline{I}_0 , on isole le dipôle actif linéaire du reste du montage et on court-circuite la sortie. L'intensité du courant dans le fil de sortie est \underline{I}_0 .
- \underline{Y}_0 : admittance complexe du circuit. C'est l'admittance équivalente du circuit lorsque toutes les sources sont éteintes.

$$\text{Equivalence M.E.T. et M.E.N : } \underline{I}_0 = \frac{\underline{U}_0}{\underline{Z}_0} ; \underline{Y}_0 = \frac{1}{\underline{Z}_0} ; \underline{U}_0 = \frac{\underline{I}_0}{\underline{Y}_0} ; \underline{Z}_0 = \frac{1}{\underline{Y}_0}$$

M.E.T. et M.E.N. avec des sources commandées.

Pour déterminer \underline{U}_0 et \underline{I}_0 , appliquer les théorèmes sans éteindre les sources commandées.

Pour déterminer \underline{Z}_0 (ou \underline{Y}_0), il faut :

- Eteindre les sources non commandées ;
- Placer une source de tension \underline{U} à la sortie du montage. Ce générateur délivre un courant \underline{I} .
- Calculer $\underline{Z}_0 = \frac{\underline{U}}{\underline{I}}$

PUISSANCE

Puissance instantanée (W) : $p(t) = u(t) \cdot i(t)$.

U : tension efficace aux bornes du dipôle

Puissance active (W) : $P = U \cdot I \cdot \cos \varphi$

I : intensité efficace aux bornes du dipôle

Puissance réactive (Var) : $Q = U \cdot I \cdot \sin \varphi$

φ : déphasage de u/i

Puissance apparente (VA) : $S = U \cdot I$.

Relation entre les puissances : $S^2 = P^2 + Q^2$ $\tan \varphi = \frac{P}{Q}$ En complexe : $\underline{S} = \underline{U} \cdot \underline{I}^* = P + j \cdot Q$

Facteur de qualité : $Q = \frac{|\text{puissance réactive}|}{\text{puissance active}}$

facteur de puissance : $\cos \varphi = \frac{P}{S}$

MODELE SERIE D'UN DIPOLE:

$$\underline{Z} = R + j \cdot X$$

R : résistance du dipôle (Ω)

X : réactance du dipôle (Ω)

$X > 0$: dipôle inductif

$X = 0$: dipôle résistif

$X < 0$: dipôle capacitif

$$Q_s = \frac{|X|}{R}$$

MODELE PARALLELE D'UN DIPOLE:

$$\underline{Y} = G + j \cdot B$$

G : conductance du dipôle (S)

B : susceptance du dipôle (S)

$B > 0$: dipôle capacitif

$B = 0$: dipôle résistif

$B < 0$: dipôle inductif

$$Q_p = \frac{|B|}{G}$$

Equivalence entre les modèles série et parallèle :

Série (R_s, X_s) \Rightarrow parallèle (R_p, X_p)

$$R_p = R_s (1 + Q^2) \text{ et } X_p = X_s \cdot \frac{1 + Q^2}{Q^2}$$

Si $Q^2 \gg 1$: $R_p = R_s \cdot Q^2$ et $X_p = X_s$.

Parallèle (G_p, B_p) \Rightarrow série (G_s, B_s)

$$G_s = G_p (1 + Q^2) \text{ et } B_s = B_p \cdot \frac{1 + Q^2}{Q^2}$$

Si $Q^2 \gg 1$: $G_s = G_p \cdot Q^2$ et $B_s = B_p$.