

le 1<sup>er</sup> terme représente l'onde incidente

le 2<sup>ème</sup> terme représente l'onde réfléchie

la longueur d'onde est  $\lambda = \frac{c\pi}{f}$

la vitesse de propagation est:  $v = f \cdot \lambda$  où  
 $f$  = fréquence du réseau.

Si  $\frac{U_A}{I_A} = Z_c \rightarrow$  alors la ligne fonctionne sur son  
impédance caractéristique et il n'y a pas d'onde réfléchie

Si  $I_A = 0$ , il n'y a pas de charge et les ondes réfléchies et  
incidentes des tensions sont égales en module ~~et~~ en phase.

De plus les ondes réfléchies et incidentes des courants sont  
égales en module avec un déphasage de  $180^\circ$  au  
récepteur.

donc elles s'annulent.

Équations hyperboliques:

$$\operatorname{sh} \theta = \frac{e^\theta - e^{-\theta}}{2}; \quad \operatorname{ch} \theta = \frac{e^\theta + e^{-\theta}}{2}$$

Donc:

$$\left\{ \begin{array}{l} U = U_A \operatorname{ch}(\gamma \lambda) + I_A Z_c \operatorname{sh}(\gamma \lambda) \\ I = I_A \operatorname{ch}(\gamma \lambda) + \frac{U_A}{Z_c} \operatorname{sh}(\gamma \lambda) \end{array} \right.$$

au niveau du générateur, on a  $\lambda c = l$ :

$$\left\{ \begin{array}{l} U_0 = A U_A + B I_A \\ I_0 = C U_A + D I_A \end{array} \right.$$

avec:  $A = D = \operatorname{ch}(\gamma l)$ ;  $B = Z_c \operatorname{sh}(\gamma l)$ ;  $C = \frac{1}{Z_c} \operatorname{sh}(\gamma l)$

puissance transmise dans une ligne :

- en fonction des paramètres A, B, C, D

$$\bar{U}_D = A \bar{U}_A + B \bar{I}_A \quad \rightarrow \quad \bar{I}_A = \frac{\bar{U}_D - A \bar{U}_A}{B}$$

$$\bar{S}_A = P_A + j Q_A = \bar{U}_A \bar{I}_A$$

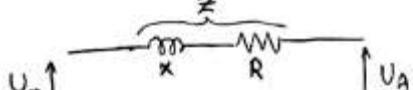
$$I_A = \frac{U_D}{B} \angle S - \frac{A U_A}{B} \angle \alpha - \beta$$

$$P_A = \frac{U_A U_D}{B} \cos(\beta + S) - \frac{U_A^2 A}{B} \cos(\beta - \alpha)$$

$$\text{on a: } \bar{A} = A \angle \alpha \quad ; \quad \bar{U}_A = U_A \angle \theta$$

$$\bar{B} = B \angle \beta \quad ; \quad \bar{U}_D = U_D \angle S$$

De manière générale, on a:

$$\bar{S}_A^* = 3 \bar{U}_A^* \bar{I}_A \quad \text{où} \quad \bar{I}_A = \frac{\bar{U}_D - \bar{U}_A}{Z}$$


$$\bar{S}_A^* = 3 \bar{U}_A^* \left( \frac{\bar{U}_D - \bar{U}_A}{Z} \right)$$

on prend:

$$\bar{U}_A = U_A \angle \theta \quad ; \quad \bar{U}_D = U_D \angle S \quad ; \quad \bar{Z} = Z \angle \alpha$$

Donc:

$$\bar{S}_A^* = 3 U_A \angle \theta \left[ \frac{U_D \angle S - U_A \angle \theta}{Z \angle \alpha} \right]$$

$$\bar{S}_A^* = 3 \frac{U_A U_D}{Z} \angle S - \alpha - 3 \frac{U_A^2}{Z} \angle -\alpha$$

$$\bar{S}_A^* = P_A - j Q_A \quad \text{avec:}$$

$P_A$  = partie réelle de  $\bar{S}_A^*$

$Q_A$  = partie imaginaire de  $\bar{S}_A^*$

$$\bar{S} = 3 \bar{U} \bar{I}^*$$

$$\rightarrow \bar{S}^* = 3 \bar{U}^* \bar{I}$$

$$Z = R + j X$$

$$Z^* = R - j X$$

$$\text{D'où : } P_A = \frac{3 U_A U_0}{Z} \cos(\delta - \alpha) - 3 \frac{U_A^2}{Z} \cos \alpha$$

$$Q_A = - \left[ \frac{3 U_A U_0}{Z} \sin(\delta - \alpha) - 3 \frac{U_A^2}{Z} \sin(-\alpha) \right]$$

$$\dot{Q}_A = \frac{3 U_A U_0}{Z} \sin(\alpha - \delta) - 3 \frac{U_A^2}{Z} \sin \alpha$$

Représentation des ~~types~~ Réseaux Électriques :  
 pour une ligne triphasée symétrique, on représente seulement  
 une seule phase.  
 les résultats obtenus sont valable pour les 2 autres phases.  
 En générale, on utilise pas la valeur réelle, mais des valeurs  
 réduites appelés valeurs "per unit" ce sont des  
 quantités unitaires relatives.

Elles sont définies comme suit :

$$\text{valeur réduite} = \frac{\text{valeur réelle}}{\text{valeur de base (ou de référence)}}$$

- pour les résistances :  $R_U = \frac{R(\Omega)}{R_b(\Omega)}$

Runitaire ou Rrelatif

où  $R_b$  = résistance de base

$R_b = \frac{U_b}{I_b}$  où  $U_b$  et  $I_b$  sont les tensions de base  
 et le courant de base.

$$R_U = \frac{R I_b}{U_b} = \frac{R I_b^2}{U_b I_b} \text{ où } U_b I_b = \text{puissance de base.}$$

- puissance apparente unitaire :  $S_U = \frac{S}{S_b}$  (en relatif)

$$S_U = P_U + j Q_U ; S = P + j Q \text{ donc } P_U = \frac{P}{S_b} \text{ et } Q_U = \frac{Q}{S_b}$$

(où  $S_b$  : puissance de base ou de référence)

- impédance :  $Z_U = \frac{Z}{Z_b}$  ;  $Z_U = R_U + jX_U$  et  $Z = R + jX$

D'où :  $R_U = \frac{R}{Z_b}$  ;  $X_U = \frac{X}{Z_b}$

- Tension composée  $U$  ; (de ligne)

soit  $V$  la tension simple de phase

$$U_U = \frac{U}{U_b} \rightarrow V_U = \frac{V}{V_b}$$

$$V = \frac{U}{\sqrt{3}} \text{ et } V_b = \frac{U_b}{\sqrt{3}}$$

D'où  $\boxed{U_U = V_U}$

$$R_U = \frac{RI_b}{U_b} = \frac{RI_b^2}{U_b I_b} \text{ où } U_b I_b = \text{puissance de base.}$$

- courant :

$$I_U = \frac{I}{I_b} ; S_U = \frac{S}{S_b} \text{ et } S = \sqrt{3} UI$$

$$S_b = \sqrt{3} U_b I_b \rightarrow S_U = \frac{\sqrt{3} UI}{\sqrt{3} U_b I_b} = U_U I_U$$

$$S_U = U_U I_U$$

les grandeurs caractéristiques d'un réseau électrique sont :

la tension, le courant, la puissance, l'impédance.

- pour construire le système des unités relatives (unitaire)  
on choisit d'abord la base de la puissance apparente (~~est~~( $S_b$ )  
et de la tension de ligne ( $U_b$ )).

les autres valeurs de base sont déterminées ainsi :

$$V_b = \frac{U_b}{\sqrt{3}} ; I_b = \frac{S_b}{\sqrt{3} \cdot V_b} ; Z_b = \frac{V_b}{I_b} = \frac{U_b}{\sqrt{3} I_b} = \frac{[U_b]^2}{S_b}$$