

APP3

$$E = N \frac{d\phi}{dt} = N \frac{\phi_0 w}{\sqrt{2}} \cdot N \frac{\phi_0 2\pi f}{\sqrt{2}}$$

w : fréquence (2πf) (rad/s)
 E : tension (V)
 N : nb spires
 ϕ : flux
 $\phi = \phi_0 \cdot \sin(\omega t)$
 f : fréquence (Hz)

$$L = \frac{N\phi}{I}$$

L : inductance (H)
 I : courant (A)

$$Z = \frac{E_u}{I_{cc}}$$

I_{cc} = courant court-circuit (A)
 E_u = Tension circuit ouvert (V)
 Z = impédance (Ω)

$$Q = \frac{E_p^2}{X_Q} = I^2 X_Q$$

Q = puissance réactive (VAR)
 P = puissance active (W)
 S = puissance apparente (VA)

$$P = \frac{E_p^2}{R_{eq}} = I^2 R_{eq}$$

impédance C = Containe Resistance
 impédance L = paralelle Resistance

$$\text{Etaté: } E_{uu} = \sqrt{3} E_{uv}$$

$I_{uu} = I_{uv}$

$$P_{tot} = \frac{R_1 \cdot R_2}{R_1 + R_2}$$

$$\text{Triangle: } I_{LL} = \sqrt{3} I_{LN}$$

$E_u = E_{uv}$

$$dV = \frac{GND}{GND + \text{autre}}$$

Inductance de ligne

Monophase à lignes

$$r_1 = \text{rayon 1 (m)}$$

$$r_2 = \text{rayon 2 (m)}$$

$$D = \text{distance entre (m)}$$

$$L = \text{inductance/distancce (H/m) par circuit}$$

$$r = e^{i\omega t} r = 0.7788 r$$

$$L = 4 \times 10^{-7} \ln \frac{D}{r_1 r_2} \quad * D = GMR$$

$$r = GMR$$

Triphasé 3 fils

$$r = \text{rayon (m)}$$

$$D = \text{distance entre (m)}$$

$$L = \text{inductance/distancce (H/m par phase)}$$

$$r = e^{i\omega t} r = 0.7788 r$$

$$L_{an} = \frac{2\pi}{I_a} = 2 \times 10^{-7} \ln \frac{GMD}{GMR}$$

$$L_{an} = L_b = L_c$$

Ligne triphasé en faisceau multi-brins

$$L_a = 2 \times 10^{-7} \ln \frac{GMD}{GMR}$$

$$GMD = \sqrt{D_{ab} D_{ac} D_{bc}}$$

$$GMR_0 = 0.7788 \cdot GMR_0$$

GMR_0 : Conducteur: $\sqrt{GMR_0 \cdot d}$
 GMR_0 : Câble: $\sqrt[3]{GMR_0 \cdot d^2}$
 GMR_0 : 4 conducteurs: $(\sqrt[4]{GMR_0 \cdot d^3}) \times 1.091$

$$L_a = \text{inductance par phase (H/m)}$$

$$GMD = \text{distance géométrique moyen (m)}$$

$$GMR_0 = \text{rayon géométrique moyen d'un seul conducteur (m)}$$

$$\text{Autre: } V_d \text{ de } I_d = 0 \Rightarrow V_d = V_d/A$$

R : au bornes de la charge

$$\text{Regulation} = \frac{V_{R \text{ vide}} - V_{R \text{ charge}}}{V_{R \text{ charge}}} \quad V_{B2} = \text{entrée ligne (V)}$$

$V_{B3} = \text{sortie ligne (V)}$

$$\text{Variation} = \frac{V_s - V_R}{V_s}$$

Notes

$$E_0 = 8.854 \times 10^{-12} \text{ F/m}$$

$$1 \text{ mle} = 1.60934 \text{ Km}$$

$$1 \text{ mètre} = 3.28 \text{ pieds}$$

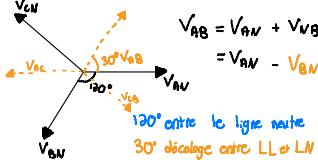
$$1 \text{ pied} = 12 \text{ pouces}$$

$$1 \text{ watt} = 1 \text{ joule / seconde}$$

Triphase 5: α précise c'est LL

$$P_u = \frac{V_u}{Z_{nom}} \quad Z_{nom} = \frac{E_u^2}{S_{3a}} = \frac{E_u^2}{S_{1a}}$$

Corona négligeable $< 20 \text{ KV/cm}$



$$\theta = \tan \left(\frac{i_{mag}}{réel} \right)$$

$$FP = \frac{P}{S} \quad \arccos(FP) = \text{angle entre } I \text{ et } V$$

Variables

α = angle entre O et appariation Court-Circuit

t_{cc} = temps entre O et appariation Court-Circuit

E = Champ électrique

X_C, X_L = Réactance (Ω)

C = Capacité (F)

L = Inductance (H)

y = admittance (s) $\frac{1}{Z}$ ou $\frac{1}{R}$ ou $\frac{1}{X}$

$$\frac{0 < 10^\circ}{0 < 20^\circ} = \frac{\theta}{0} < 10-20$$

$$0 < 10 \cdot 0 < 20 = 0.0 < 10+20$$

$$J = 1 < 90^\circ$$

$$\alpha = 1 < 120^\circ$$

$$\alpha^3 = 1 < 240^\circ$$

$$x_c = 2\pi f L \quad x_c = \frac{1}{2\pi f C} \Rightarrow Y = 2\pi f C$$

Capacité d'une ligne

* attention aux unités

$$C_x = \frac{q}{2\pi \epsilon x} \quad E = \text{champ électrique (V/m)}$$

$$E_r = \frac{q}{2\pi \epsilon r} \quad q = \text{charge (C/m)}$$

$$q = C_{xn} V_{xn} \quad C_{xn} = \text{Capacité (F/m)}$$

$$V_{xn} = \text{tension Ligne-Neutre (V)}$$

Monophase deux fils:

$$V_{xy} = \frac{q}{\pi \epsilon} \ln \frac{D}{r_x r_y} \quad x_n = \text{Ligne-Neutre}$$

$$C_{xy} = \frac{q}{V_{xy}} = \frac{\pi \epsilon}{\ln(D/r)} \quad a_{xn} = \frac{2\pi \epsilon}{\ln(D/r)}$$

$$V_{xn} = V_{xy}/2$$

ligne triphasé (espacement égale)

$$V_{ac} = \frac{1}{2\pi \epsilon} \left[q_a \ln \frac{D}{r} + q_b \ln \frac{f}{D} \right] \quad V_{ac} = \text{Ligne-Ligne}$$

$$V_{an} = \frac{1}{2\pi \epsilon} q_a \ln \frac{D}{r}$$

$$C_{an} = \frac{q_a}{V_{an}} = \frac{2\pi \epsilon}{\ln(D/r)}$$

triphasé (également espacé):

$$C_{an} = \frac{2\pi \epsilon}{\ln(D_{ab}/r)} \quad * \text{ lorsque conducteurs en bras on remplace } r \text{ par } GMR_0$$

$$D_{eq} = \sqrt[3]{D_{ab} D_{ac} D_{bc}} \quad D_{eq} = \text{distance géométrique moyen} = GMD$$

Conducteur en faisceau:

$$V_{ab} = \frac{1}{2\pi \epsilon} \left[q_a \ln \frac{D_{ab}}{r_{ab}} + q_b \ln \frac{f}{D_{ab}} + q_c \ln \frac{D_{ac}}{r_{ac}} \right]$$

$$V_{ab} = \text{V ligne-ligne entre deux phases (V)}$$

$$V_{an} = \frac{1}{2\pi \epsilon} q_a \ln \left(\frac{D_{eq}}{GMR_0} \right)$$

$$V_{an} = \text{V ligne-neutre entre deux phases (V)}$$

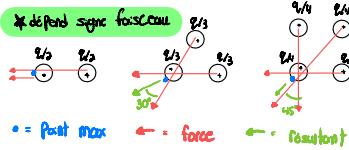
$$C_{an} = \frac{2\pi \epsilon}{\ln(D_{eq}/GMR_0)}$$

$$00 2 \text{ Conducteur: } \frac{GMR_0 d}{GMR} \quad GMR = \text{rayon géométrique moyen du faisceau}$$

$$00 3 \text{ Conducteur: } \frac{3\sqrt[3]{GMR_0 d^2}}{GMR}$$

$$00 4 \text{ Conducteur: } 1.091 \times \sqrt[4]{GMR_0 d^3}$$

Champ électrique



\bullet = point max \leftarrow = force \rightarrow = résistant

D = espace entre les conducteurs (m)

r = rayon d'un conducteur (m)

faisceau 2 conducteur pour même phase

$$E_{max} = \frac{q}{4\pi \epsilon r} + \frac{q}{4\pi \epsilon D} = \frac{q}{4\pi \epsilon r} \left(1 + \frac{r}{D} \right)$$

faisceau 3 conducteur pour même phase

$$E_{max} = \frac{q}{6\pi \epsilon} \left(\frac{1}{r} + \frac{2 \cos(30^\circ)}{D} \right)$$

faisceau 4 conducteur pour même phase

$$E_{max} = \frac{q}{8\pi \epsilon} \left(\frac{1}{r} + \frac{1}{D\sqrt{2}} + \frac{2 \cos(45^\circ)}{D} \right)$$

* lorsque conducteurs en bras on remplace r par GMR_0

Notes importantes

$$x_L = j\omega L \quad x_C = \frac{1}{j\omega C}$$

inductance parallèle ligne diminue effet capacitive de la ligne

condensateur en série avec ligne diminue effet inductif ligne

courant parallèle = / nb fils

(diminu \Rightarrow plus de résistances parallèle = / nb fils)

SIL

$$+ V_R < V_S \quad - V_R > V_S \quad B = \text{admittance (y(s))}$$

$$\text{SIL}_{30} = \frac{V_{L1}^2}{Z_C}$$

$$Z_C = \sqrt{\frac{L}{C}} = \sqrt{\frac{x}{B}}$$

L = inductance ligne (H)

C = Capacité ligne (F)

Z_C = Impédance de la ligne sans pertes

Z_C = Impédance caractéristique

Transfert

$$X_G = Y_{load} \cdot \left(\frac{V^2_{base \text{ old}}}{S^2_{base \text{ old}}} \right) \left(\frac{S_{base \text{ new}}}{V^2_{base \text{ new}}} \right)$$

$$Z_{base} = \frac{E_{base}^2}{P_{base}}$$

selon données du problème

$$\Omega_a / Z_c = P_u$$

* toujours vérifier Pu par rapport à quoi

$$P_u \cdot Z_c = \Omega$$

Court-Circuits

Court-Circuit = ground

↳ tout à gauche du Court-Circuit devant en parallèle avec la date

- ① Transfert vers bon Pu
- ② Trouver Z_{th} équivalent (CC sources)
- ③ E_{th} au point de Court-Circuit
- ④ Dessiner circuit avec les deux branches parallèles (Z_{th})
- ⑤ Mettre source thevenin et calculer I $V=RI$ avec angles

Rappel

$$S_{3\phi} = 3V_{1\phi} I_{1\phi}$$

$$I_{base} = \frac{S_{3\phi} \text{ base}}{\sqrt{3} V_{LL \text{ base}}}$$

Pu

$$I_{nominal} = \frac{S_{nominal \text{ total}}}{\sqrt{3} V_{nominal \text{ source LL}}}$$

Courant

$$I_{ac} = \frac{V_{LN}}{Z_{émissaire}} = \frac{V_{LN}}{\sqrt{a^2 + b^2}}$$

$$I_{RMS \text{ (asympotique)}} = I_{ac} \cdot K(S)$$

$S = f \cdot t$

$$K(S) = \sqrt{1 + 2C^{-4\pi S/x_R}}$$

$$\alpha = 0 + 90^\circ \quad \text{ou} \quad 0 + 180^\circ$$

$$\Theta = \arctan(\frac{x}{R})$$

$$t_{cc} \cdot 360 \cdot f - \alpha \quad \text{ou} \quad t_{cc} w = \alpha$$

f = fréquence (Hz)

t = temps après appariation (s)

S = nombre de cycle depuis appariation

x = partie imaginaire $\angle (\Omega)$

R = partie Réel $\angle (\Omega)$

α = angle ($^\circ$) voir variables

t_{cc} = temps (s) voir variables

Θ = angle disjoncteur ($^\circ$)

$$\begin{bmatrix} V_0 \\ V_b \\ V_c \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_0 \\ V_i \\ V_0 \end{bmatrix}$$

$$V_a = V_0 + V_i + V_0$$

$$V_b = V_0 + V_i \angle 240^\circ + V_0 \angle 120^\circ$$

$$V_c = V_0 + V_i \angle 120^\circ + V_0 \angle 240^\circ$$

$$\begin{bmatrix} V_0 \\ V_i \\ V_0 \end{bmatrix} = A^{-1} \begin{bmatrix} V_0 \\ V_b \\ V_c \end{bmatrix} \rightarrow \begin{bmatrix} V_0 \\ V_i \\ V_0 \end{bmatrix} = \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \alpha^2 & \alpha \\ 1 & \alpha & \alpha^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_0 \\ V_b \\ V_c \end{bmatrix}$$

Puissances

$' = \text{module}$
 $\star z \text{ en } \Omega$ $\star 3 \text{ si LN}$
 $V_{B2} = V_b = \text{source}$ $V_{B3} = V_b + \text{récepteur}$

$$P_{R_{3\phi}} = \frac{3V_{B2}V_{B3}}{Z'} \cos(\Theta_z - S) - \frac{3AV_{B3}^2}{Z'} \cos(\Theta_z - \Theta_A)$$

$$Q_R = \frac{3V_{B2}V_{B3}}{Z'} \sin(\Theta_z - S) - \frac{3AV_{B3}^2}{Z'} \sin(\Theta_z - \Theta_A)$$

Lignes sans pertes ($\Theta_z = 90^\circ$, $\Theta_A = 0^\circ$)

$$P_R = \frac{3V_{B2}V_{B3}}{X'} \cos(90^\circ - S) - \frac{3AV_{B3}^2}{X'} \cos(90^\circ)$$

$$= \frac{3V_{B2}V_{B3}}{Z'} \sin(S)$$

$$P_{R \text{ max théorique}} = \frac{V_{LL} V_{SL}}{X}$$

$$P_{R \text{ max pratique}} = \frac{V_{LL} V_{SL}}{X} \sin(CS)$$

$$\alpha = 1 \angle 120^\circ$$

$$\alpha^2 = 1 \angle 240^\circ$$

$$\alpha^3 = 1 \angle 0^\circ$$

$$1 + \alpha + \alpha^2 = 0$$

$$1 - \alpha = \sqrt{3} \angle -30^\circ$$

$$1 - \alpha^2 = \sqrt{3} \angle 30^\circ$$

$$\alpha^2 - \alpha = \sqrt{3} \angle 270^\circ$$

$$j\alpha = 1 \angle 90^\circ$$

$$1 + \alpha = -\alpha^2 = 1 \angle 60^\circ$$

$$1 + \alpha^2 = -\alpha = 1 \angle -60^\circ$$

$$\alpha + \alpha^2 = -1 = 1 \angle 180^\circ$$

$$\text{Taux série} = \frac{X_{comp}}{X_{ligne}}$$

$$\text{Taux shunt} = \frac{Y_{comp}}{Y_{ligne}}$$

Qa < 0 : La somme consommée effet inductif > effet capacitif

+ = Shunt

- = série

Séquences

Zero = homopolaire

Positive = direct

Négatif = inverse

Court-Circuit à ligne a

$$\begin{array}{ll} \text{Zero } 3m & I_a = I_{cc} \quad V_a = 0 \\ & I_b = 0 \quad V_b = ? \\ & I_c = 0 \quad V_c = ? \end{array}$$

$$\begin{array}{ll} \text{direct} & V_a = V_0 + V_b + V_c = 0 \\ & I_{ac} = I_0 + I_1 + I_2 \\ & I_{dc} = I_0 + \alpha^2 I_1 + \alpha I_2 \rightarrow I_1 = \frac{1}{3} (I_0 + \alpha I_2 + \alpha^2 I_1) \\ & I_{dc} = I_0 + \alpha I_1 + \alpha^2 I_2 \\ & V_a = V_0 + V_1 + V_2 \\ & V_b = V_0 + \alpha V_1 + \alpha^2 V_2 \\ & V_c = V_0 + \alpha^2 V_1 + \alpha V_2 \end{array}$$

Connectez les 3 séquences ensemble le total donne $\frac{1}{3} I_{cc}$

$$\frac{1}{3} I_{cc} = \frac{1}{3x_n + x_o + x_1 + x_2}$$

Série

$$\begin{bmatrix} 1 & Z \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \quad \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ Y & 1 \end{bmatrix} \quad B_3 = R$$

$$P = 3V_{B3} I_{B3} \text{ FP}$$

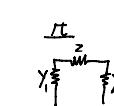
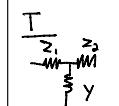
$$V_S = AV_R + BI_R$$

$y = \text{admittance } (S)$
 $z = \text{impédance } (\Omega)$

$V_S = \text{source}$

$V_R = \text{charge}$

* Ligne-Nulle



$$\begin{bmatrix} 1 + YZ_1 & Z_1 + Z_2 + YZ_1 Z_2 \\ Y & 1 + YZ_2 \end{bmatrix} \quad \begin{bmatrix} 1 + Y_2 Z & Z \\ Y_1 + Y_2 + Y_1 Y_2 Z & 1 + Y_1 Z \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} 1 + \frac{Y^2}{2} & Z \\ Y(1 + \frac{YZ}{4}) & 1 + \frac{YZ}{2} \end{bmatrix}$$

A modèle PI est donc plus petit que 1