

EL57A – CONTROL 1

PAUTA PREGUNTA 3

Parte 1:

Lo primero será determinar la distancia equivalente.

$$d_1 = \sqrt{(5 [m])^2 + ((5,06 - 4,56) [m])^2} = 5,0249 [m]$$

$$d_2 = \sqrt{(5 [m])^2 + ((5,06 + 4,56) [m])^2} = 10,842 [m]$$

$$d_3 = 2 \cdot 5,06 [m] = 10,12 [m]$$

$$D_{eq} = \sqrt[3]{d_1 \cdot d_2 \cdot d_3} = 8,1998 [m]$$

Además, como 1 [pulg]=25,4 [mm], el radio del conductor es:

$$r_{conductor} = 0,5 \cdot 1,108 [pulg] \cdot 25,4 \left[\frac{mm}{pulg} \right] = 0,01407 [m]$$

Capacitancia:

$$c = \frac{2\pi\epsilon_0}{\ln\left(\frac{D_{eq}}{r}\right)} = 8,7365 \left[\frac{nF}{km} \right]$$

$$\frac{1}{x_c} = 2\pi \cdot f \cdot c = 2\pi \cdot 50 [Hz] \cdot 8,7365 \left[\frac{nF}{km} \right] = 2,7447 \left[\frac{\mu S}{km} \right]$$

Inductancia:

$$r_{eq}^l = r_{conductor} \cdot e^{-\frac{1}{4}} = 0,01096 [m]$$

$$l = 2 \cdot 10^{-7} \cdot \ln\left(\frac{D_{eq}}{r_{eq}^l}\right) = 1,3235 \left[\frac{mH}{km} \right]$$

$$x_L = 2\pi \cdot f \cdot l = 2\pi \cdot 50 [Hz] \cdot 1,3235 \left[\frac{mH}{km} \right] = 0,4158 \left[\frac{\Omega}{km} \right]$$

Producto que la longitud de la línea es menor a 250 [km], se utilizará el modelo PI equivalente con aproximación de línea corta.

Entonces, considerando la longitud de la línea (65 [km]) se obtiene lo siguiente:

$$Z_L = \left(0,0801 \left[\frac{\Omega}{\text{km}} \right] + j \cdot 0,4158 \left[\frac{\Omega}{\text{km}} \right] \right) \cdot 65 [\text{km}] = (5,2065 + j \cdot 27,027) [\Omega] = (27,524 \angle 79,096^\circ) [\Omega]$$

$$\frac{Y_L}{2} = j \cdot \left(0,5 \cdot 2,7447 \left[\frac{\mu\text{S}}{\text{km}} \right] \right) \cdot 65 [\text{km}] = j \cdot 89,203 [\mu\text{S}]$$

Según la aproximación de línea corta, los parámetros A, B, C y D se calculan como:

$$A = D = \frac{Z \cdot Y}{2} + 1$$

$$B = Z$$

$$C = Y \cdot \left(1 + \frac{Z \cdot Y}{4} \right)$$

Con los datos del problema se obtiene lo siguiente.

$$A = D = 0,99759 + j \cdot 0,00046 = (0,99759 \angle 0,02667^\circ)$$

$$B = (5,2065 + j \cdot 27,027) [\Omega] = (27,524 \angle 79,096^\circ) [\Omega]$$

$$C = (-0,04143 + j \cdot 178,19) [\mu\text{S}] = (178,19 \angle 90,013^\circ) [\mu\text{S}]$$

Sean $S_B = 100 [\text{MVA}]$ y $V_B = 220 [\text{kV}]$, luego la impedancia base y la corriente base serán:

$$Z_B = \frac{(220 [\text{kV}])^2}{100 [\text{MVA}]} = 484 [\Omega]$$

$$I_B = \frac{100 [\text{MVA}]}{\sqrt{3} \cdot 220 [\text{kV}]} = 262,43 [\text{A}]$$

Entonces, los parámetros ABCD de la línea de transmisión en [p.u.] son:

$$A = D = 0,99759 + j \cdot 0,00046 = (0,99759 \angle 0,02667^\circ)$$

$$B = (0,01076 + j \cdot 0,05584) [\text{p.u.}] = (0,05687 \angle 79,096^\circ) [\text{p.u.}]$$

$$C = (-0,00002 + j \cdot 0,08624) [\text{p.u.}] = (0,08624 \angle 90,013^\circ) [\text{p.u.}]$$

Parte 2:

De la teoría de tetrapolos se sabe que:

$$\dot{V}_1 = A \cdot \dot{V}_2 + B \cdot \dot{I}_2 \Rightarrow \dot{I}_2 = \frac{\dot{V}_1 - A \cdot \dot{V}_2}{B}$$

Sean; $\dot{V}_1 = (V_1 \angle \theta)$, $\dot{V}_2 = (V_2 \angle 0^\circ)$, $A = (A \angle \alpha)$ y $B = (B \angle \beta)$

$$\Rightarrow \dot{S}_2 = \dot{V}_2 \cdot \dot{I}_2^* = (V_2 \angle 0^\circ) \cdot \left(\left(\frac{V_1}{B} \angle \theta - \beta \right) - \left(\frac{A}{B} \cdot V_2 \angle \alpha - \beta \right) \right)^*$$

$$\Rightarrow P_2 = \frac{V_1 \cdot V_2}{B} \cdot \cos(\beta - \theta) - \frac{A}{B} \cdot V_2^2 \cdot \cos(\beta - \alpha)$$

$$Q_2 = \frac{V_1 \cdot V_2}{B} \cdot \sin(\beta - \theta) - \frac{A}{B} \cdot V_2^2 \cdot \sin(\beta - \alpha)$$

Para que la potencia activa que se entrega en el receptor sea máxima, se debe imponer que la siguiente condición:

$$\beta = \theta \Rightarrow \cos(\beta - \theta) \rightarrow 1$$

$$\therefore P_2 = P_{2 \max} = \frac{V_1 \cdot V_2}{B} - \frac{A}{B} \cdot V_2^2 \cdot \cos(\beta - \alpha)$$

Si además se impone que la tensión en ambos extremos es nominal:

$$P_{2 \max} = \frac{1}{B} - \frac{A}{B} \cdot \cos(\beta - \alpha)$$

Reemplazando los datos calculados en la parte 1, se obtiene el siguiente valor para $P_{2 \max}$:

$$P_{2 \max} = \frac{1}{0,05687} - \frac{0,99759}{0,05687} \cdot \cos(79,096^\circ - 0,02667^\circ) = 14,258 [p.u.]$$

$$P_{2 \max} = 1425,8 [MW]$$

Parte 3:

Si suponemos un consumo puramente resistivo e igual a $P_{2\max}$, entonces se cumple que:

$$Q_2 = \frac{V_1 \cdot V_2}{B} \cdot \sin(\beta - \theta) - \frac{A}{B} \cdot V_2^2 \cdot \sin(\beta - \alpha) \xrightarrow[\substack{\beta = \theta \\ |V_1| = |V_2| = 1}]{\substack{\beta = \theta \\ |V_1| = |V_2| = 1}} Q_2' = \frac{\overbrace{V_1 \cdot V_2}^1}{B} \cdot \underbrace{\sin(\beta - \theta)}_0 - \frac{A}{B} \cdot \overbrace{V_2^2}^1 \cdot \sin(\beta - \alpha)$$

$$\therefore Q_2' = -\frac{A}{B} \cdot \sin(\beta - \alpha)$$

Luego, si reemplazamos los datos del problema se obtiene lo siguiente:

$$Q_2' = -\frac{0,99759}{0,05687} \cdot \sin(79,096^\circ - 0,02667^\circ) = -17,224 \text{ [p.u]}$$

$$\Rightarrow Q_2' = -1722,4 \text{ [MVar]}$$

Entonces, como compensación reactiva en el extremo receptor, se debe conectar un elemento shunt de tipo capacitivo de 1.722,4 [MVar].

Una forma de entender esta parte del problema es pensando que si en el extremo transmisor se tiene que la tensión es 1 [p.u.]. Entonces, la única forma de que la tensión en la barra de consumo sea 1 [p.u], es inyectando reactivos en la barra de carga para compensar las caídas de tensión producto de las pérdidas en la línea de transmisión.

Parte 4:

Para saber si la línea se encuentra sobrecargada se necesita saber cuánta corriente está entrando a la línea por el extremo transmisor. Para ello se procede de la siguiente forma:

$$\begin{aligned} S_2 &= (14,258 - j \cdot 17,224) [p.u.] = (22,36 \angle -50,382^\circ) [p.u.] \\ \Rightarrow I_2 &= \frac{(22,36 \angle 50,382^\circ) [p.u.]}{(1 \angle 0^\circ) [p.u.]} = (22,36 \angle 50,382^\circ) [p.u.] \end{aligned}$$

Utilizando la matriz ABCD, podemos conocer la tensión y la corriente en el extremo receptor:

$$\begin{aligned} \begin{bmatrix} \dot{V}_1 \\ I_1 \end{bmatrix} &= \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \dot{V}_2 \\ I_2 \end{bmatrix} \\ \Rightarrow \begin{bmatrix} \dot{V}_1 \\ I_1 \end{bmatrix} &= \begin{bmatrix} (1 \angle 79,096^\circ) [p.u.] \\ (22,373 \angle 50,549^\circ) [p.u.] \end{bmatrix} \\ \therefore |I_1| &= 5871,2 [A] \end{aligned}$$

Según el enunciado, la máxima corriente que puede circular por la línea para respetar los límites térmicos es de 750 [A]. Por lo tanto, la línea se encuentra claramente sobrecargada, con una sobrecarga igual a:

$$sc = \frac{(5871,2 - 750) [A]}{750 [A]} \cdot 100\% = 682,83 \%$$