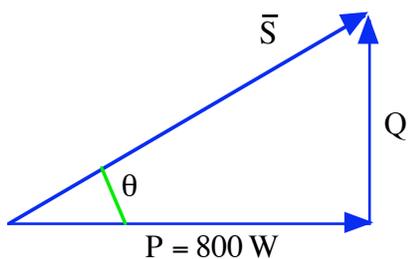
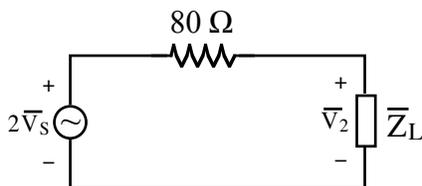


EC 2272
Análisis de Circuitos Eléctricos II
Solución del Segundo Parcial

1.- a) Podemos trasladar la fuente y la resistencia de 20Ω al circuito del secundario:



$$\theta = \arccos 0,8 = 36,87^\circ$$

$$Q = 800 \tan \theta = 600 \text{ VAR}$$

$$\bar{S} = 800 + j600 \text{ VA} = 1 / 36,87^\circ \text{ kVA}$$

$$\bar{S} = \bar{V}_2 \cdot \bar{I}^* \Rightarrow |\bar{I}| = \frac{|\bar{S}|}{|\bar{V}_2|} = \frac{1000}{120} = 8,33 \text{ A}_{\text{rms}}$$

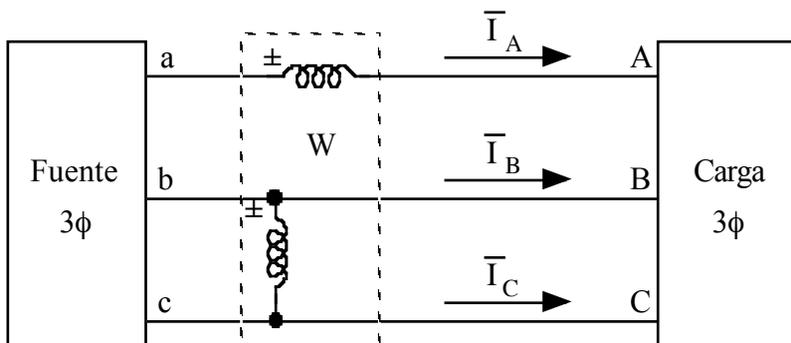
Puesto que el transformador ideal es un dispositivo pasivo sin pérdidas, la potencia entregada por la fuente será:

$$P_S = |\bar{I}|^2 \cdot 80 + 800 = 6,356 \text{ kW}$$

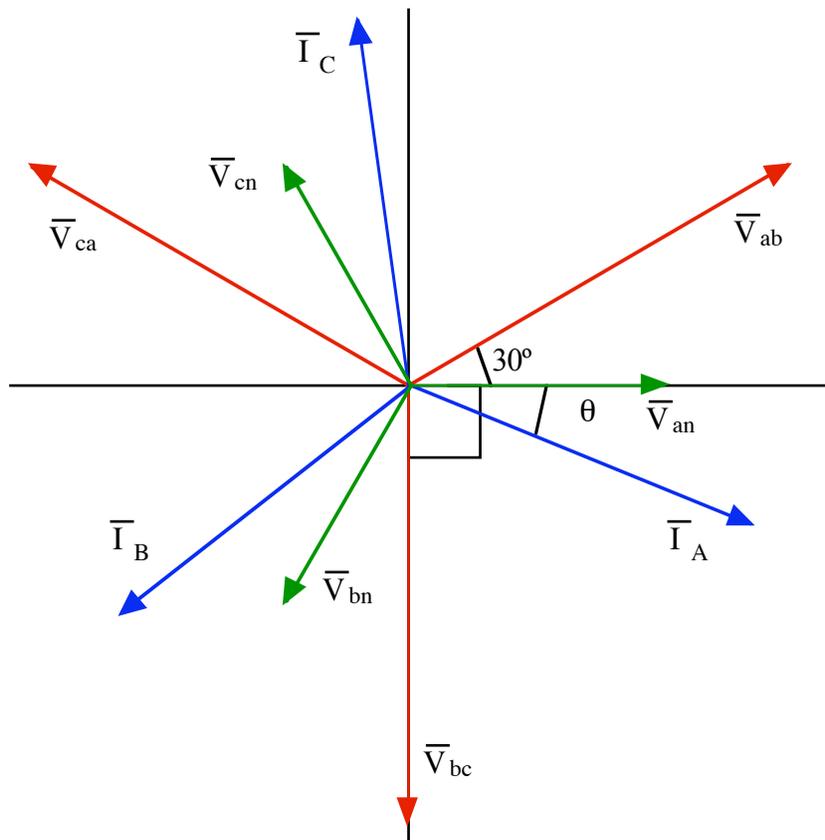
b) Se requiere una potencia reactiva $Q_C = -Q = -600 \text{ VAR}$.

$$Q_C = \frac{|\bar{V}|^2}{X_C} \Rightarrow X_C = \frac{|\bar{V}|^2}{Q_C} = -\frac{1}{2\pi \cdot f \cdot C} \Rightarrow C = \frac{-Q_C}{2\pi \cdot f \cdot |\bar{V}|^2} = \frac{600}{120\pi \cdot (120)^2}, \quad C = 110,5 \mu\text{F}$$

2.- a) El vatímetro da una lectura que depende del ángulo entre la tensión \bar{V}_{bc} y la corriente \bar{I}_A .



Construimos el diagrama fasorial, tomando, por ejemplo, \bar{V}_{an} como referencia de fase:



Las tensiones de línea y fase se dibujan con las relaciones de fase ya conocidas para la secuencia abc. Podemos suponer una conexión en estrella. Así, dado que la carga es inductiva, las corrientes de línea deben estar atrasadas respecto a los voltajes de fase en un ángulo igual al de la impedancia

Del diagrama, el ángulo entre \bar{V}_{bc} e \bar{I}_{aA} es $90 - \theta$, luego:

$$|\bar{V}_{ab}| \cdot |\bar{I}_{aA}| \cdot \cos(90 - \theta) = |\bar{V}_{ab}| \cdot |\bar{I}_{aA}| \cdot \sin(\theta) = 2250 \text{ W} \quad \Rightarrow \quad \theta = \arcsin\left(\frac{2250}{220 \cdot 20}\right) = 34,94^\circ.$$

La potencia aparente sobre una fase de la carga es $S_F = V_F \cdot I_L = \frac{220}{\sqrt{3}} \cdot 20 = 2540,3 \text{ VA}$, y la potencia compleja total será:

$$\bar{S}_{3\phi} = 3 \cdot S_F / \theta = 7,621 / \underline{34,94^\circ} \text{ kVA} = (6,247 + j4,365) \text{ kVA}$$

$$P_{3\phi} = \text{Re}\{\bar{S}_{3\phi}\} = 6,247 \text{ kW}, \quad Q_{3\phi} = \text{Im}\{\bar{S}_{3\phi}\} = 4,365 \text{ kVAR}$$

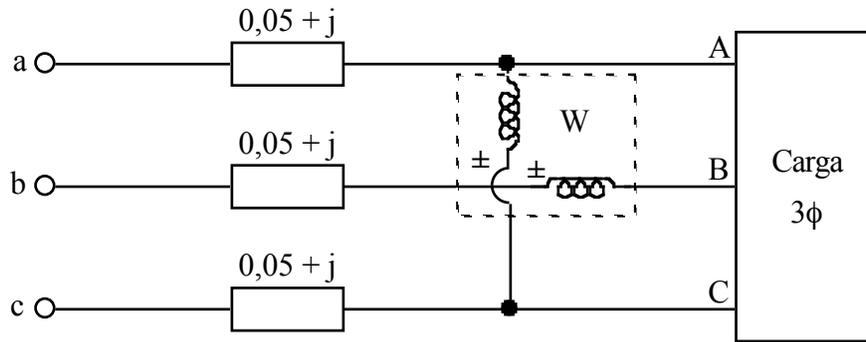
Se llega al mismo resultado suponiendo una conexión en delta de la carga.

b) La impedancia en la conexión en estrella es:

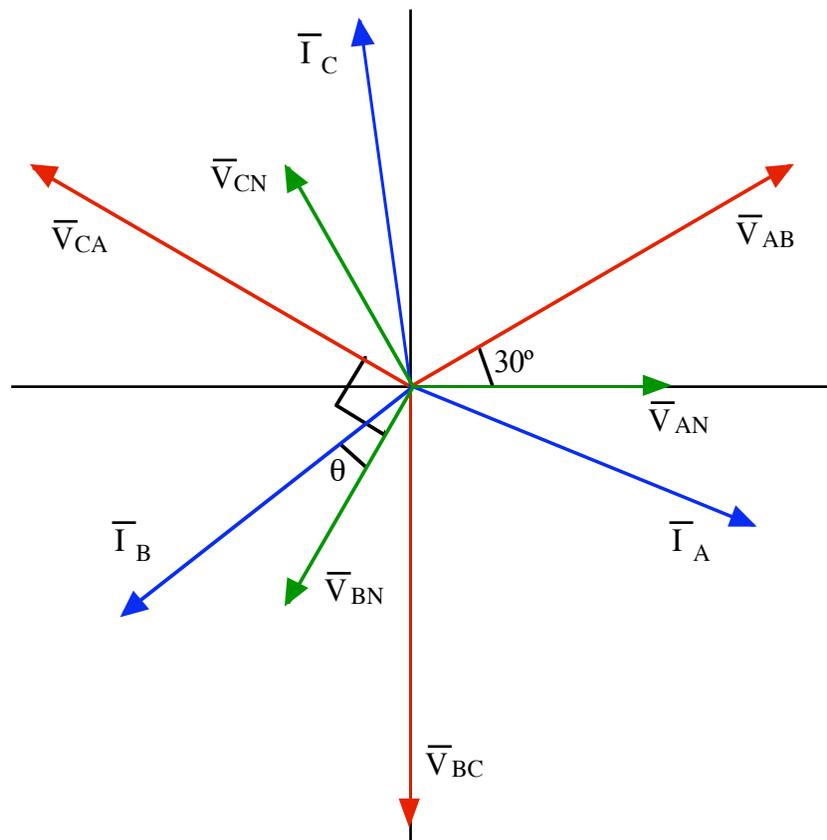
$$\bar{Z}_Y = \frac{\bar{V}_{an}}{\bar{I}_{aA}} = \frac{\left(\frac{220}{\sqrt{3}}\right) / 0^\circ}{20 / \underline{-34,94^\circ}}$$

$$\bar{Z}_Y = \frac{11\sqrt{3}}{3} / \underline{34,94^\circ} = 6,35 / \underline{34,94^\circ} \Omega = (5,2 + j3,64) \Omega$$

3.- Con un f.p en atraso, la carga es inductiva. La lectura del vatímetro depende del ángulo entre \bar{V}_{CA} e \bar{I}_B (corriente en la línea bB).



Construimos el diagrama fasorial con las relaciones usuales para voltajes de línea y fase. Tomando \bar{V}_{AN} como referencia de fase resulta:



Suponiendo una conexión estrella en la carga, las corrientes de línea deben estar atrasadas respecto a los voltajes de fase en un ángulo igual al de la impedancia. Luego, el ángulo entre \bar{V}_{CA} e \bar{I}_B es $90^\circ - \theta$, y la expresión para la potencia leída en el vatímetro será:

$$W = \sqrt{V_{CA}} \cdot |\bar{I}_B| \cos(90^\circ - \theta) = V_L \cdot I_L \cdot \text{sen}(\theta) \quad (1)$$

Conocemos la potencia aparente en la carga,

$$S_{3\phi} = 3 \cdot V_F \cdot I_F = 3 \cdot \frac{V_L}{\sqrt{3}} \cdot I_L = \sqrt{3} \cdot V_L \cdot I_L \quad (2)$$

Comparando (1) y (2):

$$W = \frac{S_{3\phi}}{\sqrt{3}} \cdot \text{sen}(\theta) \quad \Rightarrow \quad \theta = \text{arc sen} \left(\frac{\sqrt{3} \cdot W}{S_{3\phi}} \right) = \text{arc sen} \left(\frac{11\sqrt{3}}{22\sqrt{3}} \right) = 30^\circ$$

$$P_{3\phi} = S_{3\phi} \cdot \cos(30^\circ) = 33 \text{ kW}$$

$$P_{\text{pérdidas}} = (0,0454) \cdot P_{3\phi} = 1,5 \text{ kW}$$

$$\text{f.p.} = \cos(30^\circ) = \frac{\sqrt{3}}{2} = 0,866 \text{ en atraso}$$

Además,

$$P_{\text{pérdidas}} = I_L^2 \cdot 3 \cdot R_{\text{linea}} \Rightarrow I_L = \sqrt{\frac{P_{\text{pérdidas}}}{3 \cdot R_{\text{linea}}}} = \sqrt{\frac{1500}{3 \cdot (0,05)}} \Rightarrow I_L = 100 \text{ A}_{\text{rms}}$$

De (1):

$$V_L = \frac{W}{I_L \cdot \text{sen}(30^\circ)} = \frac{11000}{100 \cdot 0,5} \Rightarrow V_L = 220 \text{ V}_{\text{rms}}$$