

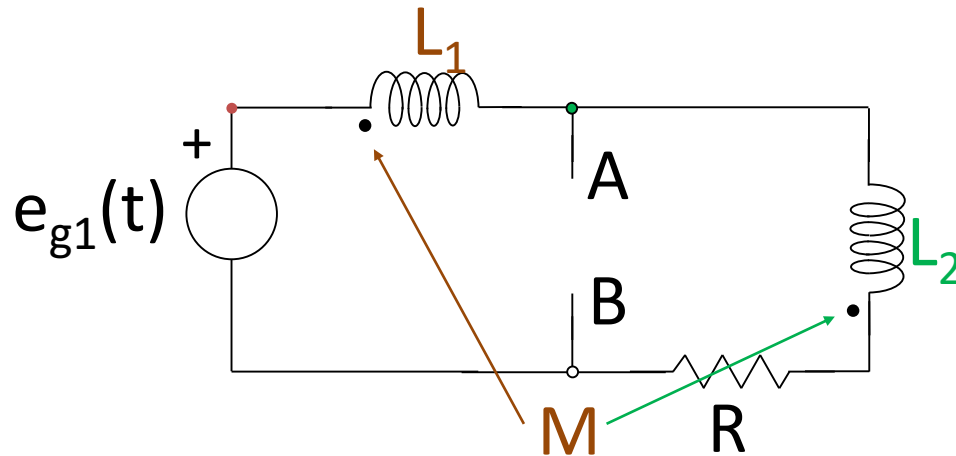
Máxima transferencia de potencia de un dipolo

*Ejemplo de repaso de equivalente
Thévenin con bobinas acopladas
magnéticamente + problema 7.12/
7.16 (1ª/2ª Ed.)*

Máxima transferencia de potencia

Problema:

- Calcular el equivalente Norton y Thevenin visto desde los terminales A y B del dipolo. Comprobar los resultados.
- Calcular la impedancia que, conectada entre A y B absorba la máxima potencia.



Datos:

$$L_1 = 40 \text{ mH}$$

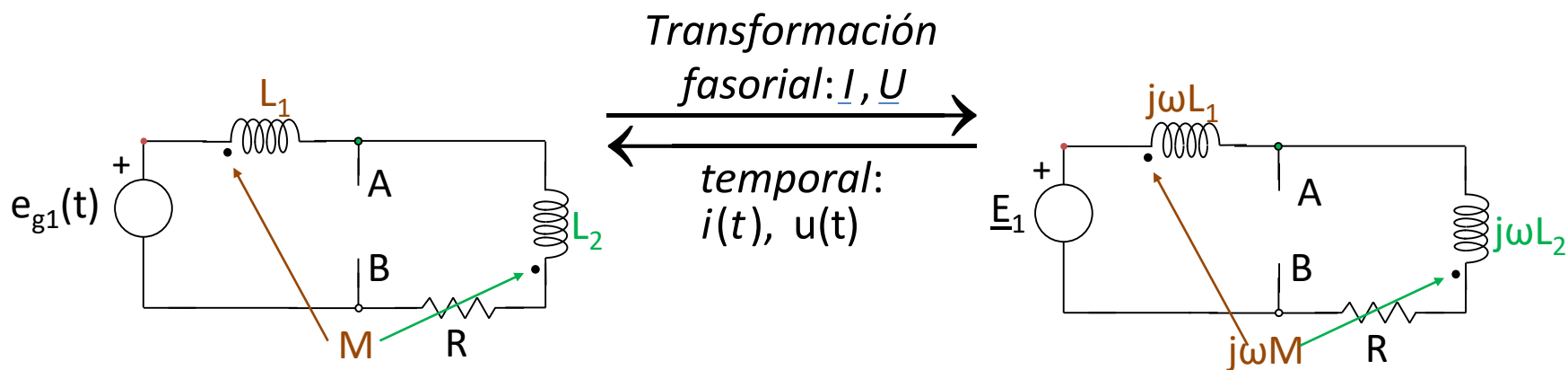
$$L_2 = 10 \text{ mH}$$

$$M = 20 \text{ mH}$$

$$R = 1 \Omega$$

$$e_g(t) = 20 \sqrt{2} \cos(100 t)$$

Máxima transferencia de potencia



Para ayudarnos a escribir las ecuaciones de malla, dibujamos las referencias \rightarrow de:

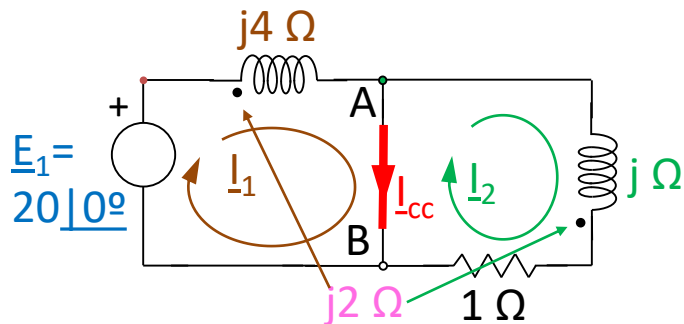
1º) El fasor de la corriente por cada bobina acoplada.

2º) El fasor de la tensión inducida por su acoplamiento magnético en la otra bobina.

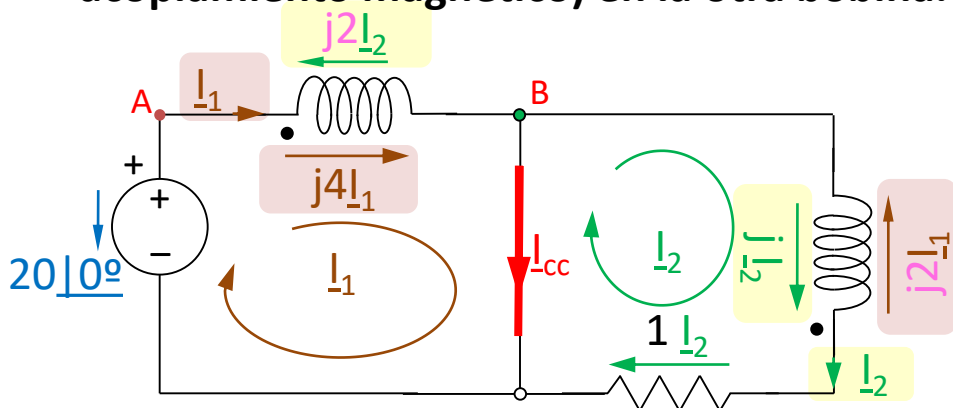
- El sentido de la referencia de tensión \rightarrow es el mismo que la intensidad que lo genera respecto a los terminales marcados \bullet .
- Para pasar de corriente de una bobina a la tensión que induce en la otra bobina, hay que multiplicar dicha intensidad por la impedancia mutua ($j\omega M$).

Corriente de cortocircuito

1) Cortocircuitar A→B y establecer las corrientes de circulación de malla.



2) Razonar con los terminales • marcados para obtener el sentido de la tensión que las corrientes de malla inducen (debido al acoplamiento magnético) en la otra bobina.



3) Aplicar LKT a las trayectorias cerradas definidas por las mallas, considerando las referencias de tensión en las bobinas.

∪ Malla circulación de la corriente I_1 :

$$(Ec.1) \quad j4I_1 - j2I_2 - 20\angle 0^\circ = 0$$

∪ Malla circulación de la corriente I_2 :

$$(Ec.2) \quad -j2I_1 + jI_2 + 1I_2 = 0$$

Reducción Gaussiana: (Ec.3) = (Ec.1) + 2 (Ec.2)

$$(Ec.3) \quad 2I_2 = 20\angle 0^\circ \Rightarrow I_2 = 10\angle 0^\circ$$

Despejo I_1 de (Ec.2)

$$I_1 = \frac{(1+j)}{j2} I_2 = (0.5 - 0.5j) 10\angle 0^\circ$$

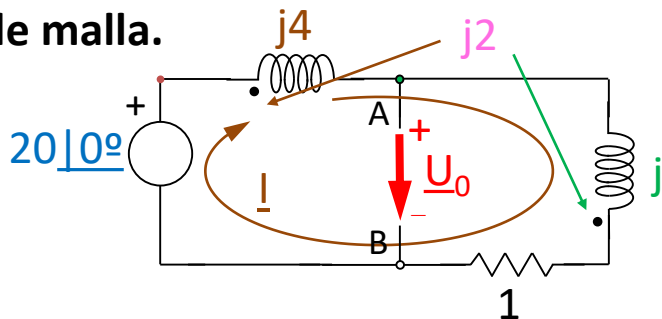
$$I_1 = 5 - j5 = 5\sqrt{2} \angle -45^\circ$$

• Corriente de cortocircuito:

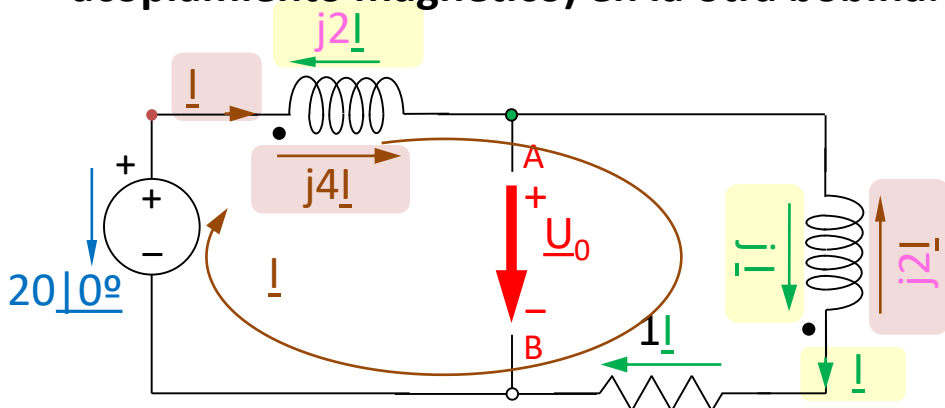
$$I_{cc} = I_1 - I_2 = -5 - j5 = 5\sqrt{2} \angle -135^\circ$$

Tensión de circuito abierto

1) Referencia de tensión entre terminales A y B. Establecer las corrientes de circulación de malla.



2) Razonar con los terminales • marcados para obtener el sentido de la tensión que las corrientes de malla inducen (debido al acoplamiento magnético) en la otra bobina.



3) Aplicar LKT a las trayectorias cerradas definidas por las mallas, considerando las referencias de tensión en las bobinas.

• Malla:

$$j4I - j2I + jI - j2I + 1I - 20\angle 0^\circ = 0$$

• Despejo I :

$$(1 + j)I = 20 \Rightarrow I = 10 - j10 = 10\sqrt{2}\angle -45^\circ$$

• Tensión de vacío U_0 (calculada yendo de + a - de la referencia por la derecha):

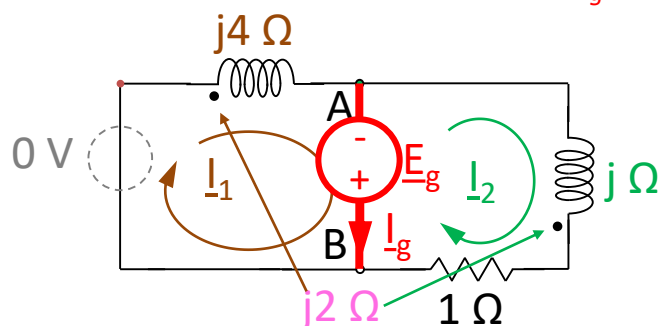
$$U_0 = +jI - j2I + 1I = (1 - j)I$$

$$U_0 = -j20 = 20\angle -90^\circ$$

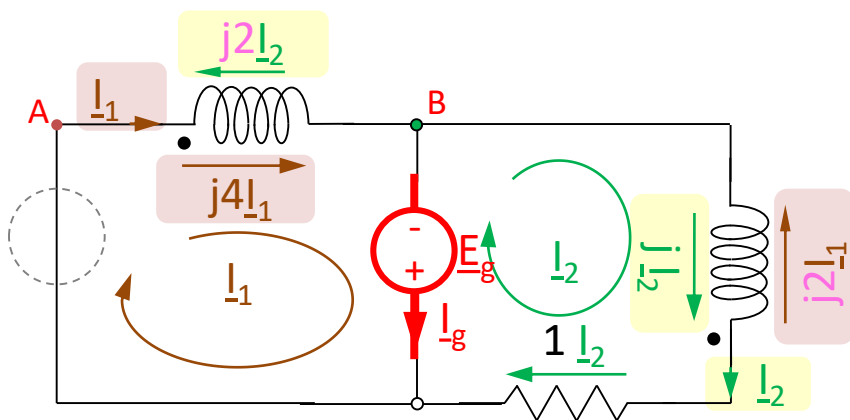
Impedancia equivalente

1) Dipolo pasivo: anular fuentes indeptes \bigcirc (dejar fuentes dependientes \diamond) y añadimos fuente auxiliar \underline{E}_g donde la corriente \underline{I}_g salga del terminal positivo de la tensión.

Se puede dar un valor numérico a \underline{E}_g



2) Razonar con los terminales \bullet marcados.



3) Aplicar LKT a las trayectorias cerradas definidas por las mallas, considerando las referencias de tensión en las bobinas.

\cup Malla circulación de la corriente \underline{I}_1 :

$$(Ec.1) \quad j4\underline{I}_1 - \boxed{j2\underline{I}_2} - \underline{E}_g = 0$$

\cup Malla circulación de la corriente \underline{I}_2 :

$$(Ec.2) \quad -\boxed{j2\underline{I}_1} + j\underline{I}_2 + 1\underline{I}_2 + \underline{E}_g = 0$$

Reducción Gaussiana: $(Ec.3) = (Ec.1) + 2(Ec.2)$

$$(Ec.3) \quad 2\underline{I}_2 = -\underline{E}_g \Rightarrow \underline{I}_2 = -0,5 \underline{E}_g$$

Despejo \underline{I}_1 de (Ec.1):

$$\underline{I}_1 = \frac{2j\underline{I}_2 + \underline{E}_g}{j4} = (-0,25 - 0,25j) \underline{E}_g$$

Corriente de la fuente:

$$\underline{I}_g = \underline{I}_1 - \underline{I}_2 = (0,25 - j0,25) \underline{E}_g = \frac{\underline{E}_g}{\sqrt{8}} \angle -45^\circ$$

Impedancia equivalente \underline{Z}_{eq} :

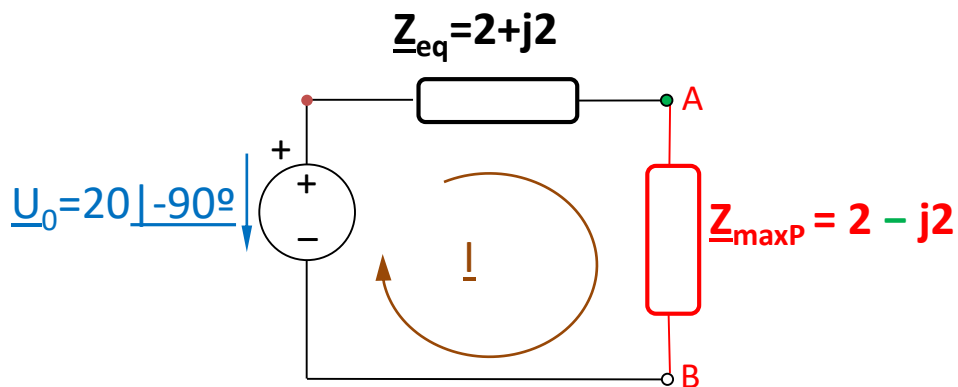
$$\underline{Z}_{eq} = + \frac{\underline{E}_g}{\underline{I}_g} = \frac{\underline{E}_g}{\underline{E}_g / \sqrt{8} \angle -45^\circ} = \sqrt{8} \angle 45^\circ = 2 + j2$$

Máxima transferencia de potencia P

1) La impedancia $\underline{Z}_{\max P}$ que absorbe la máxima potencia es el conjugado de la impedancia equivalente $\underline{Z}_{\text{eq}}$:

$$\underline{Z}_{\max P} = \underline{Z}_{\text{eq}}^* = (2 + j2)^* = 2 - j2$$

2) Calcular la potencia transferida con el equivalente Thévenin.



↻ Malla circulación de la corriente \underline{I} :

$$(2 + j2)\underline{I} + (2 - j2)\underline{I} = 20\angle -90^\circ$$

Despejo \underline{I} :

$$4\underline{I} = 20\angle -90^\circ \Rightarrow \underline{I} = 5\angle -90^\circ$$

Potencia compleja absorbida por $\underline{Z}_{\max P}$:

$$\underline{S}_{\text{abs}} = \underline{I}^2 \underline{Z}_{\max P} = 5^2 (2 - j2)$$

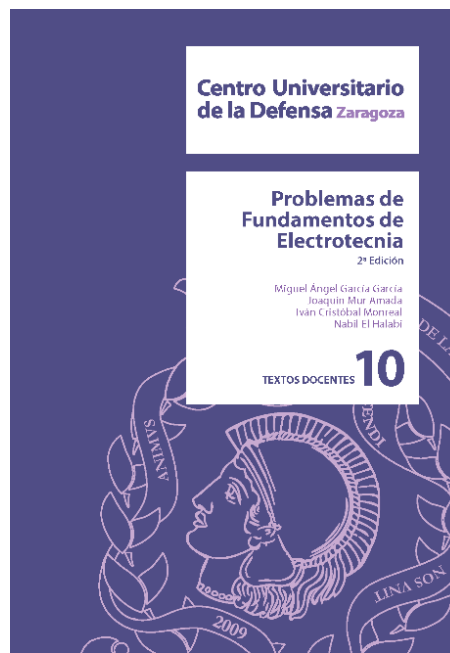
$$I = \text{módulo de } \underline{I} = \text{módulo de } 5\angle -90^\circ = 5 \text{ A}$$

$$\underline{S}_{\text{abs}} = 50 \text{ W} - j50 \text{ var} = 50 \sqrt{2} \text{ VA} \angle -45^\circ$$

$$S = \text{módulo de } \underline{S}_{\text{abs}} \text{ o de } \underline{S}_{\text{ced}} = 50 \sqrt{2} \text{ VA}$$

$$P_{\text{abs}} = \text{Parte Real de } \underline{S}_{\text{abs}} = 50 \text{ W}$$

$$Q_{\text{abs}} = \text{Parte Imaginaria de } \underline{S}_{\text{abs}} = -50 \text{ var}$$



Problema 7.12(1ª Ed.) / 7.16 (2ª Ed.)

Problemas de Fundamentos de Electrotecnia.

M.A. García, J. Mur, I. Cristóbal, N. El Halabi.

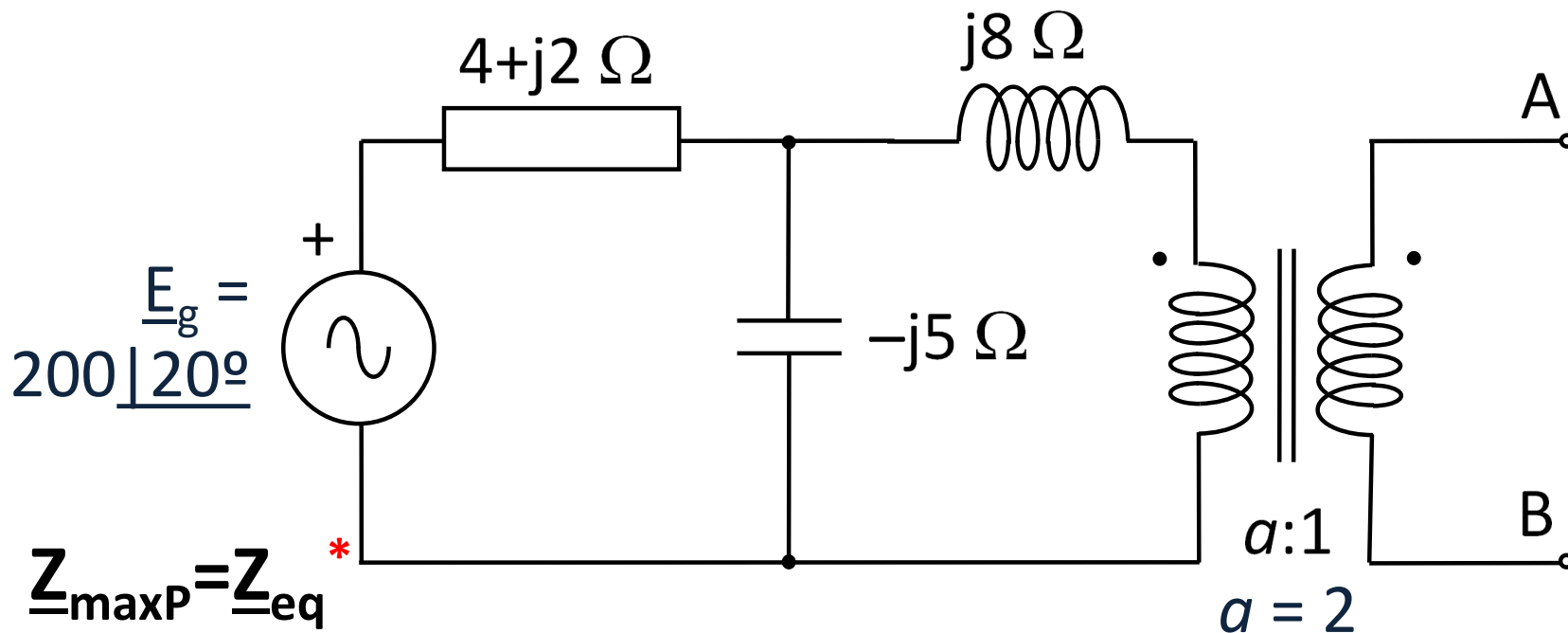
1ª edición, enero 2013. C.U.D.

2ª edición, enero 2019. C.U.D.

Máxima transferencia de potencia

Problema 7.12 (◆◆◆). Dado el circuito de la figura, calcular:

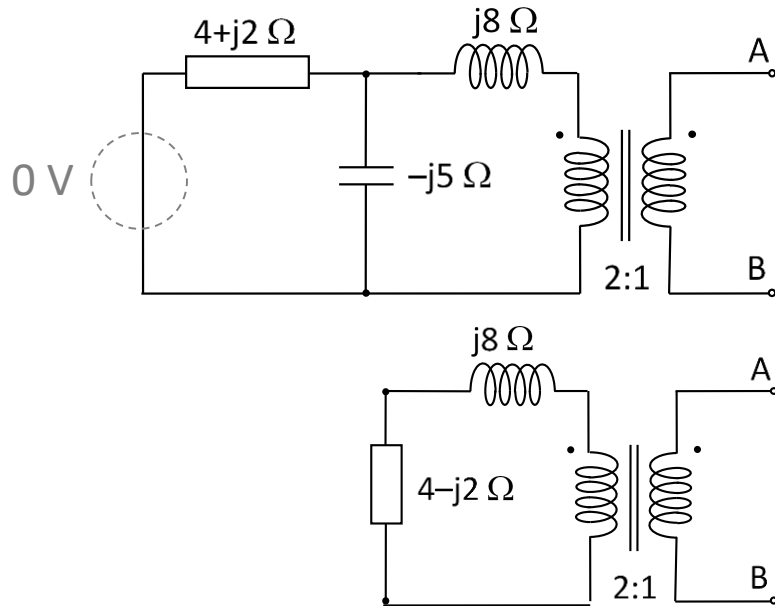
- La impedancia que, conectada entre los terminales A y B, absorbe la máxima potencia activa. $\underline{Z}_{\max P} = \underline{Z}_{\text{eq}}^*$
- La potencia compleja que absorbe dicha impedancia.



Impedancia equivalente

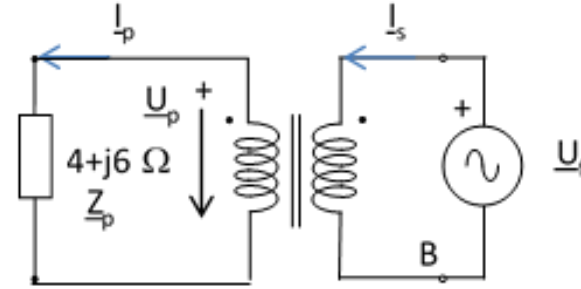
$$(\underline{Z}_{maxP} = \underline{Z}_{eq}^*)$$

1) Dipolo pasivo: anular fuentes indeptes ○
(dejar fuentes dependientes ◇)



2) Añadimos fuente auxiliar \underline{U}_f donde la corriente \underline{I}_s salga del terminal positivo de la tensión. Se puede dar un valor numérico a \underline{U}_f

Impedancia equivalente: $\underline{Z}_{eq} = + \frac{\underline{U}_f}{\underline{I}_s}$



Impedancia izquierda: $\frac{U_p}{I_p} = \underline{Z}_p = 4 + j6 \Omega$

Ecuaciones del transformador ($a = 2$):

$$\frac{U_p}{U_f} = + \frac{a}{1} \Rightarrow U_f = \frac{U_p}{a}$$

$$a I_p - 1 I_s = 0 \Rightarrow I_s = a I_p$$

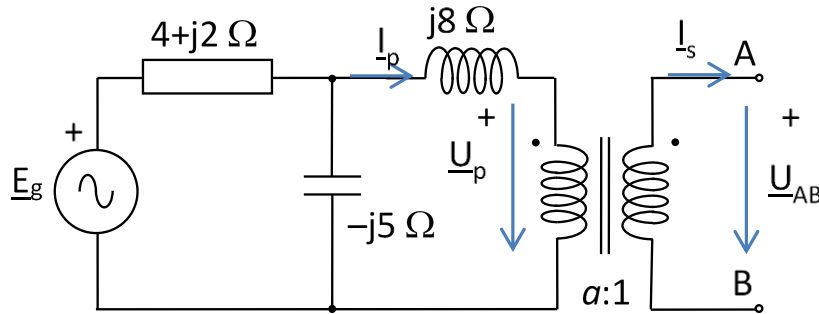
Impedancia equivalente vista desde A y B:

$$\underline{Z}_{eq} = + \frac{U_f}{I_s} = \frac{U_p/a}{a I_p} = \frac{1}{a^2} \underline{Z}_p = \frac{1}{4} (4 + j6) = 1 + j1,5 \Omega$$

$$\underline{Z}_{m\acute{a}x} = \underline{Z}_{eq}^* = 1 - j1,5 \Omega$$

Tensión de vacío U_{AB} y cálculo de Potencia en Eq. Thévenin

1) Tensión en vacío del dipolo activo (original)

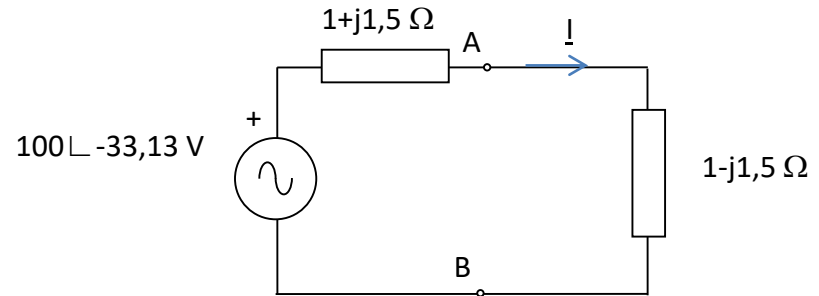


En el transformador no circula corriente \rightarrow no cae tensión en $j8 \Omega \rightarrow U_p$ coincide con la tensión en el condensador $-j5 \Omega$, que se puede calcular por divisor de tensión entre $-j5 \Omega$ y $4+j2 \Omega$:

$$\underline{U}_p = E_g \frac{-j5}{-j5 + 4 + j2} = 200 \angle 20^\circ \cdot (0,6 - j0,8)$$

$$\underline{U}_p = 200 \angle 20^\circ \cdot (1 \angle -53,13^\circ) = 200 \angle -33,13^\circ \text{ V}$$

$$\underline{U}_{AB} = \frac{1}{a} \underline{U}_p = 100 \angle -33,13^\circ \text{ V}$$



Impedancia total vista desde los bornes de la fuente:

$$\underline{Z}_{total} = \underline{Z}_{eq} + \underline{Z}_{m\acute{a}x} = (1 + j1,5 \Omega) + (1 - j1,5 \Omega)$$

$$\underline{Z}_{total} = 2 \Omega$$

Corriente por el circuito:

$$\underline{I} = \frac{100 \angle -33,13^\circ \text{ V}}{2 \Omega} = 50 \angle -33,13^\circ \text{ A}$$

Potencia absorbida por la impedancia $\underline{Z}_{m\acute{a}x}$:

$$\underline{S}_{abs} = \underline{I}^2 \cdot \underline{Z}_{m\acute{a}x} = 50^2 \cdot \left(1 - j\frac{3}{2}\right) = 2,5 - j3,75 \text{ kVA}$$

$$\underline{S}_{abs} = 2,5 - j3,75 \text{ kVA}$$

$$P_{abs} = 2,5 \text{ kW}$$

$$Q_{abs} = -3,75 \text{ kvar}$$

2) Construimos el equivalente Thévenin y conectamos en sus bornes $\underline{Z}_{m\acute{a}x} = \underline{Z}_{eq}^*$