

Motivación

- Frecuencia de cortocircuitos por tipo:
 - Monofásicos: 70 a 80%
 - Bifásicos: 10 %
 - Trifásicos: 8 a 10%

Fuente: R. Palma

 En condiciones de falla y post falla, es frecuente que el sistema opere de manera desbalanceada

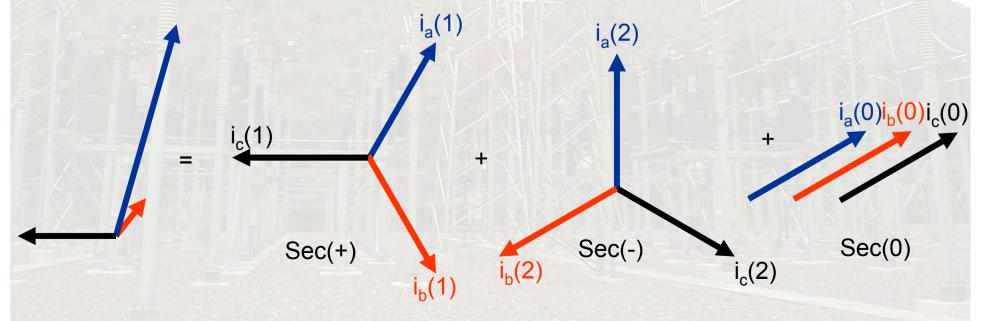


 Utilizar la transformada de Fortescue para la resolución de circuitos trifásicos desbalanceados

 Calcular variables eléctricas en presencia de fallas asimétricas

Transformada de Fortescue

- Tres vectores "desbalanceados" se pueden escribir como suma de vectores balanceados de:
 - Secuencia positiva
 - Secuencia negativa
 - Secuencia cero



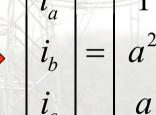
Transformada de Fortescue(II)

Definiendo:

$$a = 1 \Box 120^{\circ}, a^2 = 1 \Box -120^{\circ}$$

Sec. positiva:

$$i_b^{(1)} = a^2 \cdot i_a^{(1)}, i_c^{(1)} = a \cdot i_a^{(1)}$$



$$\begin{bmatrix} i_a \\ i_b \\ i_c \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ a^2 & a & 1 \\ a & a^2 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_a^{(1)} \\ i_a^{(2)} \\ i_a^{(0)} \end{bmatrix}$$

Sec. negativa:

$$i_b^{(2)} = a \cdot i_a^{(2)}, i_c^{(2)} = a^2 \cdot i_a^{(2)}$$

$$i_{fisico} = A \cdot i_{secuencia}$$

Sec. cero:

$$i_a^{(0)} = i_b^{(0)} = i_c^{(0)}$$

Algunas propiedades

 La matriz A, es invertible. Luego, existe una única relación entre vectores de secuencias y vectores "físicos"

$$A^{-1} = \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 1 & a & a^2 \\ 1 & a^2 & a \\ 1 & 1 & 1 \end{bmatrix}$$

Invariancia de la potencia trifásica

$$S = V_{a}I_{a}^{*} + V_{b}I_{b}^{*} + V_{c}I_{c}^{*}$$

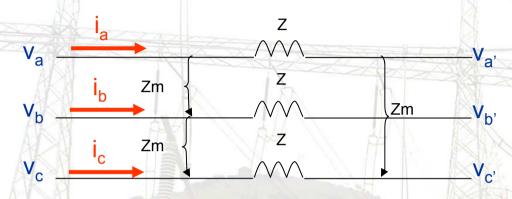
$$= (AV_{secuencia})^{T} (AI_{secuencia})^{*} = V_{secuencia}A^{T}A^{*}I_{secuencia}^{*}$$

$$= 3V_{secuencia}^{T}I_{secuencia}^{*} = 3V_{a}^{(1)}I_{a}^{(1)} + 3V_{a}^{(2)}I_{a}^{(2)} + 3V_{a}^{(0)}I_{a}^{(0)}$$

Impedancias de secuencia

- Es la impedancia ofrecida por un elemento a la corriente de una determinada secuencia
 - Impedancias de secuencia positiva
 - Impedancias de secuencia negativa
 - Impedancia de secuencia cero

Líneas de transmisión



Tensiones respecto a tierra

$$i_n = i_a + i_b + i_c$$

$$A \begin{bmatrix} \Delta V_a^{(1)} \\ \Delta V_a^{(2)} \\ \Delta V_a^{(0)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Z & Z_m & Z_m \\ Z_m & Z & Z_m \\ Z_m & Z_m & Z \end{bmatrix} A \begin{bmatrix} I_a^{(1)} \\ I_a^{(2)} \\ I_a^{(0)} \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} \Delta V_a \\ \Delta V_b \\ \Delta V_c \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Z & Z_m & Z_m \\ Z_m & Z & Z_m \\ Z_m & Z_m & Z \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_a \\ I_b \\ I_c \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} \Delta V_a^{(1)} \\ \Delta V_a^{(2)} \\ \Delta V_a^{(0)} \end{bmatrix} = A^{-1} \begin{bmatrix} Z & Z_m & Z_m \\ Z_m & Z & Z_m \\ Z_m & Z_m & Z \end{bmatrix} A \begin{bmatrix} I_a^{(1)} \\ I_a^{(2)} \\ I_a^{(0)} \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} Z - Z_m \\ Z - Z_m \\ Z - 2Z_m \end{bmatrix}$$

Máquinas sincrónicas

- Secuencia positiva
 - Las reactancias son Xd", Xd' o Xd
- Secuencia negativa
 - Si se aplica tensión de sec (-) en bornes, el flujo en el entrehierro gira en sentido contrario al rotor. Enrollado de campo asociado sólo a sec(+), luego no altera el comportamiento en sec(-)
 - Usualmente, X⁽²⁾≈X_d
- Secuencia cero
 - Corrientes sinusoidales iguales por enrollados separados a 120° producen flujo magnético igual a cero.
 - La reactancia se secuencia cero se aproxima a la reactancia de fuga, que es un valor pequeño. X⁽⁰⁾≈X₁

Transformadores

- Despreciando la corriente por la rama de magnetización, existe circulación de corriente en el secundario sólo si hay circulación de corriente en el primario
- No hay diferencia en el comportamiento inductivo si se le aplica tensión de corriente positiva o negativa.
 - $Z=Z^{(1)}=Z^{(2)}$
- En secuencia cero, se debe considerar dos aspectos:
 - a) Corriente de sec(0) sólo podría circular por una estrella si existe conexión del neutro a tierra
 - b) Corriente de sec(0) puede circular por una delta, pero no existe circulación por las líneas a las cuales está conectada

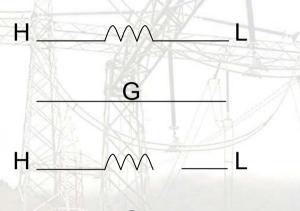
Transformadores (II)

Y-y con neutro

Y-y sin neutro

• Y-d

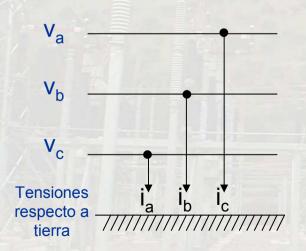
• D-d



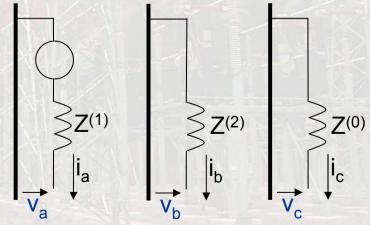
G ← Si existe conexión del neutro a tiera

Metodología para el cálculo de fallas

- Supuestos:
 - Sistema operando sin carga
 - Voltajes pre-falla iguales en las barras de las máquinas sincrónicas
 - Acomplamientos entre circuitos son despreciables
- Sólo existen fems de sec(+)

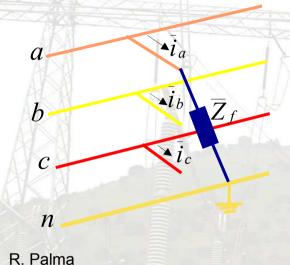


Reducción del sistema en el punto de falla



¡Imponer datos de variables físicas de acuerdo al tipo de falla!

Falla monofásica a tierra



Datos de variables físicas:

$$i_b=i_c=0$$

$$-v_a=0$$

Incógnitas

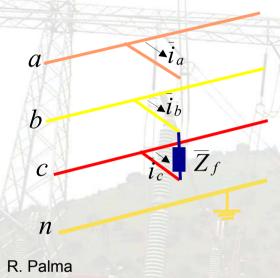
$$v_b, v_c, i_a$$



- $va^{(1)}+va^{(2)}+va^{(0)}=Z_fia$
- $ia^{(1)}=ia^{(2)}=ia^{(0)}=3ia$

Mallas de secuencia se conectan en serie

Falla bifásica



Datos de variables físicas:

$$i_{b}=-i_{c,}$$
, $i_{a}=0$

$$-v_a=0$$

Incógnitas

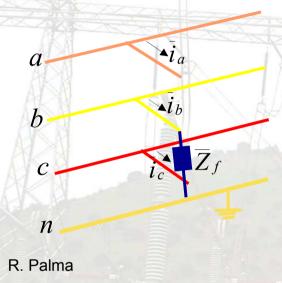
$$v_{a,}v_{b},v_{c},i_{a,}i_{c}$$



- $va^{(1)}=va^{(2)}+Z_fia^{(1)}$
- $ia^{(1)}=ia^{(2)}=ia^{(0)},ia^{(0)}=0$

Mallas de sec(+) y sec(-) se conectan en paralelo separadas por Z_f

Falla bifásica a tierra



Datos de variables físicas:

- $V_{a,}V_{b},V_{c},i_{a,}i_{b,}i_{c}$



- $va^{(1)}=va^{(2)}+Z_fia^{(1)}$
- $ia^{(1)}=ia^{(2)}=ia^{(0)}, ia^{(0)}=0$

Mallas de sec(+), sec(-) y "sec(0) en serie con $3Z_{f}$ " se conectan en paralelo