

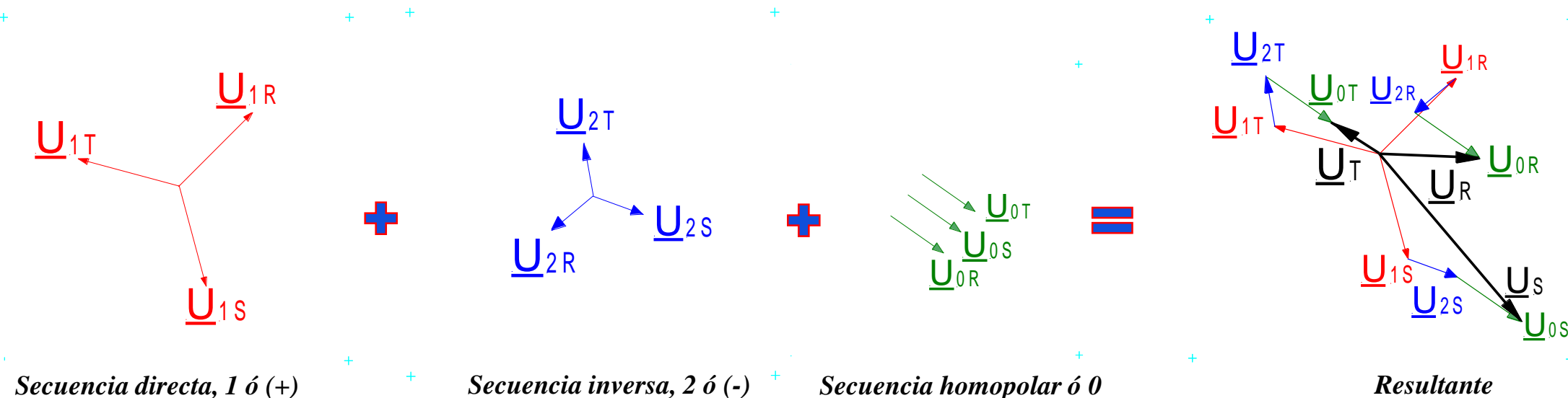
# COMPONENTES SIMÉTRICAS



El método de las **componentes simétricas** se utiliza para analizar y calcular sistemas **desequilibrados** (y **asimétricos**) de corrientes y tensiones en circuitos trifásicos, aplicando el principio de superposición.

## TEOREMA DE FORTESCUE\*

“Cualquier sistema trifásico asimétrico y desequilibrado puede descomponerse en tres **ternas** simétricas, dos de ellas equilibradas de secuencia directa e inversa respectivamente, y una tercera **homopolar**”



\*Charles LeGeyt Fortescue presentó el teorema en 1918, aplicado a un sistema n-fásico, en una publicación titulada “Method of Symmetrical Co-Ordinates Applied to the Solution of Polyphase Networks”

## DETERMINACIÓN DE LAS COMPONENTES SIMÉTRICAS

Las componentes del sistema original en función de las componentes simétricas son:

3 ecuaciones con  
9 incógnitas



$$\begin{aligned}\underline{U}_R &= \underline{U}_{0R} + \underline{U}_{1R} + \underline{U}_{2R} \\ \underline{U}_S &= \underline{U}_{0S} + \underline{U}_{1S} + \underline{U}_{2S} \\ \underline{U}_T &= \underline{U}_{0T} + \underline{U}_{1T} + \underline{U}_{2T}\end{aligned}$$

Definiendo un nuevo operador  $\underline{a} = e^{j\frac{2\pi}{3}} = e^{j120^\circ}$

Si  $\underline{U}_0 = \underline{U}_{0R}$ ;  $\underline{U}_1 = \underline{U}_{1R}$ ;  $\underline{U}_2 = \underline{U}_{2R}$

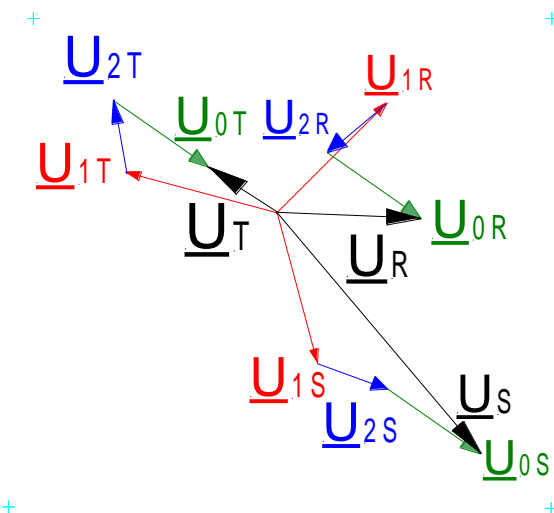
Y si además repetimos para S y T...

... entonces el sistema anterior se puede escribir



$$\begin{aligned}\underline{U}_R &= \underline{U}_0 + \underline{U}_1 + \underline{U}_2 \\ \underline{U}_S &= \underline{U}_0 + \underline{a}^2 \cdot \underline{U}_1 + \underline{a} \cdot \underline{U}_2 \\ \underline{U}_T &= \underline{U}_0 + \underline{a} \cdot \underline{U}_1 + \underline{a}^2 \cdot \underline{U}_2\end{aligned}$$

Donde  $\underline{U}_0$ ;  $\underline{U}_1$ ;  $\underline{U}_2$  son las denominadas **componentes llave** del sistema



Resultando un sistema de tres  
ecuaciones con tres incógnitas

Sumando las tres expresiones anteriores, y teniendo en cuenta que  $1 + \underline{a} + \underline{a}^2 = 0$ , resulta

$$3 \cdot \underline{U}_0 = \underline{U}_R + \underline{U}_S + \underline{U}_T \quad \Rightarrow \quad \underline{U}_0 = \frac{1}{3} (\underline{U}_R + \underline{U}_S + \underline{U}_T)$$

Multiplicando las expresiones de  $\underline{U}_S$  y de  $\underline{U}_T$  por  $\underline{a}$  y por  $\underline{a}^2$ , respectivamente, resulta

$$\underline{U}_R = \underline{U}_0 + \underline{U}_1 + \underline{U}_2$$

$$\underline{a} \cdot \underline{U}_S = \underline{a} \cdot \underline{U}_0 + \underline{a}^3 \cdot \underline{U}_1 + \underline{a}^2 \cdot \underline{U}_2 = \underline{a} \cdot \underline{U}_0 + \underline{U}_1 + \underline{a}^2 \cdot \underline{U}_2 \quad \text{con } \underline{a}^3 = 1 \text{ y } \underline{a}^4 = \underline{a}$$

$$\underline{a}^2 \cdot \underline{U}_T = \underline{a}^2 \cdot \underline{U}_0 + \underline{a}^3 \cdot \underline{U}_1 + \underline{a}^4 \cdot \underline{U}_2 = \underline{a}^2 \cdot \underline{U}_0 + \underline{U}_1 + \underline{a} \cdot \underline{U}_2$$

Sumando nuevamente, resulta

$$3 \cdot \underline{U}_1 = \underline{U}_R + \underline{a} \cdot \underline{U}_S + \underline{a}^2 \cdot \underline{U}_T \quad \Rightarrow \quad \underline{U}_1 = \frac{1}{3} (\underline{U}_R + \underline{a} \cdot \underline{U}_S + \underline{a}^2 \cdot \underline{U}_T)$$

Multiplicando las expresiones de  $\underline{U}_S$  y de  $\underline{U}_T$  por  $\underline{a}^2$  y por  $\underline{a}$  respectivamente, sumando de nuevo y despejando  $\underline{U}_2$ , queda

$$\underline{U}_2 = \frac{1}{3} (\underline{U}_R + \underline{a}^2 \cdot \underline{U}_S + \underline{a} \cdot \underline{U}_T)$$

*Se han obtenido las componentes llave de las tres ternas simétricas a partir de los valores de las componentes del sistema original:*

***Componentes llave***

$$\underline{U}_0 = \frac{1}{3}(\underline{U}_R + \underline{U}_S + \underline{U}_T)$$

*Secuencia homopolar*

$$\underline{U}_1 = \frac{1}{3}(\underline{U}_R + \underline{a} \cdot \underline{U}_S + \underline{a}^2 \cdot \underline{U}_T)$$

*Secuencia directa*

$$\underline{U}_2 = \frac{1}{3}(\underline{U}_R + \underline{a}^2 \cdot \underline{U}_S + \underline{a} \cdot \underline{U}_T)$$

*Secuencia inversa*

*Todo lo visto es válido también para cualquier sistema de corrientes asimétrico y desequilibrado*

*Es muy útil expresar estos resultados en forma matricial, con lo cual las componentes llave resultan:*

$$\begin{bmatrix} \underline{U}_0 \\ \underline{U}_1 \\ \underline{U}_2 \end{bmatrix} = \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \underline{a} & \underline{a}^2 \\ 1 & \underline{a}^2 & \underline{a} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{U}_R \\ \underline{U}_S \\ \underline{U}_T \end{bmatrix} \quad \Rightarrow \quad \frac{1}{3} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \underline{a} & \underline{a}^2 \\ 1 & \underline{a}^2 & \underline{a} \end{bmatrix} = [\underline{A}]^{-1}$$

*De igual forma se pueden expresar las tensiones de fase en función de las componentes llave:*

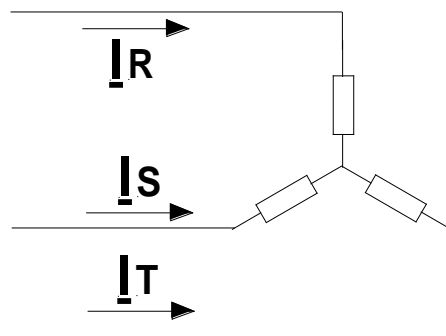
$$\begin{bmatrix} \underline{U}_R \\ \underline{U}_S \\ \underline{U}_T \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \underline{a}^2 & \underline{a} \\ 1 & \underline{a} & \underline{a}^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{U}_0 \\ \underline{U}_1 \\ \underline{U}_2 \end{bmatrix} \quad \Rightarrow \quad \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & \underline{a}^2 & \underline{a} \\ 1 & \underline{a} & \underline{a}^2 \end{bmatrix} = [\underline{A}]$$

*Finalmente, se puede demostrar que*

$$[\underline{A}][\underline{A}]^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

## ALGUNAS CONSECUENCIAS EN CIRCUITOS

*Se supone generador perfecto*



*No hay neutro y*

$$\underline{I}_R + \underline{I}_S + \underline{I}_T = 0$$

*Si las impedancias son **iguales**, el sistema de corrientes es **equilibrado** y **simétrico***



*Sólo hay componente de **secuencia directa***

*Si las impedancias son **distintas**, el sistema de corrientes es **equilibrado** y **asimétrico***

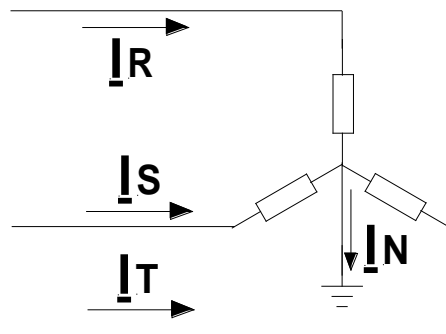


*Hay componentes de secuencia **directa** e **inversa** (no hay homopolar)*



## ALGUNAS CONSECUENCIAS EN CIRCUITOS

*Se supone generador perfecto*



*Hay neutro y*

$$\underline{I}_R + \underline{I}_S + \underline{I}_T = \underline{I}_N$$

*Si las impedancias son **iguales**, el sistema de corrientes es **equilibrado** y **simétrico***



*Sólo hay componente de **secuencia directa** y  $\underline{I}_N=0$*

*Si las impedancias son **distintas**, el sistema de corrientes es **desequilibrado** y **asimétrico***

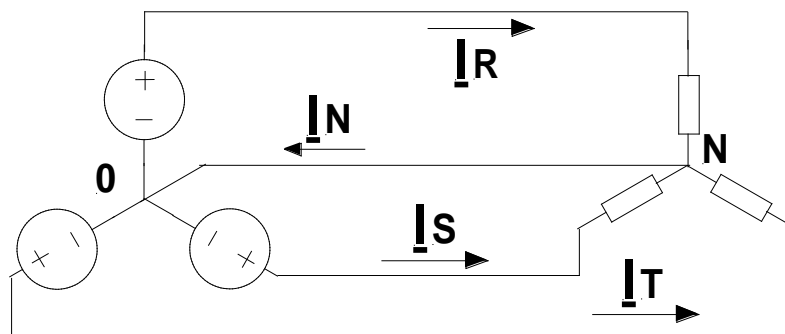


*Hay componentes de secuencia **directa**, **inversa** y **homopolar** y  $\underline{I}_N=3\underline{I}_0$*



## ALGUNAS CONSECUENCIAS EN CIRCUITOS

*Se supone generador perfecto*



*Hay neutro y  $\underline{Z}_N=0$*

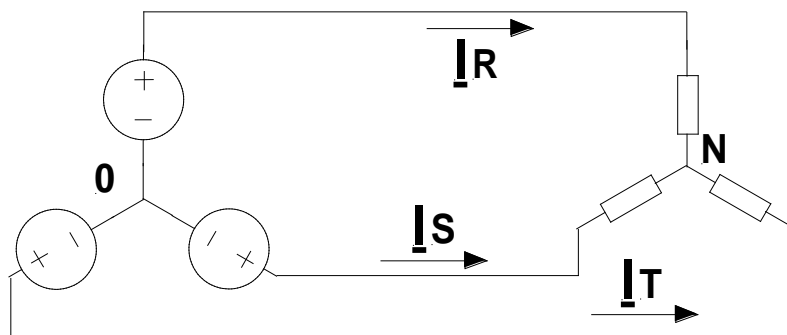
*Si las impedancias son **iguales** o **distintas**, el sistema de tensiones de fase de la carga es **equilibrado** y **simétrico***



*Sólo hay componente de **secuencia directa** y  $\underline{U}_{N0}=0$*

## ALGUNAS CONSECUENCIAS EN CIRCUITOS

*Se supone generador perfecto*



*No hay neutro o  $\underline{Z}_N \neq 0$*

*Si las impedancias son **iguales**, el sistema de tensiones de fase de la carga es **equilibrado** y **simétrico***



*Sólo hay componente de **secuencia directa** y  $\underline{U}_{N0}=0$*

*Si las impedancias son **distintas**, el sistema de tensiones de fase de la carga es **desequilibrado** y **asimétrico** y*

$$\underline{U}_{N0}=3\underline{U}_0$$



*Hay componentes de **secuencia directa**, **inversa** y **homopolar** de las tensiones de fase*

## RESUMEN

*Teorema de Fortescue. Utilidad.*

*Cálculo de las componentes simétricas*

*Estudio de algunos casos*

## BIBLIOGRAFÍA

*Circuitos eléctricos. Parte 2. Morcelle-Deorsola. Cap 3.*

*Circuitos eléctricos y magnéticos. Spinadel. Cap 11.*

*Circuitos eléctricos. Nilsson. Cap 14.*

*Circuitos en ingeniería eléctrica. Skilling. Cap 21.*

*Principios de electrotecnia. Zeveke-Ionkin. Cap XV.*

