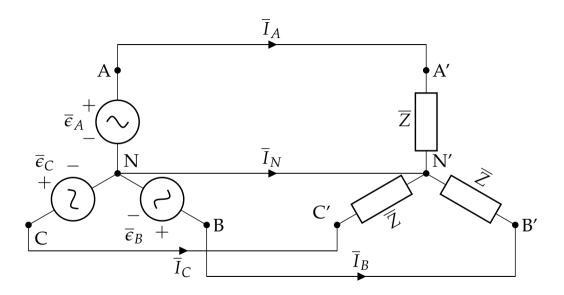
Sistemas trifásicos

Teoría de Circuitos

Autor: Luis Badesa Bernardo

- 1 Introducción
- @ Generadores
- 3 Receptores
- 4 Potencia en sistemas trifásicos



Motivación de los sistemas trifásicos

- ► En un sistema trifásico la **potencia instantánea es constante**, evitando vibraciones y esfuerzos en las máquinas
 - ▶ Recordatorio: en un sistema monofásico, la potencia instantánea es pulsante
- La masa de conductor necesaria en un sistema trifásico es un 25 % inferior que en un sistema monofásico para transportar la misma potencia

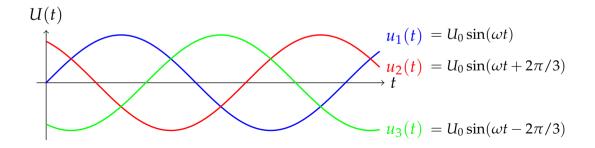
Por estas razones, se usan sistemas trifásicos en **generación**, **transporte y distribución de energía eléctrica**

(los sistemas monofásicos se utilizan en cargas domésticas y de baja potencia)

Ondas trifásicas

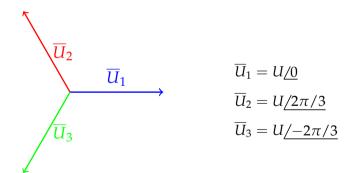
Para conseguir potencia constante, las ondas trifásicas deben cumplir:

- ▶ Mismo desfase entre ellas \rightarrow el desfase debe ser de 120 $^{\circ}$
- ► Igual amplitud

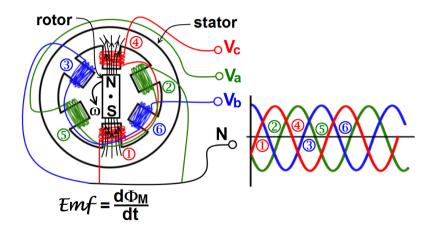


Fasores de un sistema trifásico

Usamos las mismas herramientas matemáticas que en el Tema $2 \, o \,$ cálculo fasorial



Generador trifásico



(clica en la imagen)

¿Por qué 3 fases?

¿Por qué no 2, 5 o 17?

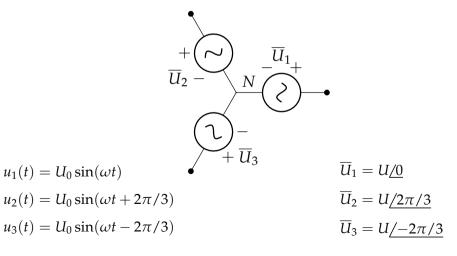
- 2 fases
 - Requiere mayor masa de conductor que un sistema trifásico
- Más de 3 fases
 - ► El rendimiento de un motor o generador aumenta ligeramente con el nº de fases Pero la leve mejoría para más de 3 fases no justifica la mayor complejidad del sistema (por ejemplo, las protecciones eléctricas serían bastante más complejas)

- 1 Introducción
- 2 Generadores
- 3 Receptores
- 4 Potencia en sistemas trifásicos

Conexión

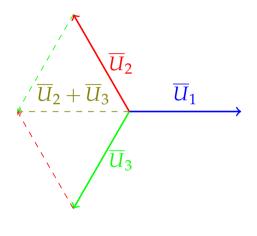
- Punto común de la conexión estrella \rightarrow **neutro**, N
- Potencial de N se toma como **referencia**

 $u_1(t) = U_0 \sin(\omega t)$



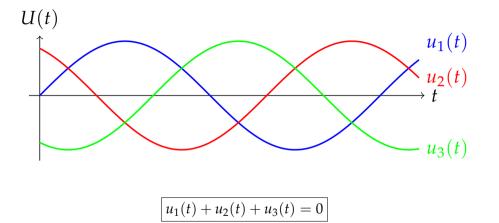
11/61

Las tensiones suman 0



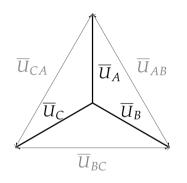
$$\boxed{\overline{U}_1 + \overline{U}_2 + \overline{U}_3 = 0}$$

Las tensiones suman 0



(esto no quiere decir que una carga vaya a estar sometida constantemente a 0 V, porque ninguna carga va a estar sometida a las 3 tensiones de fase a la vez)

Tensiones de fase y de línea



- ► Tensiones de **fase**: U_A , U_B , $U_C \equiv U_f$ (o tensiones **simples**, entre fase y neutro)
- ► Tensiones de **línea**: U_{AB} , U_{BC} , $U_{CA} \equiv U_L$ (o tensiones **compuestas**, entre dos conductores de línea)

$$\overline{U}_{AB} = \overline{U}_A - \overline{U}_B$$

$$\overline{U}_{BC} = \overline{U}_B - \overline{U}_C$$

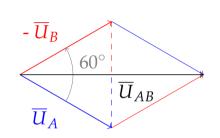
$$\overline{U}_{CA} = \overline{U}_C - \overline{U}_A$$

$$\overline{U}_{AB} + \overline{U}_{BC} + \overline{U}_{CA} = 0$$

Relación entre tensiones de fase y de línea

$$\overline{U}_{A} = U_{f} / \theta_{f}
\overline{U}_{B} = U_{f} / \theta_{f} - 120^{\circ}$$

$$\overline{U}_{AB} = \overline{U}_{A} - \overline{U}_{B} = -\overline{A} = A / \theta + 180^{\circ}
= U_{f} / \theta_{f} - U_{f} / \theta_{f} - 120^{\circ} \stackrel{\downarrow}{=} ver gráfico}
= U_{f} / \theta_{f} + U_{f} / \theta_{f} + 60^{\circ} \stackrel{\downarrow}{=} cos(30^{\circ}) = \sqrt{3}/2
= 2 \cdot U_{f} \cdot cos(30^{\circ}) / \theta_{f} + 30^{\circ} \stackrel{\downarrow}{=} = \sqrt{3} U_{f} / \theta_{f} + 30^{\circ}$$

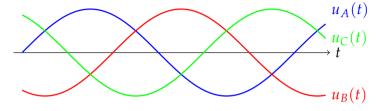


$$U_L = \sqrt{3} \cdot U_f$$
$$\theta_L = \theta_f + 30^\circ$$

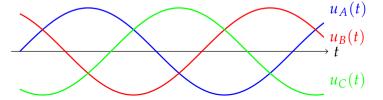
Secuencia de fases

Orden en que ocurren los máximos de cada fase

► Secuencia de Fases Directa (SFD): ABC

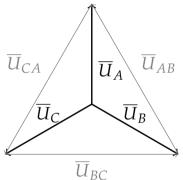


► Secuencia de Fases Inversa (**SFI**): ACB



Secuencia de Fases Directa (SFD)

Por **convenio**, se usa siempre esta **referencia** de fases (<u>memorizad</u> este triángulo):



$$\overline{U}_{A} = U_{f} /90^{\circ}$$

$$\overline{U}_{BC}$$

$$\overline{U}_{BB} = U_{L} /120^{\circ}$$

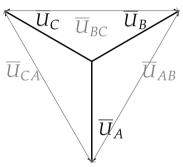
$$\overline{U}_{BC} = U_{L} /0^{\circ}$$

$$\overline{U}_{CA} = U_{L} /-120^{\circ}$$

$$\overline{U}_{CA} = U_{L} /-120^{\circ}$$

Secuencia de Fases Inversa (SFI)

Por **convenio**, se usa siempre esta **referencia** de fases (<u>memorizad</u> este triángulo):



$$\overline{U}_{A} = U_{f} / -90^{\circ}$$

$$\overline{U}_{AB} = U_{L} / -120^{\circ}$$

$$\overline{U}_{BC} = U_{L} / 0^{\circ}$$

$$\overline{U}_{CA} = U_{L} / 120^{\circ}$$

$$\overline{U}_{CA} = U_{L} / 120^{\circ}$$

- 1 Introducción
- 2 Generadores
- 3 Receptores
- 4 Potencia en sistemas trifásicos

Tipos de receptor

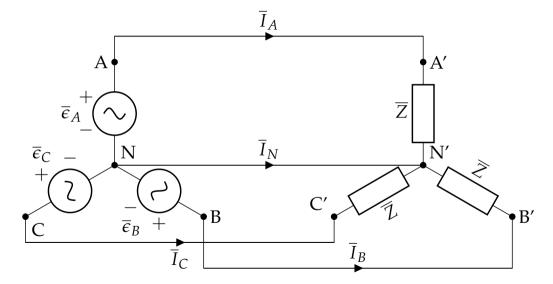
Según su **conexión**:

- Estrella (punto común)
- ► Triángulo

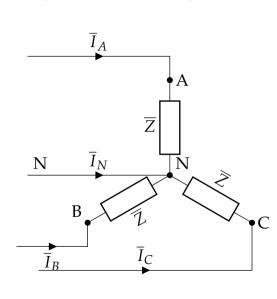
Según sus impedancias:

- **Equilibrado** (las tres impedancias son idénticas en <u>módulo</u> y <u>fase</u>)
- **▶** Desequilibrado

Receptor en estrella equilibrado, con neutro



Receptor en estrella equilibrado, con neutro



$$ar{I}_A = rac{\overline{U}_A}{\overline{Z}} = rac{U_f}{Z} / \pm 90^\circ - heta$$
 (signo de arriba para SFD, signo de abajo para SFI) $ar{I}_C = rac{\overline{U}_C}{\overline{Z}} = rac{U_f}{Z} / \mp 150^\circ - heta$

 $\left|I_A=I_B=I_C=\frac{U_f}{Z}\right|$

(en ∠, corriente de línea igual a la de fase)

Aplicando 1LK en el punto común del receptor:

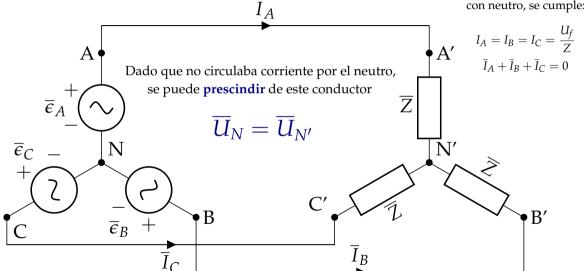
$$ar{I}_A + ar{I}_B + ar{I}_C + ar{I}_N = 0$$
 $ar{I}_A + ar{I}_B + ar{I}_C = 0 \quad o \quad ar{I}_N = 0$

para SFD,

para **SFI**)

Receptor en estrella equilibrado, sin neutro

Al igual que en Z_{\perp} con neutro, se cumple:



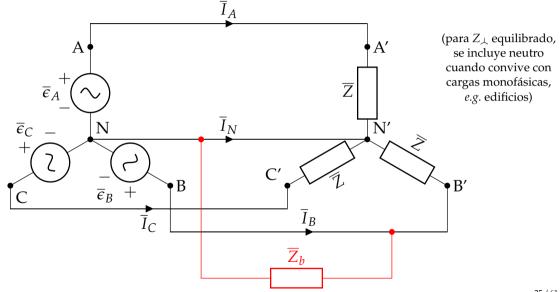
Ejercicio

Un sistema a cuatro hilos y SFI alimenta tres impedancias $\overline{Z}=10\underline{/60^\circ}\,\Omega$, conectadas en estrella a una tensión de $200\sqrt{3}$ V

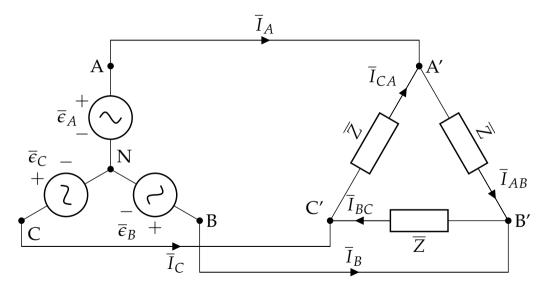
Determinar las corrientes de línea y el diagrama fasorial

Solución: aquí

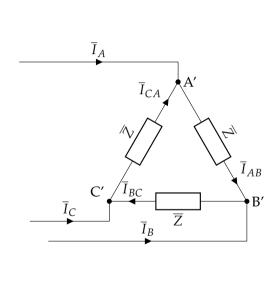
Receptor en estrella equilibrado, con carga monofásica



Receptor en triángulo equilibrado



Receptor en triángulo equilibrado



$$\bar{I}_{AB} = \frac{U_{AB}}{\overline{Z}} = \frac{U_L}{Z} / \pm 120^\circ - \theta$$

$$\bar{I}_{BC} = \frac{\overline{U}_{BC}}{\overline{Z}} = \frac{U_L}{Z} / (0 - \theta)$$

(signo de arriba para SFD, signo de abajo para SFI)

$$\bar{I}_{CA} = \frac{\overline{U}_{CA}}{\overline{Z}} = \frac{U_L}{Z} / \mp 120^\circ - \theta$$

(en \triangle , tensión de línea igual a la de fase)

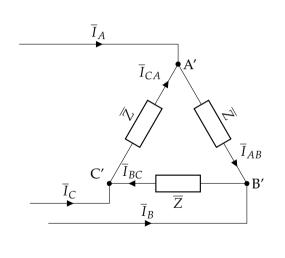
Por la misma razón que en la diapositiva 12:

$$\bar{I}_{AB} + \bar{I}_{BC} + \bar{I}_{CA} = 0$$

Corriente de fase:

$$I_f = I_{AB} = I_{BC} = I_{CA} = \frac{U_L}{Z}$$

Receptor en triángulo equilibrado



Para calcular las corrientes de línea, aplicamos **1LK** en cada nudo:

$$\bar{I}_A = \bar{I}_{AB} - \bar{I}_{CA} = \sqrt{3} \cdot \frac{U_L}{Z} / \pm 90^\circ - \theta$$

$$\bar{I}_B = \bar{I}_{BC} - \bar{I}_{AB} = \sqrt{3} \cdot \frac{U_L}{Z} / \mp 30^\circ - \theta$$

$$\bar{I}_C = \bar{I}_{CA} - \bar{I}_{BC} = \sqrt{3} \cdot \frac{U_L}{Z} / \mp 150^\circ - \theta$$

Corriente de línea:

$$\boxed{I_L = I_A = I_B = I_C = \sqrt{3} \cdot \frac{U_L}{Z}}$$

$$\boxed{I_L = \sqrt{3} \cdot I_f}$$

Ejercicio

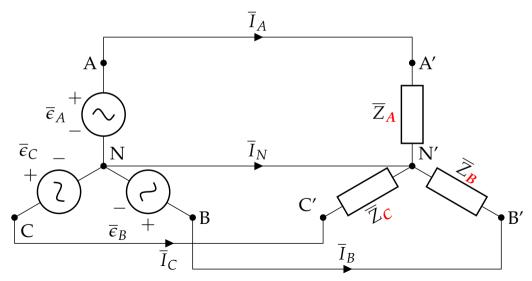
Un sistema trifásico de secuencia directa y tensión 200 V alimenta tres impedancias iguales $\overline{Z}=10/30^{\circ}\,\Omega$, conectadas en triángulo

Determinar las corrientes de fase y línea, y dibujar el diagrama fasorial

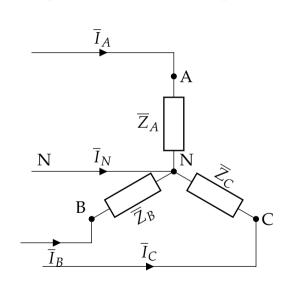
Solución: aquí

Receptor en estrella desequilibrado, con neutro

Si cada una de las impedancias es distinta, el receptor es desequilibrado



Receptor en estrella desequilibrado, con neutro



$$\bar{I}_A = \frac{U_A}{\overline{Z}_A}$$

$$\bar{I}_B = \frac{\overline{U}_B}{\overline{Z}_B}$$

$$\bar{I}_C = \frac{\overline{U}_C}{\overline{Z}_C}$$

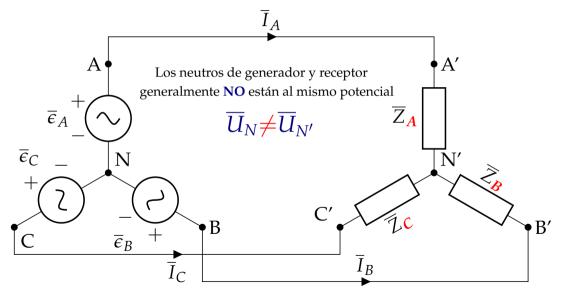
(cada corriente de fase/línea es distinta)

Aplicando 1LK en el punto común del receptor:

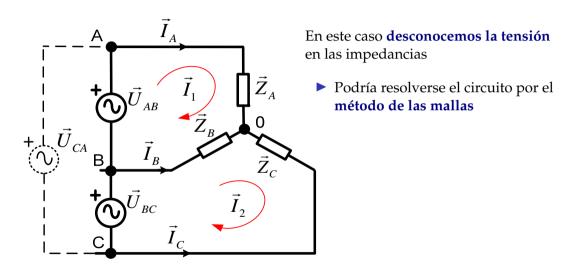
$$\bar{I}_A + \bar{I}_B + \bar{I}_C + \bar{I}_N = 0$$

$$\bar{I}_A + \bar{I}_B + \bar{I}_C \neq 0 \quad \rightarrow \quad \boxed{\bar{I}_N \neq 0}$$

Receptor en estrella desequilibrado, sin neutro



Receptor en estrella desequilibrado, sin neutro



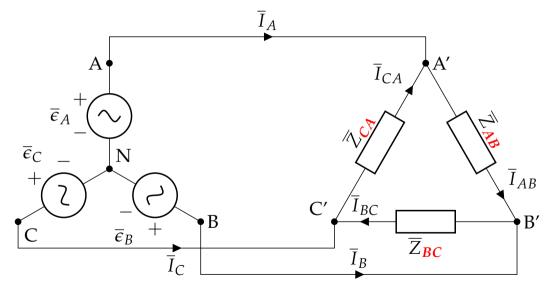
Ejercicio

Un sistema trifásico de cuatro conductores, de secuencia de fases directa y $200\sqrt{3}$ V alimenta a tres impedancias: $\overline{Z}_A = 10/60^{\circ}\Omega$, $\overline{Z}_B = 10/0^{\circ}\Omega$ y $\overline{Z}_C = 10/-30^{\circ}\Omega$

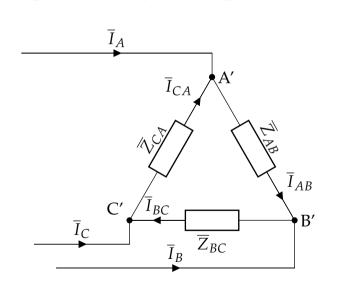
Determinar las corrientes de línea

Solución: aquí

Receptor en triángulo desequilibrado



Receptor en triángulo desequilibrado



$$ar{I}_{AB} = rac{\overline{U}_{AB}}{\overline{Z}_{AB}}$$
 $ar{I}_{BC} = rac{\overline{U}_{BC}}{\overline{Z}_{BC}}$
 $ar{I}_{CA} = rac{\overline{U}_{CA}}{\overline{Z}_{CA}}$

(cada corriente de fase es distinta)

$$\begin{split} \bar{I}_A &= \bar{I}_{AB} - \bar{I}_{CA} \\ \bar{I}_B &= \bar{I}_{BC} - \bar{I}_{AB} \\ \bar{I}_C &= \bar{I}_{CA} - \bar{I}_{BC} \end{split}$$

(luego cada corriente de línea es distinta)

Ejercicio

Un sistema trifásico de SFI y tensión 200 V alimenta tres impedancias conectadas en triángulo, de valor $\overline{Z}_{AB}=10\underline{/0^{\circ}}\,\Omega$, $\overline{Z}_{BC}=10\underline{/30^{\circ}}\,\Omega$ y $\overline{Z}_{CA}=10\underline{/-45^{\circ}}\,\Omega$

Determinar las corrientes de fase y línea, y dibujar el diagrama fasorial

Solución: aquí

Resumen

Conexión del receptor	Tensiones	Corrientes
人 equilibrado	$U_L = \sqrt{3} U_f$	$I_L = I_f$
riangle equilibrado	$U_L=U_f$	$I_L = \sqrt{3} I_f$
人 desequilibrado, con neutro	Deben calcularse para cada impedancia	
人 desequilibrado, sin neutro	Resolución por método de las mallas	
\triangle desequilibrado	Deben calcularse para cada impedancia	

Recordatorio del Tema 1: conversión $\bot - \triangle$, caso equilibrado

En el caso de receptores estrella/triángulo equilibrados...

$$\overline{Z}_A = \overline{Z}_B = \overline{Z}_C = \overline{Z}_{\perp}$$

$$\overline{Z}_{AB} = \overline{Z}_{BC} = \overline{Z}_{CA} = \overline{Z}_{\triangle}$$

...la expresión para **transformar** entre $\perp - \triangle$ es:

$$\overline{Z}_{\triangle} = 3 \cdot \overline{Z}_{\perp}$$

- 1 Introducción
- 2 Generadores
- Receptores
- 4 Potencia en sistemas trifásicos

Potencia instantánea en sistemas equilibrados

Supongamos un receptor equilibrado con SFD (la deducción es equivalente para SFI):

$$u_{A}(t) = \sqrt{2} U_{f} \cos(\omega t + \pi/2)$$

$$u_{B}(t) = \sqrt{2} U_{f} \cos(\omega t - \pi/6)$$

$$u_{C}(t) = \sqrt{2} U_{f} \cos(\omega t - 5\pi/6)$$

$$p_{A}(t) = u_{A}(t) \cdot i_{A}(t)$$

$$p_{B}(t) = u_{C}(t) \cdot i_{B}(t)$$

$$p_{C}(t) = u_{C}(t) \cdot i_{C}(t)$$

$$i_{A}(t) = \sqrt{2} I_{f} \cos(\omega t + \pi/2 - \theta)$$

$$i_{B}(t) = \sqrt{2} I_{f} \cos(\omega t - \pi/6 - \theta)$$

$$i_{C}(t) = \sqrt{2} I_{f} \cos(\omega t - 5\pi/6 - \theta)$$

$$p(t) = p_{A}(t) + p_{B}(t) + p_{C}(t)$$

Potencia instantánea en sistemas equilibrados

$$p(t) = \sqrt{2} U_f \cos(\omega t + \pi/2) \cdot \sqrt{2} I_f \cos(\omega t + \pi/2 - \theta) +$$

$$+ \sqrt{2} U_f \cos(\omega t - \pi/6) \cdot \sqrt{2} I_f \cos(\omega t - \pi/6 - \theta) +$$

$$+ \sqrt{2} U_f \cos(\omega t - 5\pi/6) \cdot \sqrt{2} I_f \cos(\omega t - 5\pi/6 - \theta) +$$

$$\cos(\alpha) \cdot \cos(\beta) = \frac{1}{2} \cdot [\cos(\alpha + \beta) + \cos(\alpha - \beta)] +$$

$$p(t) = U_f I_f [\cos(2\omega t + \pi - \theta) + \cos(\theta)] +$$

$$+ U_f I_f [\cos(2\omega t - \pi/3 - \theta) + \cos(\theta)] +$$

$$+ U_f I_f [\cos(2\omega t - 5\pi/3 - \theta) + \cos(\theta)] +$$

(los términos en gris suman cero, recordad esta propiedad)

$$p(t) = 3 \cdot U_f \cdot I_f \cdot \cos(\theta) = \sqrt{3} \cdot U_L \cdot I_L \cdot \cos(\theta)$$

Comparación con un sistema monofásico

En el Tema 2 dedujimos la expresión de la potencia instantánea en una carga monofásica:

$$p(t) = U \cdot I \cos(\theta) + U \cdot I \cos(\theta) \cos(2\omega t) + U \cdot I \sin(\theta) \sin(2\omega t) =$$

$$= P \cdot [1 + \cos(2\omega t)] + Q \cdot \sin(2\omega t)$$

y calculamos también su valor medio, al que denominamos potencia activa:

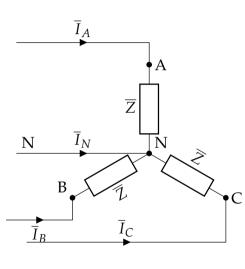
$$P_m = UI\cos(\theta)$$

Acabamos de deducir que, en un sistema trifásico, la potencia instantánea es constante:

$$p(t) = 3 \cdot U_f \cdot I_f \cdot \cos(\theta) = \sqrt{3} \cdot U_L \cdot I_L \cdot \cos(\theta)$$

(y su expresión es proporcional a la potencia media en un sistema monofásico)

Receptor en estrella equilibrado



Por el T^a de **Boucherot**:

$$P = 3 \cdot P_Z = 3 \cdot U_f \cdot I_f \cdot \cos(\theta)$$

$$Q = 3 \cdot Q_Z = 3 \cdot U_f \cdot I_f \cdot \sin(\theta)$$

Relaciones en conexión \downarrow :

$$I_f = I_L$$

$$U_f = \frac{U_L}{\sqrt{3}}$$

$$| \mathbf{P} = 3 \cdot U_f \cdot I_f \cdot \cos(\theta) = \sqrt{3} \cdot U_L \cdot I_L \cdot \cos(\theta)$$

$$P = 3 \cdot U_f \cdot I_f \cdot \cos(\theta) = \sqrt{3} \cdot U_L \cdot I_L \cdot \cos(\theta)$$

$$Q = 3 \cdot U_f \cdot I_f \cdot \sin(\theta) = \sqrt{3} \cdot U_L \cdot I_L \cdot \sin(\theta)$$

$$S = \sqrt{P^2 + Q^2} = 3 \cdot U_f \cdot I_f = \sqrt{3} \cdot U_L \cdot I_L$$

$$S = \sqrt{P^2 + Q^2} = 3 \cdot U_f \cdot I_f = \sqrt{3} \cdot U_L \cdot I$$

Receptor en triángulo equilibrado

 I_{BC}

 \overline{I}_{AB}

Por el Ta de Boucherot:

$$P = 3 \cdot P_Z = 3 \cdot U_f \cdot I_f \cdot \cos(\theta)$$

$$Q = 3 \cdot Q_Z = 3 \cdot U_f \cdot I_f \cdot \sin(\theta)$$

Relaciones en conexión \triangle :

$$I_f = \frac{I_L}{\sqrt{3}}$$

$$U_f = U_L$$

$$I_f = \frac{1}{\sqrt{3}}$$

$$U_f = U_L$$

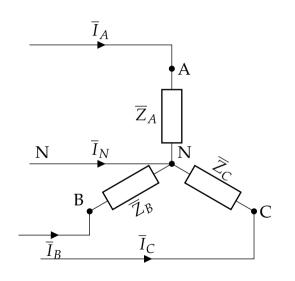
$$P = 3 \cdot U_f \cdot I_f \cdot \cos(\theta) = \sqrt{3} \cdot U_L \cdot I_L \cdot \cos(\theta)$$

$$Q = 3 \cdot U_f \cdot I_f \cdot \sin(\theta) = \sqrt{3} \cdot U_L \cdot I_L \cdot \sin(\theta)$$

$$S = \sqrt{P^2 + Q^2} = 3 \cdot U_f \cdot I_f = \sqrt{3} \cdot U_L \cdot I_L$$

(mismas expresiones que para ∠ equilibrado)

Receptor en estrella desequilibrado



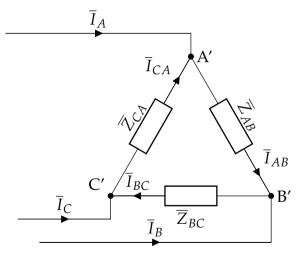
La **potencia** en cada fase puede ser **distinta**, luego hay que calcular cada una y aplicar el $T^{\underline{a}}$ de Boucherot:

$$P = P_A + P_B + P_C$$

$$Q = Q_A + Q_B + Q_C$$

$$\overline{S} = P + jQ$$

Receptor en triángulo desequilibrado



La **potencia** en cada fase puede ser **distinta**, luego hay que calcular cada una y aplicar el $T^{\underline{a}}$ de Boucherot:

$$P = P_{AB} + P_{BC} + P_{CA}$$

$$Q = Q_{AB} + Q_{BC} + Q_{CA}$$

$$\overline{S} = P + jQ$$

Comparativa entre monofásica y trifásica equilibrada

Comparemos un sistema monofásico y un sistema trifásico (a 3 hilos, *i.e.*, sin neutro) que transmiten la **misma potencia activa** y funcionan a la **misma tensión entre líneas**:

$$P_{\mathrm{mono}} = U \cdot I_{\mathrm{mono}} \cdot \cos \theta = P_{\mathrm{tri}} = \sqrt{3} U_L \cdot I_{\mathrm{tri}} \cdot \cos \theta \rightarrow I_{\mathrm{mono}} = \sqrt{3} I_{\mathrm{tri}}$$

Las **pérdidas en la línea** deben ser **iguales** para salvar la **misma distancia**:

$$P_{\text{mono, linea}} = 2 \cdot R_{\text{mono, linea}} \cdot I_{\text{mono}}^2 = P_{\text{tri, lineas}} = 3 \cdot R_{\text{tri, linea}} \cdot I_{\text{tri}}^2$$

Sustituyendo la relación de corrientes y teniendo en cuenta la relación entre resistencia y sección (área):

$$2 \cdot R_{\text{mono, linea}} \cdot (\sqrt{3} \, I_{\text{tri}})^2 = 3 \cdot R_{\text{tri, linea}} \cdot I_{\text{tri}}^2 \rightarrow R_{\text{mono, linea}} = \frac{1}{2} R_{\text{tri, linea}} \rightarrow \boxed{A_{\text{mono}} = 2 \cdot A_{\text{tri}}}$$

Finalmente, la relación entre masas de conductor es:

$$\frac{m_{\rm tri}}{m_{\rm mono}} = \frac{3 \cdot A_{\rm tri}}{2 \cdot A_{\rm mono}} = \frac{3}{4} \quad \rightarrow \quad \boxed{m_{\rm tri} = 75 \% \cdot m_{\rm mono}}$$

- Introducción
- ② Generadores
- Receptores
- 4 Potencia en sistemas trifásicos
 - Mejora del factor de potencia
 - Medida de potencia en sistemas trifásicos

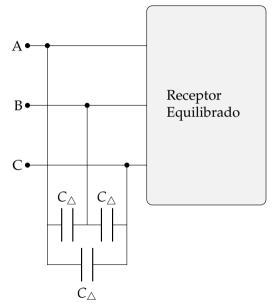
Mejora del factor de potencia

- Sea un **receptor equilibrado inductivo** del que conocemos P, Q y, por tanto, su factor de potencia ' $\cos \theta$ '
- ▶ Para reducir la potencia reactiva del sistema debemos instalar un banco de condensadores que suministrarán una potencia reactiva Q_c
- Como resultado, la **potencia reactiva** y el **f.d.p.** del sistema serán:

$$Q' = Q - Q_c \qquad \cos \theta' > \cos \theta$$

- En trifásica existen dos posibilidades:
 - ▶ Conexión en triángulo: C_{\triangle}
 - ► Conexión en estrella: C_{\perp}

Conexión de condensadores en triángulo



Independientemente de si el receptor está conectado en \triangle o en \triangle :

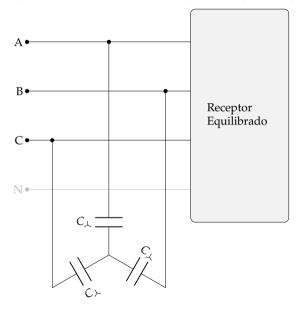
$$Q = P \cdot \tan \theta$$

$$Q' = P \cdot \tan \theta' = Q - Q_c$$

$$Q_c = \underbrace{3}_{\text{Boucherot}} \cdot \omega C_{\triangle} \cdot U_L^2$$

$$C_{\triangle} = \frac{P \cdot (\tan \theta - \tan \theta')}{\mathbf{3} \cdot \omega \ U_L^2}$$

Conexión de condensadores en estrella



Independientemente de si el receptor está conectado en \land o en \triangle :

$$Q = P \cdot \tan \theta$$

$$Q' = P \cdot \tan \theta' = Q - Q_c$$

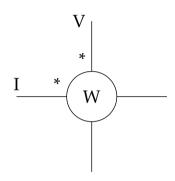
$$Q_c = \underbrace{3}_{\text{Boucherot}} \omega C_{\perp} \cdot \mathbf{U}_f^2 = \underbrace{3}_{\text{C}} \omega C_{\perp} \cdot \left(\frac{U_L}{\sqrt{3}}\right)^2$$

$$C_{\perp} = \frac{P \cdot (\tan \theta - \tan \theta')}{\omega U_L^2}$$

(la **capacidad necesaria** en \perp es 3 veces mayor que en \triangle)

- Introducción
- ② Generadores
- Receptores
- 4 Potencia en sistemas trifásicos
 - Mejora del factor de potencia
 - Medida de potencia en sistemas trifásicos

Recordatorio: vatímetro

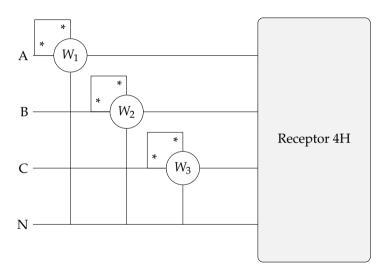


Equipo de medida de 4 terminales (un par para tensión, un par para corriente)

$$W = \underbrace{\overline{I} \bullet \overline{U}}_{ \ \ \, ext{producto}} = I \cdot U \cdot \cos(\widehat{\overline{I}, \overline{U}}) = \Re(\underline{\overline{U} \cdot \overline{I}}^*)$$

$$\stackrel{\text{potencia}}{ \ \ \, \text{aparente}}$$

Sistema a 4 hilos (4H), caso general



En el caso general, el receptor puede ser **desequilibrado** \rightarrow **potencia distinta** en cada fase

Son necesarios **3 vatímetros**, uno por fase:

$$W_1 = \Re(\overline{U}_A \cdot \overline{I}_A^*) = P_A$$

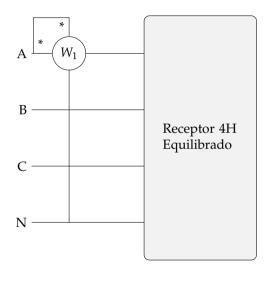
$$W_2 = \Re(\overline{U}_B \cdot \overline{I}_B^*) = P_B$$

$$W_3 = \Re(\overline{U}_C \cdot \overline{I}_C^*) = P_C$$

Por el T^a de **Boucherot**:

$$P = W_1 + W_2 + W_3$$

Sistema a 4 hilos (4H), caso equilibrado



En el caso de un receptor **equilibrado** → **misma potencia** en todas las fases

Basta con 1 vatímetro:

$$P_A = P_B = P_C$$

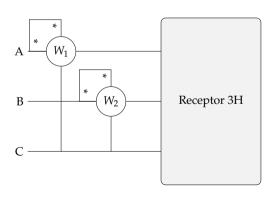
Por el T^a de **Boucherot**:

$$P = 3 \cdot W_1$$

Sistema a 3 hilos (3H)

NO es posible usar 3 vatímetros, porque no es posible medir *P* en cada *Z* por separado:

- ▶ Si el **receptor** está conectado en 人: no es posible medir la **tensión de fase**
- ightharpoonup Si el **receptor** está conectado en \triangle : no es posible medir la **corriente de fase**



Pero **existe un método** para medida de potencia en sistemas a 3 hilos

Válido tanto para receptores en ∠ como en △, equilibrados o desequilibrados

El "método de los **2 vatímetros**", o "montaje de **Aron**"

$$P = W_1 + W_2$$

(demostración a continuación)

Método de los 2 vatímetros: demostración

Para un **receptor** en \curlywedge (sin asumir que sea necesariamente equilibrado)

Potencia total en el receptor:

$$\overline{S} = \overline{S}_A + \overline{S}_B + \overline{S}_C = \overline{U}_A \cdot \overline{I}_A^* + \overline{U}_B \cdot \overline{I}_B^* + \overline{U}_C \cdot \overline{I}_C^*$$

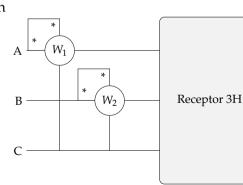
Al no haber conductor neutro (3 hilos), por 1LK en el punto común de la \perp :

$$\bar{I}_A + \bar{I}_B + \bar{I}_C = 0 \quad \rightarrow \quad \bar{I}_C = -(\bar{I}_A + \bar{I}_B)$$

Sustituyendo en la 1ª expresión y agrupando términos:

$$\overline{S} = \overline{U}_{AC} \cdot \overline{I}_A^* + \overline{U}_{BC} \cdot \overline{I}_B^*$$

$$P = \Re(\overline{U}_{AC} \cdot \overline{I}_A^* + \overline{U}_{BC} \cdot \overline{I}_B^*) = \boxed{W_1 + W_2}$$



Método de los 2 vatímetros: demostración

Para un **receptor** en \triangle (sin asumir que sea necesariamente equilibrado)

Potencia total
$$\rightarrow$$
 $\overline{S} = \overline{S}_{AB} + \overline{S}_{BC} + \overline{S}_{CA} = \overline{U}_{AB} \cdot \overline{I}_{AB}^* + \overline{U}_{BC} \cdot \overline{I}_{BC}^* + \overline{U}_{CA} \cdot \overline{I}_{CA}^*$

Aplicando **2LK** en el \triangle del receptor:

$$\overline{U}_{AB} + \overline{U}_{BC} + \overline{U}_{CA} = 0 \rightarrow \overline{U}_{AB} = -(\overline{U}_{BC} + \overline{U}_{CA})$$

y aplicando **1LK** en los nudos del receptor:

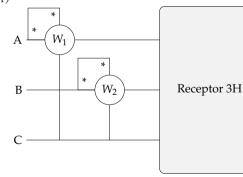
$$\bar{I}_{CA} = \bar{I}_{AB} - \bar{I}_A$$
, $\bar{I}_{BC} = \bar{I}_B + \bar{I}_{AB}$

Sustituyendo en la 1ª expresión y agrupando:

$$\overline{S} = \overline{U}_{AC} \cdot \overline{I}_A^* + \overline{U}_{BC} \cdot \overline{I}_B^*$$

$$P = \Re(\overline{U}_{AC} \cdot \overline{I}_A^* + \overline{U}_{BC} \cdot \overline{I}_B^*) = \boxed{W_1 + W_2}$$

(**mismo resultado** que en 人)



Resumen, medida de potencia en sistemas trifásicos

Conexión del receptor	N° de vatímetros necesarios
人 a 4 hilos (con neutro), equilibrado	1
人 a 4 hilos (con neutro), des equilibrado	3
人 a 3 hilos (sin neutro), equilibrado o des equilibrado	2 (montaje de Aron)
\triangle equilibrado o des equilibrado, (\triangle implica 3 hilos)	2 (montaje de Aron)

ACTUALIZACIÓN DE LAS DIAPOSITIVAS PENDIENTE

Falta por añadir:

- Medida de potencia en SFI
- Medida de potencia con distintas conexiones en el método de los 2 vatímetros