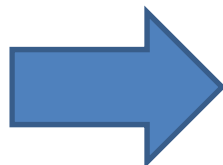


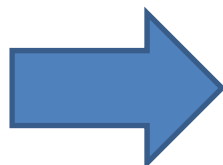


*¿Qué se estudia relacionado con la POTENCIA?*

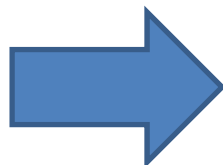
*Según el tipo de circuito*



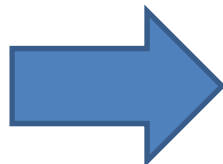
**Continúa**



**Monofásica**

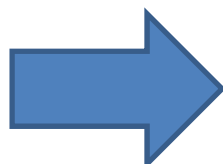


**Trifásica**



**Poliarmónica**

*Tema especial*



**Factor de potencia**

*Cualquier estudio sobre la potencia en un circuito eléctrico debe partir de la expresión general de la potencia*

$$p(t) = u(t) \cdot i(t)$$

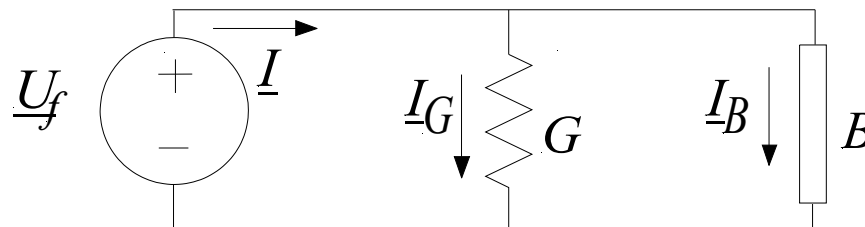
*En el caso de circuitos monofásicos y trifásicos, se supone el sistema alimentado con una fuente de tensión alterna senoidal:*

$$u(t) = U \cdot \text{sen } \omega t$$



$$i(t) = I \cdot \text{sen } (\omega t + \varphi)$$

Sea el siguiente circuito



Utilizando la expresión generalizada de  $p(t)$ , y luego de aplicar relaciones trigonométricas adecuadas<sup>(\*)</sup>, resulta

$$p(t) = u_f(t) \cdot i(t) = \frac{U_f \cdot I}{2} [\cos \varphi - \cos(2\omega t + \varphi)]$$

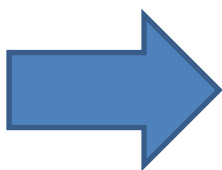
que es la denominada **potencia instantánea monofásica**

$$^{(*)} : \operatorname{sen} \alpha \cdot \operatorname{sen} \beta = \frac{\cos(\alpha - \beta) - \cos(\alpha + \beta)}{2}$$

$$p(t) = u_f(t) \cdot i(t) = \frac{U_f \cdot I}{2} [\cos \varphi - \cos(2\omega t + \varphi)]$$

*se puede reescribir*

$$p(t) = \frac{U_f}{\sqrt{2}} \frac{I}{\sqrt{2}} \cos \varphi - \frac{U_f}{\sqrt{2}} \frac{I}{\sqrt{2}} \cos(2\omega t + \varphi)$$

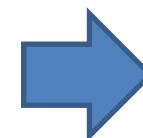


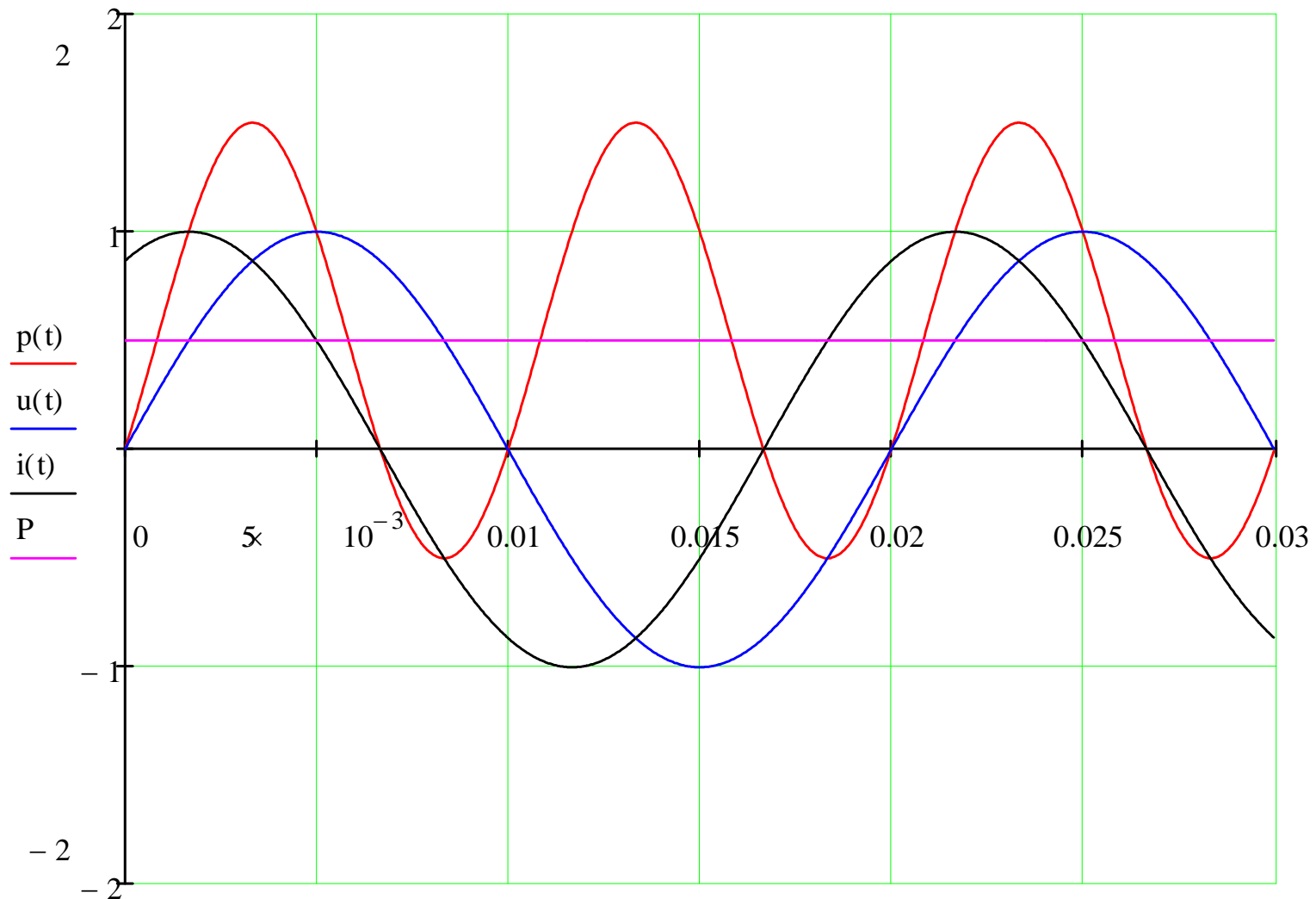
$$p(t) = U_{ef} I_{ef} \cos \varphi - U_{ef} I_{ef} \cos(2\omega t + \varphi)$$

donde  $P = U_{ef} I_{ef} \cos \varphi$   *potencia activa P, igual al valor medio de p(t)*

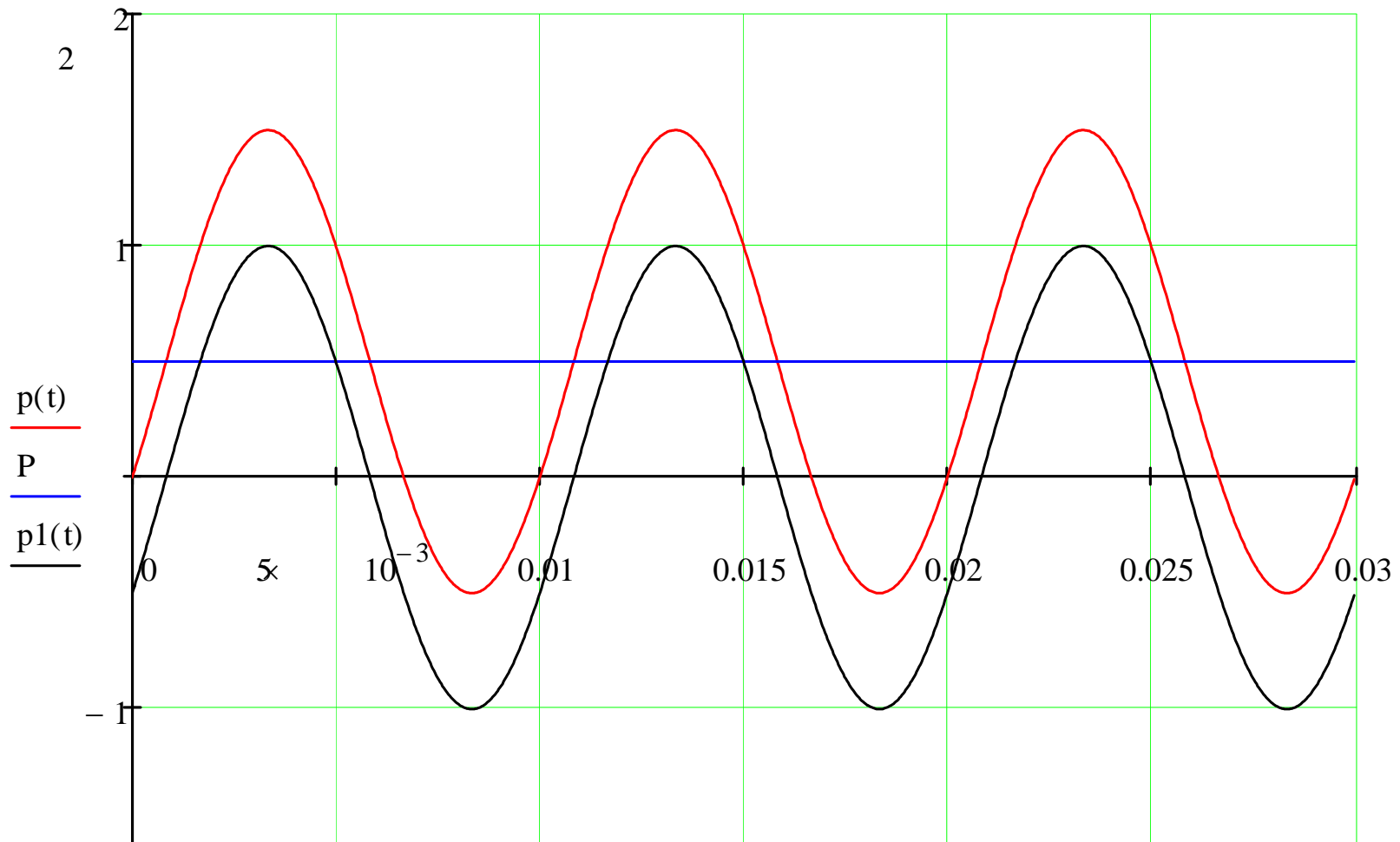
y  $U_{ef} I_{ef} \cos(2\omega t + \varphi)$   *función senoidal de pulsación  $2\omega$*

*Graficando lo anterior*





$$p(t) = U_{ef} I_{ef} \cos \varphi - U_{ef} I_{ef} \cos(2\omega t + \varphi)$$



$$p(t) = U_{ef} I_{ef} \cos \varphi - U_{ef} I_{ef} \cos(2\omega t + \varphi)$$

Otra forma de escribir  $p(t)$ , pero ahora desarrollando el término coseno de la expresión anterior con la identidad trigonométrica  $\cos(2\omega t + \varphi) = \cos 2\omega t \cdot \cos \varphi - \sin 2\omega t \cdot \sin \varphi$ , es:

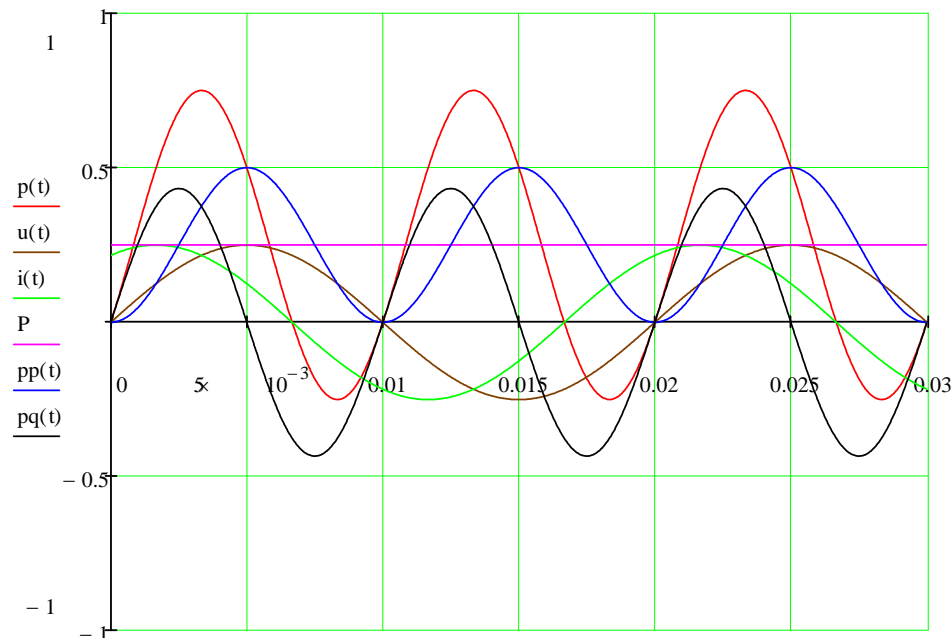
$$p(t) = U_{ef} I_{ef} \cos \varphi (1 - \cos 2\omega t) + U_{ef} I_{ef} \sin \varphi \sin 2\omega t$$



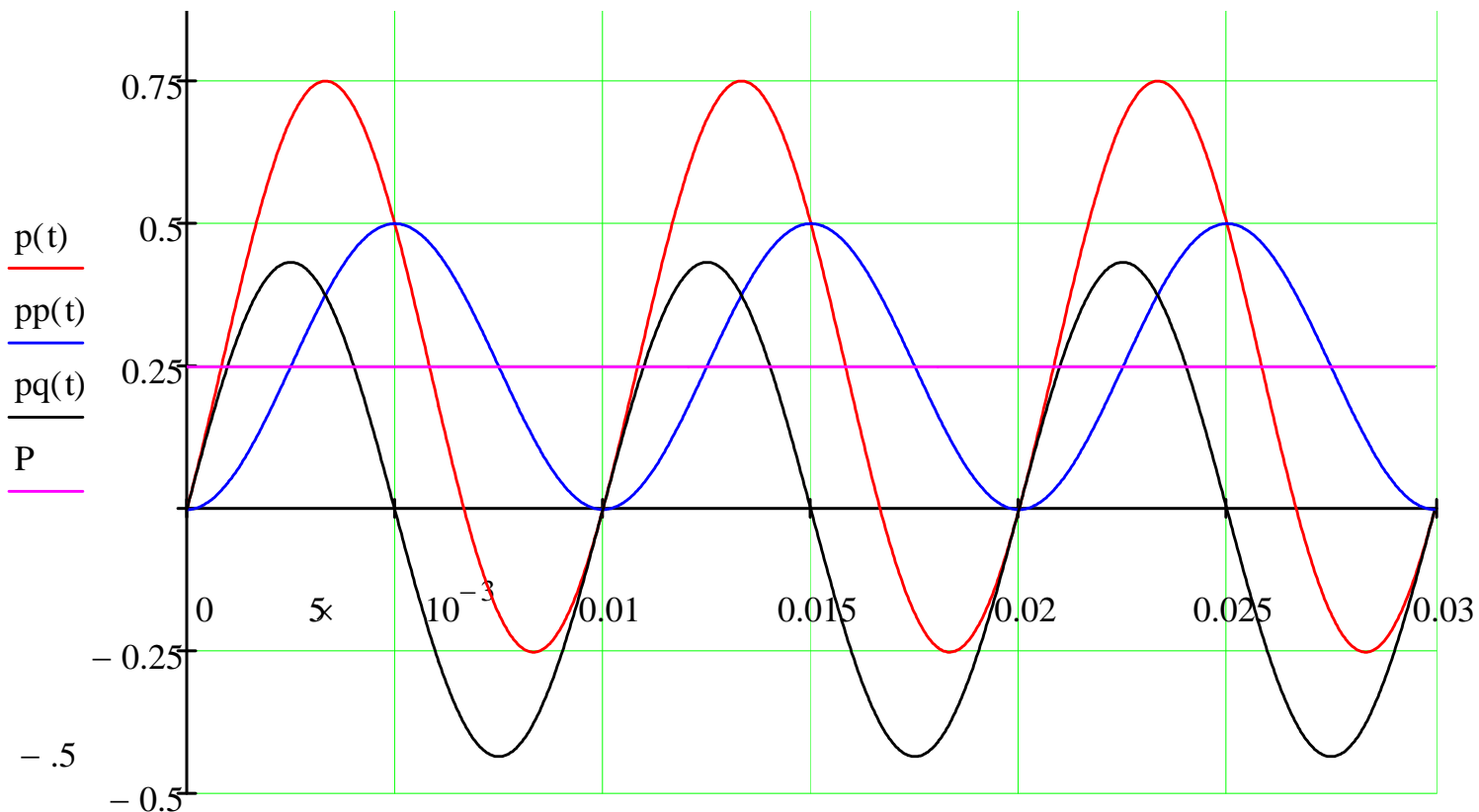
$$p(t) = p_p(t) + p_q(t)$$



$p_p(t)$  : potencia instantánea u oscilante **activa**  
 $p_q(t)$  : potencia instantánea u oscilante **reactiva**







$$p(t) = U_{ef} I_{ef} \cos \varphi (1 - \cos 2\omega t) + U_{ef} I_{ef} \sin \varphi \sin 2\omega t$$

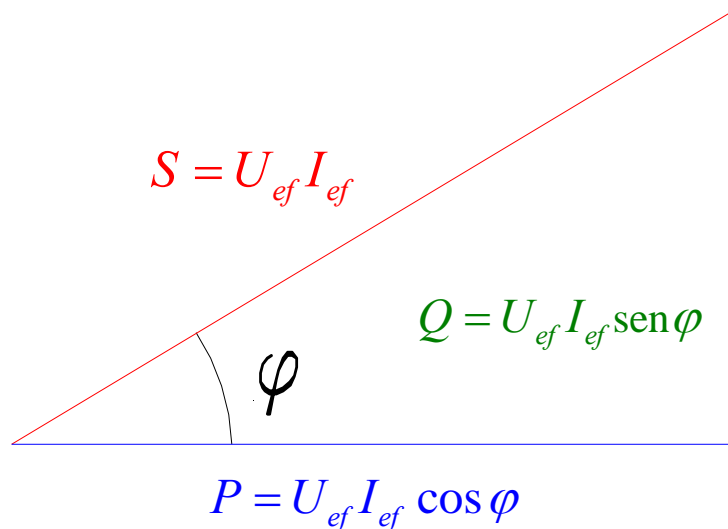
$$= U_{ef} I_{ef} \cos \varphi - U_{ef} I_{ef} \cos \varphi \cos 2\omega t + U_{ef} I_{ef} \sin \varphi \sin 2\omega t$$

$P = U_{ef} I_{ef} \cos \varphi$  y  $Q = U_{ef} I_{ef} \sin \varphi$  son las amplitudes de  $p_p(t)$  y  $p_q(t)$

A partir de  $p(t) = U_{ef} I_{ef} \cos \varphi (1 - \cos 2\omega t) + U_{ef} I_{ef} \sin \varphi \sin 2\omega t$

y dado que  $p_p(t)$  y  $p_q(t)$  se encuentran en **cuadratura**

se puede asociar a sus amplitudes **P** y **Q** con los catetos de un triángulo rectángulo, cuya hipotenusa corresponde al producto  $U_{ef} I_{ef}$ , que se denomina **carga aparente S**



También  $\Rightarrow S^2 = P^2 + Q^2$

Y por convención

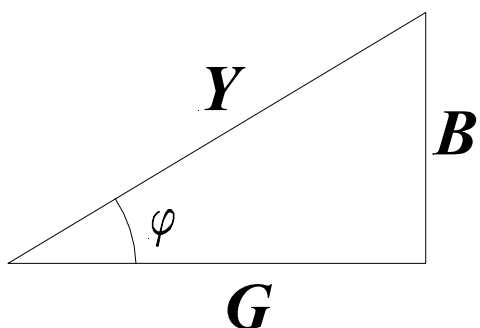
si la carga es **inductiva**  $\Rightarrow Q$  hacia arriba

si la carga es **capacitiva**  $\Rightarrow Q$  hacia abajo

**Triángulo de potencia o de carga**

*Otra forma de obtener el triángulo de carga*

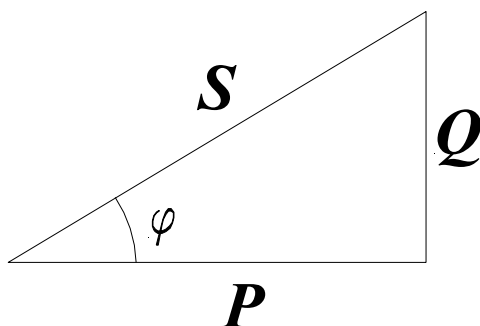
*En el triángulo de admitancias, multiplicando por  $U_{ef}^2$   
(recordar que  $U$  es la variable común en un circuito paralelo)*



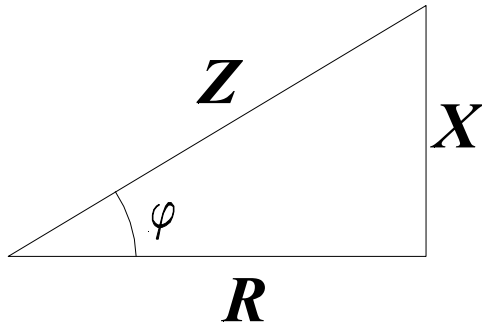
$$U_{ef}^2 G = U_{ef} \frac{I_{ef}}{Y} G = U_{ef} I_{ef} \cos \varphi = P$$

$$U_{ef}^2 B = U_{ef} \frac{I_{ef}}{Y} B = U_{ef} I_{ef} \sin \varphi = Q$$

$$U_{ef}^2 Y = U_{ef} \frac{I_{ef}}{Y} Y = U_{ef} I_{ef} = S$$



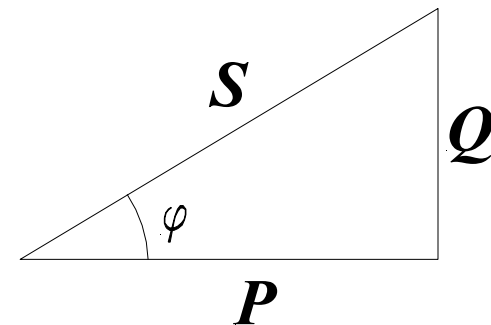
*De la misma forma, en el triángulo de impedancias, multiplicando por  $I_{ef}^2$   
(recordar que  $I$  es la variable común de un circuito serie)*



$$I_{ef}^2 R = I_{ef} \frac{U_{ef}}{Z} R = I_{ef} U_{ef} \cos \varphi = P$$

$$I_{ef}^2 X = I_{ef} \frac{U_{ef}}{Z} X = I_{ef} U_{ef} \sin \varphi = Q$$

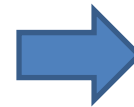
$$I_{ef}^2 Z = I_{ef} \frac{U_{ef}}{Z} Z = U_{ef} I_{ef} = S$$



# POTENCIA

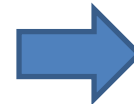
## UNIDADES

***P** : Potencia o carga **activa***



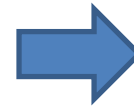
***P*** = [W]

***Q** : Carga **reactiva***



***Q*** = [var]

***S** : Carga **aparente***



***S*** = [VA]

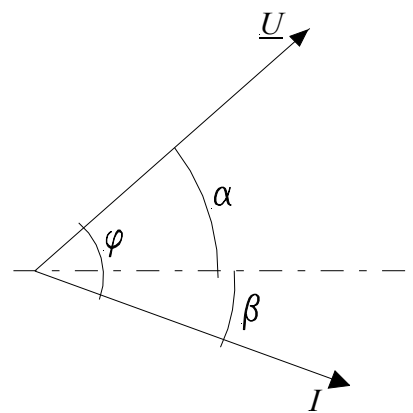
## POTENCIA COMPLEJA

*Dada la definición general de la potencia, a partir del producto  $u(t) \cdot i(t)$ , sería esperable que la misma pudiera aplicarse utilizando las expresiones fasoriales (o complejas) de la tensión y la corriente, según se muestra:*

Sean  $\underline{U} = U \cdot e^{j\alpha}$

$$\underline{I} = I \cdot e^{-j\beta}$$

*con el correspondiente diagrama fasorial*



*Cabría esperar que el producto de  $\underline{U}$  por  $\underline{I}$  diera como resultado una magnitud relacionada con la potencia*



$$\underline{U} \cdot \underline{I} = U \cdot e^{j\alpha} \cdot I \cdot e^{-j\beta} = U \cdot I \cdot e^{j(\alpha - \beta)} \quad \text{Con } \alpha - \beta \neq \varphi$$

*Este resultado es un número complejo que tiene unidades de potencia, pero el ángulo no corresponde al desfase de  $\underline{U}$  e  $\underline{I}$  (Recordar que  $P = U_{ef} I_{ef} \cos \varphi$ ).*

*De la misma forma, debe observarse que generalmente los módulos de  $\underline{U}$  e  $\underline{I}$  corresponden a las amplitudes de las mismas y no a los valores eficaces.*



Si en lugar de  $\underline{I}$  se utiliza su conjugado, que para el caso propuesto vale  $\underline{I}^* = \underline{I} \cdot e^{j\beta}$ , y el producto se divide por 2, resulta

$$\frac{\underline{U} \cdot \underline{I}^*}{2} = \frac{U}{\sqrt{2}} \cdot e^{j\alpha} \cdot \frac{I}{\sqrt{2}} \cdot e^{j\beta} = U_{ef} I_{ef} e^{j(\alpha+\beta)}$$

donde ahora sí  $\alpha + \beta = \varphi$   
y los módulos se convierten en valores eficaces

Entonces se puede escribir

$$\underline{S} = \frac{\underline{U} \cdot \underline{I}^*}{2} = U_{ef} I_{ef} e^{j(\alpha+\beta)} = S e^{j\varphi}$$

que es la denominada **potencia compleja**  
(con  $S = U_{ef} I_{ef}$ )

Además  $\underline{S} = S \cdot e^{j\varphi} = S \cdot \cos \varphi + j S \cdot \sin \varphi = P + j Q$

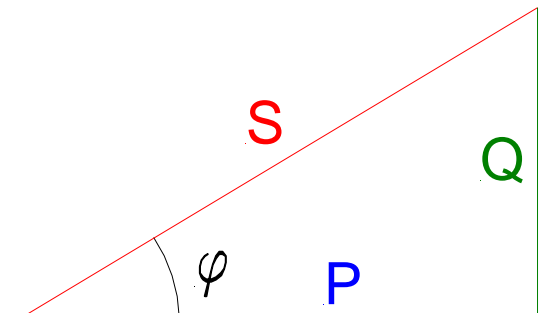
Y como antes



**P** : Potencia o carga **activa**

**Q** : Carga **reactiva**

**S** : Carga **aparente**



## Factor de potencia

Se define como

$$FP = \frac{P}{S}$$



En el caso particular estudiado, donde las señales son **senoidales** resulta

$$FP = \frac{U_{ef} I_{ef} \cos \varphi}{U_{ef} I_{ef}} = \cos \varphi$$

Se puede observar que  $0 \leq FP \leq 1$

*El FP no es un rendimiento*

(puesto que  $P$  y  $S$  son conceptualmente diferentes)

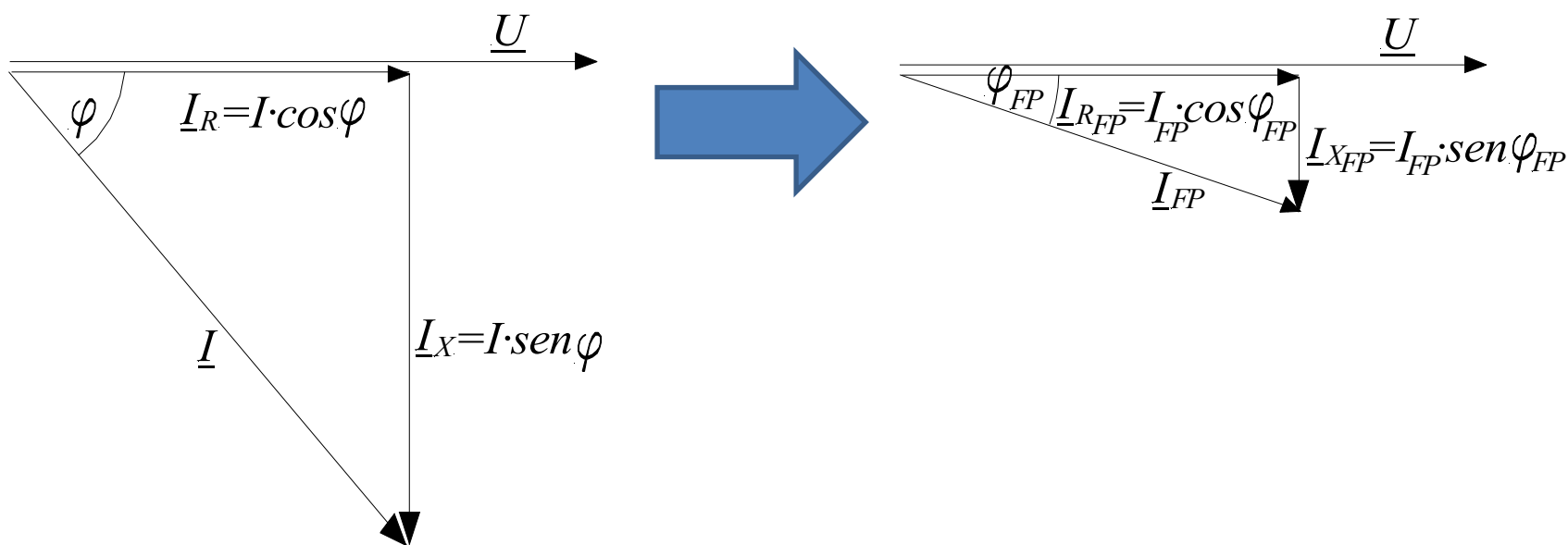
$FP$  se relaciona con el **aprovechamiento de las instalaciones** (*¿en qué sentido? → ¡ojo!*)

**IMPORTANTE** para entender este concepto





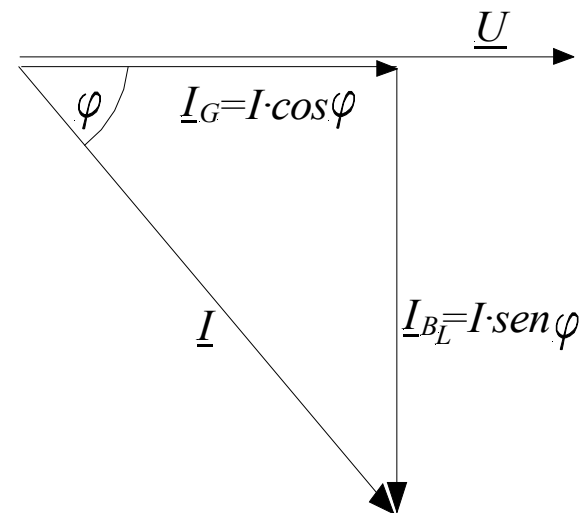
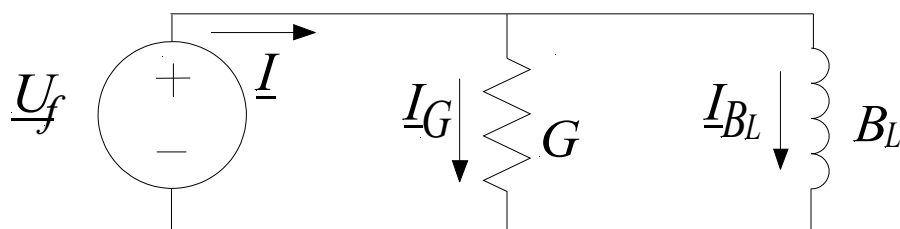
Sea un circuito cuyo funcionamiento puede representarse mediante el siguiente diagrama fasorial



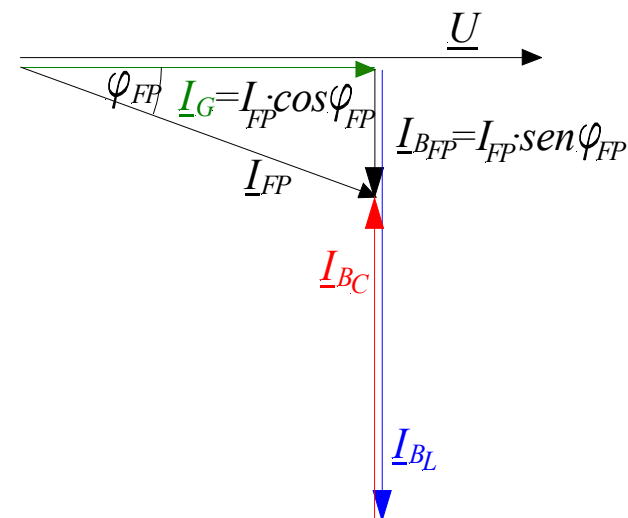
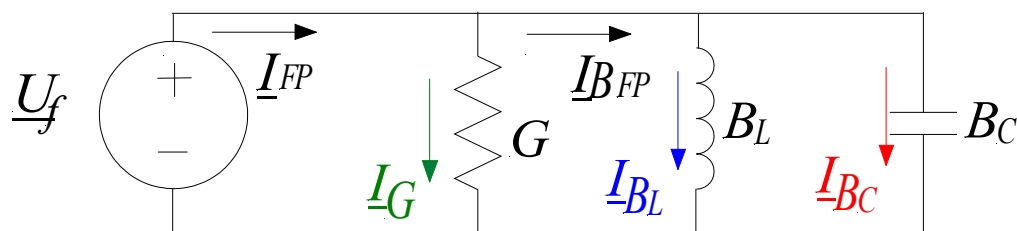
Observando los módulos de las  $\underline{I}$  e  $\underline{I}_R$ , ¿qué implicancias respecto de la **potencia** y respecto de las **características de la instalación** (sección de los conductores) trae aparejada la comparación de dichas corrientes? (Recordar que  $P = U_{ef} I_{ef} \cos \varphi$ )

¿Se podría entonces mantener la componente relacionada con la potencia, pero disminuyendo el módulo de  $\underline{I}$ ?

La situación descrita podría corresponder al siguiente circuito:



Conectando un capacitor en paralelo:



Es lo que se denomina **COMPENSACIÓN DEL FACTOR DE POTENCIA**

## *Factor de potencia. Conclusiones:*

*La **potencia activa** es el único concepto real relacionado con el trabajo eléctrico.  
(conversión de la energía eléctrica en otro tipo de energía: mecánica, calor, etc)*

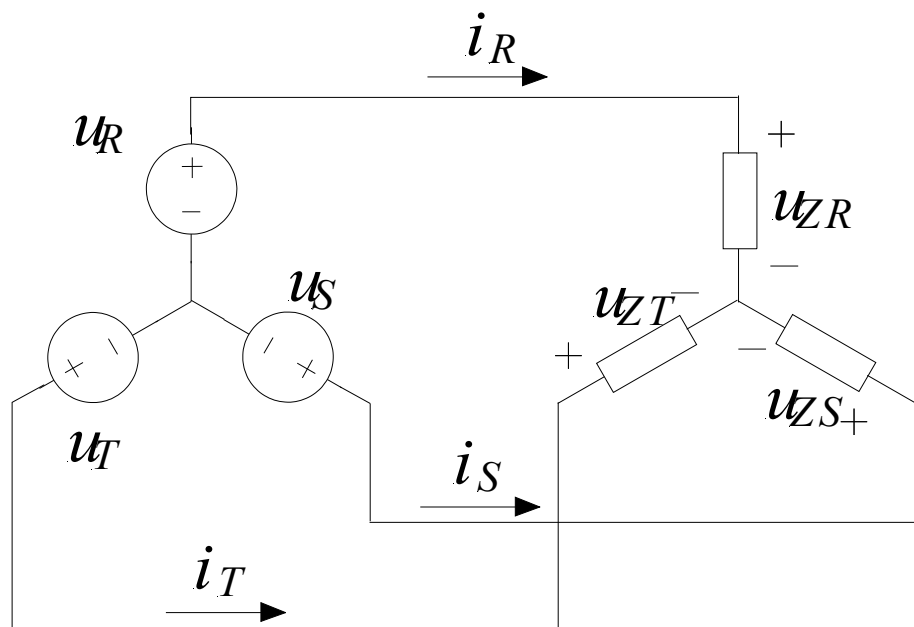
*La diferencia entre  $S$  y  $P$  no debe interpretarse como pérdida de energía ni como la existencia de un rendimiento particular del circuito.*

*El **FP** se relaciona con el aprovechamiento de las instalaciones desde el punto de vista del **módulo de la corriente aparente** con relación a la **sección de los conductores** (un buen y típico ejemplo es el de la filmina anterior).*

*Por lo tanto:*

*El objeto de compensar el factor de potencia es **disminuir la corriente** de la fuente o de los conductores de determinada parte del circuito.*

## POTENCIA TRIFÁSICA



En la carga:



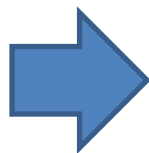
$$\begin{cases} u_{ZR} = U_{ZR} \text{sen} \omega t \\ u_{ZS} = U_{ZS} \text{sen}(\omega t - \varphi_S) \\ u_{ZT} = U_{ZT} \text{sen}(\omega t - \varphi_T) \end{cases}$$



$$\begin{cases} i_R = I_R \text{sen}(\omega t \pm \alpha_R) \\ i_S = I_S \text{sen}(\omega t - \varphi_S \pm \alpha_S) \\ i_T = I_T \text{sen}(\omega t - \varphi_T \pm \alpha_T) \end{cases}$$

Con:  $U_{ZR} = U_{ZS} = U_{ZT} = U_{F\text{máx}}$   
y  $I_R = I_S = I_T = I_{F\text{máx}}$

Y de acuerdo a la definición de potencia:



$$p(t) = i_R \cdot u_{ZR} + i_S \cdot u_{ZS} + i_T \cdot u_{ZT}$$

Si el generador es **simétrico y equilibrado** y la carga es **balanceada o equilibrada** se puede demostrar que, de la expresión anterior, resulta :

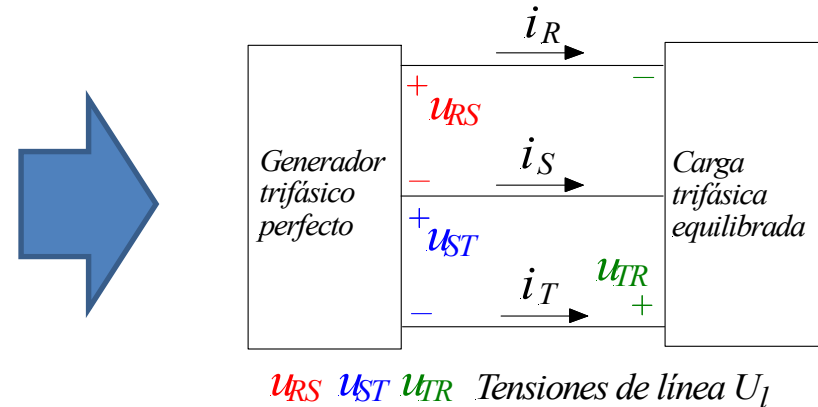
$$p(t) = \frac{3}{2} \cdot U_{Fmáx} I_{Fmáx} \cos \varphi = P$$

Luego

$$P = 3 \cdot \frac{U_{Fmáx}}{\sqrt{2}} \frac{I_{Fmáx}}{\sqrt{2}} \cos \varphi = 3 \cdot U_{Fef} I_{Fef} \cos \varphi = 3 \cdot \frac{U_{lef}}{\sqrt{3}} I_{lef} \cos \varphi$$

$$P = \sqrt{3} \cdot U_{lef} I_{lef} \cos \varphi$$

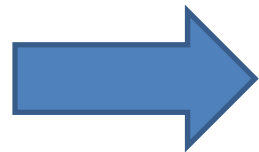
Además, la última permite generalizar la expresión de la **potencia trifásica** para un sistema **trifásico trifilar simétrico y equilibrado** en el cual se pueda tener acceso a las tensiones y corrientes de línea



***Para destacar:***

$$p(t) = P = \sqrt{3} \cdot U_{lef} I_{lef} \cos \varphi$$

*La potencia instantánea  $p(t)$  resulta igual a la potencia activa  $P$ , pues es constante e independiente del tiempo*



*¿Ventajas?*

*$p(t)=P=cte$  (no pulsante u oscilante, a diferencia de la potencia instantánea monofásica)*

*Menor desgaste en piezas móviles, debido a que  $p(t)=P=cte$*

*Se puede demostrar que se necesita menores cantidades de material para conductores, instalación y estructuras ( $P_{trif} = \frac{3}{4} P_{mono}$ )*

*Por extensión, se puede definir*

$$Q = \sqrt{3} \cdot U_{Lef} I_{Lef} \sin \varphi$$

$$S = \sqrt{3} \cdot U_{Lef} I_{Lef}$$

*(si se mantienen las condiciones de generador perfecto y carga equilibrada)*

*El factor de potencia de una carga trifásica en estas condiciones sigue valiendo  $FP=P/S$*

*Todo lo expuesto sigue siendo válido si la carga está **conectada en triángulo**, mientras sea **equilibrada***

*Se puede verificar que las fórmulas de **P**, **Q** y **S** son las mismas, pues están expresadas en función de la tensión y corriente de línea, y del argumento de la carga*

*Si ahora el generador es perfecto, pero la **carga desequilibrada**, resulta*

## Carga en estrella

$$P = U_R I_R \cos \alpha_R + U_S I_S \cos \alpha_S + U_T I_T \cos \alpha_T$$

$$Q = U_R I_R \sin \alpha_R + U_S I_S \sin \alpha_S + U_T I_T \sin \alpha_T$$

## Carga en triángulo

$$P = U_{RS} I_{RS} \cos \alpha_{RS} + U_{ST} I_{ST} \cos \alpha_{ST} + U_{TR} I_{TR} \cos \alpha_{TR}$$

$$Q = U_{RS} I_{RS} \sin \alpha_{RS} + U_{ST} I_{ST} \sin \alpha_{ST} + U_{TR} I_{TR} \sin \alpha_{TR}$$

*Para ambos casos se puede escribir lo siguiente*

$$S^2 = P^2 + Q^2$$

*Y en este caso no tiene sentido hablar de factor de potencia de la carga trifásica debido al desequilibrio de la misma*



## POTENCIA EN CIRCUITOS CON TENSIONES Y CORRIENTES POLIARMÓNICAS

*Recordando la expresión del valor eficaz de una señal poliarmónica*

$$U_{ef}^2 = U_0^2 + U_{1ef}^2 + U_{2ef}^2 + U_{3ef}^2 + \dots$$

$$I_{ef}^2 = I_0^2 + I_{1ef}^2 + I_{2ef}^2 + I_{3ef}^2 + \dots$$

*Recordando además que*  $S = U_{ef} \cdot I_{ef}$

*Surge una primera teoría propuesta por **Budeanu** en 1927*



*“Potencias poliarmónicas”*

*y una segunda teoría propuesta por **Fryze** en 1931*



*“Separación de la corriente activa y reactiva”*

*L. S. Czarnecki, Budeanu and Fryze: Two frameworks for interpreting power properties of circuits with nonsinusoidal voltages and currents. Electrical Engineering 80 (1997) 359-367 © Springer-Verlag 1997*

De acuerdo a lo propuesto por **Budeanu**

$$P = P_0 + P_1 + P_2 + P_3 + \dots + P_n + \dots$$

$$Q = Q_1 + Q_2 + Q_3 + \dots + Q_n + \dots$$

Donde  $P_n = U_{n_{ef}} I_{n_{ef}} \cos \alpha_n$  para  $n \geq 1$  y  $P_0 = U_0 \cdot I_0$

$$Q_n = U_{n_{ef}} I_{n_{ef}} \operatorname{sen} \alpha_n$$

Luego, al intentar construir el triángulo de cargas o de potencia, resulta  $S^2 > P^2 + Q^2$

Para salvar la situación, **Budeanu** propuso  $S^2 = P^2 + Q^2 + D^2$

En la cual **D** se denomina **carga o potencia de deformación**, y a los fines prácticos sólo se puede determinar por cálculo a partir de la expresión anterior.

En general (aunque se puede demostrar que existen excepciones), **D** aparece cuando las ondas de tensión y corriente tienen diferente forma, y aumenta cuanto mayor es dicha diferencia.

Finalmente



$$D = [VAD] = [\mathbf{vad}]$$