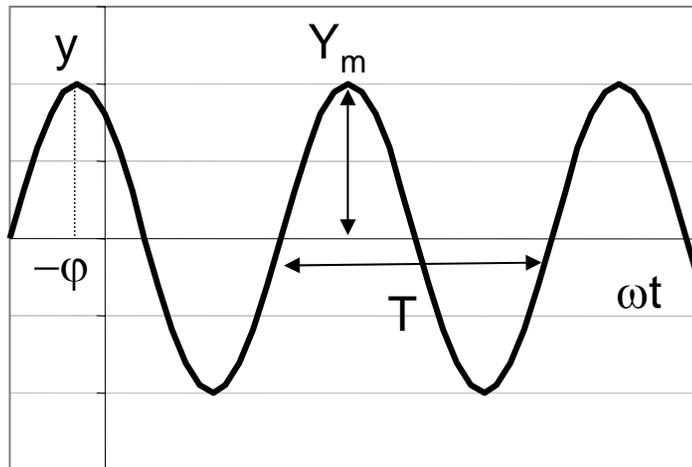


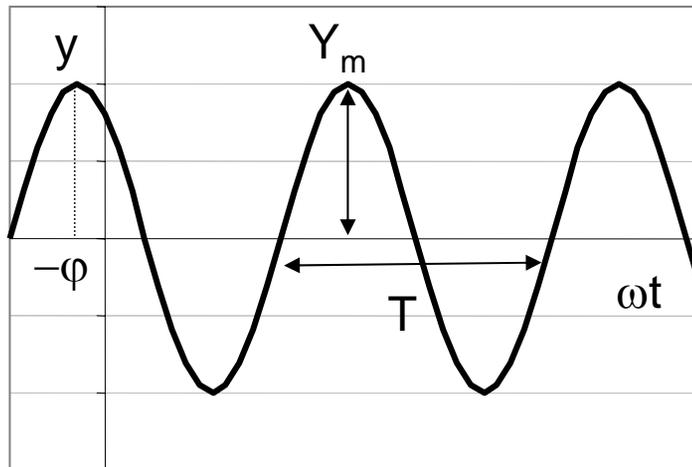
# Características de una onda sinusoidal



$$y(t) = Y_m \cdot \cos(\omega t + \varphi)$$

- $Y_m$  = Valor máximo = valor de pico = valor de cresta
- $y(t)$  = Valor instantáneo
- $T$  = Periodo = tiempo que se tarda en completar un ciclo completo [s]
- $f$  = Frecuencia = número de ciclos que se describen por segundo =  $1/T$  [Hz]

# Características de una onda sinusoidal

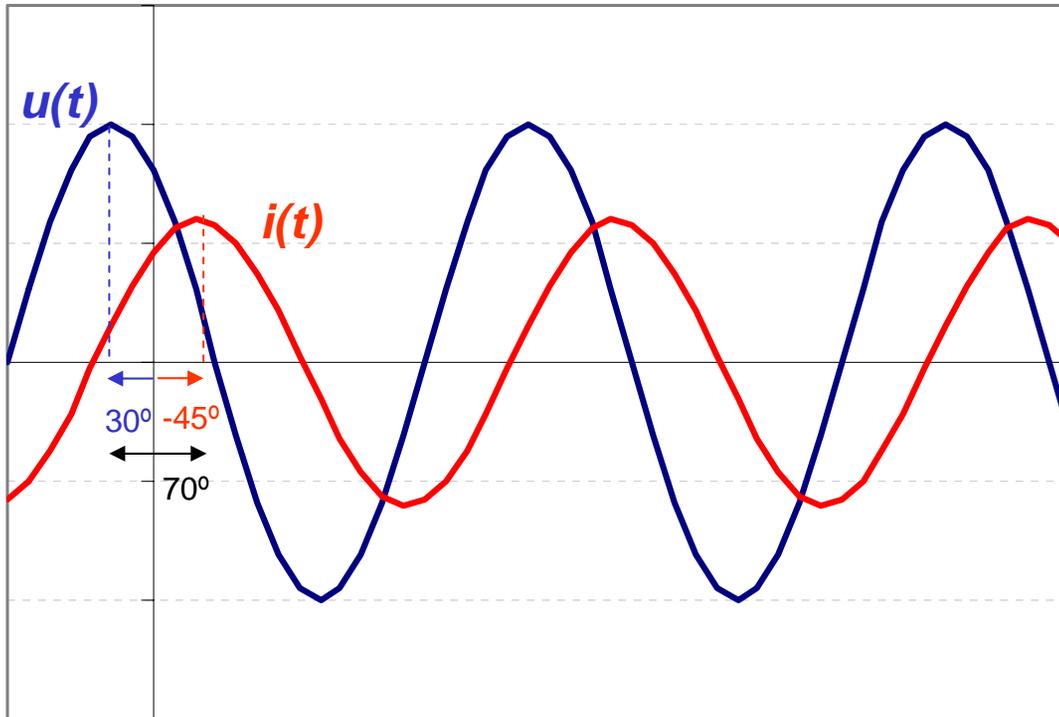


$$y(t) = Y_m \cdot \cos(\omega t + \varphi)$$

- $\omega$  = Pulsación;  $\omega T = 2\pi \Rightarrow \omega = 2\pi f$  [rad s<sup>-1</sup>]
- $\varphi$  = Ángulo de fase [rad]

(El ángulo de fase en ocasiones se expresará en grados por comodidad, pero no es correcto dimensionalmente)

# Desfase relativo



$u$  está adelantada  $70^\circ$  respecto a  $i$

$$u(t) = U_m \cos(\omega t + \varphi_u)$$

$$i(t) = I_m \cos(\omega t + \varphi_i)$$

Desfase entre  $u$  e  $i$

$$\varphi = \varphi_U - \varphi_I$$

- $\varphi < 0$   $u$  en retraso resp a  $i$
- $\varphi > 0$   $u$  en adelanto resp  $i$
- $\varphi = 0$  "en fase"
- $\varphi = 90^\circ$  "en cuadratura"
- $\varphi = 180^\circ$  "en oposición"

# Valor medio y valor eficaz

$$y(t) = Y_m \cdot \cos(\omega t + \varphi)$$

- Valor medio

$$Y_{medio} = \frac{1}{T} \int_0^T y(t) dt = \frac{1}{T} \int_0^T Y_m \cos(\omega t + \varphi) dt = 0$$

- Valor eficaz

$$Y = \sqrt{\frac{1}{T} \int_0^T y^2(t) dt} = \frac{Y_{max}}{\sqrt{2}}$$

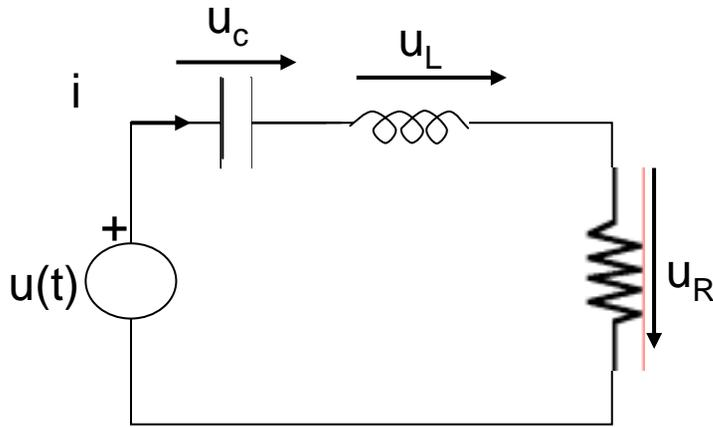
*El valor eficaz de una corriente periódica es el valor de una corriente continua que al circular por una resistencia  $R$  produce en un tiempo  $T$  la misma cantidad de energía disipada*

# Resumen de notación

$$y(t) = Y_m \cdot \cos(\omega t + \varphi) = \sqrt{2}Y \cdot \cos(\omega t + \varphi)$$

- Valor instantáneo:  $y$
- Valor eficaz:  $Y$
- Valor máximo:  $Y_m$
- Fasor:  $Y$

# Análisis de circuitos con excitación alterna



Conocemos  $u(t)$  y queremos calcular  $i(t)$

$$u(t) = u_C + u_L + u_R$$

$$u_C = \frac{1}{C} \int_{t_0}^t i(\tau) d\tau \quad u_L = L \frac{di(t)}{dt} \quad u_R = Ri$$

$$u(t) = \frac{1}{C} \int_{t_0}^t i(\tau) d\tau + L \frac{di(t)}{dt} + Ri$$

Para obtener el valor de  $i(t)$  se debe resolver la ecuación diferencial:

$$\frac{du(t)}{dt} = \frac{1}{C} i + L \frac{d^2 i(t)}{dt^2} + R \frac{di(t)}{dt}$$

$$i(t) = i_h + i_p$$

(Reg. permanente + Reg. transitorio)

# Representación fasorial

$$y(t) = \sqrt{2}Y \cos(\omega t + \varphi)$$

Vamos a demostrar que existe una correspondencia entre una función sinusoidal  $y(t)$  y un número complejo  $Y$  que se defina como:

$$Y = Y \angle \varphi$$

# Relación entre senoides y fasores

$$y(t) = \sqrt{2}Y \cos(\omega t + \varphi)$$

$$Y = Y|_{\varphi} = Y e^{j\varphi} \quad \text{multiplicando por } e^{j\omega t}$$

$$Y e^{j\varphi} e^{j\omega t} = Y e^{j(\varphi + \omega t)} \stackrel{\substack{\nearrow \\ \text{relación de Euler}}}{=} Y (\cos(\varphi + \omega t) + j \text{sen}(\varphi + \omega t))$$

$$\boxed{\sqrt{2} \operatorname{Re}(Y e^{j\omega t}) = \sqrt{2}Y \cos(\varphi + \omega t)}$$

Una función sinusoidal queda unívocamente representada por su **fasor** equivalente

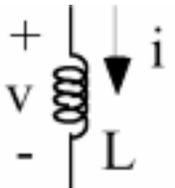
# Resumen elementos pasivos

- Resistencia



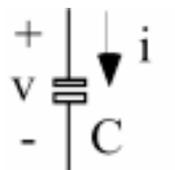
$$u(t) = Ri(t) \quad i(t) = Gu(t)$$

- Bobina



$$u(t) = L \frac{di(t)}{dt} \quad i = i(t_0) + \frac{1}{L} \int_{t_0}^t u(t) dt$$

- Condensador



$$u(t) = u(t_0) + \frac{1}{C} \int_{t_0}^t i(t) dt \quad i(t) = C \frac{du(t)}{dt}$$

# Respuesta de los elementos pasivos

- Vamos a analizar la respuesta de los tres elementos pasivos (resistencia, inductancia y capacidad) a una excitación sinusoidal en el dominio del tiempo y en el dominio de la frecuencia.
- Imaginemos que conocemos la corriente que circula por cada uno de ellos que es de la forma

$$i(t) = \sqrt{2}I \cos(\omega t + \varphi_i)$$

- Y queremos calcular la tensión entre sus terminales, que será del tipo

$$u(t) = \sqrt{2}U \cos(\omega t + \varphi_u)$$

# Respuesta de los elementos pasivos

- A partir de las relaciones entre  $u(t)$  e  $i(t)$  en cada uno de los elementos pasivos determinaremos su respuesta.
- Buscamos encontrar los valores de  $U$  y  $\varphi_u$  en función de  $I$ ,  $\varphi_i$  y los valores de los parámetros  $R$ ,  $L$  y  $C$ .
- Los fasores corriente y corriente son:

$$\left. \begin{array}{l} I = I \angle \varphi_i \\ U = U \angle \varphi_u \end{array} \right\} \begin{array}{l} i(t) = \sqrt{2}I \cos(\omega t + \varphi_i) = \sqrt{2} \operatorname{Re}(I e^{j\omega t}) \\ u(t) = \sqrt{2}U \cos(\omega t + \varphi_u) = \sqrt{2} \operatorname{Re}(U e^{j\omega t}) \end{array}$$

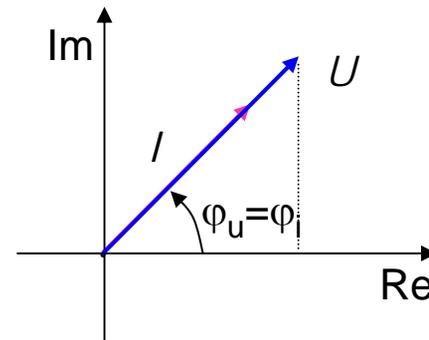
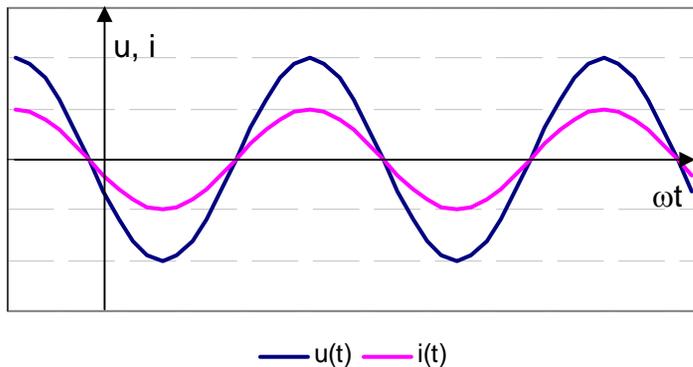
# Resistencia

$$\begin{array}{l}
 u = Ri \\
 u(t) = \sqrt{2} \operatorname{Re}(Ue^{j\omega t}) \\
 i(t) = \sqrt{2} \operatorname{Re}(Ie^{j\omega t})
 \end{array}
 \left. \vphantom{\begin{array}{l} u = Ri \\ u(t) = \sqrt{2} \operatorname{Re}(Ue^{j\omega t}) \\ i(t) = \sqrt{2} \operatorname{Re}(Ie^{j\omega t}) \end{array}} \right\}
 \operatorname{Re}(Ue^{j\omega t}) = R \operatorname{Re}(Ie^{j\omega t}) = \operatorname{Re}(RIe^{j\omega t})$$

$R \in \mathbb{R}$

$$\boxed{U = RI} \Rightarrow U|_{\varphi_u} = RI|_{\varphi_i} \left\{ \begin{array}{l} U = RI \\ \varphi_u = \varphi_i \end{array} \right.$$

En una resistencia la  
tensión y la intensidad  
están **en fase**



# Bobina

$$\left. \begin{aligned} u &= L \frac{di}{dt} \\ u(t) &= \sqrt{2} \operatorname{Re}(Ue^{j\omega t}) \\ i(t) &= \sqrt{2} \operatorname{Re}(Ie^{j\omega t}) \end{aligned} \right\} \frac{di}{dt} = \frac{d}{dt} \sqrt{2} \operatorname{Re}(Ie^{j\omega t}) = \operatorname{Re} \left( \sqrt{2} I \frac{d}{dt} e^{j\omega t} \right) = \operatorname{Re}(\sqrt{2} I j \omega e^{j\omega t})$$

$I$  no depende del tiempo

$$u = L \frac{di}{dt} \Rightarrow \operatorname{Re}(Ue^{j\omega t}) = L \operatorname{Re}(I j \omega e^{j\omega t}) = \operatorname{Re}(L I j \omega e^{j\omega t})$$

$L \in \operatorname{Re}$

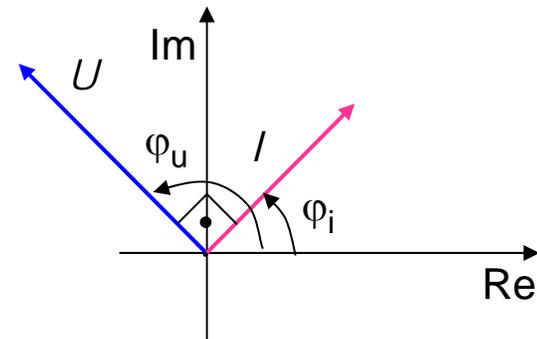
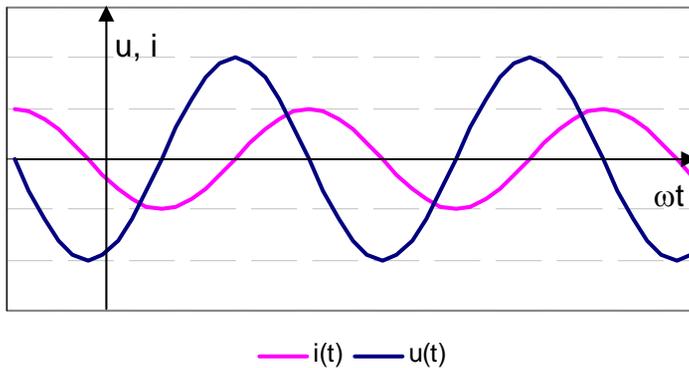
$$\boxed{U = j\omega L I} \Rightarrow U \angle \varphi_u = \omega j L I \angle \varphi_i = \omega L I e^{j90} e^{j\varphi_i} = \omega L I \angle \varphi_i + 90^\circ$$

# Bobina

$$U \angle \varphi_u = \omega L I \angle \varphi_i + 90^\circ \quad \left\{ \begin{array}{l} U = \omega L I \\ \varphi_u = \varphi_i + 90^\circ \end{array} \right.$$

En una bobina la tensión está **adelantada**  $90^\circ$  respecto a la corriente

$$(\varphi_u > \varphi_i)$$



# Condensador

$$\left. \begin{aligned} i &= C \frac{du}{dt} \\ u(t) &= \sqrt{2} \operatorname{Re}(Ue^{j\omega t}) \\ i(t) &= \sqrt{2} \operatorname{Re}(Ie^{j\omega t}) \end{aligned} \right\} \frac{du}{dt} = \frac{d}{dt} \sqrt{2} \operatorname{Re}(Ue^{j\omega t}) = \sqrt{2} \operatorname{Re}\left( U \frac{d}{dt} e^{j\omega t} \right) = \sqrt{2} \operatorname{Re}(Uj\omega e^{j\omega t})$$

$\uparrow$   
 $U$  no depende del tiempo

$$i = C \frac{du}{dt} \Rightarrow \operatorname{Re}(Ie^{j\omega t}) = \operatorname{Re}(Uj\omega C e^{j\omega t}) \Rightarrow \boxed{I = Uj\omega C}$$

$\uparrow$   
 $C \in \operatorname{Re}$

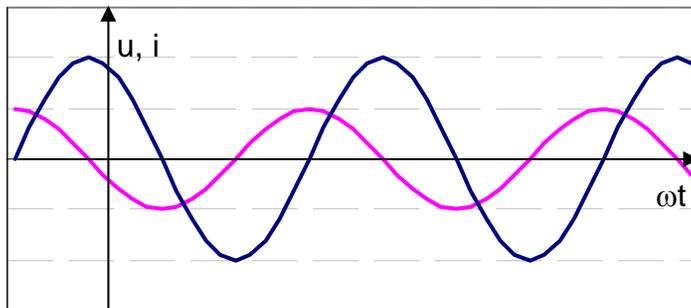
$$\boxed{U = \frac{-j}{\omega C} I} \Rightarrow U \angle \varphi_u = \frac{-j}{\omega C} I \angle \varphi_i = \frac{1}{\omega C} I e^{-j90^\circ} e^{j\varphi_i} = \frac{1}{\omega C} I \angle \varphi_i - 90^\circ$$

# Condensador

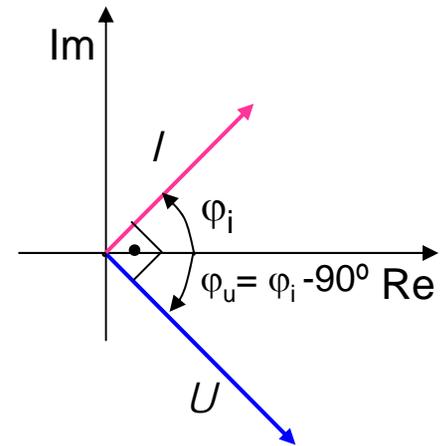
$$U \angle \varphi_u = \frac{1}{\omega C} I \angle \varphi_i - 90^\circ \begin{cases} U = \frac{1}{\omega C} I \\ \varphi_u = \varphi_i - 90^\circ \end{cases}$$

En un condensador la tensión está **retrasada**  $90^\circ$  respecto a la corriente

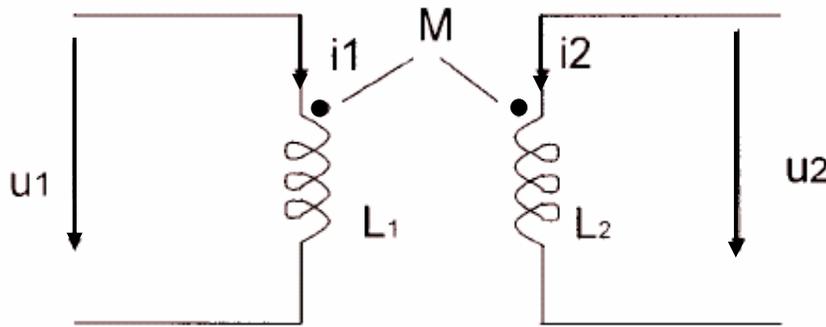
$$(\varphi_u < \varphi_i)$$



—  $i(t)$  —  $u(t)$



# Bobinas acopladas



$$u_1(t) = L_1 \frac{di_1(t)}{dt} + M_{12} \frac{di_2(t)}{dt}$$
$$u_2(t) = M_{12} \frac{di_1(t)}{dt} + L_2 \frac{di_2(t)}{dt}$$

Procediendo de modo análogo a los casos anteriores se llega a las siguientes relaciones fasoriales:

$$\begin{aligned} U_1 &= j \cdot \omega \cdot L_1 \cdot I_1 + j \cdot \omega \cdot M_{12} \cdot I_2 \\ U_2 &= j \cdot \omega \cdot M_{12} \cdot I_1 + j \omega \cdot L_2 \cdot I_2 \end{aligned}$$

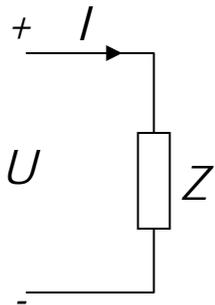
# Impedancia compleja

- Las relaciones fasoriales  $U=f(I)$  en los elementos pasivos son:

Resistencia	Bobina	Condensador
$U = RI$	$U = j\omega LI$	$U = \frac{-j}{\omega C} I$

El fasor tensión puede expresarse como el producto de una cantidad compleja por el fasor corriente

- Impedancia:** Cociente entre el fasor tensión y el fasor corriente



Se verifica la “Ley de Ohm en notación fasorial”

$$U = ZI$$

$Z$  es un número complejo, pero no un fasor, ya que no se corresponde con ninguna función sinusoidal en el dominio del tiempo

# Impedancia

Resistencia

$$Z_R = R$$

Bobina

$$Z_L = j\omega L$$

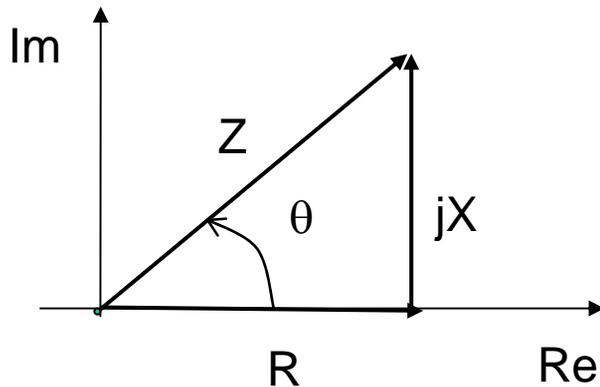
Condensador

$$Z_C = \frac{-j}{\omega C}$$

$$Z = R + jX \left\{ \begin{array}{l} \text{Re}(Z) = R \text{ componente resistiva: "Resistencia"} \\ \text{Im}(Z) = X \text{ componente reactiva: "Reactancia"} \end{array} \right. \left\{ \begin{array}{l} X_L = \omega L > 0 \\ X_C = -\frac{1}{\omega C} < 0 \end{array} \right.$$

$Z$ ,  $R$  y  $X$  se expresan en  $[\Omega]$

# Triángulo de impedancias



$$Z = R + jX$$

$$|Z| = \sqrt{R^2 + X^2} \quad \theta = \operatorname{arctg} \frac{X}{R}$$

$$R = Z \cos \theta \quad X = Z \operatorname{sen} \theta$$

# Impedancia y admitancia

$$Z = R + jX$$

Admitancia  $Y = \frac{1}{Z} = G + jB$   $\begin{cases} \text{Re}(Y) = G & \text{“Conductancia”} \\ \text{Im}(Y) = B & \text{“Susceptancia”} \end{cases}$

$Y$ ,  $G$  y  $B$  se expresan en [S]

Resistencia

$$Y_R = G$$

Bobina

$$Y_L = -j/\omega L$$

Condensador

$$Y_C = j\omega C$$

# Lemas de Kirchhoff en forma fasorial

- Primer Lema de Kirchhoff: La suma algebraica de los fasores corriente en un nudo es igual a cero

$$\sum I = 0$$

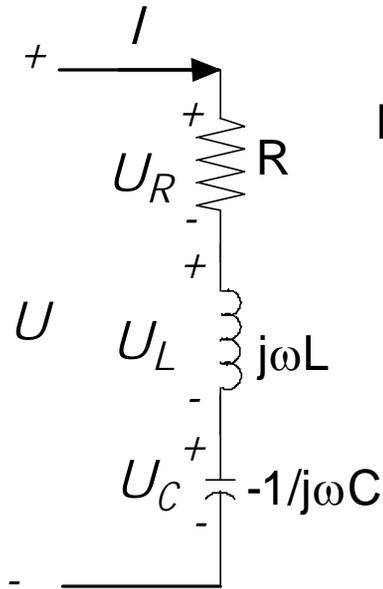
- Segundo Lema de Kirchhoff: En un lazo o malla, la suma de las elevaciones de tensión de los generadores, expresadas en forma fasorial, es igual a la suma de las caídas de tensión en las impedancias complejas

$$\sum U = \sum ZI$$

# Asociación de impedancias en serie y en paralelo

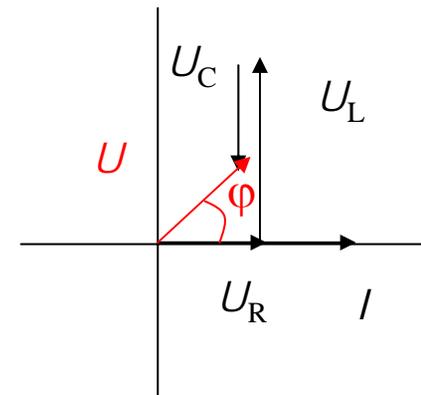
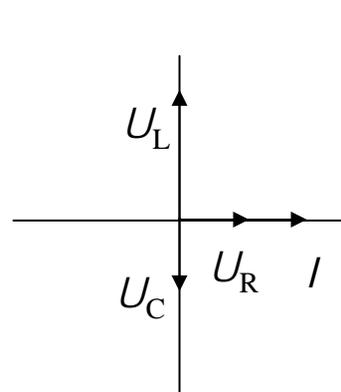
- En régimen sinusoidal permanente es posible agrupar elementos pasivos de distinta naturaleza (resistencias y/o inductancias y/o capacidades) una vez que cada uno de ellos ha sido caracterizado por su impedancia correspondiente.
- Las reglas para determinar las impedancias equivalentes de combinaciones de elementos pasivos, son idénticas a las estudiadas para los elementos resistivos, sustituyendo las resistencias por las impedancias complejas.

# Diagrama fasorial circuito RLC serie



En un circuito serie tomamos  $I$  como origen de fases

$$I = I \angle 0^\circ$$



$$U_R = RI = RI \angle 0^\circ = U_R \angle 0^\circ$$

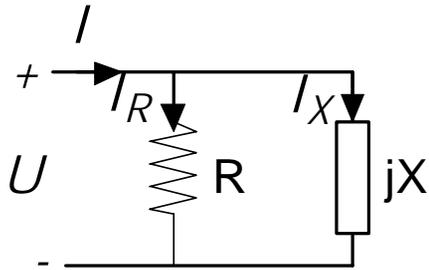
$$U_L = Z_L I = j\omega L I = \omega L I \angle 90^\circ$$

$$U_C = Z_C I = \frac{-j}{\omega C} I = \frac{1}{\omega C} I \angle -90^\circ$$

- $U_L > U_C \Rightarrow \varphi > 0$  circuito inductivo
- $U_L < U_C \Rightarrow \varphi < 0$  circuito capacitivo

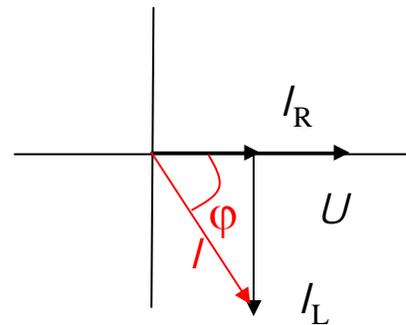
# Diagrama fasorial circuito RX paralelo

En un circuito serie tomamos  $U$  como origen de fases  $U = U \angle 0^\circ$

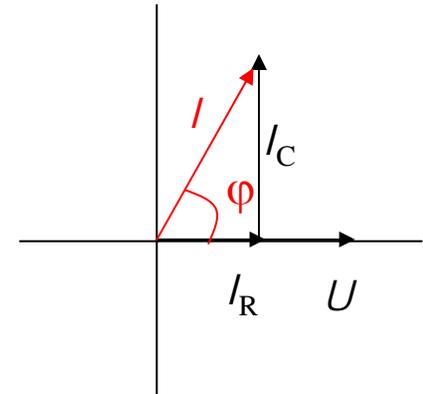


$$I_R = \frac{U}{R} = \frac{U}{R} \angle 0^\circ$$

Bobina



Condensador

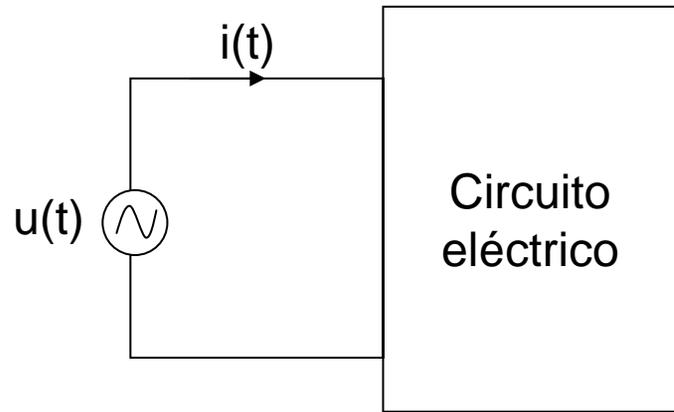


$$I_X = \frac{U}{jX} \begin{cases} \text{Bobina } I_X = \frac{U}{X_L} \angle -90^\circ \\ \text{Condensador } I_X = \frac{U}{X_C} \angle 90^\circ \end{cases}$$

# Métodos de resolución de circuitos

- Todos los métodos estudiados para la resolución de circuitos alimentados en corriente continua, son directamente aplicables a circuitos alimentados en alterna, trabajando en el dominio de la frecuencia.
  - Método de las corrientes de malla
  - Método de las tensiones de nudo
  - Principio de superposición: Especialmente útil cuando en un circuito existen fuentes de distinta frecuencia que actúan simultáneamente
  - Teoremas de Thevenin y Norton

# Potencia en un circuito de C.A.



$$u(t) = \sqrt{2} \cdot U \cdot \cos \omega t$$

$$i(t) = \sqrt{2} \cdot I \cdot \cos(\omega t - \varphi)$$

Tomaremos la tensión como origen de fases

- Si  $\varphi > 0$  (i retrasada respecto a u): Carga inductiva
- Si  $\varphi < 0$  (i adelantada respecto a u): Carga capacitiva

# Potencia instantánea

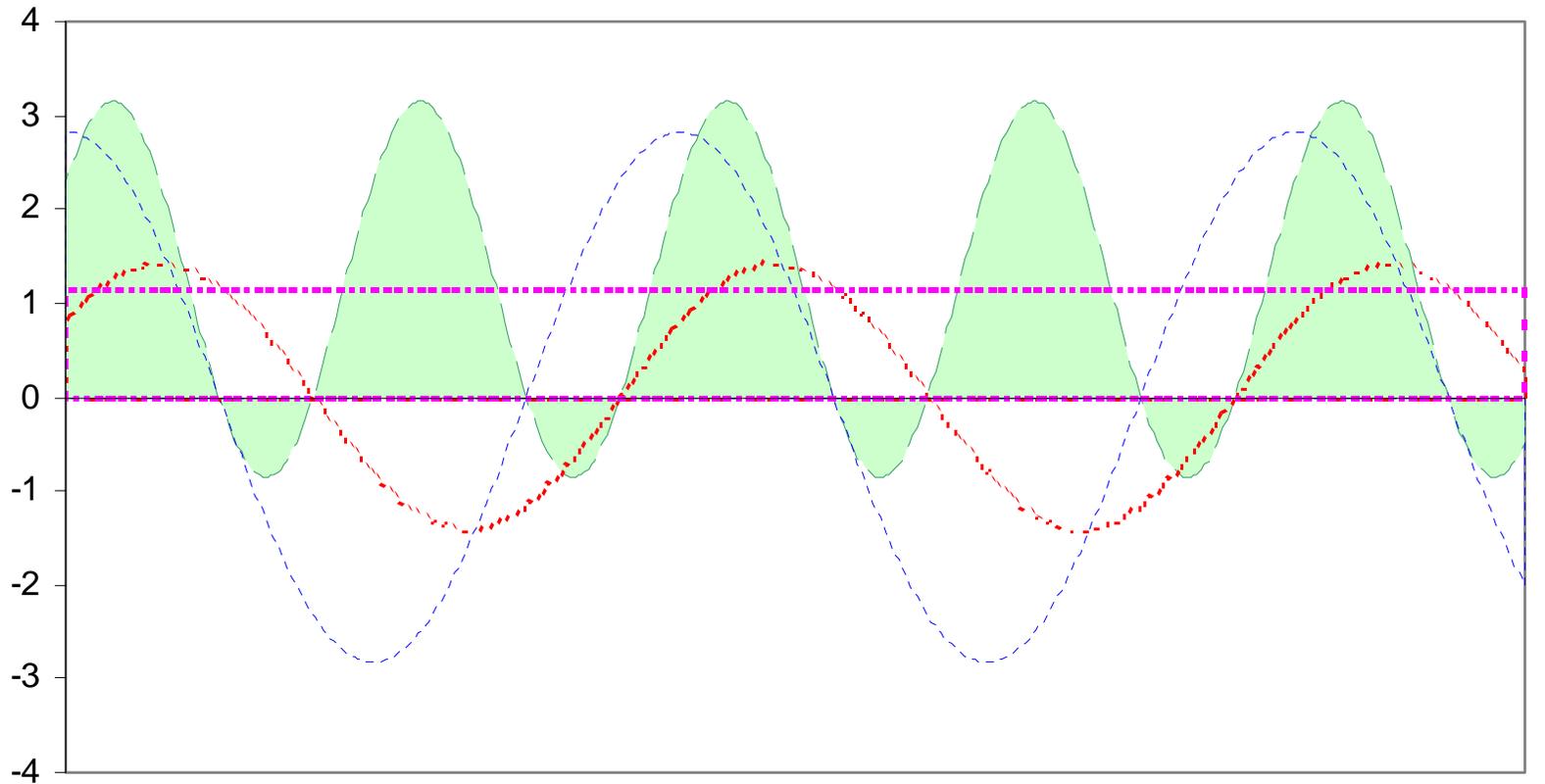
$$p(t) = u(t)i(t) = 2UI \cos \omega t \cos(\omega t - \varphi) =$$

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


$$= 2UI \frac{1}{2}(\cos(2\omega t - \varphi) + \cos \varphi) = \underbrace{UI \cos \varphi}_{\text{término constante}} + \underbrace{UI \cos(2\omega t - \varphi)}_{\text{término fluctuante de frecuencia doble que u e i}}$$

# Potencia instantánea

V,A,W



■  $p(t)$  □  $u(t)$  □  $i(t)$  ■  $P$

**t**

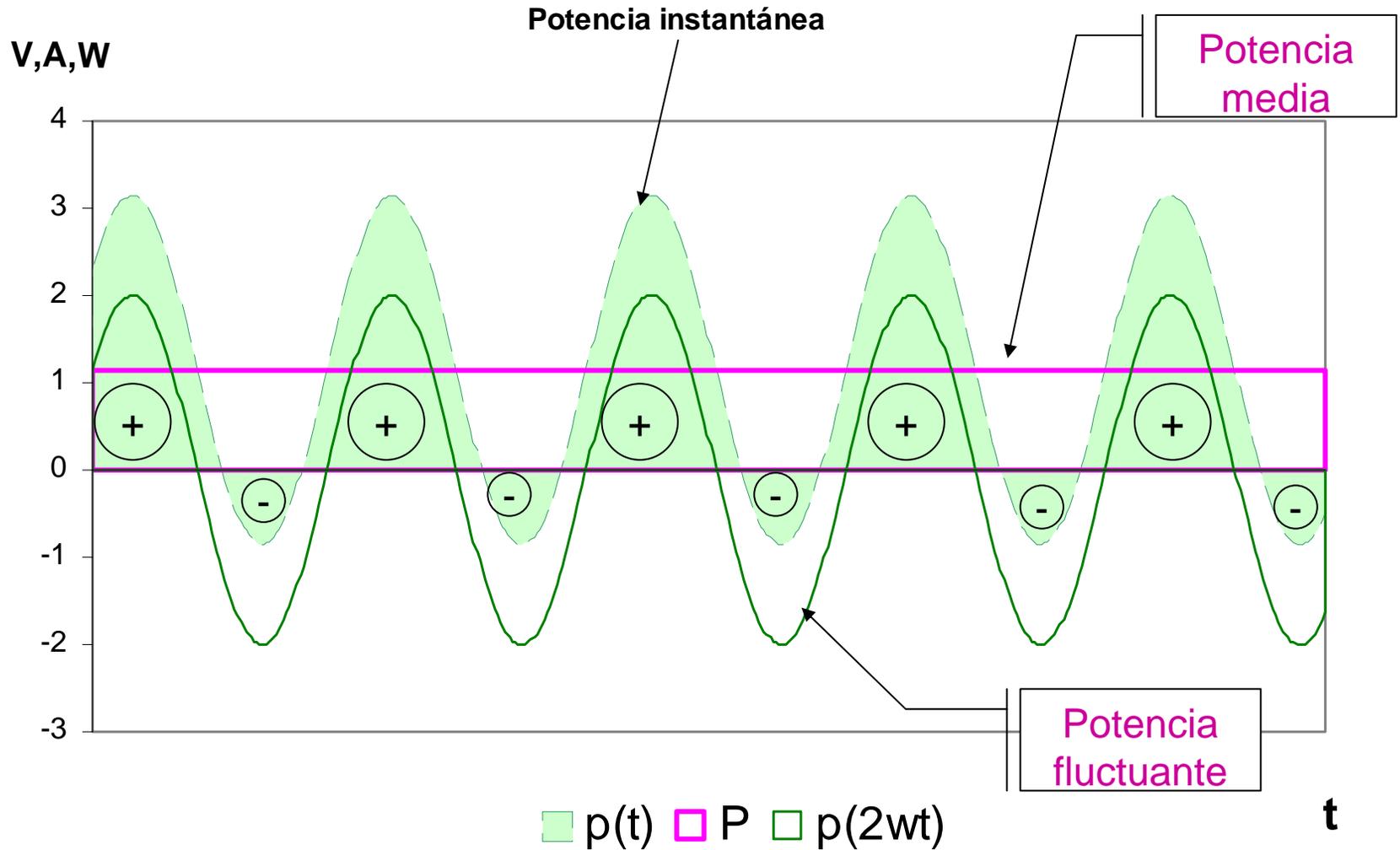
# Potencia media

$$P = \frac{1}{T} \int_0^T p(t) dt = \frac{1}{T} \int_0^T [U \cdot I \cdot \cos \varphi + U \cdot I \cdot \cos(2\omega t - \varphi)] dt =$$
$$= U \cdot I \cdot \cos \varphi$$

La potencia instantánea se puede expresar como la suma de una potencia media y una potencia fluctuante

$$p(t) = P + U \cdot I \cdot \cos(2\omega t - \varphi)$$

# Potencia



# Potencia activa y reactiva

$$p(t) = P + U \cdot I \cdot \cos(2\omega t - \varphi) = \begin{matrix} \uparrow \\ \cos(\alpha - \beta) = (\cos \alpha \cos \beta + \text{sen} \alpha \text{sen} \beta) \end{matrix}$$

$$= P + U \cdot I \cdot \cos \varphi \cdot \cos 2\omega t + U \cdot I \cdot \text{sen} \varphi \cdot \text{sen} 2\omega t$$

Definición:

Potencia media = potencia activa

$$P = U \cdot I \cdot \cos \varphi$$

Potencia reactiva

$$Q = U \cdot I \cdot \text{sen} \varphi$$

$$p(t) = P(1 + \cos(2\omega t)) + Q \text{sen}(2\omega t)$$

# Potencia instantánea

$$p(t) = P(1 + \cos(2\omega t)) + Q\text{sen}(2\omega t)$$

- La potencia instantánea absorbida o generada por un circuito consta de dos términos
  - Término constante:  $P = \text{POTENCIA ACTIVA}$ , igual al valor medio de la potencia instantánea
  - Término oscilante de pulsación  $2\omega$ , que a su vez se descompone en dos sumandos
    - Amplitud  $P$  y pulsación  $2\omega$   $P \cos 2\omega t$
    - Amplitud  $Q$ , pulsación  $2\omega$ , retrasado  $90^\circ$   $Q \text{sen } 2\omega t$
- Amplitud de a potencia fluctuante: “Potencia aparente”

$$S = UI$$

# Resumen

- Potencia activa  $P = U \cdot I \cdot \cos \varphi$  [W]
- Potencia reactiva  $Q = U \cdot I \cdot \operatorname{sen} \varphi$  [VAr]
- Potencia aparente  $S = U \cdot I = \sqrt{P^2 + Q^2}$  [VA]
- Factor de potencia  $f.p. = \frac{P}{S} = \cos \varphi$   $0 < f.p. \leq 1$

$\varphi$  = argumento impedancia compleja

–Cargas inductivas  $\varphi > 0$

–Cargas capacitivas  $\varphi < 0$

# Potencia en una resistencia

$$Z_R = R$$

$$U = RI \begin{cases} \varphi = 0^\circ \\ U = RI \end{cases}$$

$$u(t) = \sqrt{2}U \cos \omega t$$

$$i(t) = \sqrt{2}I \cos \omega t$$

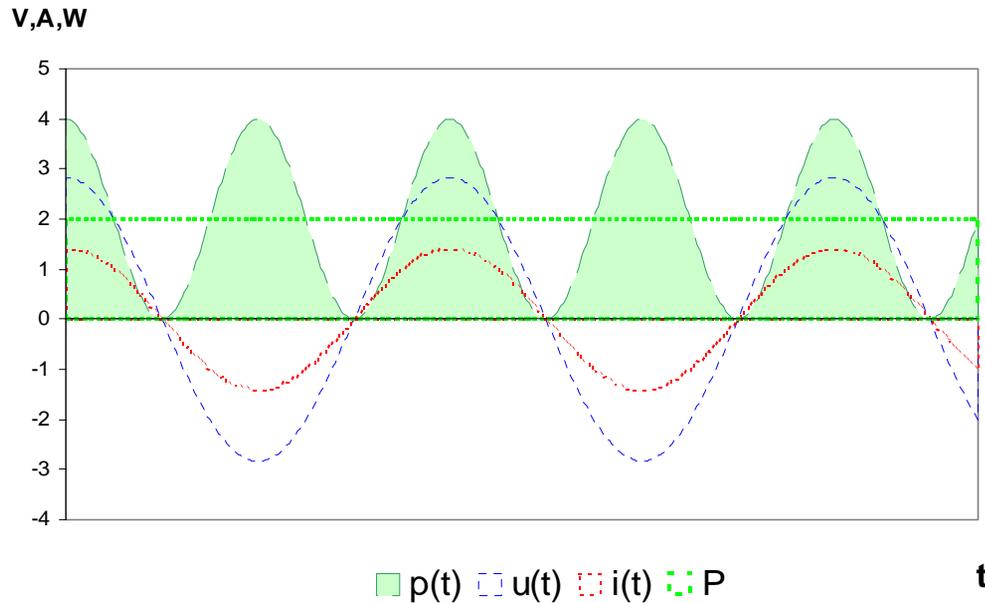
$$P_R = UI \cos \varphi = UI = RI^2$$

$$Q_R = UI \sin \varphi = 0$$

$$S_R = UI = P_R$$

Una resistencia  
únicamente consume  
potencia activa

# Potencia en una resistencia



$$p(t)_R = P_R (1 + \cos 2\omega t)$$

La potencia activa consumida varía entre 0 y  $2P_R$  en función de los valores absolutos de  $u$  e  $i$

# Potencia en una bobina

$$Z_L = j\omega L$$

$$U = j\omega L I \Rightarrow I = \frac{U}{j\omega L} = \frac{U}{\omega L} \angle -90^\circ \quad I \text{ retrasada } 90^\circ \text{ respecto a } U$$

$$U = L\omega I \quad \varphi = 90^\circ$$

$$u(t) = \sqrt{2}U \cos \omega t$$

$$i(t) = \sqrt{2}I \cos(\omega t - 90^\circ)$$

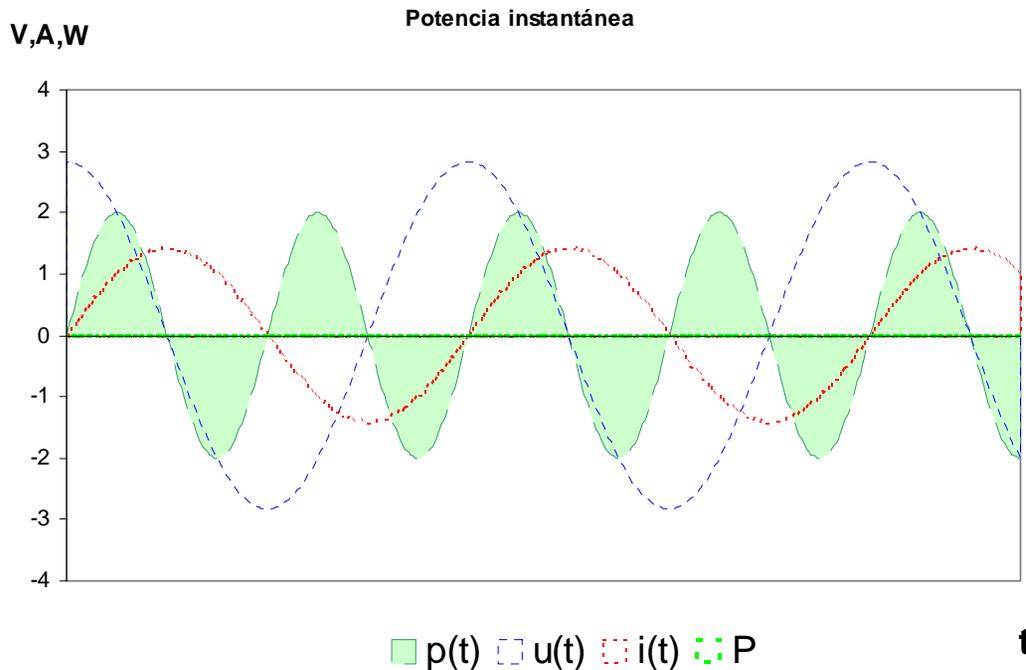
$$P_L = UI \cos \varphi = 0$$

$$Q_R = UI \sin \varphi = UI = L\omega I^2 = X_L I^2 > 0$$

$$S_L = UI = Q_L$$

Una bobina **consume**  
potencia reactiva

# Potencia en una bobina



$$p(t)_L = Q_L (\text{sen}2\omega t)$$

- La potencia reactiva va oscilando entre la fuente y la bobina
- La potencia media es 0

# Potencia en un condensador

$$Z_c = \frac{1}{j\omega C}$$

$$U = \frac{1}{j\omega C} I \Rightarrow I = \frac{U}{\frac{1}{j\omega C}} = U\omega C \angle 90^\circ \quad I \text{ adelantada } 90^\circ \text{ respecto a } U$$

$$U = \frac{1}{\omega C} I \quad \varphi = -90^\circ \quad u(t) = \sqrt{2}U \cos \omega t$$
$$i(t) = \sqrt{2}I \cos(\omega t - 90^\circ)$$

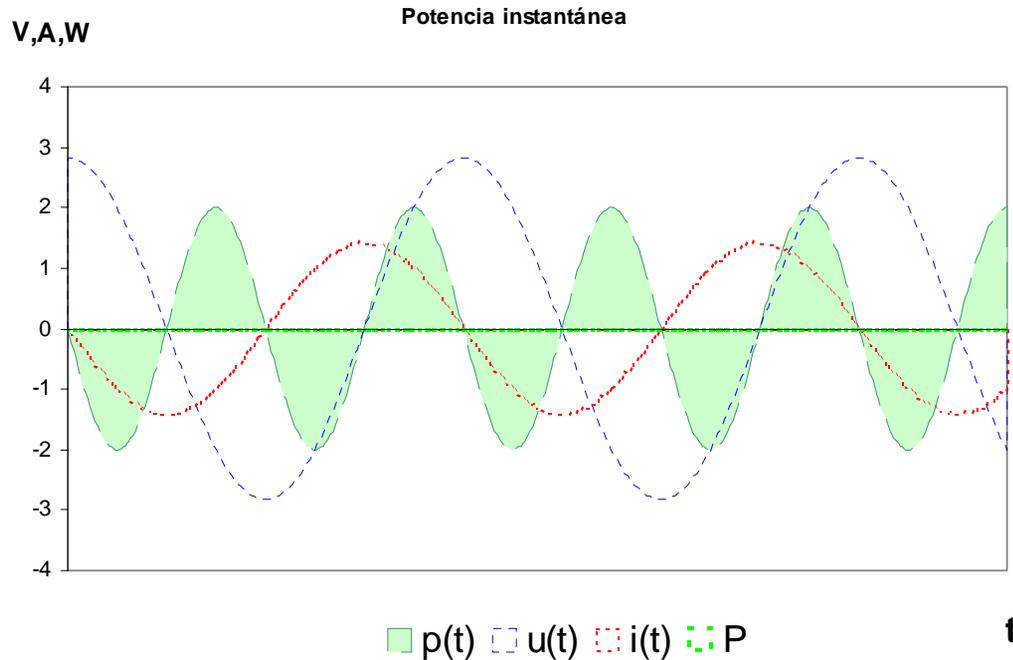
$$P_c = UI \cos \varphi = 0$$

$$Q_c = UI \sin \varphi = UI = -\frac{1}{\omega C} I^2 = -X_c I^2 < 0$$

$$S_c = UI = Q_c$$

Un condensador **cede**  
potencia reactiva

# Potencia en un condensador



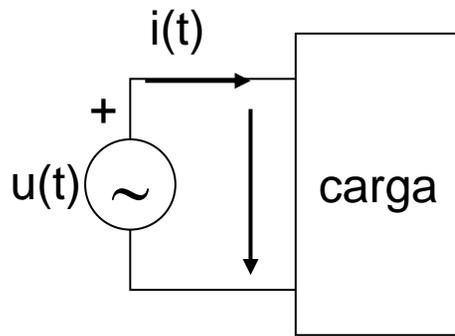
$$p(t)_C = Q_C(\text{sen}2\omega t)$$

- La potencia reactiva va oscilando entre la fuente y el condensador
- No existe disipación de energía sino intercambio ( $P_{\text{med}}=0$ )

# Conclusión P y Q

- P representa el consumo de energía en las resistencias (P es el valor medio de la potencia disipada)
- Q representa un intercambio de energía entre las bobinas y condensadores y la fuente (Q es la amplitud de la energía intercambiada)
  - $Q_C < 0 \Rightarrow$  un condensador cede potencia reactiva
  - $Q_L > 0 \Rightarrow$  una bobina consume potencia reactiva

# Potencia compleja



$$u(t) = \sqrt{2} \cdot U \cdot \cos \omega t$$

$$U = U \angle 0^\circ$$

$$i(t) = \sqrt{2} \cdot I \cdot \cos(\omega t - \varphi)$$

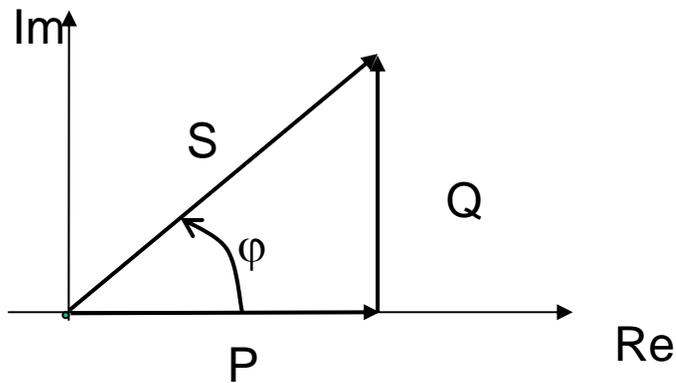
$$I = I \angle -\varphi$$

Se define potencia compleja

$$S = UI^* = U \angle 0^\circ I \angle \varphi = UI \angle \varphi$$

$$S = UI \cos \varphi + jUI \sin \varphi = P + jQ$$

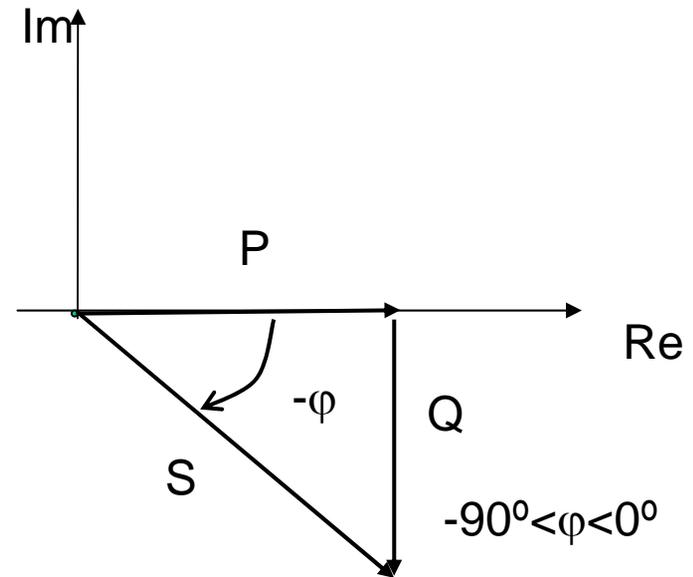
# Triángulo de potencias



$$0^\circ < \varphi < 90^\circ$$

$Q > 0$  carga inductiva

( $P > 0$  carga)



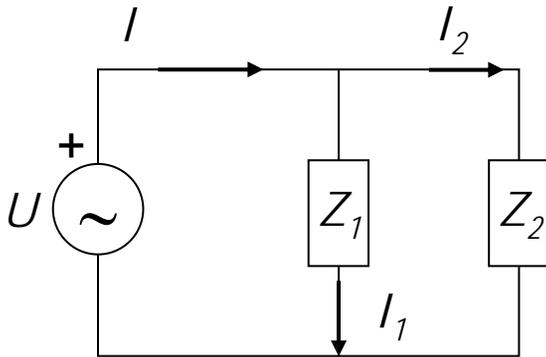
$$-90^\circ < \varphi < 0^\circ$$

$Q < 0$  carga capacitiva

( $P > 0$  carga)

# Teorema de Boucherot

- Principio de conservación de la potencia compleja

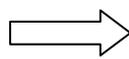


$$S = UI^* = U(I_1 + I_2)^* = UI_1^* + UI_2^* = S_1 + S_2$$

**La potencia compleja suministrada por las fuente/s es igual a la suma de las potencias complejas absorbidas por las cargas**

$$P_G = \sum_k P_k$$

$$Q_G = \sum_k Q_k$$



$$S_G = \sqrt{P_G^2 + Q_G^2}$$

# Importancia del factor de potencia

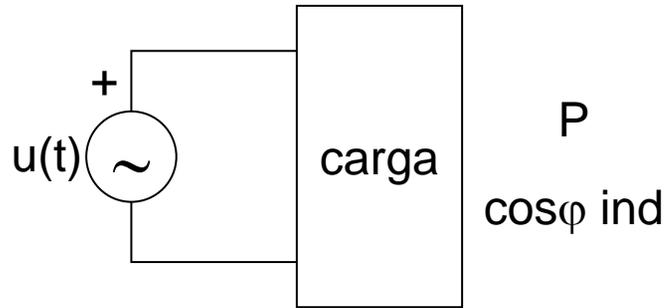
$$p(t) = P(1 + \cos(2\omega t)) + Q\sin(2\omega t)$$

- P= potencia media consumida (consumo de potencia en R)
- Q=Amplitud de la fluctuación de energía entre la fuente y la carga (carga y descarga de las bobinas y condensadores)
- Q no requiere aportación de energía por parte de la fuente (P neta es 0), pero hace circular corriente por las líneas
- La circulación de corriente produce pérdidas de potencia activa
- Es necesario limitar el consumo de reactiva
- Interesa que el f.d.p. sea lo más alto posible

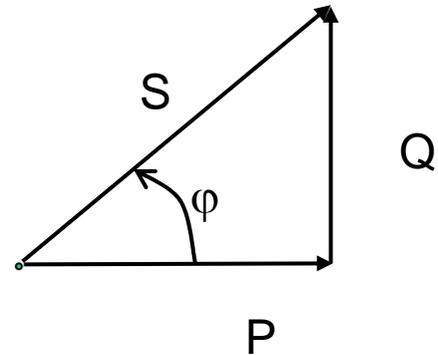
# Compensación del factor de potencia

- Es conveniente trabajar con factores de potencia próximos a la unidad
- Pero las cargas pueden necesitar para su funcionamiento potencia reactiva (generalmente son de tipo inductivo= alimentación de motores)
- Es necesario compensar el consumo de potencia reactiva mediante baterías de condensadores

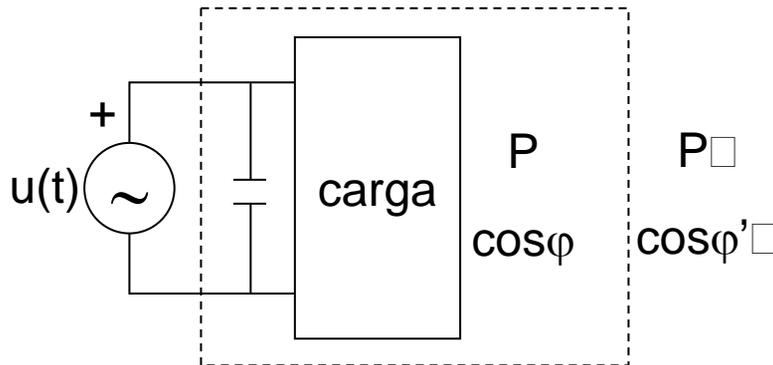
# Compensación de reactiva



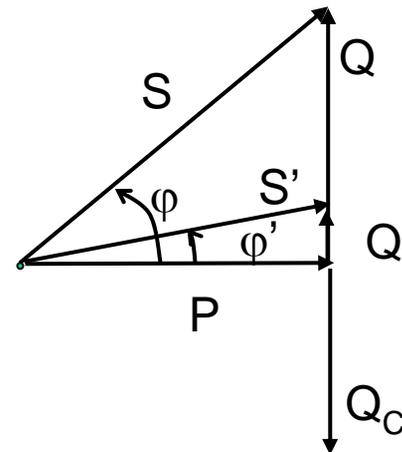
$P$   
 $\cos\varphi$  ind



Se puede colocar una batería de condensadores de capacidad  $C$  en paralelo con la carga que genere parte de la  $Q$  consumida



$P$   
 $\cos\varphi$   
 $P \square$   
 $\cos\varphi' \square$

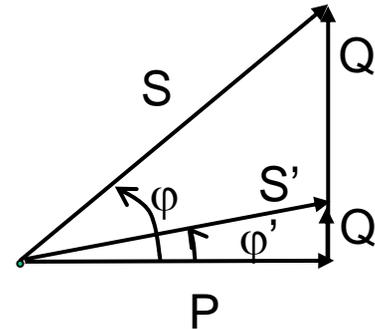


# Compensación de reactiva

Potencia reactiva cedida por el condensador

$$Q_C = UI \operatorname{sen} \varphi_C = -UI = -\omega CU^2$$

$\operatorname{sen} \varphi_C = -1$



$$Q - Q' = \Delta Q = \omega CU^2$$

$$Q - Q' = P \operatorname{tg} \varphi - P \operatorname{tg} \varphi'$$

$$\omega CU^2 = P(\operatorname{tg} \varphi - \operatorname{tg} \varphi')$$

$$C = \frac{P(\operatorname{tg} \varphi - \operatorname{tg} \varphi')}{\omega U^2}$$

Capacidad de la  
batería de  
condensadores para  
compensar  $\Delta Q$