

# Elettrotecnica-A

---

Parte 3°

Potenza in Regime Permanente Sinusoidale e Sistemi trifase

Prof. Pietro Burrascano

Polo Scientifico Didattico di Terni - University of Perugia

Perugia - Italy

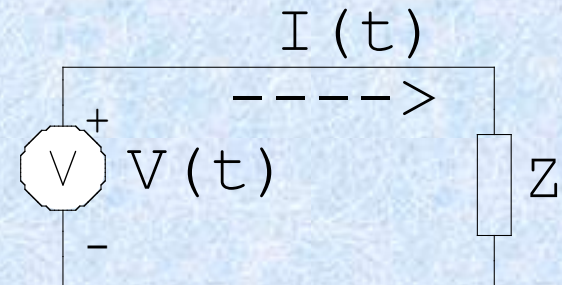


## Potenza in regime sinusoidale



- Potenza istantanea ceduta ad un bipolo:

$$p(t) = \frac{d\mathcal{E}(t)}{dt} = I(t) V(t)$$



- SE  $v(t)$  ed  $i(t)$  hanno andamenti generici,  $p(t)$  avrà andamento conseguente
- SE invece l'andamento delle grandezze elettriche è sinusoidale **ALLORA** sarà noto il tipo di andamento della potenza istantanea.

**DEFINIAMO GRANDEZZE MEDIE  
CHE CARATTERIZZANO  
ENERGETICAMENTE I DIVERSI  
ASPETTI DELLO SCAMBIO**



- Esprimiamo gli andamenti NEL TEMPO  $v(t)$  ed  $i(t)$  in termini di fasori:

$$v(t) = \frac{1}{2} \left[ \bar{V} e^{j\omega_0 t} + \bar{V}^* e^{-j\omega_0 t} \right]; \quad i(t) = \frac{1}{2} \left[ \bar{I} e^{j\omega_0 t} + \bar{I}^* e^{-j\omega_0 t} \right]$$

- Si ha quindi per la POTENZA ISTANTANEA in funzione dei fasori:

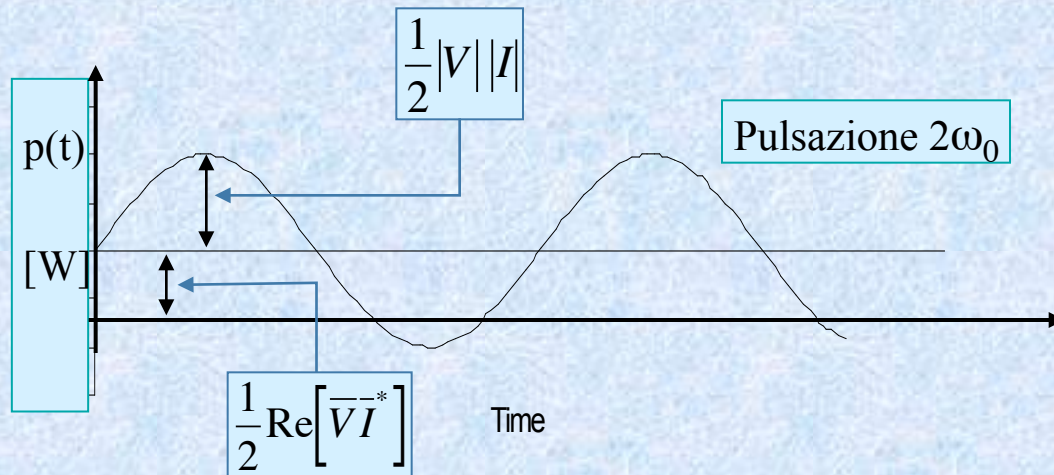
$$\begin{aligned} p(t) = v(t)i(t) &= \left( \frac{1}{2} \left[ \bar{V} e^{j\omega_0 t} + \bar{V}^* e^{-j\omega_0 t} \right] \right) \left( \frac{1}{2} \left[ \bar{I} e^{j\omega_0 t} + \bar{I}^* e^{-j\omega_0 t} \right] \right) = \\ &= \frac{1}{4} \left[ \bar{V} \bar{I}^* + \bar{V}^* \bar{I} \right] + \frac{1}{4} \left[ \bar{V} \bar{I} e^{j2\omega_0 t} + \bar{V}^* \bar{I}^* e^{-j2\omega_0 t} \right] = \\ &= \frac{1}{2} \operatorname{Re} \left[ \bar{V} \bar{I}^* \right] + \frac{1}{2} \operatorname{Re} \left[ \bar{V} \bar{I} e^{j2\omega_0 t} \right] \end{aligned}$$





$$p(t) = \frac{1}{2} \operatorname{Re}[\bar{V} \bar{I}^*] + \frac{1}{2} \operatorname{Re}[\bar{V} \bar{I} e^{j2\omega_0 t}] = \frac{1}{2} \operatorname{Re}[\bar{V} \bar{I}^*] + \frac{1}{2} |V| |I| \cos(2\omega_0 t + \varphi_v + \varphi_i)$$

Costante

Variabile: senoide di pulsazione  $2\omega_0$ 

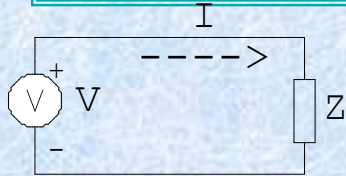
**La parte costante di  $p(t)$  è la potenza ceduta IN MEDIA dal generatore al carico**

*Media su un intervallo infinito o su un numero intero di semiperiodi delle grandezze elettriche a pulsazione  $\omega_0$*

**POTENZA ATTIVA**



## POTENZA ATTIVA



$$Pa = \frac{1}{2} \operatorname{Re} \left[ \bar{V} \bar{I}^* \right] \quad [Watt]$$

Per un bipolo di imped.  $Z$  i fasori di  $V$  ed  $I$  sono direttamente legati

$$\bar{Z} = Ze^{j\phi_z} = \frac{\bar{V}}{\bar{I}} = \frac{Ve^{j\phi_v}}{Ie^{j\phi_i}} = \frac{V}{I} e^{j(\phi_v - \phi_i)} = \frac{V}{I} e^{j\phi_z}$$

$$Pa = \frac{1}{2} \operatorname{Re} \left[ \bar{V} \bar{I}^* \right] = \frac{1}{2} \operatorname{Re} \left[ Ve^{j\phi_v} Ie^{-j\phi_i} \right] = \frac{1}{2} VI \cos(\phi_v - \phi_i) = \frac{1}{2} VI \cos \Phi$$

$$\Phi = (\phi_v - \phi_i) = \phi_Z \quad \cos(\Phi) : \text{fattore di potenza}$$

possiamo esprimere  $Pa$  in funzione dell'impedenza  $Z$  del bipolo:

$$\begin{aligned} Pa &= \frac{1}{2} \operatorname{Re} \left[ \bar{V} \bar{I}^* \right] = \frac{1}{2} \operatorname{Re} \left[ \bar{V} \frac{\bar{V}^*}{\bar{Z}^*} \right] = \frac{1}{2} \operatorname{Re} \left[ \bar{V} \bar{V}^* \bar{Y}^* \right] = \frac{1}{2} |V|^2 \operatorname{Re} \left[ \bar{Y}^* \right] \\ &= \frac{1}{2} \operatorname{Re} \left[ \bar{Z} \bar{I} \bar{I}^* \right] = \frac{1}{2} |I|^2 \operatorname{Re} \left[ \bar{Z} \right] \end{aligned}$$



**Valore efficace**

$P_a$  ceduta al carico  $R$  da una grandezza periodica:

se  $i(t) = I_m \cos(\omega_0 t + \varphi_i) = |I| \cos(\omega_0 t + \varphi_i)$  e se  $\bar{Z} = R + jI$

$$P_a = \frac{1}{2} |I|^2 \operatorname{Re}[\bar{Z}] = \frac{1}{2} |I|^2 R = \frac{1}{2} I_m^2 R$$

Una corrente costante  $I_{\text{cost}}$  **cederebbe** allo stesso carico  $R$  una potenza pari alla  $P_a$  ceduta dalla grandezza periodica **SE**:

$$P_{\text{cost}} = I_{\text{cost}}^2 R \hat{=} \frac{1}{2} I_m^2 R = P_a \quad \text{cioè SE:}$$

$$I_{\text{cost}}^2 \hat{=} I_{\text{eff}}^2 = \frac{1}{2} I_m^2 \quad ; \quad I_{\text{eff}} = \sqrt{\frac{1}{2} I_m^2} = \frac{1}{\sqrt{2}} I_m = \frac{|I|}{\sqrt{2}}$$

&gt;&gt;&gt;



>> segue valore efficace

□ Nel caso generale di corrente periodica NON sinusoidale vale:

$$P_{\text{cost}} = P_{\text{media}} \quad \text{da cui} \quad I_{\text{eff}}^2 R = \frac{R}{T} \int_0^T i(t)^2 dt \quad \text{cioè} \quad I_{\text{eff}} = \left( \frac{1}{T} \int_0^T i(t)^2 dt \right)^{1/2}$$

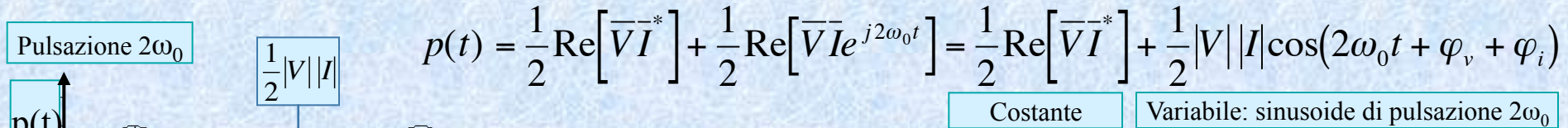
### POTENZA ATTIVA IN FUNZIONE DELLE GRANDEZZE EFFICACI

$$Pa = \frac{1}{2} VI \cos(\Phi) = V_{\text{eff}} I_{\text{eff}} \cos(\Phi)$$





## CARATTERIZZAZIONE DELLA PARTE VARIABILE DELLA $p(t)$



$$\begin{aligned}
 p_v(t) &= \frac{1}{2}\text{Re}[\bar{V}\bar{I}e^{j2\omega_0 t}] = \frac{1}{2}\text{Re}[\bar{V}\bar{I}e^{-j2\varphi_i}e^{j(2\omega_0 t + 2\varphi_i)}] = \frac{1}{2}\text{Re}[\bar{V}\bar{I}^*e^{j(2\omega_0 t + 2\varphi_i)}] = \\
 &= \frac{1}{2}\text{Re}\left[\left(\text{Re}[\bar{V}\bar{I}^*] + j\text{Im}[\bar{V}\bar{I}^*]\right)\left(\cos(2\omega_0 t + 2\varphi_i) + j\sin(2\omega_0 t + 2\varphi_i)\right)\right] = \\
 &= \underbrace{\frac{1}{2}\text{Re}[\bar{V}\bar{I}^*]\cos(2\omega_0 t + 2\varphi_i)}_1 - \underbrace{\frac{1}{2}\text{Im}[\bar{V}\bar{I}^*]\sin(2\omega_0 t + 2\varphi_i)}_2
 \end{aligned}$$

2 ADDENDI DI  $p_v(t)$  LEGATI A 2 CAUSE DI VARIABILITA' DI  $p(t)$



$$p_v(t) = \frac{1}{2} \operatorname{Re}[\overline{V} \overline{I}^*] \cos(2\omega_0 t + 2\varphi_i) - \frac{1}{2} \operatorname{Im}[\overline{V} \overline{I}^*] \sin(2\omega_0 t + 2\varphi_i)$$

□ Variabilità di  $p(t)$  per:

- ❖ Andamento sinusoidale delle grandezze elettriche
- ❖ Presenza di elementi immagazzinatori di energia

In assenza di elementi reattivi ( $\Phi=0$ ) il secondo addendo è nullo

$$\operatorname{Im}[\overline{V} \overline{I}^*] \Big|_{\Phi=0} = \operatorname{Im}[|V| |I| (\cos \Phi + j \sin \Phi)] \Big|_{\Phi=0} = 0$$

**Associamo al secondo addendo la misura della variabilità di  $p(t)$  legata alla presenza di elementi reattivi**



## L' ampiezza del secondo addendo come misura della parte variabile: POTENZA REATTIVA

$$P_R = \frac{1}{2} \operatorname{Im}[\overline{V} \overline{I}^*] \quad [\text{VAR}]$$

$$= \frac{1}{2} |V| |I| \sin(\varphi_v - \varphi_i) = \frac{1}{2} |V| |I| \sin \Phi = V_{\text{eff}} I_{\text{eff}} \sin \Phi$$

$$= \frac{1}{2} \operatorname{Im}[(\overline{Z} \overline{I}) \overline{I}^*] = \frac{1}{2} |I|^2 \operatorname{Im}[\overline{Z}] = |I_{\text{eff}}|^2 \operatorname{Im}[\overline{Z}]$$

$$= \frac{1}{2} \operatorname{Im}[\overline{V} (\overline{V}^* \overline{Y}^*)] = \frac{1}{2} |V|^2 \operatorname{Im}[\overline{Y}^*] = \frac{1}{2} |V|^2 \operatorname{Im}[\operatorname{Re}[\overline{Y}] - j \operatorname{Im}[\overline{Y}]] =$$

$$= -\frac{1}{2} |V|^2 \operatorname{Im}[\overline{Y}] = -|V_{\text{eff}}|^2 \operatorname{Im}[\overline{Y}]$$

□ Misura scambi energetici con elementi immagazzinatori



- Potenza attiva e reattiva parti reale ed immaginaria di una stessa quantità: **POTENZA COMPLESSA**

$$P_A = \frac{1}{2} \operatorname{Re}[\overline{V} \overline{I}^*]; \quad P_R = \frac{1}{2} \operatorname{Im}[\overline{V} \overline{I}^*]$$

$$P_c = \frac{1}{2} \overline{V} \overline{I}^* \quad [\textit{voltampere}]$$

- Modulo della potenza complessa: **POTENZA APPARENTE**

$$P_{APP} = \frac{1}{2} |\overline{V} \overline{I}^*| \quad [\textit{voltampere}]$$





## Conservazione della potenza e bilancio energetico

**E' nulla la somma delle potenze complesse assorbite da tutti i rami**

$$\sum_{i=1}^{N_{RAMI}} P_{Ci} = 0$$

**DIM**

ricordando che  $[\overline{I}_A] = -[A][\overline{I}_C]$ ;  $[\overline{V}_C] = -[B][\overline{V}_A] = [A]^t[\overline{V}_A]$

$$\begin{aligned} 2 \sum_{i=1}^{N_{RAMI}} P_{Ci} &= [\overline{V}]^t [\overline{I}^*] = [\overline{V}_A]^t [\overline{I}_A^*] + [\overline{V}_C]^t [\overline{I}_C^*] = [\overline{V}_A]^t \left( -[A][\overline{I}_C^*] \right) - \left( [\overline{V}_A][B] \right)^t [\overline{I}_C^*] = \\ &= -[\overline{V}_A]^t [A][\overline{I}_C^*] + [\overline{V}_A]^t [A][\overline{I}_C^*] = 0 \end{aligned}$$



□ seguono:

❖ Conservazione della potenza attiva

$$\text{infatti } \sum_{i=1}^{N_{RAMI}} P_{Ai} = \sum_{i=1}^{N_{RAMI}} \text{Re}[P_{Ci}] = \text{Re} \left[ \sum_{i=1}^{N_{RAMI}} P_{Ci} \right] = 0$$

$$\sum_{i=1}^{N_{RAMI}} P_{Ai} = 0$$

❖ Conservazione della potenza reattiva

$$\text{infatti } \sum_{i=1}^{N_{RAMI}} P_{Ri} = \sum_{i=1}^{N_{RAMI}} \text{Im}[P_{Ci}] = \text{Im} \left[ \sum_{i=1}^{N_{RAMI}} P_{Ci} \right] = 0$$

$$\sum_{i=1}^{N_{RAMI}} P_{Ri} = 0$$

❖ NON VALE INVECE la conservazione della potenza apparente (*operazione modulo NON LINEARE*)

$$\sum_{i=1}^{N_{RAMI}} P_{App\ i} = \sum_{i=1}^{N_{RAMI}} |P_{Ci}| \neq \left| \sum_{i=1}^{N_{RAMI}} P_{Ci} \right|$$

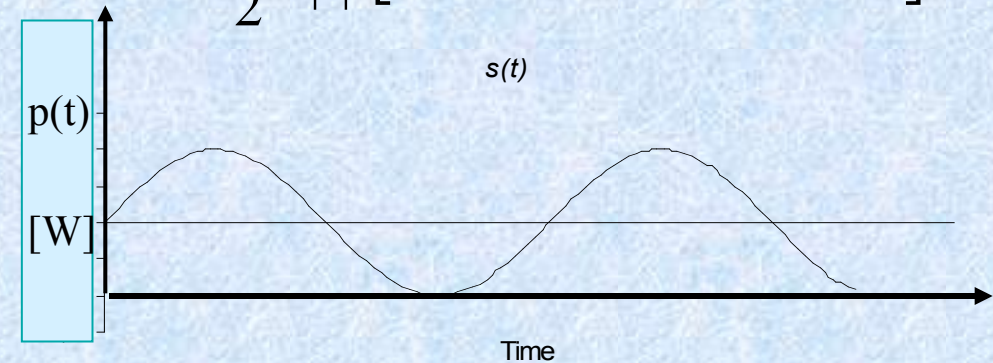


## Bilancio energetico

## RESISTORE

- Applichiamo le relazioni trovate al caso di alcuni elementi: resistore, condensatore induttore

$$\begin{aligned}
 p(t) &= \frac{1}{2} \operatorname{Re}[\overline{V} \overline{I}^*] + \frac{1}{2} \operatorname{Re}[\overline{V} \overline{I} e^{j2\omega_0 t}] = \frac{1}{2} \operatorname{Re}[\overline{V} \overline{I}^*] + \frac{1}{2} |V| |I| \cos(2\omega_0 t + \varphi_v + \varphi_i) = \\
 &= \frac{1}{2} \operatorname{Re}[Z] |\overline{I}|^2 + \frac{1}{2} R |I| |I| \cos(2\omega_0 t + \varphi_v + \varphi_i) = \frac{1}{2} R |\overline{I}|^2 [1 + \cos(2\omega_0 t + \varphi_v + \varphi_i)]
 \end{aligned}$$



$$P_{Ci} = \frac{1}{2} \overline{V} \overline{I}^* = \frac{1}{2} R \overline{I} \overline{I}^* = \frac{1}{2} R |\overline{I}|^2$$

**POTENZA COMPLESSA PURAMENTE REALE**

**POTENZA REATTIVA E' NULLA**

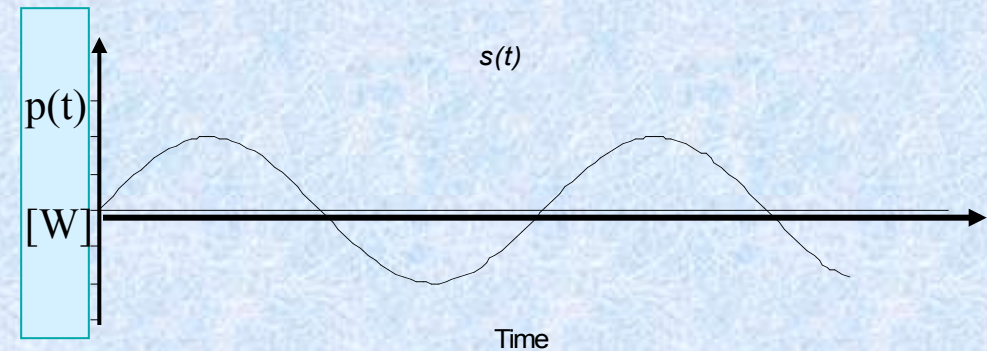
**POTENZA COMPLESSA COINCIDE CON LA POTENZA ATTIVA**



## Bilancio energetico

## INDUTTORE

$$\begin{aligned}
 p(t) &= \frac{1}{2} \operatorname{Re}[\bar{V} \bar{I}^*] + \frac{1}{2} |V| |I| \cos(2\omega_0 t + \varphi_v + \varphi_i) = \\
 &= \frac{1}{2} \operatorname{Re}[j\omega_0 L \bar{I} \bar{I}^*] + \frac{1}{2} \omega_0 L |\bar{I}| |\bar{I}| \cos\left(2\omega_0 t + \left(\varphi_i + \frac{\pi}{2}\right) + \varphi_i\right) = \\
 &= \frac{1}{2} \omega_0 L |\bar{I}|^2 \cos\left(2\omega_0 t + 2\varphi_i + \frac{\pi}{2}\right)
 \end{aligned}$$



$$P_{Ci} = \frac{1}{2} \bar{V} \bar{I}^* = j \frac{1}{2} \omega_0 L \bar{I} \bar{I}^* = j \frac{1}{2} \omega_0 L |\bar{I}|^2$$

**POTENZA COMPLESSA PURAMENTE IMMAGINARIA**

**POTENZA ATTIVA E' NULLA**

**POTENZA COMPLESSA COINCIDE CON LA POTENZA REATTIVA**



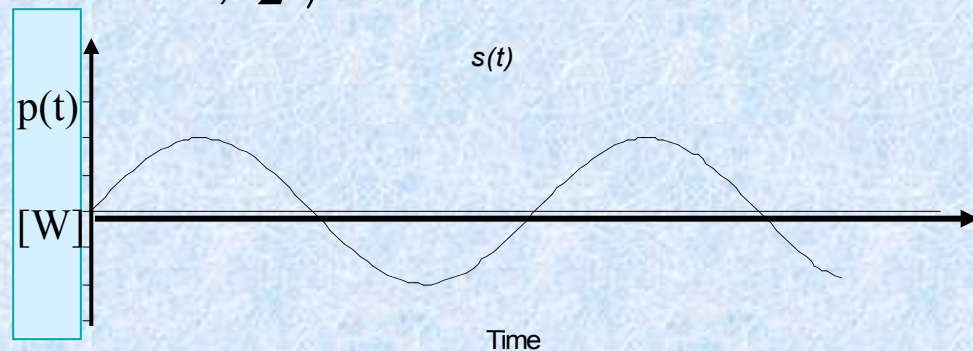


$$p(t) = \frac{1}{2} \operatorname{Re}[\overline{V} \overline{I}^*] + \frac{1}{2} |V| |I| \cos(2\omega_0 t + \varphi_v + \varphi_i) =$$

$$= \frac{1}{2} \operatorname{Re}[\overline{V} (j\omega_0 C \overline{V})^*] + \frac{1}{2} |\overline{V}| (\omega_0 C |\overline{V}|) \cos\left(2\omega_0 t + \varphi_v + \left(\varphi_v + \frac{\pi}{2}\right)\right) =$$

$$= \frac{1}{2} \operatorname{Re}[-j\omega_0 C |\overline{V}|^2] + \frac{1}{2} \omega_0 C |\overline{V}|^2 \cos\left(2\omega_0 t + 2\varphi_v + \frac{\pi}{2}\right) =$$

$$= \frac{1}{2} \omega_0 C |\overline{V}|^2 \cos\left(2\omega_0 t + 2\varphi_v + \frac{\pi}{2}\right)$$



$$P_{Ci} = \frac{1}{2} \overline{V} \overline{I}^* = j \frac{1}{2} \omega_0 C \overline{V} \overline{V}^* = -j \frac{1}{2} \omega_0 C |\overline{V}|^2$$

**POTENZA COMPLESSA PURAMENTE IMMAGINARIA E NEGATIVA**  
**POTENZA ATTIVA E' NULLA**  
**POTENZA COMPLESSA COINCIDE CON LA POTENZA REATTIVA**



## Bilancio energetico

- Dal teorema della conservazione della potenza complessa, scindendo i contributi di potenza complessa dovuti ai diversi tipi di elementi (*hip: solo i generatori erogano  $P_c \rightarrow$  seguono i segni positivi o negativi degli addendi*):

$$\sum_{i=1}^{N_{RAMI}} P_{Ci} = \sum_{i=1}^{N_{GEN}} P_{C\ gen_i} - \sum_{i=1}^{N_R} P_{C\ R_i} - \sum_{i=1}^{N_L} P_{C\ L_i} - \sum_{i=1}^{N_C} P_{C\ C_i} = 0$$

generatori

resistori

induttori

condensatori

$$\sum_{i=1}^{N_{GEN}} P_{C\ gen_i} = \sum_{i=1}^{N_R} P_{C\ R_i} + \sum_{i=1}^{N_L} P_{C\ L_i} + \sum_{i=1}^{N_C} P_{C\ C_i} =$$

$$= \sum_{i=1}^{N_R} \frac{1}{2} \left( \frac{|\overline{V}_i|^2}{R_i} \right) + \sum_{i=1}^{N_L} j \frac{1}{2} \omega_0 L_i |\overline{I}_i|^2 + \sum_{i=1}^{N_C} \left( -j \frac{1}{2} \omega_0 C_i |\overline{V}_i|^2 \right) =$$

$$= \frac{1}{2} \sum_{i=1}^{N_R} \left( \frac{|\overline{V}_i|^2}{R_i} \right) + \frac{j\omega_0}{2} \left( \sum_{i=1}^{N_L} L_i |\overline{I}_i|^2 - \sum_{i=1}^{N_C} C_i |\overline{V}_i|^2 \right)$$



## Bilancio energetico

$$\sum_{i=1}^{N_{GEN}} P_{C_{gen_i}} = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^{N_R} \left( \cancel{|\overline{V}_i|^2} / R_i \right) + \frac{j\omega_0}{2} \left( \sum_{i=1}^{N_L} L_i |\overline{I}_i|^2 - \sum_{i=1}^{N_C} C_i |\overline{V}_i|^2 \right)$$

- ❑ Scindendo la parte reale e la immaginaria: in un circuito in regime permanente sinusoidale
  - ❖  $\sum$  potenze attive EROGATE dai generatori uguaglia  $\sum$  potenze attive ASSORBITE dai resistori
  - ❖  $\sum$  potenze reattive SCAMBIATE dai generatori uguaglia  $\sum$  algebrica potenze reattive SCAMBIATE da condensatori ed induttori



## TRASFERIMENTO DI ENERGIA VERSO BIPOLI E RIFASAMENTO



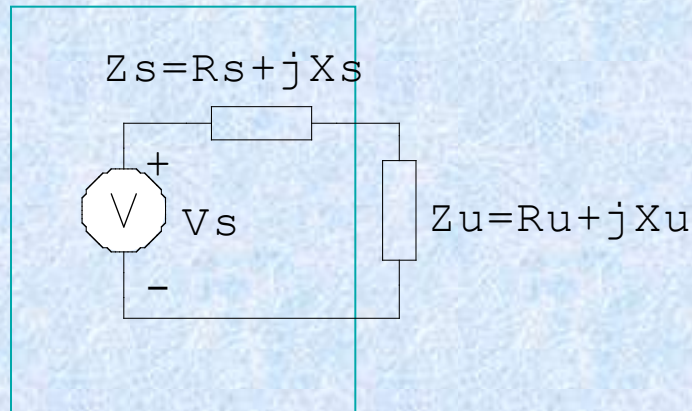


## TRASFERIMENTO DI ENERGIA VERSO BIPOLI

- Due situazioni sostanzialmente differenti:
  - ❖ Trasmissione di segnali: *trasmissioni radio; cavi sottomarini*
    - Obiettivo: massimizzare la potenza attiva sul carico
  - ❖ Trasmissione di energia elettrica: *linee di trasmissione*
    - Obiettivo: massimizzare il rendimento di trasmissione  
(*minimizzare le perdite*)



## Teorema del Massimo trasferimento di potenza attiva



- ❖ Dati  $V_s$  e  $Z_s$  determinare il valore di  $Z_u$  che massimizza la potenza attiva ceduta al carico

$$P_{ATT \text{ carico}} = \frac{1}{2} |\bar{I}|^2 \operatorname{Re}[\bar{Z}_U] = \frac{1}{2} |\bar{I}|^2 R_U =$$

$$= \frac{1}{2} |\bar{V}_s|^2 \frac{R_U}{(R_U + R_s)^2 + (X_U + X_s)^2}$$

$$\operatorname{Max}_{R_U; X_U} (P_{ATT \text{ carico}}) \Rightarrow \operatorname{Min}_{R_U; X_U} \left( F = \frac{(R_U + R_s)^2 + (X_U + X_s)^2}{R_U} \right)$$

- ❖ Si ottiene, uguagliando a zero entrambe le derivate  $\left. \frac{\partial F}{\partial R_U} \right|_{X_U = \text{cost}} ; \left. \frac{\partial F}{\partial X_U} \right|_{R_U = \text{cost}}$

$$R_s = R_U ; \quad X_s = -X_U$$



- Il valore della massima potenza attiva erogabile, detto **POTENZA DISPONIBILE**, è una caratteristica del generatore:

$$P_d = \text{Max}(P_{ATT \text{ carico}}) = P_{ATT \text{ carico}} \bigg|_{\substack{R_S = R_U \\ X_S = -X_U}} = \frac{|V_S|^2}{2} \frac{R_S}{(2R_S)^2 + 0} = \frac{|V_S|^2}{8R_S}$$

□ osservazioni:

- ❖ La condizione trovata ( $Z_u = Z_s^*$ ) fa sì che, all'adattamento, il generatore ideale vede un carico puramente resistivo;
- ❖ Nel caso  $Z_u$  sia puramente resistivo ( $X_u = 0$ ), si trova per la max  $P_a$  erogabile in tale situazione

$$R_U = \sqrt{R_S^2 + X_S^2} = |Z_S|$$



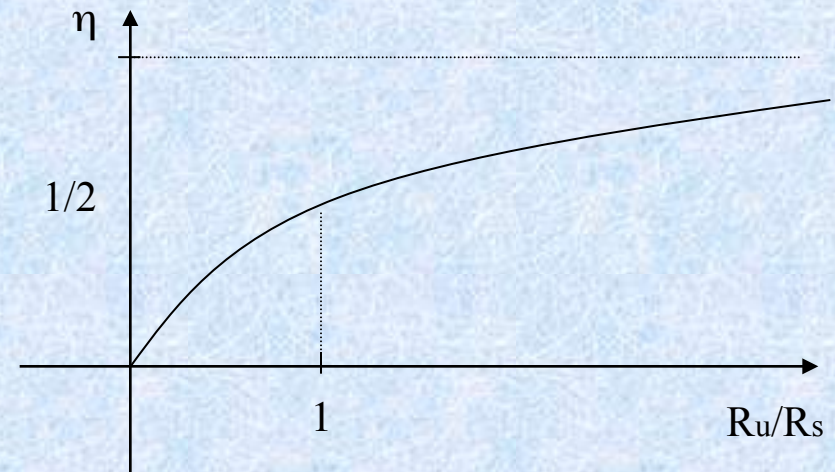
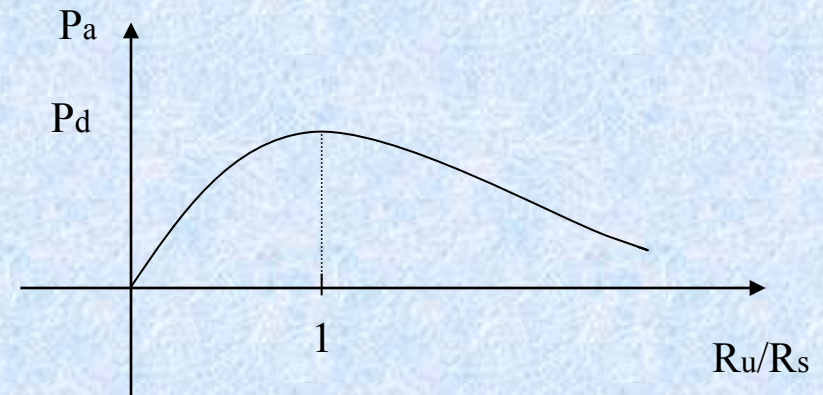
## Potenza attiva sul carico e Rendimento

$$P_A|_{X_U = -X_S} = \frac{|V_S|^2}{2} \frac{R_U}{(R_U + R_S)^2} =$$

$$= \frac{|V_S|^2}{2R_S} \frac{R_U/R_S}{\left(1 + R_U/R_S\right)^2}$$

$$\eta|_{X_U = -X_S} = \frac{\frac{1}{2}|I|^2 R_U}{\frac{1}{2}|I|^2 (R_U + R_S)} = \frac{R_U}{(R_U + R_S)} =$$

$$= \frac{R_U/R_S}{\left(1 + R_U/R_S\right)}$$





## Rifasamento



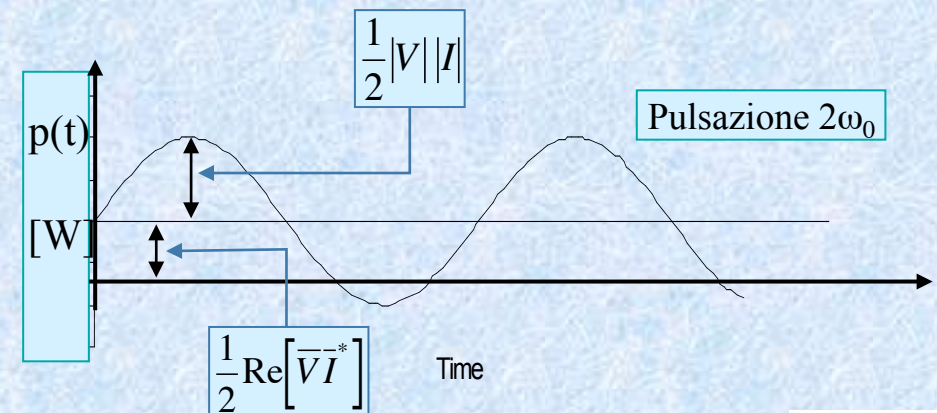
- ❑ Ricordiamo che per la potenza attiva si hanno le espressioni:

$$\begin{aligned}
 P_a &= \frac{1}{2} \operatorname{Re}[\bar{V} \bar{I}^*] = \frac{1}{2} \operatorname{Re}[V e^{j\varphi_v} I e^{-j\varphi_i}] = \frac{1}{2} VI \operatorname{Re}[e^{j\varphi_v} e^{-j\varphi_i}] = \frac{1}{2} VI \operatorname{Re}[e^{j\varphi_v - j\varphi_i}] \\
 &= \frac{1}{2} VI \operatorname{Re}[e^{j\Phi}] = \frac{1}{2} VI \operatorname{Re}[\cos \Phi + j \sin \Phi] = \frac{1}{2} VI \cos \Phi
 \end{aligned}$$

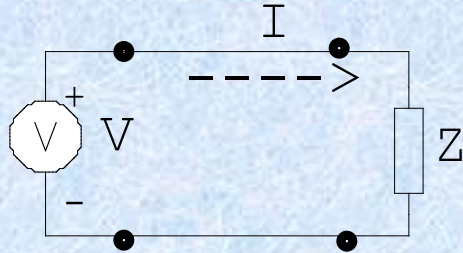
- ❑ Analogamente per la potenza reattiva:

$$P_R = \frac{1}{2} \operatorname{Im}[\bar{V} \bar{I}^*] = \frac{1}{2} VI \operatorname{Im}[\cos \Phi + j \sin \Phi] = \frac{1}{2} VI \sin \Phi$$

- ❑ La  $P_R$  misura lo scambio NON UTILE fra generatore e carico; in presenza di linea dissipativa, a tale scambio sono associate PERDITE



- Il valore di  $P_R$  legato al valore dello sfasamento  $\Phi$ , a sua volta legato all'impedenza offerta dal carico:

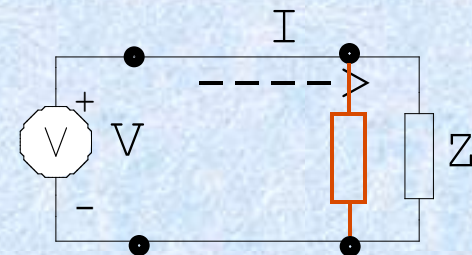


$$\bar{V} = V e^{j\varphi_v} = \bar{Z} \bar{I} = Z e^{j\varphi_z} I e^{j\varphi_i}$$

$$Z e^{j\varphi_z} = \frac{V e^{j\varphi_v}}{I e^{j\varphi_i}} = \frac{V}{I} e^{j\varphi_v - \varphi_i} = \frac{V}{I} e^{j\Phi}$$

**PER MINIMIZZARE LE PERDITE SULLA LINEA MINIMIZZARE  $P_R$ : IL CARICO DEVE ESSERE MODIFICATO PER APPARIRE RESISTIVO ALLA LINEA**

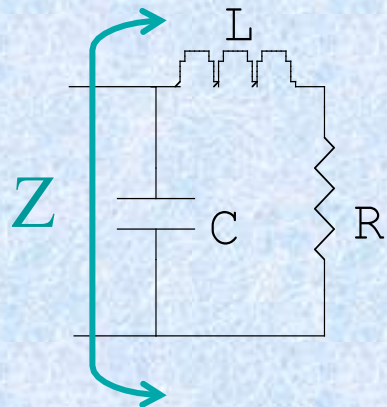
- Aggiunta di un elemento (*reattivo: non dissipativo*) a modificare l'impedenza offerta
- Lo scambio energetico non utile avviene fra carico e bipolo di rifasamento, senza coinvolgere la linea.



- Carico tipicamente induttivo: aggiunta di un condensatore di  
**RIFASAMENTO** (*in inglese power factor correction*)

$$\begin{aligned}\bar{Z} &= \frac{1}{j\omega C + \frac{1}{j\omega L + R}} = \frac{j\omega L + R}{-\omega^2 LC + j\omega RC + 1} = \frac{(j\omega L + R)}{(1 - \omega^2 LC) + j\omega RC} = \\ &= \frac{(j\omega L + R)[(1 - \omega^2 LC) - j\omega RC]}{(1 - \omega^2 LC)^2 + (\omega RC)^2}\end{aligned}$$

$$\text{Im}[Z] = 0 \Rightarrow \omega L(1 - \omega^2 LC) - \omega R^2 C = 0 \Rightarrow L - C(\omega^2 L^2 + R^2) = 0$$

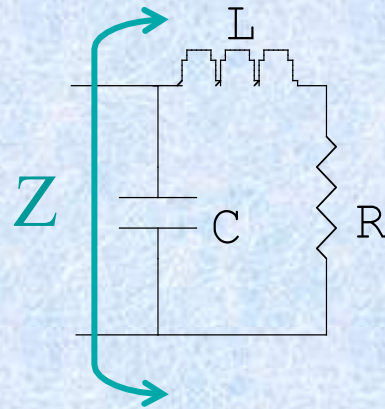


$$C = \frac{L}{(\omega^2 L^2 + R^2)}$$





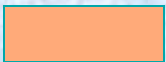
## ESEMPIO

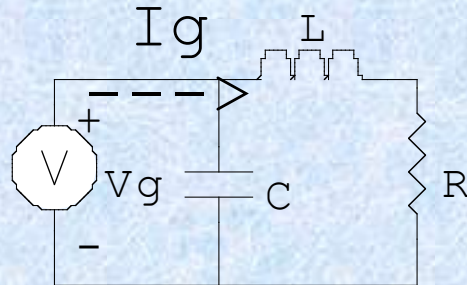


$$C = \frac{L}{(\omega^2 L^2 + R^2)}$$

$$\omega_0 = 2\pi 50 [rad / s] \quad L = 1 [mH] = 10^{-3} [H]; \quad R = 10 [\Omega]$$

$$C = \frac{10^{-3}}{(2\pi 50)^2 (10^{-3})^2 + (10)^2} = \frac{10^{-3}}{100,0986} = 10^{-5} [F] = 10 [\mu F]$$



**ESERCIZIO**

- ❑ Calcolare la capacità  $C$  necessaria a rifasare il carico;
- ❑ Calcolare il fasore  $I_g$ , la  $P_A$  e la  $P_R$  sia a carico rifasato che in assenza di rifasamento.

$$L = 0,2 \cdot 10^{-3} \text{ [Henry]}; R = 5 \text{ [Ohm]}; f = 50 \text{ [Hz]}; |V_g| = 380 \text{ [V]}$$

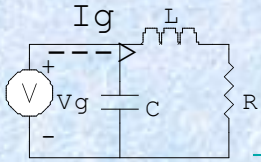
Soluzione:

C rifasamento:  $7,99874 \cdot 10^{-6}$  [Farad]

Carico rifasato  $I_g = 75.988 \exp -j3.14159$ ;  $P_{\text{complessa}} = 14437.7 - j0.0286502$

Carico in assenza di rifasamento  $I_g = 75.994 \exp j3.12903$ ;  $P_{\text{complessa}} = 14437.7 + j181.43$





## Soluzione ESERCIZIO

$$L = 0,2 \cdot 10^{-3} \text{ [Henry]}; R = 5 \text{ [Ohm]}; f = 50 \text{ [Hz]}; |V_g| = 380 \text{ [V]}$$

$$C = \frac{L}{(\omega^2 L^2 + R^2)} = \frac{0.0002}{((2\pi 50)^2 (0.0002)^2 + 5^2)} = 7.99874 \times 10^{-6} \text{ [F]}$$

Carico NON rifasato:

$$I_{RL} = \frac{V_g}{Z_{serie}} = \frac{380}{j\omega L + R} = \frac{380}{j2\pi 50 \times 0.2 + 5} = \dots = 76.0 e^{-j0.01256} = 75.994 - j0,9545$$

$$P_c = \frac{1}{2} V_g I_{RL}^* = \frac{1}{2} 380 \times 76.0 e^{+j0.01256} = 1440. e^{+j0.01256} = 14.438 + j181,36$$

Carico rifasato: la serie R L vede la stessa  $V_g$ , per cui vi scorre la stessa corrente; si aggiunge la corrente nel condensatore, che vale:

$$I_C = \frac{V_g}{Z_C} = 380 j\omega C = \dots = j0,9548$$

Avrò quindi nel generatore la corrente:  $I_{Gen} = I_C + I_{RL} = \dots = 75.994 + j0,0$

La potenza complessa sarà in questo caso:

$$P_{C\_Rif} = \frac{1}{2} V_g I_{g\_Rif}^* = \frac{1}{2} 380 \times 75.994 = 14.438,86 + j0,0$$

