

Medição de Potência

Potência em C.C.

$U = \text{cte.}, I = \text{cte.} \quad \longrightarrow \quad P = U \cdot I \text{ [W]}$

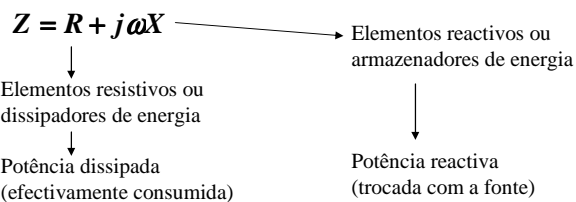
Potência em C.A.

$p(t) = u(t) \cdot i(t) \text{ [W]} \quad \text{Potência instantânea}$

- Num circuito resistivo puro $i(t) = u(t) / R \quad \longrightarrow \quad i(t)$ em fase com $u(t)$

$$p(t) = u(t) \cdot i(t) = \frac{u^2(t)}{R} = Ri^2(t)$$

- Num circuito reactivo





Electrónica de Instrumentação

$$p(t) = u(t) \cdot i(t) \text{ [W]} \longrightarrow \text{Potência instânea}$$

$$P = [p(t)]_{AV} \text{ [W]} \longrightarrow \text{Potência activa – (potência efectivamente consumida pela carga)}$$

$$S = U_{ef} I_{ef} \text{ [VA]} \longrightarrow \text{Potência aparente – (potência posta em jogo no circuito)}$$

$$Q = \sqrt{S^2 - P^2} \text{ [VAR]} \longrightarrow \text{Potência reactiva – (potência trocada entre o gerador e os elementos armazenadores de energia - recativos)}$$

$$S = \sqrt{P^2 + Q^2}$$

$$K_p = \frac{P}{S} \longrightarrow \text{Factor de potência}$$

Para carga resistiva pura e $u(t)$ periodica:

$$P = \frac{1}{T} \int_0^T u(t)i(t)dt = \frac{1}{RT} \int_0^T u^2(t)dt = \frac{U_{ef}^2}{R} = U_{ef} I_{ef} = S$$

$$Q = 0 \quad K_p = 1$$



Electrónica de Instrumentação

Em regime alternado sinusoidal com frequência $f = \omega/(2\pi)$

$$u(t) = U_M \sin(\omega t + \varphi) \quad , \quad i(t) = I_M \sin(\omega t)$$

$$p(t) = u(t)i(t) = U_M I_M \sin(\omega t) \sin(\omega t + \varphi)$$

$$\sin A \sin B = \frac{\cos(A - B) - \cos(A + B)}{2}$$

$$p(t) = \frac{U_M I_M}{2} [\cos(\varphi) - \cos(2\omega t + \varphi)]$$

$$p(t) = \underbrace{U_{ef} I_{ef} \cos \varphi}_{\text{Termo constante}} - \underbrace{U_{ef} I_{ef} \cos(2\omega t + \varphi)}_{\text{Termo variavel no tempo}}$$

Termo constante igual ao valor médio de $p(t)$

Termo variavel no tempo, com frequência $2f$ e valor médio nulo

$P = U_{ef} I_{ef} \cos \varphi$ —————> Potência activa em regime alternado sinusoidal

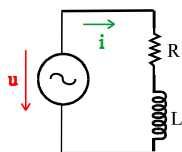
$K_p = \cos \varphi$ —————> Factor de potência em regime alternado sinusoidal

$P = S \cos \varphi$

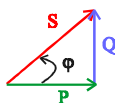
$S = U_{ef} I_{ef}$

$Q = S \sin \varphi$

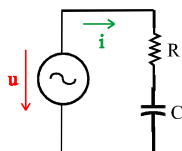
Obs. – A amplitude do termo variavel de p(t) é sempre maior ou igual ao termo constante. Há intervalos de tempo em que a potência é negativa: potência devolvida ao gerador.



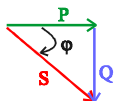
Carga **Indutiva**
 $Q > 0 \quad \varphi > 0^\circ$
 ex: $\cos \varphi = 0.8i$



Circuito RL



Carga **Capacitiva**
 $Q < 0 \quad \varphi < 0^\circ$
 ex: $\cos \varphi = 0.8c$

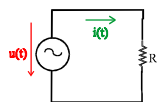


Circuito RC

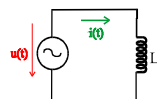
[Fernandes 1999]

Casos particulares:

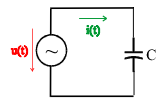
- Carga resistiva pura: $\varphi = 0 \rightarrow \cos \varphi = 1, P = S, Q = 0$
- Carga indutiva pura: $\varphi = 90^\circ \rightarrow \cos \varphi = 0, P = 0, Q = S$
- Carga capacitiva pura: $\varphi = -90^\circ \rightarrow \cos \varphi = 0, P = 0, Q = -S$



$$\varphi = 0^\circ \Rightarrow \begin{cases} \cos \varphi = 1 \Rightarrow P = S \cdot \cos \varphi = S = \frac{U_{ef}^2}{R} \\ \sin \varphi = 0 \Rightarrow Q = S \cdot \sin \varphi = 0 \end{cases}$$



$$\varphi = 90^\circ \Rightarrow \begin{cases} \cos \varphi = 0 \Rightarrow P = S \cdot \cos \varphi = 0 \\ \sin \varphi = 1 \Rightarrow Q = S \cdot \sin \varphi = S = \frac{U_{ef}^2}{X_L} \end{cases}$$



$$\varphi = -90^\circ \Rightarrow \begin{cases} \cos \varphi = 0 \Rightarrow P = S \cdot \cos \varphi = 0 \\ \sin \varphi = -1 \Rightarrow Q = S \cdot \sin \varphi = -S = \frac{U_{ef}^2}{X_C} \end{cases}$$

[Fernandes 1999]

Compensação do factor de potência:

Cargas fortemente reactivas
(baixo factor de potência)



Baixo consumo de energia
com elevada corrente

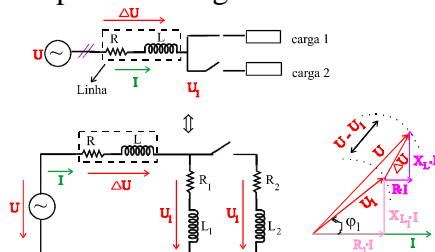


Obriga a sobredimensionamento
dos condutores e da potência
disponível nos geradores



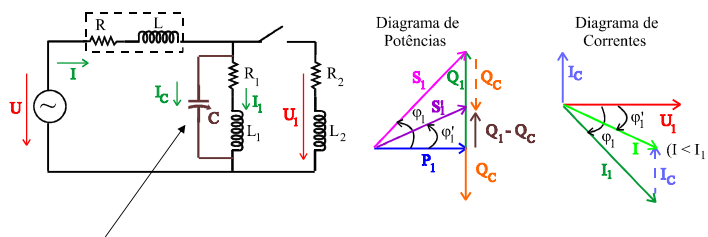
Perdas elevadas, quedas de
tensão na rede

Para instalações de potência
elevada o factor de potência
deve ser > 0.85



Normalmente as grandes
instalações são caracterizadas por
cargas indutivas: motores electricos
e iluminação (balastos)

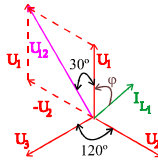
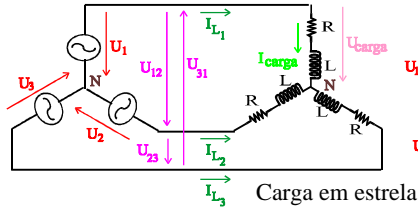
Para compensar o caracter indutivo das cargas juntam-se baterias
de condensadores



Os condensadores são colocados em paralelo com a rede tentando criar uma
componente capacitiva que anule a componente indutiva da corrente da carga.
As trocas de energia reactiva passam a dar-se entre as indutâncias da carga e os
condensadores.

Nas horas de vazio, os condensadores também devem ser retirados para evitar
sobrecaptação \rightarrow factor de potência capacitivo.

Potência Eléctrica Trifásica:



$$U_1(t) = \sqrt{2}U_{1ef} \sin \omega t$$

$$U_2(t) = \sqrt{2}U_{2ef} \sin(\omega t - 2\pi/3)$$

$$U_3(t) = \sqrt{2}U_{3ef} \sin(\omega t - 4\pi/3)$$

$$U_{12} = \sqrt{3}U_1 \text{ ou } U_c = \sqrt{3}U_s$$

composta simples

A potência em cada fase será:

$$p_i(t) = U_i(t)I_i(t) \text{ com } I_i(t) = \frac{U_i(t)}{Z_i}$$

$$p_t(t) = p_1(t) + p_2(t) + p_3(t)$$

Em que Z_i é a impedância de carga nessa fase.

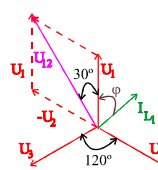
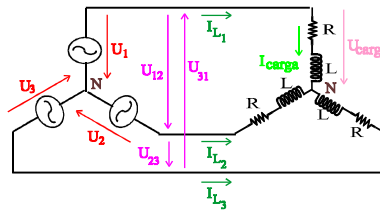
Para cargas não equilibradas (impedâncias diferentes em cada fase), as potências devem ser calculadas separadamente e a potência total será a soma das potências das 3 fases.

$$P_t = P_1 + P_2 + P_3$$

$$Q_t = Q_1 + Q_2 + Q_3$$

$$S_t = \sqrt{P_t^2 + Q_t^2} \neq S_1 + S_2 + S_3$$

Carga equilibrada ligada em estrela:



$$U_{12} = \sqrt{3}U_1 \text{ ou } U_c = \sqrt{3}U_s$$

$$I_{L1} = I_{L2} = I_{L3}$$

Tensão composta

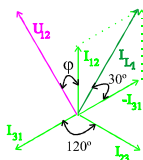
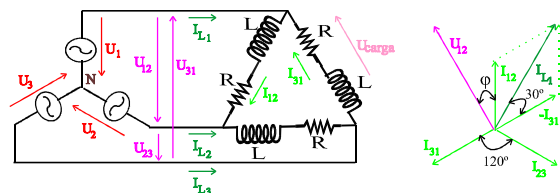
Tensão simples

$$P_Y = P_1 + P_2 + P_3 = 3U_s I_L \cos \varphi = \sqrt{3}U_c I_L \cos \varphi$$

$$Q_Y = 3U_s I_L \sin \varphi = \sqrt{3}U_c I_L \sin \varphi$$

$$S_Y = \sqrt{3}U_c I_L$$

Carga equilibrada ligada em triângulo:



$$U_c = \sqrt{3} \cdot U_s$$

$$I_{L1} = I_{L2} = I_{L3} = I = \sqrt{3} I_{carga}$$

Tensão composta

Tensão simples

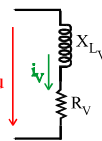
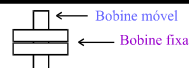
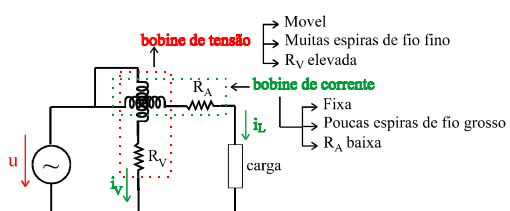
$$P_{\Delta} = 3P_{carga} = 3U_{carga} I_{carga} \cos \varphi$$

$$P_{\Delta} = 3U_c I_{carga} \cos \varphi = 3U_c \frac{I}{\sqrt{3}} \cos \varphi$$

$$Q_{\Delta} = \sqrt{3} U_c I \sin \varphi$$

$$S_{\Delta} = \sqrt{3} U_c I$$

Wattímetro electrodinâmico



Circuito de tensão

$$\alpha = K_1 \{i_L i_V\}_{AV} \approx K_1 \left\{ i_L \frac{u}{R_V} \right\}_{AV} = \frac{K_1}{R_V} \{i_L u\}_{AV} = K_W \{i_L u\}_{AV}$$

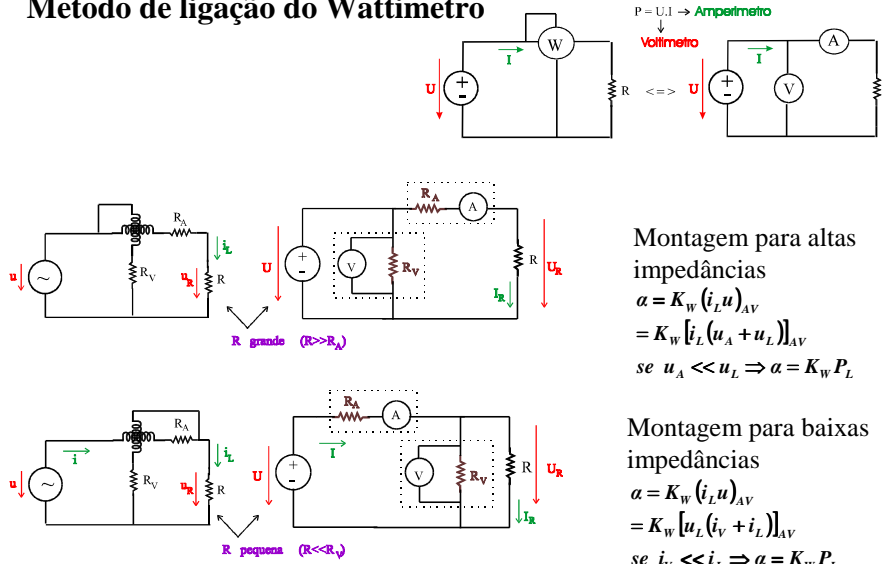
$$R_V \gg X_{L_V} \Rightarrow i_V = \frac{u}{\sqrt{R_V^2 + X_{L_V}^2}} \approx \frac{u}{R_V}$$

$$P = \{iu\}_{AV} \rightarrow \alpha = K_W P$$

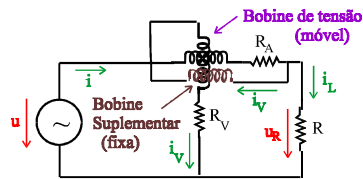
Potência activa

O Wattímetro electrodinâmico indica o verdadeiro valor da potência activa, independentemente da forma de onda (valido também em c.c.)

Metodo de ligação do Wattimetro



Compensação do Wattimetro



$$P = \{u_L [(i_V + i_L) - i_V]\}_{AV} = (u_L i_L)_{AV}$$

O enrolamento auxiliar é construído por forma a que o efeito da passagem de i_V anule (compense) o efeito correspondente na bobine de corrente.

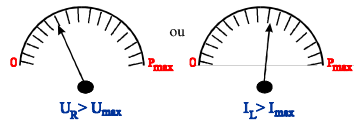
Calibres do wattímetro:

3 calibres:

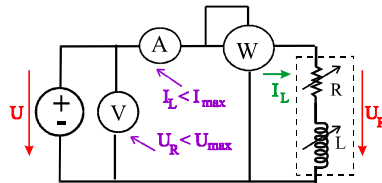
- U_{max} \rightarrow limitado pelo circuito de tensão
- I_{max} \rightarrow limitado pelo circuito de corrente
- $P_{max} = U_{max} I_{max}$

PERIGO: Para cargas cujo factor de potência seja inferior a 1 (não resistivas puras) podemos exceder U_{max} ou I_{max} sem que isso se traduza numa indicação do ponteiro que exceda P_{max} , uma vez que $P = K_p U_{ef} I_{ef}$.

Forma de proteger o wattímetro:



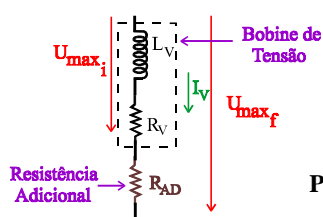
excede-se o calibre U_{max} ou I_{max} sem exceder P_{max} quando $\cos \phi_R < 1$ (carga indutiva)



Utilizar amperímetro e voltímetro para verificar máximos de corrente e tensão

PERIGO: Podemos exceder U_{max} ou I_{max} sem exceder P_{max} se $I < I_{max}$ ou $U < U_{max}$, respectivamente, mesmo que $K_p = 1$.

Extensão do campo de medida do wattímetro:

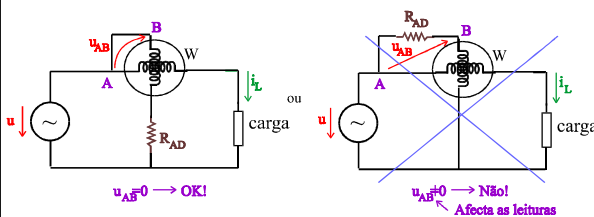


Resistência adicional R_{AD} no circuito de tensão

$$U_{\max\text{FINAL}} = \left(\frac{R_V + R_{AD}}{R_V} \right) \cdot U_{\max\text{INICIAL}}$$

$$P_{\max\text{FINAL}} = K_V \cdot P_{\max\text{INICIAL}} \Rightarrow K_V = \frac{R_V + R_{AD}}{R_V} = 1 + \frac{R_{AD}}{R_V}$$

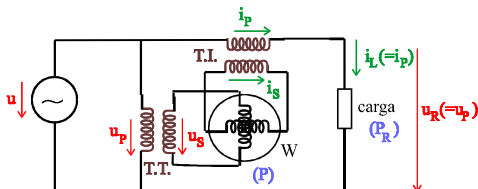
Potencia medida: $P \Rightarrow$ Potencia real: $P_R = K_V \cdot P$



Necessidade de garantir a equipotencialidade das bobines de tensão e de corrente para evitar erros na indicação do ponteiro devido a forças de origem electrostática.

Transformadores de medida:

- Transformador de tensão (TT) – para ampliar o calibre de tensão
- Transformador de intensidade (TI) – para ampliar o calibre de corrente



T.T. → Transformador de tensão
 T.I. → Transformador de intensidade

$$P_R = \{u_R \cdot i_L\}_{AV} = \{u_p \cdot i_p\}_{AV} = \{(K_V \cdot u_s) \cdot (K_I \cdot i_s)\}_{AV} = K_V \cdot K_I \cdot \{u_s \cdot i_s\}_{AV}$$

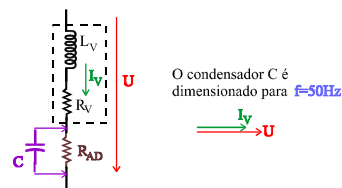
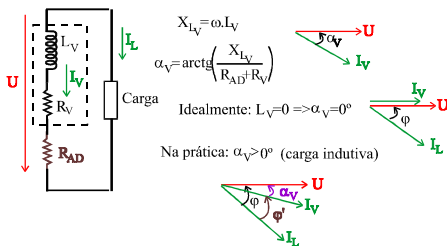
↓
P_{medida}

$$P_{Real} = K_V \cdot K_I \cdot P_{Medida} \quad c/ \quad \begin{cases} K_V = \frac{u_p}{u_s} \rightarrow \text{Factor de ampliação do T.T.} \\ K_I = \frac{i_p}{i_s} \rightarrow \text{Factor de ampliação do T.I.} \end{cases}$$

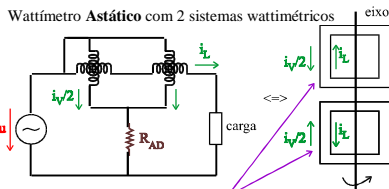
Erros no wattímetro:

$$P_{Real} = U_{ef} \cdot I_{ef} \cdot \cos \varphi$$

$$\varphi' < \varphi \Rightarrow \cos \varphi' > \cos \varphi \Rightarrow P_{Medida} = U_{ef} \cdot I_{ef} \cdot \cos \varphi' > P_{Real}$$

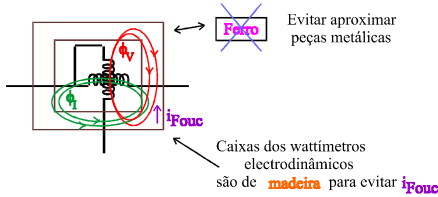


- Campos exteriores parasitas



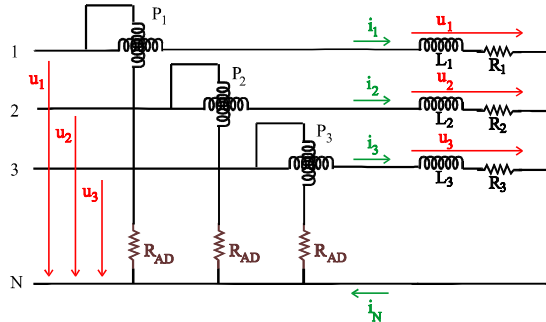
- Binários motores dos 2 sistemas **somam-se**
- Efeito dos campos exteriores sobre os 2 sistemas motores **subtraem-se**

- Correntes induzidas (Foucault) i_Fouc



Medição de potência activa trifásica

Sistema a 4 fios (ligação em estrela c/ neutro)



Carga equilibrada

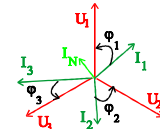
$$\begin{cases} I_{1,ef} = I_{2,ef} = I_{3,ef} = I_1 \\ \varphi_1 = \varphi_2 = \varphi_3 = \varphi \end{cases}$$

Carga desequilibrada

$$\begin{cases} I_{1,ef} \neq I_{2,ef} \neq I_{3,ef} \Rightarrow i_1 + i_2 + i_3 = i_N \\ \varphi_1 \neq \varphi_2 \neq \varphi_3 \end{cases}$$

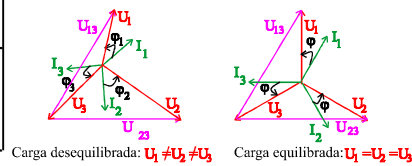
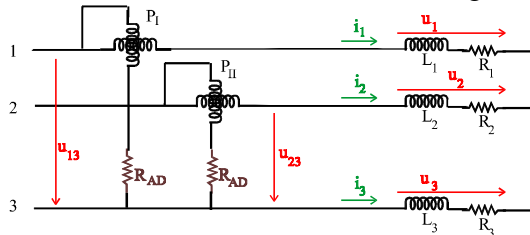
A existirem, as R_{AD} são dimensionadas para $U_S = U_1 = U_2 = U_3$ (220V)

$$P_{3\phi} = \begin{cases} \sqrt{3} \cdot U_C \cdot I_1 \cdot \cos\varphi \rightarrow \text{carga equilibrada} \\ P_1 + P_2 + P_3 \rightarrow \text{Carga desequilibrada} \end{cases}$$



Medição de potência activa trifásica

Sistema a 3 fios sem neutro (carga em estrela ou triângulo)



Se for caso disso, as R_{AD} são dimensionadas para $U_C = U_{13} = U_{23}$ (=380V)

$$\begin{cases} P_T = P_1 + P_2 + P_3 = (U_1 I_1)_{AV} + (U_2 I_2)_{AV} + (U_3 I_3)_{AV} \\ I_1 + I_2 + I_3 = 0 \end{cases}$$

Método de Aron
(2 wattímetros)

$$P_T = (U_1 I_1)_{AV} + (U_2 I_2)_{AV} - [U_3 (I_1 + I_2)]_{AV}$$

$$P_T = [(U_1 - U_3) I_1]_{AV} + [(U_2 - U_3) I_2]_{AV}$$

$$P_T = (U_{13} I_1)_{AV} + (U_{23} I_2)_{AV} = P_I + P_{II}$$

Resultado independente de a carga estar ligada em estrela ou em triângulo e do equilíbrio (ou não) do sistema trifásico. P_I e P_{II} são potências fictícias sem qualquer significado físico (pode-se ter $P_I < 0$ ou $P_{II} < 0$)