

Un fasore non è una sinusoida !!!
 Il significato fisico è dato dalla sinusoida
 ad esso associata.

16/9/09

GRANDEZZE ELETTRICHE

Corrente elettrica (intensità di corrente) si rappresenta
 con i

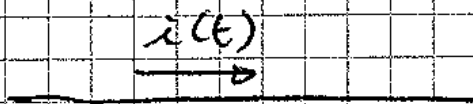
considero una superficie aperta S e vi sia
 un passaggio di cariche elettriche.

$$i(t) = \frac{dq(t)}{dt}$$

$$i(t) = \int_S \vec{j} \cdot \vec{n} \, dS$$

flusso
 normale a S

La corrente elettrica è identificata dal suo orientamento (o dal suo verso) e dal verso (che indica il verso positivo della corrente)



Unità di misura: Ampere $\left(\frac{\text{Coulomb}}{\text{sec.}}\right)$ A

Valori delle correnti:

ordine mA componenti elettronici

100 mA apparecchiature

1-10 A elettrodomestici

kA industriale

400-1000 A reti di trasmissione di corrente

100 kA corto circuito

1000 kA scariche atmosferiche

Grado di pericolosità per il corpo umano è dato dalla corrente

50 mA di elettricità il corpo umano possono determinare il decesso.

Fenomeni causati da passaggio di corrente nel corpo umano:

- Tetanizzazione (corrente esterne per correnti < 10 mA) muscolo
- Asfissia (tetanizzazione ai polmoni)
- Fibrillazione cardiaca (è fenomeno reversibile)
- ustioni

La corrente elettrica si misura attraverso l'Amperometro



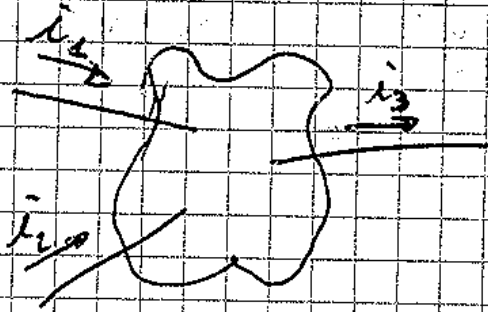
L'amperometro interferisce con la grandezza da misurare (pochissimo). Nel caso supponiamo

de l'ampere metro ma ideale.

Se misura una corrente periodica lo strumento indica la corrente efficace.

Proprietà fondamentali delle correnti:

Legge delle correnti



Dato una superficie chiusa

$$\sum_{k=1}^{n_e} i_k(t) = \sum_{j=1}^{n_u} i_j(t)$$

$n_e = n^\circ$ correnti entranti

$n_u = n^\circ$ correnti usanti

R. STAZIONARIO

$$\sum_{k=1}^{n_e} I_k = \sum_{j=1}^{n_u} I_j$$

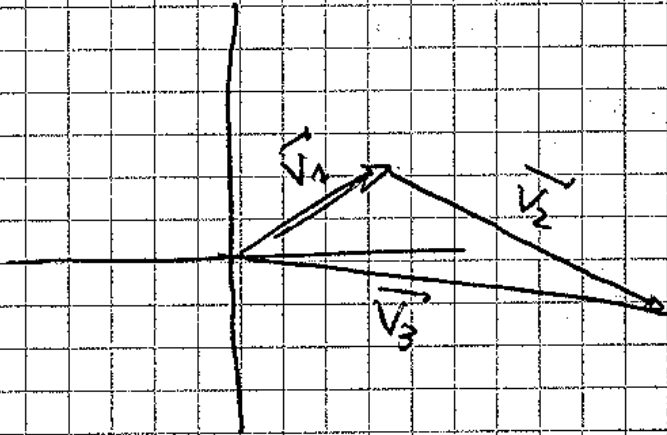
R. SINUSOIDALE

$$\sum_{i=1}^{n_e} \underline{I}_i = \sum_{j=1}^{n_u} \underline{I}_j \quad \left\{ \begin{array}{l} \sum_{i=1}^{n_e} I_{R_i} = \sum_{j=1}^{n_u} I_{R_j} \\ \sum_{i=1}^{n_e} I_{I_i} = \sum_{j=1}^{n_u} I_{I_j} \end{array} \right.$$

Perché

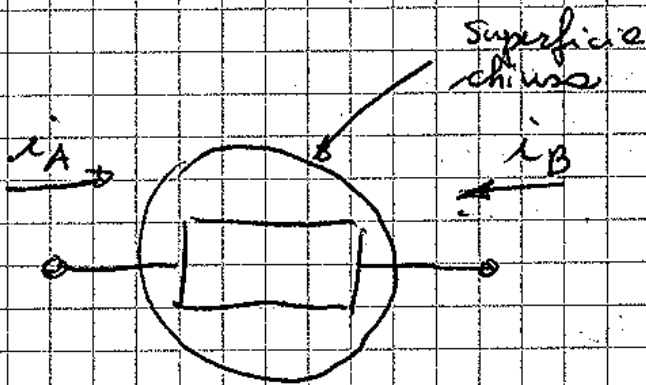
$$I = \sqrt{I_R^2 + I_E^2}$$

$$\sum_{i=1}^{n_e} I_i \stackrel{?}{=} \sum_{j=1}^{n_u} I_j \quad \text{NO}$$



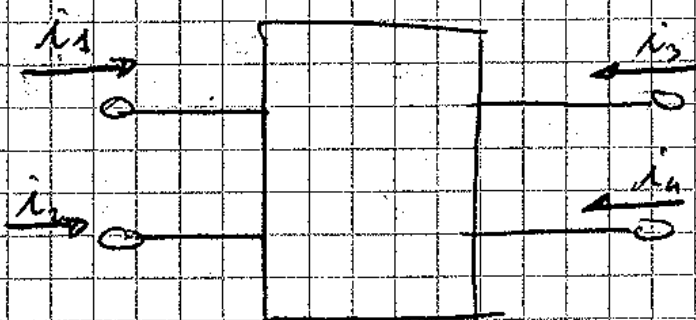
$$\vec{V}_1 + \vec{V}_2 = \vec{V}_3 \quad \text{SÌ}$$

$$V_1 + V_2 = V_3 \quad \text{NO}$$



$$i_A + i_B = 0 \Rightarrow i_A = -i_B$$

Ogni bipolo è caratterizzato da 1 solo valore di corrente ed 1 e' entrante e l'altra è uscente.



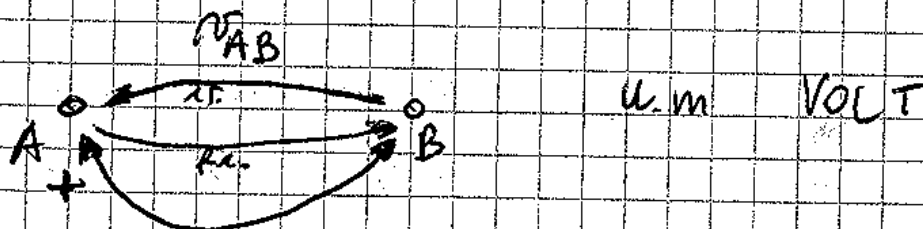
$$i_1 + i_2 + i_3 + i_4 = 0$$

Se avete un n-polo con n morsetti, allora n-1 correnti possono essere arbitrarie.

La corrente è una grandezza scalare. Legge delle correnti è valida in regime stazionario e appross. valida nei regimi tempo-varianti.

DIFFERENZA DI POTENZIALE (Tensione) (Borsa elettromotrice)

si indica con V (talvolta con u oppure e)



600 - 110 KV

Trasmissione

1,5 - 6,8 KV

rete di tensione

380 - 400 V

Industriali

130 V

case

1,5 - 24 V

generatori elettrici di piccola

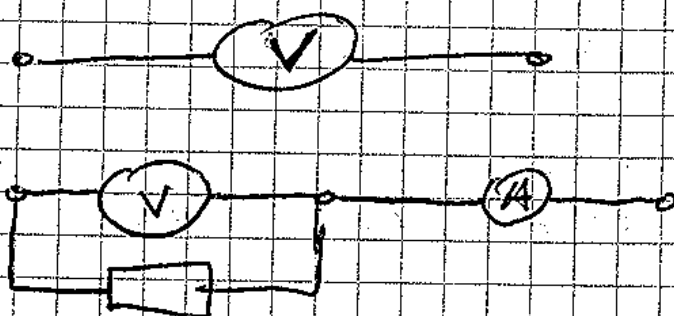
500 - 1000 V

tramvie - rete aeree

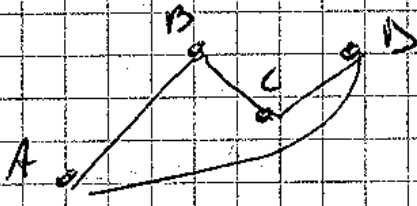
3 KV

trasmissione in cont.terra

Strumento di misura: Voltmetro



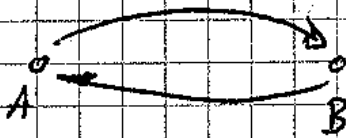
Legge delle tensioni



$$V_{AB} + V_{BC} + V_{CD} + V_{DA} = 0$$

Regime staz: rigorosamente verificata

Reg. tempo-ver: approx verificata.



Legge delle tensioni mi garantisce

$$V_{AB} + V_{BA} = 0$$

$$\Downarrow$$

$$V_{AB} = -V_{BA}$$

Il potenziale V è irrotazionale

Regime stazionario

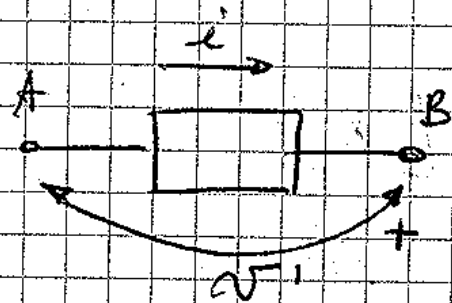
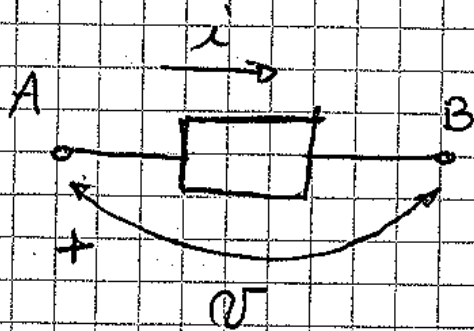
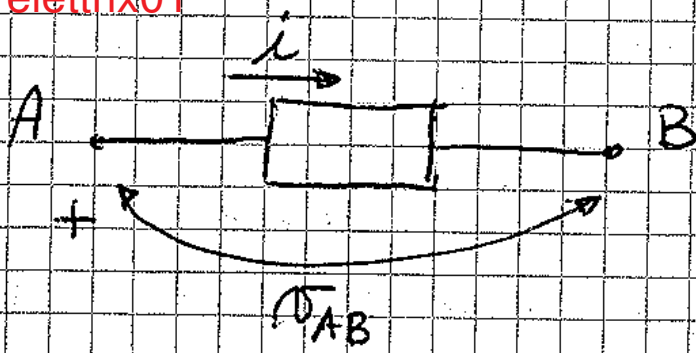
$$V_{AB} + V_{BC} + V_{CD} + V_{DA} = 0$$

Regime sinusoidale

$$\bar{V}_{AB} + \bar{V}_{BC} + \bar{V}_{CD} + \bar{V}_{DA} = 0 \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \begin{cases} \bar{V}_{AB} e^{j\omega t} + \bar{V}_{BC} e^{j\omega t} + \bar{V}_{CD} e^{j\omega t} + \bar{V}_{DA} e^{j\omega t} = 0 \\ \bar{V}_{AB} e^{-j\omega t} + \bar{V}_{BC} e^{-j\omega t} + \bar{V}_{CD} e^{-j\omega t} + \bar{V}_{DA} e^{-j\omega t} = 0 \end{cases}$$

In generale $|\bar{V}_{AB}| + |\bar{V}_{BC}| + |\bar{V}_{CD}| + |\bar{V}_{DA}| \neq 0$



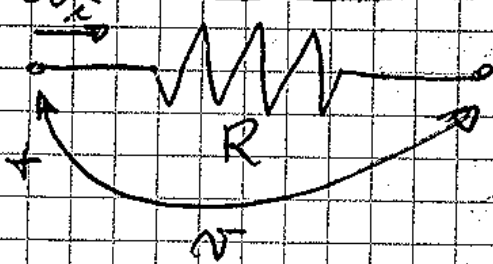
Convenzione degli
generatori utilizzatori

Convenzione dei
generatori

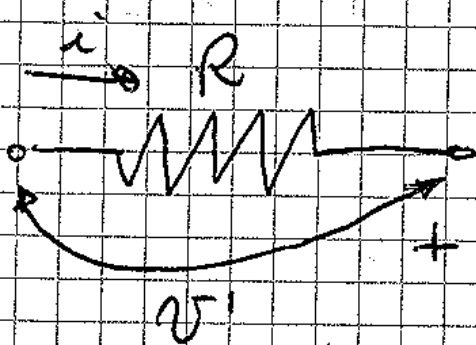
Se potenza è > 0
questo è prelevato dalla
rete (rete fornisce potenza
al bipolo)

Se potenza è > 0 questa
è fornita dal bipolo
alle rete

Legge di Ohm



$V = R i$ (con convenzione
degli utilizzatori)



$V' = -R i$ (con convenzione
dei generatori)

Potenza elettrica

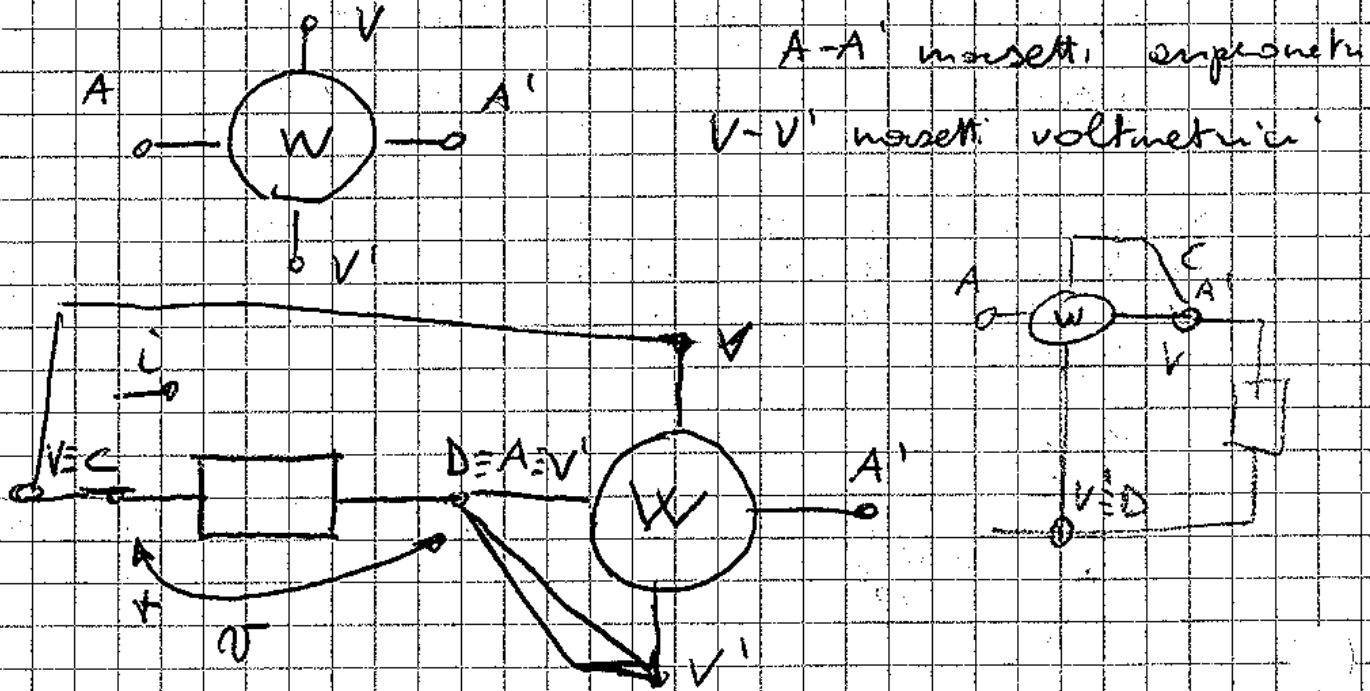
Bipolo caratterizzato da v ed i

$p = v \cdot i$

}	utilizzati	$p > 0$	p è fornita al bipolo
	generabili	$p < 0$	p è fornita dal bipolo alla rete

$p = [W]$

La potenza si misura con un WATTMETRO
 il WATTMETRO è un doppio bipolo



Regime stazionario : $P = V I$

Regime sinusoidale

$$v = \sqrt{2} V \sin(\omega t + \varphi_v)$$

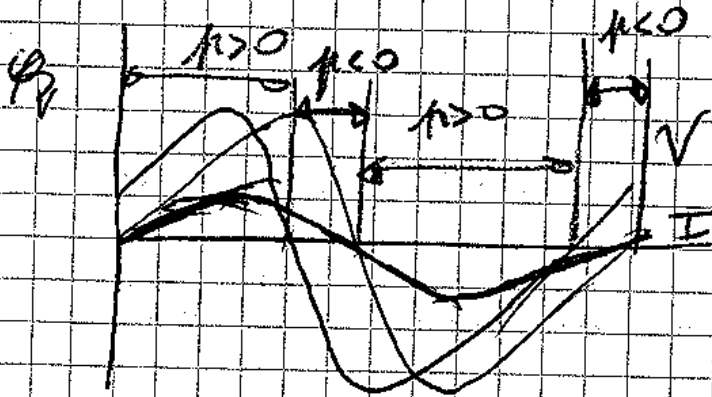
$$i = \sqrt{2} I \sin(\omega t + \varphi_i)$$

$$p = v \cdot i =$$

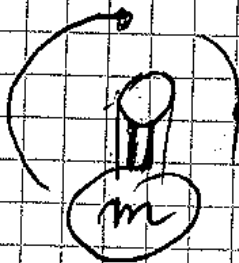
$$= 2 V I \sin(\omega t + \varphi_v) \cdot \sin(\omega t + \varphi_i) =$$

$$= VI \cos(\varphi_V - \varphi_I) - VI \cos(2\omega t + \varphi_V + \varphi_I)$$

Se $(\varphi_V - \varphi_I)$ è diverso da 0 l'att. istantanea per un breve periodo può fornire energia alla rete

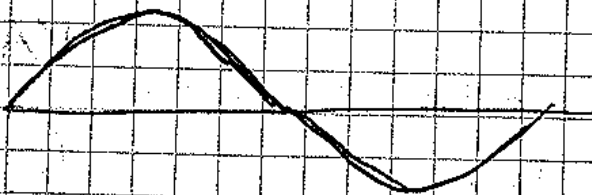


$$P_m = T \Omega$$



collega motore all'albero del motore

- 1° netto può fornire coppia efficace con accoppiamento muscolare
- 2° netto può parte delle coppie viene fornite dalle ruote eccentriche



La coppia non è più costante perché c'è un'energia ottusa all'interno del sistema.

R fatto che un sistema elettrico si comporta

in questo modo vuol dire che c'è qualche elemento
che immagazzina energia e può restituirla alla
rete.

$$P_{\text{media}} = \frac{1}{T} \int_{t_0}^{t_0+T} p(t) dt = VI \cos(\varphi_V - \varphi_I) = P$$

potenza
attiva

$(\varphi_V - \varphi_I)$ piccolo valore molto importante

Se $\varphi_V = \varphi_I$ V e I sono in fase $P = VI$

Se $\varphi_V - \varphi_I = \pm \frac{\pi}{2} \Rightarrow P = 0$

$$\varphi = \varphi_V - \varphi_I$$

$\cos \varphi$ FATTORE DI POTENZA

$$-\frac{\pi}{2} \leq \varphi \leq \frac{\pi}{2} \Rightarrow 0 \leq \cos \varphi \leq 1$$

$$\cos \varphi \geq 0,9$$

$S = VI$ potenza apparente Volt Ampere

$Q = VI \sin \varphi$ potenza reattiva VA

Volt Ampere reattivi (Var)

$$\begin{aligned} \text{Se } -\frac{\pi}{2} \leq \varphi \leq \frac{\pi}{2} \quad 0 \leq \cos \varphi \leq 1 &\Rightarrow 0 \leq P \leq VI \\ -1 \leq \sin \varphi \leq 1 &\Rightarrow -VI \leq Q \leq VI \end{aligned}$$

Il segno delle potenze reattive è necessario
per fare bilanci energetici.

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

$$\varphi = \arctg \frac{Q}{P}$$

$$\left. \begin{aligned} P &= S \cos \varphi \\ Q &= S \sin \varphi \end{aligned} \right\} \frac{Q}{P} = \operatorname{tg} \varphi$$

$$Q = \pm \sqrt{S^2 - P^2}$$

Si può scrivere la potenza istantanea

$$p = P - S \cos(2\omega t + \varphi_v + \varphi_i)$$

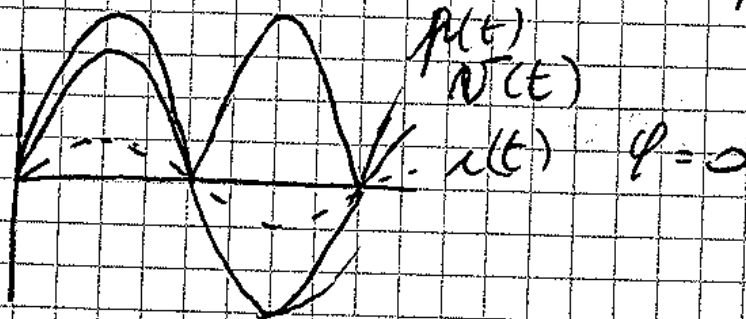
$$\bar{V} = V e^{j\varphi_v} e^{-j\omega t}$$

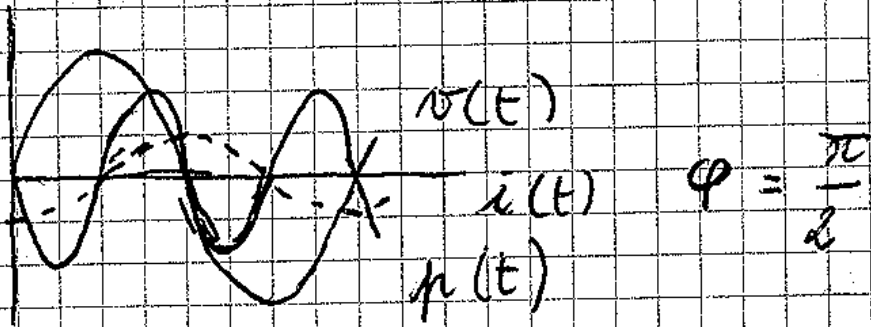
$$\bar{I} = I e^{j\varphi_i} e^{-j\omega t}$$

$$\bar{I}^* = I e^{-j\varphi_i} e^{-j\omega t}$$

$$\bar{V} \bar{I}^* = VI e^{j(\varphi_v - \varphi_i)} = VI e^{j\varphi} =$$

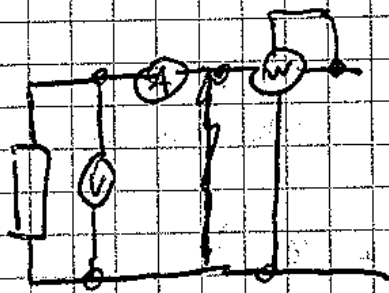
$$= VI (\cos \varphi + j \sin \varphi) = P + jQ = \bar{S}$$





Energie oziosa (rimborso di energia tra utilizzatore e rete ma energia medio scambiata è nulla).

Un WATTMETRO in regime sinusoidale misura la potenza ATTIVA.



$$V \Rightarrow V$$

$$A \Rightarrow I$$

$$W \Rightarrow P$$

$$S = VI$$

$$Q = I \sqrt{S^2 - P^2}$$

$$\cos \varphi = \frac{P}{S}$$

Energia

$$W = \int_{0t} p(t) dt$$

Joule

$$kWh = 1000W \cdot 3600s =$$

$$3,6 \cdot 10^6 J$$

STAZ: $W = P \Delta t$

SINUS. Se $\Delta t \gg T$

$$W \approx P \Delta t$$

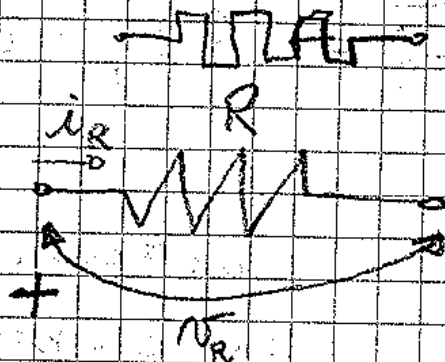
Tutte potenza viene immessa alla rete elettrica
 viene dissipata o erogata dalla rete

Multipoli devono essere tempo-invarianti
 (o almeno li consideriamo così).
 Facendo dell'idealità si possono avere circuiti patologici

Resistore ideale

(utilizzatori)

$$V_R = R i_R$$



R: resistenza (Ω Ohm)

$$i_R = G V_R \quad G = \frac{1}{R}$$

G conduttanza (Ω^{-1} siemens S)

$$P_R = V_R i_R = R i_R^2 = G V_R^2 = \frac{V_R^2}{R}$$

La potenza è sempre ≥ 0 , il resistore
 non può né fornire né assorbire energia alle utenze

quindi è ELEMENTO DISSIPATIVO

Regime Stazionario

$$P_R = RI^2 = G V_R^2 = \frac{V_R^2}{R}$$

Regime sinusoidale

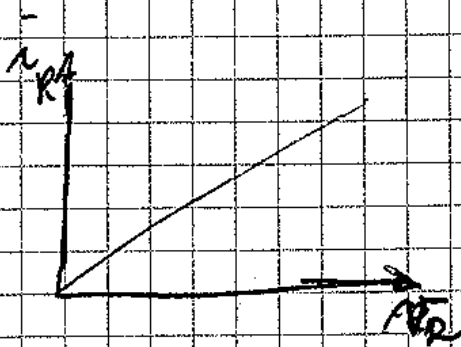
$$\bar{V}_R = R \bar{I}_R \quad (\text{sfasamento nullo} \Rightarrow \varphi=0)$$

$$S_R = V_R I_R$$

$$P_R = S_R \cos \varphi \equiv S_R$$

$$Q_R = S_R \sin \varphi = 0$$

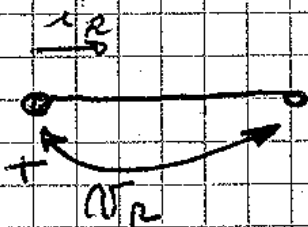
$$\bar{S}_R = \bar{V}_R \bar{I}_R^* = R \bar{I}_R \cdot \bar{I}_R^* = R \underbrace{I_R^2}_{P_R}$$



caratteristica di un resistore ideale

$R=0$

Corto circuito

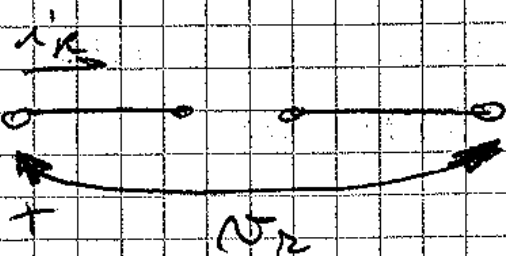


$$V_R = 0$$

$$I_R$$

$G=0$

Circuito aperto

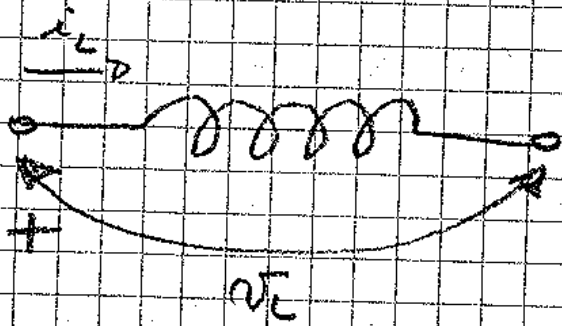


$$I_R = 0$$

$$V_R$$

INDUTTORE IDEALE

(utilizza energia)



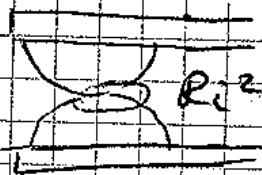
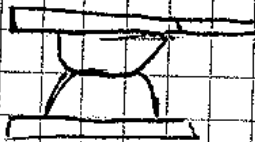
$$v_L = L \frac{di_L}{dt}$$

L induttanza [H] Henry

$$p_L = v_L i_L = L i_L \frac{di_L}{dt} = \frac{d}{dt} \left(\frac{1}{2} L i_L^2 \right)$$

La potenza viene utilizzata per incrementare il contenuto energetico

La corrente che scorre in un induttore non può variare con discontinuità.



R_l smorza energia dissipata



una valvola che permette la conduzione (verso elettrico)

Esempio:

$$L = 0,5 \text{ H}$$

$$I = 2000 \text{ A}$$

$$\frac{1}{2} L I^2 = 0,25 \cdot 4 \cdot 10^6 = 10^6 \text{ J}$$

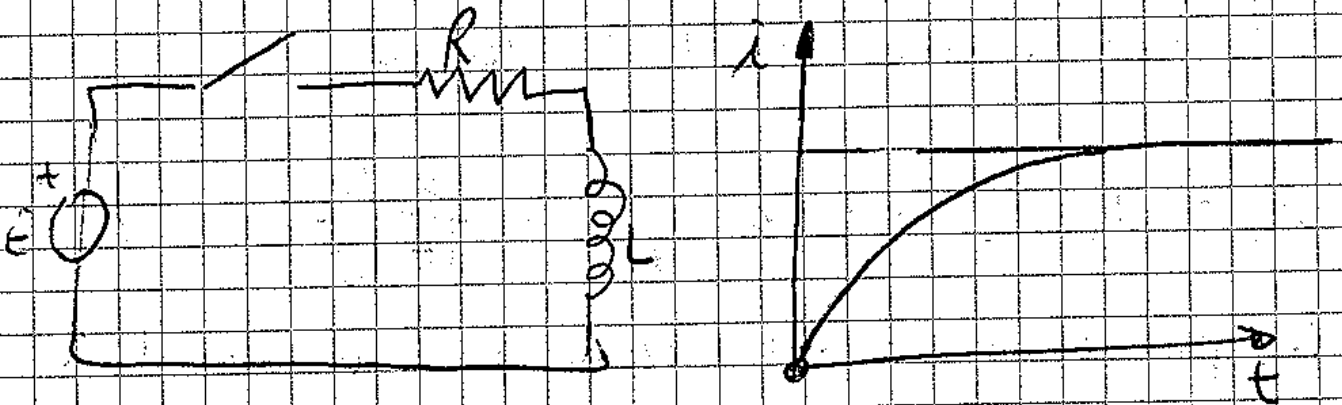
$$m = 1000 \text{ kg} \quad E = \frac{1}{2} m v^2 \rightarrow \text{velocità}$$

$$v^2 = \frac{2E}{m} = \frac{2 \cdot 10^6 \text{ J}}{10^3} = 2000$$

$$v = 44.7 \text{ m/s} = 161 \text{ km/h}$$

t di frenata \approx alcuni secondi.

t di interruzione del circuito \approx alcuni ms.



Regime stazionario

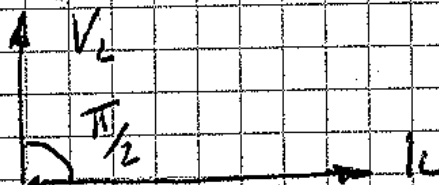
$$V_L = 0$$

si comporta da corto circuito (quando apre l'interruttore non lo è)

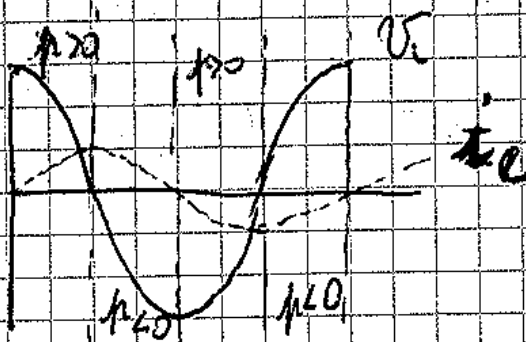
Regime sinusoidale

numero immaginario è positivo

$$\vec{V}_L = j\omega \vec{I}_L L \quad j\omega L$$



$$\varphi = +\frac{\pi}{2}$$



$$X_L = \omega L = 2\pi f L \quad B_L = \frac{1}{X_L} \quad \text{suscettanza induttiva } [S]$$

reattanza induttiva $[\Omega]$

$$\bar{V}_L = j X_L \bar{I}_L \quad \text{reattanza induttiva dipende dalla frequenza!!!!}$$

potente: $\varphi_L = \frac{\pi}{2} \Rightarrow \cos \varphi_L = 0$
 $\iff \sin \varphi_L = 1$

$$P_L = 0$$

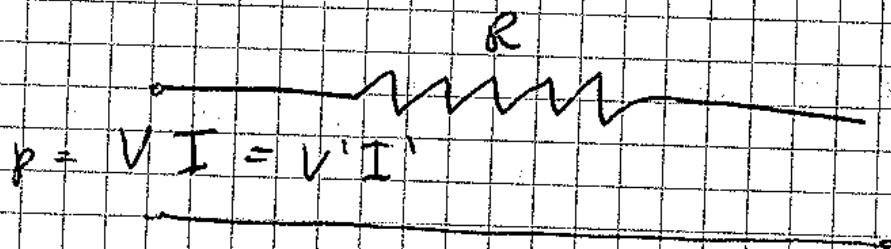
$$Q_L = \cancel{V_L I_L} \quad V_L \cdot I_L = S_L$$

$$\bar{S}_L = \bar{V}_L \bar{I}_L^* = j\omega L \bar{I}_L \bar{I}_L^* = j X_L I_L^2$$

$$Q_L = +X_L I_L^2 = \frac{V_L^2}{X_L}$$

utilizzato in trasformatori, motori elettrici

Supponiamo di avere una rete



$$V' = 2V$$

$$I' = \frac{I}{2}$$

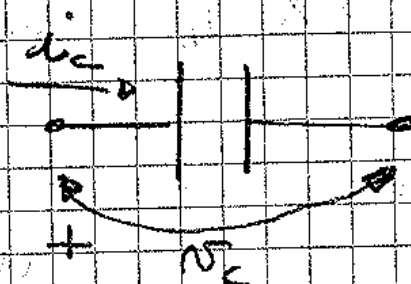
$$P_{5V} = R I^2$$

$$P_{5V'} = R I'^2 = \frac{R I^2}{4}$$

CONDENSATORE IDEALE (utilizzatore)

uscita dell'induttore ideale

$$i_c = C \frac{dv_c}{dt}$$



C : capacità [F]

$$p_c = v_c \cdot i_c = C v_c \frac{dv_c}{dt} = C \frac{d}{dt} \left(\frac{1}{2} C v_c^2 \right)$$

energia elettrostatica accumulata in un
induttore.

La tensione non può variare bruscamente

Regime stazionario

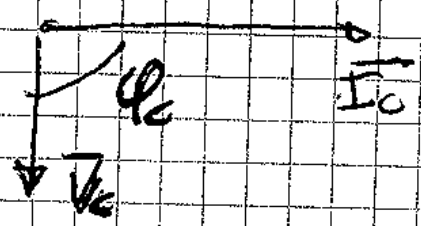
$I_c = 0$ anomalia ed un circuito aperto
ne non lo è perché la energia
immagazzinata.

Regime sinusoidale

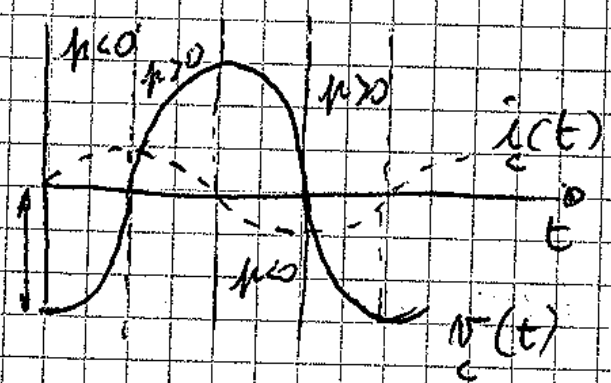
$$\overline{I_c} = j\omega C \overline{V_c}$$

$$\overline{V_c} = \frac{1}{j\omega C} \overline{I_c} = \frac{-j}{\omega C} \overline{I_c}$$

$$\varphi_c = -\frac{\pi}{2}$$



Il condensatore è g.è. conico



$$X_c = \frac{1}{\omega C} = \frac{1}{2\pi f C}$$

reattanza capacitiva [Ω] → dipende in modo inverso proporzionale della frequenza

$$\bar{V}_c = -j X_c \bar{I}_c$$

$$B_c = \frac{1}{X_c} \text{ suscettanza capacitiva [S]}$$

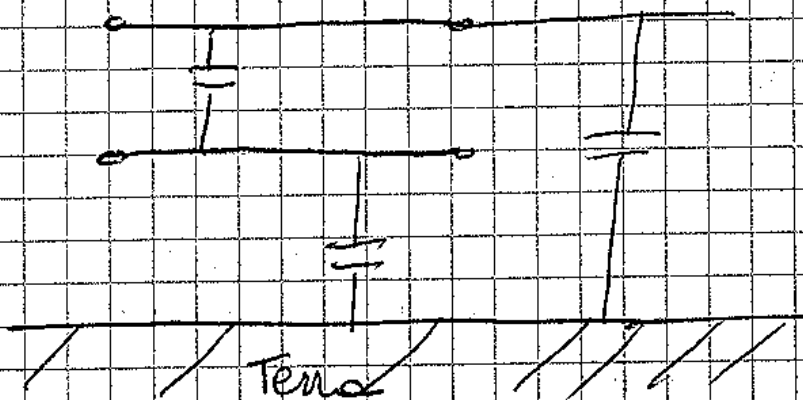
$$\varphi_c = -\frac{\pi}{2} \Rightarrow P_c = 0$$

$$Q_c = -V_c I_c = -S$$

$$\begin{aligned} \bar{S}_c &= \bar{V}_c \bar{I}_c^* = -j X_c \bar{I}_c \bar{I}_c^* = -j X_c I_c^2 = \\ &= -j \frac{V_c^2}{X_c} \end{aligned}$$

Si costruiscono condensatori per stabilizzare tensioni, riferimento

capacità peronite quando si hanno due
elementi a potenziale diverso



Relazioni costitutive (reg. sinusoidali)

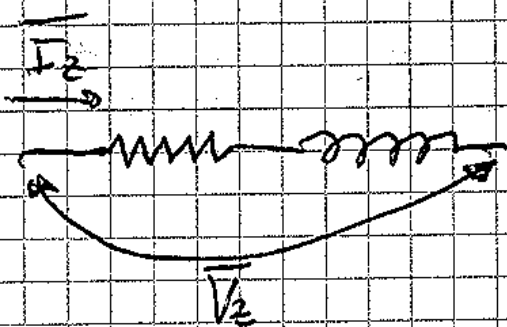
$$\bar{V}_R = R \bar{I}_R$$

$$\bar{V}_L = j X_L \bar{I}_L$$

$$\bar{V}_C = -j X_C \bar{I}_C$$

bipolo in serie c'è possibilità di

$$\bar{V}_z = (R \pm j X) \bar{I}_z$$



$$\bar{Z} = R \pm j X \quad \text{impedenza}$$

$$\bar{Z} = (R + jX) = Z e^{j\varphi_Z}$$

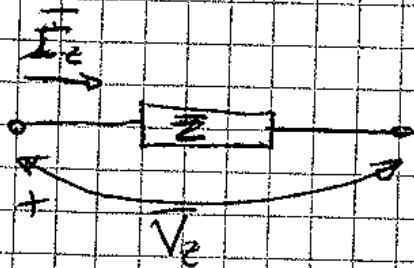
$$Z = \sqrt{R^2 + X^2} \quad \varphi_Z = \arctg\left(\frac{X}{R}\right)$$

↙
reattanza

$$R = Z \cos \varphi_Z \quad X = Z \sin \varphi_Z$$

$$\bar{V}_Z = \bar{Z} \bar{I}_Z$$

Impedenza ha valore comp in regime sinusoidale



$$\bar{Z} = R + jX = Z e^{j\varphi_Z}$$

$$\bar{V}_Z = V_Z e^{j\varphi_V} (e^{j\omega t})$$

$$\bar{I}_Z = I_Z e^{j\varphi_I} (e^{j\omega t})$$

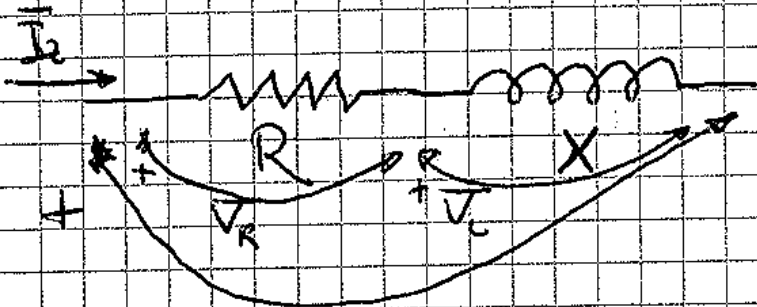
$$\begin{aligned} \bar{Z} &= \frac{\bar{V}_Z}{\bar{I}_Z} = \frac{V_Z e^{j\varphi_V}}{I_Z e^{j\varphi_I}} = \frac{V_Z}{I_Z} e^{j(\varphi_V - \varphi_I)} \\ &= Z e^{j(\varphi_Z)} \end{aligned}$$

$$\frac{V_Z}{I_Z} = Z \quad \varphi_V - \varphi_I = \varphi = \varphi_Z$$

L'impedenza impone uno sfasamento uguale
allo sfasamento dell'impedenza stessa

$$S_z = V_z I_z = \cancel{Z} I_z^2 = \frac{V_z^2}{Z}$$

$$\bar{Z} = R + jX$$



Errore \bar{V}_z dice che

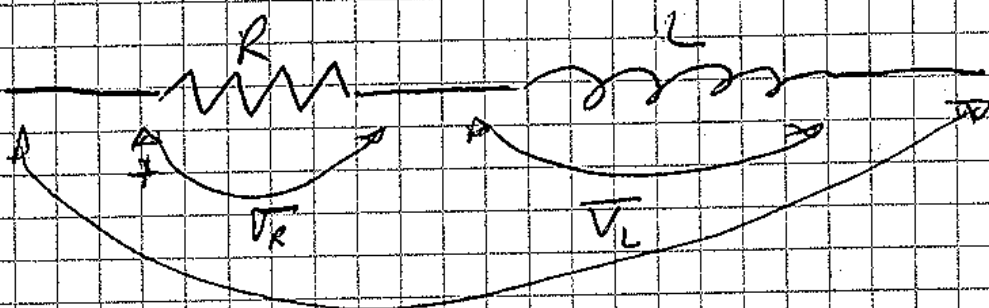
~~$$P = \frac{V_z^2}{R}$$~~

~~$$Q = \frac{V_z^2}{X}$$~~

Z di misurazione
R

R $P = \frac{V_R^2}{R}$ $Q = \frac{V_X^2}{X}$

giusto



$$V_z = \sqrt{V_R^2 + V_L^2}$$

$$\bar{V}_z = \bar{V}_R + \bar{V}_L$$

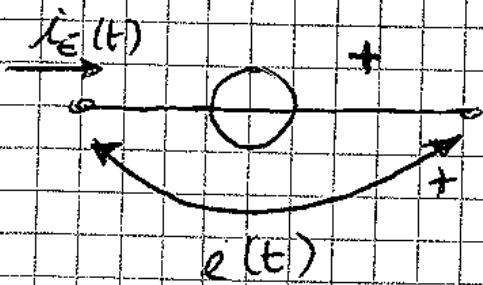
$Y = \frac{1}{Z}$ ammettenza [S]

$Z = j X_L$

$Y = \frac{1}{j X_L} = -\frac{j}{X_L}$

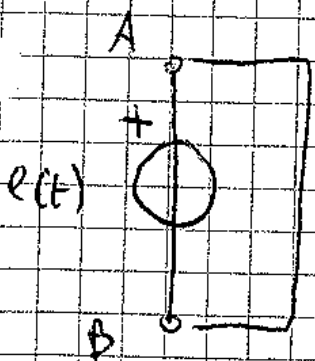
Bipoli attivi

Generatore ideale di tensione



convenzione dei generatori

$P_E = e(t) i_E(t)$



Sono due elementi non collegabili tra loro e un circuito patologico

regime stazionario

$E = e(t)$

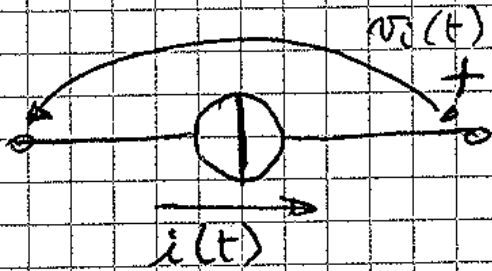
regime periodico

\bar{E}

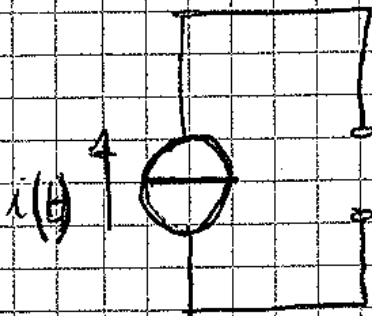
Generatore ideale è buona approssimazione del gen. reale se n_i è costante nel circuito.

È possibile che la corrente sia negativa.

Generatore ideale di corrente



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



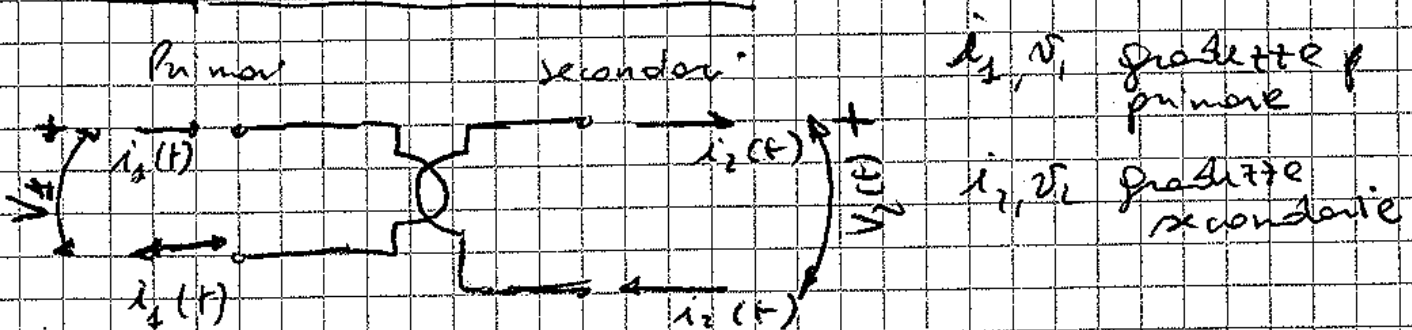
Atto circuito patologico

Generatore ideale di tensione rappresenta apparecchiatura realmente ~~utilizzabili~~ realizzabili, generatore di corrente è un'astrazione.

Ci serve per simulare alcune apparecchiature complesse.

DOPPI BIPOLI

Trasformatore ideale



$$\begin{cases} v_1 = k v_2 & k \in \mathbb{R} \text{ rapporto di trasformazione} \\ k > 0 \end{cases} \quad (1)$$

$$i_1 = \frac{1}{k} i_2$$

Se $k > 1$ $v_1 > v_2$ trasformatore elevatore
 se $0 < k < 1$ $v_2 > v_1$ trasformatore abbassatore

$$p_1 = v_1 i_1 = k v_2 \cdot \frac{1}{k} i_2 = v_2 i_2 = p_2$$

$$p_2 = v_2 i_2 =$$

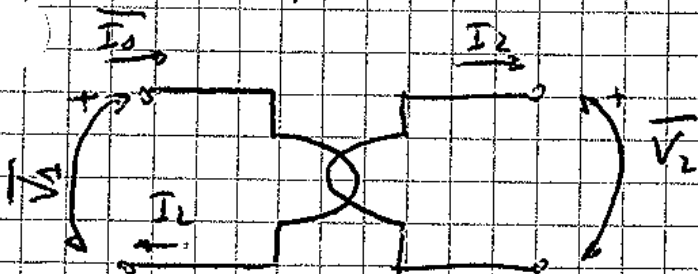
Il trasformatore ideale preleva potenza dal circuito primario e la trasferisce a quello secondario mantenendo tensione e corrente.

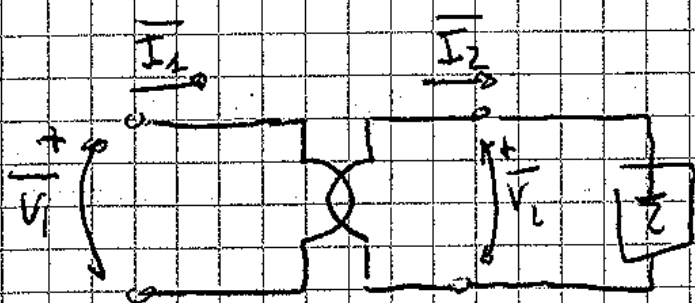
Ci permette di assegnare le caratteristiche di un circuito elettrico alle caratteristiche della rete.

Si è già visto di costruire un trasformatore solo in regime sinusoidale (no dei p.t. di fatto del regime sinusoidale).

Regime sinusoidale

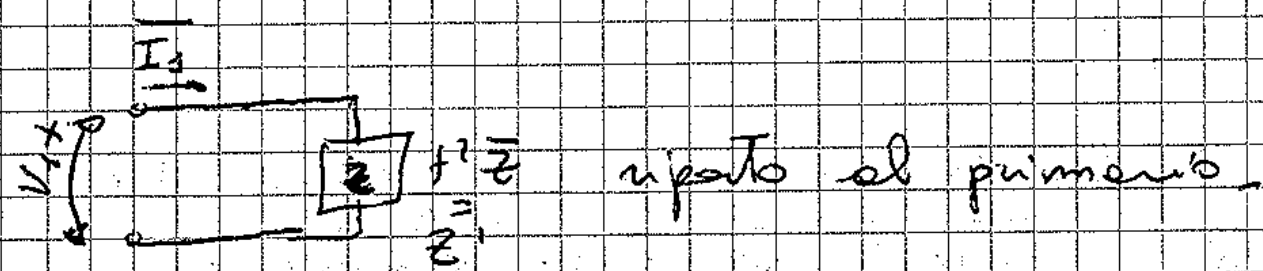
$$\begin{cases} \overline{V}_1 = k \overline{V}_2 \\ \overline{I}_1 = \frac{1}{k} \overline{I}_2 \end{cases}$$





$$\frac{\vec{V}_1}{\vec{I}_1} = \frac{k \vec{V}_2}{\frac{1}{k} \vec{I}_2} = k^2 \frac{\vec{V}_2}{\vec{I}_2} = k^2 \vec{Z}$$

Per i morsetti primari viene un'impedenza \vec{Z} e secondario o essere collegati ad un'impedenza $k^2 \vec{Z}$ e la stessa cosa.

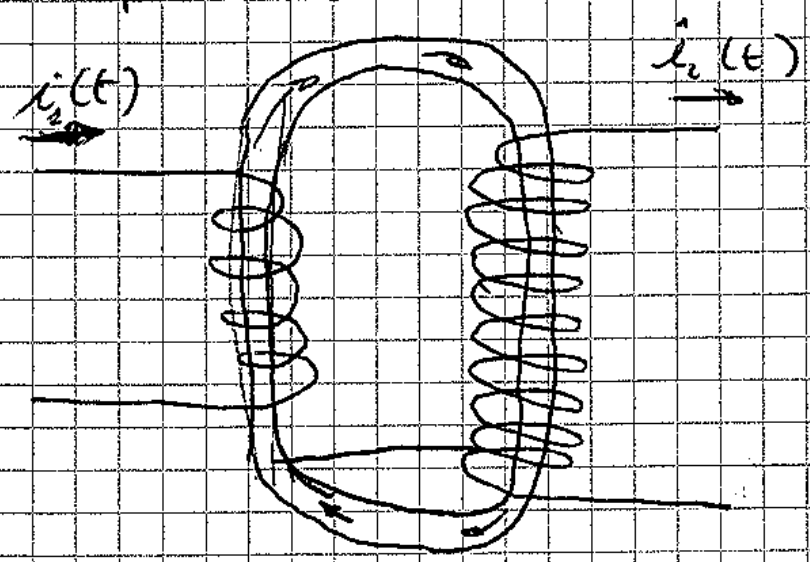


collegato a primario, secondario

collegato a primario, secondario

Se ho $\vec{Z}_1'' = \frac{1}{k^2} \vec{Z}_1$

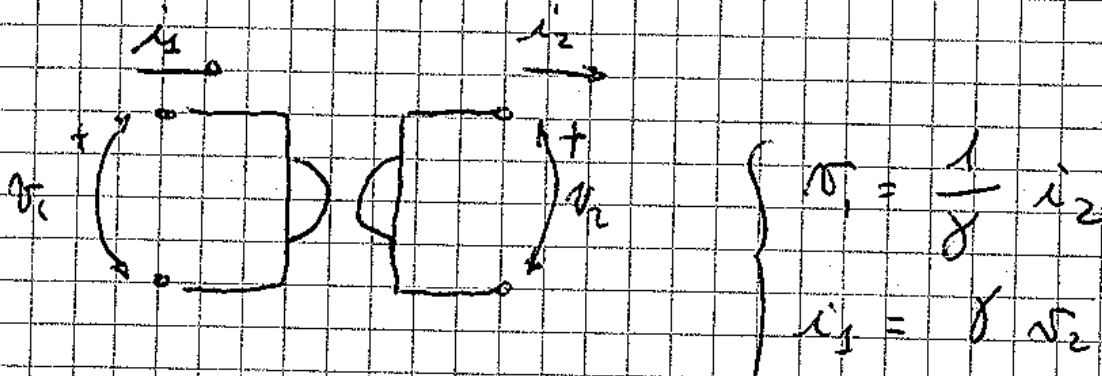
Un trasformatore reale è molto simile al trasformatore ideale



Ciruito primario e secondario sono separati elettricamente

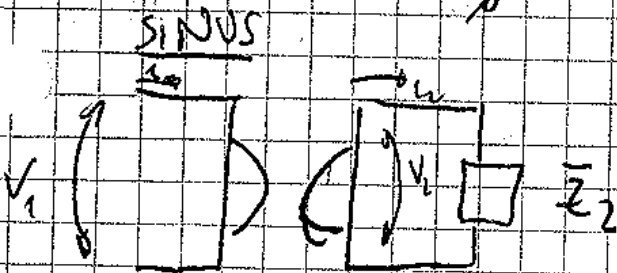
- perdite Joule
- perdite nei materiali magnetici

GIRATORE



γ : rapporto di girazione [S]

$P_1 = v_1 i_1 = \frac{1}{\gamma} i_2 \cdot \gamma v_2 = i_2 v_2 = P_2$



$$\bar{Z}_2 = \frac{\bar{V}_2}{\bar{I}_1}$$

$$\begin{cases} V_1 = \frac{I_2}{\gamma} \\ I_1 = \gamma V_2 \end{cases} \quad \frac{V_1}{I_1} = \frac{I_2}{\gamma \cdot \gamma V_2} = \frac{I_2}{\gamma^2 V_2} = \frac{1}{\gamma^2 \bar{Z}_2}$$

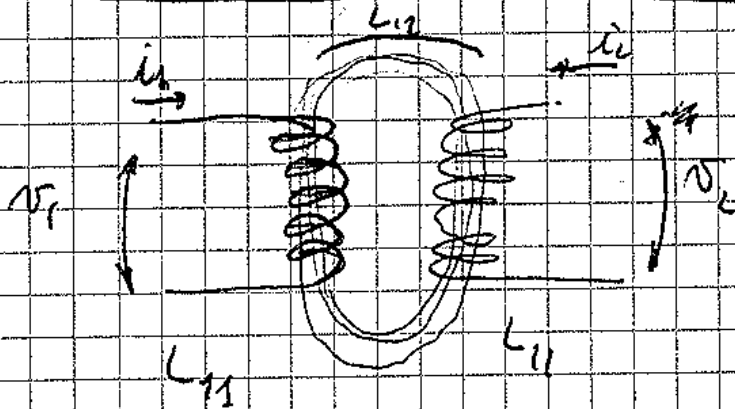
$$\bar{E}_2 = j X_2$$

$$\frac{V_1}{I_1} = \frac{1}{j^2} \frac{1}{j X_2} = - \frac{j}{j^2 X_2}$$

Nel caso del giratore un'impedenza ^{induttiva} collocata ai n. 1 e ai n. 2 si comporta e' vista come un condensatore

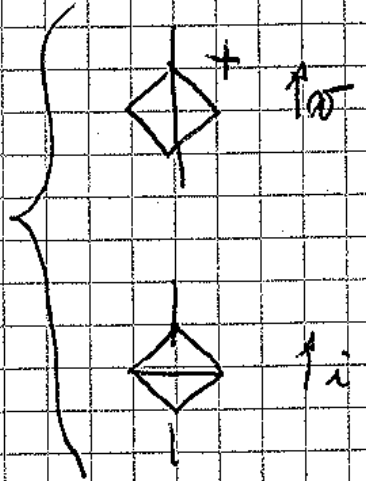
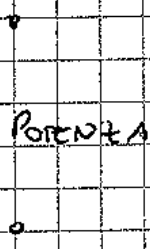
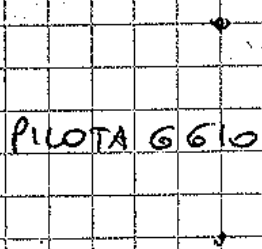
Utilizzando un giratore si puo' trasferire energia elettrica senza essere connessi nel solo circuito elettrico

INDUTTORE MUTUAMENTE ACCOPPIATI

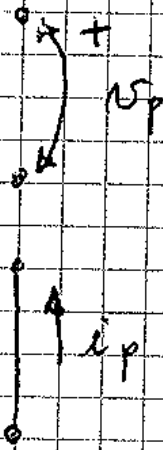


$$\begin{cases} \sigma_1 = L_{11} \frac{di_1}{dt} + L_{12} \frac{di_2}{dt} \\ \sigma_2 = L_{21} \frac{di_1}{dt} + L_{22} \frac{di_2}{dt} \end{cases}$$

Generatori pilotati



piloteggi.



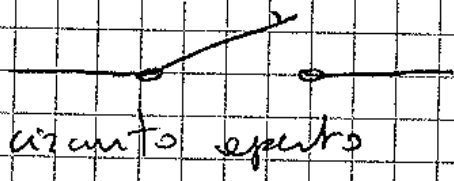
Generazione tensione pilotata } tensione $V = K V_p$
 corrente $V = R_{21} i_p$

genera corrente pilotata } tensione $i = \beta V_p$
 corrente $i = \alpha i_p$

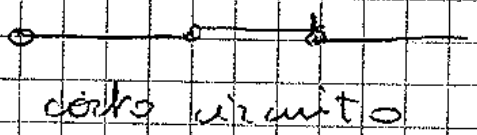
R_{21} trans resistenza

β trans conduttanza

Interruttore ideale

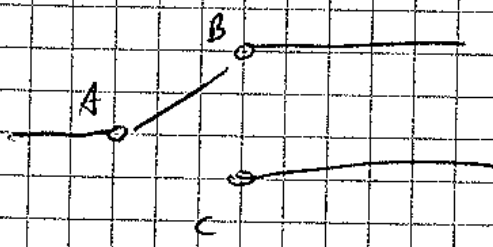


$G = 0$



$R = 0$

Commutatore ideale



$R_{AB} = 0$

$G_{AC} = 0$