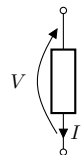


Bipolo

Utilizzatori

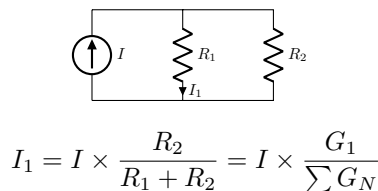


$$V = R \times I \text{ [V]}$$

$$P_{Ass} = V \times I \text{ [W]}$$

$$P_{Ero} = -V \times I \text{ [W]}$$

Partitori



$$I_1 = I \times \frac{R_2}{R_1 + R_2} = I \times \frac{G_1}{\sum G_N}$$

Trasformazioni

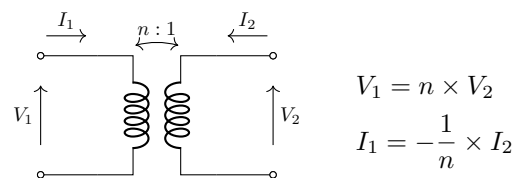
Stella → triangolo

$$G_{12} = \frac{G_1 \times G_2}{\sum G_n}$$

Triangolo → stella

$$R_1 = \frac{R_{12} \times R_{13}}{\sum R_n}$$

Trasformatore ideale



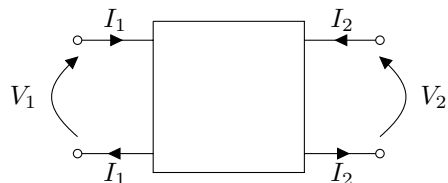
$$V_1 = n \times V_2$$

$$I_1 = -\frac{1}{n} \times I_2$$

Doppi bipoli

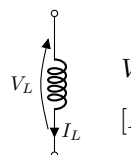
$$R: \begin{bmatrix} V_1 \\ V_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} r_{11} & r_{12} \\ r_{21} & r_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \hat{V}_1 \\ \hat{V}_2 \end{bmatrix}$$

$$G: \begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} g_{11} & g_{12} \\ g_{21} & g_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_1 \\ V_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \hat{I}_1 \\ \hat{I}_2 \end{bmatrix}$$

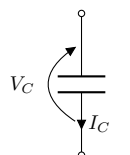


Nota: se le relazioni non vengono trovate risolvendo il circuito, bisogna utilizzare il metodo delle prove semplici, spegnendo i generatori secondo necessità, risolvendo i risultanti circuiti. Per verificare l'esistenza di altre formulazioni, verificare che il determinante della matrice dei coefficienti delle variabili controllate sia diverso da zero.

Induttori e condensatori



$$V_L = L \times \frac{di_L(t)}{dt}$$

$$[L] = [\mathbf{H}]$$


$$I_C = C \times \frac{dv_C(t)}{dt}$$

$$[C] = [\mathbf{F}]$$

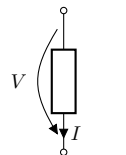
Generatori trifase

$$|\bar{V}_L| = \sqrt{3}V_{Fase} \quad |\bar{I}_L| = \sqrt{3}I_{Fase} \quad V_{Fase} = |\bar{E}_1| \quad I_{Fase} = |\bar{I}_{f31}|$$

Induttori accoppiati in serie e parallelo

Serie: $L_{Eq} = L_1 + L_2 \pm 2M$ Parallelo: $L_{Eq} = \frac{L_1 L_2 - 2M}{L_1 + L_2 \mp 2M}$

Generatori



$$V = -R \times I \text{ [V]}$$

$$P_{Ass} = -V \times I \text{ [W]}$$

$$P_{Ero} = V \times I \text{ [W]}$$

Teorema di Tellegen

$$\sum V_n \times I_n = 0$$

Carica di un condensatore

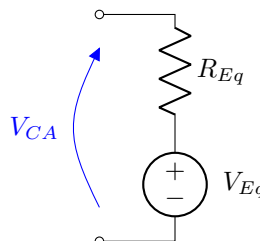
$$W(t_0, t_1) = \frac{1}{2} C [v^2(t_1) - v^2(t_0)] \text{ [mJ]}$$

Nota: Dove è presente una maggiore resistenza, sarà presente una minore intensità di corrente ed una maggiore tensione.

	Serie	Parallelo
Corrente	$I = I_1 = \dots = I_n$	$I = \sum I_n$
Tensione	$V = \sum V_n$	$V = V_1 = \dots = V_n$

Equivalenti

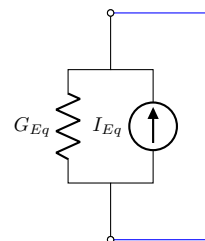
Thévenin



$$V_{Eq} = V_{CA}$$

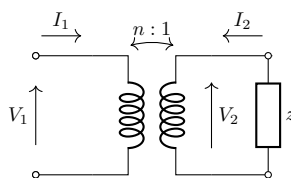
$$R_{Eq} = \frac{1}{G_{Eq}}$$

Norton



$$I_{Eq} = I_{CC}$$

$$G_{Eq} = \frac{1}{R_{Eq}}$$



$$z_{AB} = n^2 \times z \iff \text{circuit diagram with } n^2 \times z$$

Ibride

Diretta: $\begin{bmatrix} V_1 \\ I_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} h_{11} & h_{12} \\ h_{21} & h_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1 \\ V_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \hat{V}_1 \\ \hat{I}_2 \end{bmatrix}$

Inversa: $\begin{bmatrix} I_1 \\ V_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} h'_{11} & h'_{12} \\ h'_{21} & h'_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_1 \\ I_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \hat{I}_1 \\ \hat{V}_2 \end{bmatrix}$

Trasmissione

Diretta: $\begin{bmatrix} V_1 \\ I_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} t_{11} & t_{12} \\ t_{21} & t_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_2 \\ -I_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \hat{V}_1 \\ \hat{I}_1 \end{bmatrix}$

Inversa: $\begin{bmatrix} V_2 \\ I_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} t'_{11} & t'_{12} \\ t'_{21} & t'_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_1 \\ -I_1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \hat{V}_2 \\ \hat{I}_2 \end{bmatrix}$

Equazione di stato

1. Trovare la duale della variabile di stato in funzione di quest'ultima
2. Sostituire la duale con la relazione costituente

Frequenza di risonanza

$$\omega = \frac{1}{\sqrt{LC}}$$

Rifasamento

$$C = \frac{P \times \tan \varphi - P \times \tan \varphi_{Rifasato}}{\omega \times V^2} \quad \text{N.B.: } Q = P \times \tan \varphi$$

Analisi nodale
Semplice

LKC ai nodi con le correnti in funzione dei potenziali di nodo (verso positivo uscente). Risolvo poi il sistema risultante.

Modificata

Aggiungo un'equazione per ogni variabile aggiunta non controllabile in tensione. Risolvo poi il sistema risultante.

Nota: Ogni generatore si deve presentare due volte con segno opposto nel vettore dei termini noti od una sola volta se collegato al nodo di riferimento.

Regime alternato sinusoidale

$$v(t) = \underbrace{A}_{\text{ampiezza}} \times \cos\left(\underbrace{\omega}_{\text{pulsazione}} t + \underbrace{\varphi}_{\text{fase}}\right) \iff \underbrace{\bar{V}}_{\text{fasore}} = \underbrace{A}_{\text{ampiezza}} \times e^{j \overbrace{\varphi}^{\text{fase}}} = a + jb$$
$$\underbrace{\omega}_{\text{pulsazione}} = 2\pi \underbrace{\nu}_{\text{frequenza}} \quad A = \sqrt{a^2 + b^2} \quad \varphi = \arctan \frac{b}{a}$$
$$\underbrace{Z}_{\text{impedenza}} = \underbrace{R}_{\text{resistenza}} + j \underbrace{X}_{\text{reattanza}} \quad \underbrace{Y}_{\text{ammettenza}} = \underbrace{G}_{\text{conduttanza}} + j \underbrace{B}_{\text{suscettanza}} \quad \angle Z = -\angle Y$$

Nota: attenzione al quadrante. **Nota:** $\bar{V} \in \mathbb{C}$.

Resistori, condensatori ed induttori in RAS

Resistori
 $Z_R = R$
 $Y_R = \frac{1}{R}$

Condensatori
 $Z_C = \frac{1}{j\omega C} = -\frac{1}{\omega C} \times j$
 $Y_C = j\omega C$

Induttori
 $Z_L = j\omega L$
 $Y_L = \frac{1}{j\omega L} = -\frac{1}{\omega L} \times j$

L'immettenza è un termine generico per indicare l'impedenza o l'ammettenza.

Potenza in RAS

$$\underbrace{S}_{\text{potenza complessa [VA]}} = \underbrace{P}_{\text{potenza attiva [W]}} + j \underbrace{Q}_{\text{potenza reattiva [VAR]}}$$
$$S = |S| \times \underbrace{\cos \varphi}_{\text{fattore di potenza}} + j |S| \times \sin \varphi \quad \cos \varphi = \frac{P}{|S|}$$

Notiamo che $\angle \bar{I} = -\angle \bar{I}^*$, quindi $\varphi = \varphi_{Tensione} - \varphi_{Corrente}$

Massimo trasferimento di potenza: $Z_{Sorgente} = Z_{Carico}^*$

Potenza apparente: $|S| = V_{Eff} \times I_{Eff}$ [VA]

Bipoli passivi

- Bipoli passivi: $R \geq 0, G \geq 0, P \geq 0, -90^\circ \leq \varphi \leq 90^\circ$
 - Bipoli resistivi: $X = B = 0, Q = 0, \varphi = 0^\circ$
 - Bipoli reattivi: $R = G = 0, P = 0, \varphi = \pm 90^\circ$
- Bipoli induttivi: $X > 0, B < 0, Q > 0, 0^\circ < \varphi \leq 90^\circ$, ritardo
 - Bipoli capacitivi: $X < 0, B > 0, Q < 0, -90^\circ \leq \varphi < 0^\circ$, anticipo

Induttori mutuamente accoppiati

Tempo:
$$\begin{cases} v_1(t) = L_1 \frac{di_1(t)}{dt} + M \frac{di_2(t)}{dt} \\ v_2(t) = M \frac{di_1(t)}{dt} + L_2 \frac{di_2(t)}{dt} \end{cases} \iff$$

Fasori:
$$\begin{cases} \bar{V}_1 = j\omega L_1 \bar{I}_1 + j\omega M \bar{I}_2 \\ \bar{V}_2 = j\omega M \bar{I}_1 + j\omega L_2 \bar{I}_2 \end{cases}$$

$$\underbrace{k}_{\text{coefficiente di accoppiamento}} = \frac{|M|}{\sqrt{L_1 L_2}}$$

Transitorio

Esponenziale

- $i_L(t) = I_{L\infty} + (i_{L0} - I_{L\infty}) \times e^{-\frac{t}{\tau}}$
- $v_C(t) = v_{C\infty} + (v_{C0} - v_{C\infty}) \times e^{-\frac{t}{\tau}}$

Rampa

- $i_L(t) = \frac{V_L}{L}(t - T_0) + I_{L0}$
- $v_C(t) = \frac{I_C}{C}(t - T_0) + V_{C0}$

$$\tau_L = LG = \frac{L}{R} \quad \tau_C = RC$$

Circuiti magnetici

Ψ_B : flusso attraverso la sezione

Φ_B : flusso concatenato con l'avvolgimento

$v = L \frac{di}{dt} \quad \Phi_B = LI \rightarrow v = \frac{d\Phi_B}{dt}$

$\Phi_B = n \Psi_B \quad \mathcal{R} = \frac{l}{S\mu} \quad \mu$: permeabilità magnetica

$\mathcal{F} = \mathcal{R} \Psi_B$

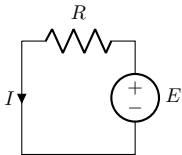
Equivalente ad un generatore di tensione con $V_{Eq} = n I$

Induzione magnetica

- Prendo il verso della sorgente come positivo
- LKT a sinistra dell'uguale (verso: regola della mano destra)
- Alla destra dell'uguale $\rightarrow + \frac{d\Phi}{dt}$

Esempio:

$E - R I = \frac{d\Phi}{dt}$



$\Phi_B(t) = A(t) \times B(t)$