

# IL METODO DI ANALISI SU BASE TAGLI

*Prof. Simone Fiori*

Dipartimento di Ingegneria dell'Informazione (DII)

Università Politecnica delle Marche (uPM)

<http://web.dii.univpm.it/fiori>

## 1 Generalità

Il *metodo di analisi su base tagli* (MABT) si applica a circuiti elettrici formati solamente da resistori e generatori indipendenti di corrente.

Consideriamo un generico bipolo  $k^{\text{mo}}$  il cui stato elettrico sia descritto dalla coppia tensione-corrente  $(v_k, i_k)$ . La relazione costitutiva del bipolo può essere del tipo:

- $i_k = G_k v_k$  se il bipolo è un resistore di conduttanza  $G_k$ ,
- $i_k = i_{g,k}$  se il bipolo è un generatore indipendente di corrente di valore  $i_{g,k}$ .

Queste relazioni costitutive si possono riassumere con la relazione costitutiva generalizzata

$$i_k = G_k v_k + i_{g,k}, \quad (1)$$

con la convenzione che

- se il bipolo è un resistore, si assume  $i_{g,k} = 0$ ,
- se il bipolo è un generatore indipendente di corrente, si assume  $G_k = 0$ .

Si assume una partizione albero/co-albero  $\mathcal{A}/\mathcal{C}$  del grafo  $\mathcal{G}$  associato al circuito elettrico. Per gli archi dell'albero, cioè quando  $k \in \mathcal{A}$ , a partire dalla relazione (1) si può scrivere un'unica relazione vettoriale tra le tensioni e le correnti associate agli archi dell'albero, ovvero:

$$I_a = G_a V_a + I_{g,a}, \quad (2)$$

dove  $I_a$  è il vettore delle correnti sugli archi di albero,  $V_a$  è il vettore delle tensioni sugli archi di albero,  $G_a$  è una matrice *diagonale* delle eventuali

conduttanze degli archi di albero e  $I_{g,a}$  è il vettore delle correnti impresse dagli eventuali generatori presenti sugli archi di albero.

Analogamente, per gli archi del co-albero, cioè quando  $k \in \mathcal{C}$ , si può scrivere un'unica relazione vettoriale tra le tensioni e le correnti associate agli archi del co-albero, ovvero:

$$I_c = G_c V_c + I_{g,c}, \quad (3)$$

dove  $I_c$  è il vettore delle correnti sugli archi di co-albero,  $V_c$  è il vettore delle tensioni sugli archi di co-albero,  $G_c$  è una matrice *diagonale* delle eventuali conduttanze degli archi di co-albero e  $I_{g,c}$  è il vettore delle correnti impresse dagli eventuali generatori presenti sugli archi di co-albero.

Ricordiamo le relazioni topologiche che descrivono la struttura del grafo e la partizione albero/co-albero:

$$\begin{cases} I_a + A I_c = 0, \\ V_c + B V_a = 0, \\ B = -A^T. \end{cases} \quad (4)$$

Il sistema risolvibile nel metodo di analisi su base tagli è, quindi

$$\begin{cases} I_a = G_a V_a + I_{g,a}, \\ I_c = G_c V_c + I_{g,c}, \\ I_a + A I_c = 0, \\ V_c + B V_a = 0. \end{cases} \quad (5)$$

Questo insieme di equazioni contiene  $2R$  incognite (dove  $R$  rappresenta il numero totale di archi del grafo  $\mathcal{G}$ ) ed è composto da  $2R$  equazioni linearmente indipendenti.

## 2 Struttura e proprietà del sistema risolvibile

Conviene scrivere il sistema risolvibile (5) utilizzando, come unica incognita, il vettore delle tensioni di albero  $V_a$ . Per far questo, inseriamo la prima e la seconda equazione all'interno della terza, ottenendo

$$\begin{cases} G_a V_a + I_{g,a} + A(G_c V_c + I_{g,c}) = 0, \\ V_c + B V_a = 0, \end{cases} \quad (6)$$

ovvero

$$\begin{cases} G_a V_a + I_{g,a} + A G_c V_c + A I_{g,c} = 0, \\ V_c = -B V_a. \end{cases} \quad (7)$$

Inserendo, infine, l'ultima equazione nella prima, si ottiene

$$G_a V_a + I_{g,a} + AG_c(-BV_a) + AI_{g,c} = 0. \quad (8)$$

Raccogliendo i termini omologhi, si ottiene poi

$$(G_a - AG_c B)V_a = -I_{g,a} - AI_{g,c}. \quad (9)$$

Definendo

$$\begin{cases} G_T \triangleq G_a - AG_c B, \\ I_{g,T} \triangleq -I_{g,a} - AI_{g,c}, \end{cases} \quad (10)$$

si può scrivere il sistema risolvete in forma compatta come

$$G_T V_a = I_{g,T}. \quad (11)$$

La matrice  $G_T$  ha dimensione  $a \times a$ , dove  $a$  rappresenta il numero di archi dell'albero ed è dimensionalmente omogenea, infatti, tutti i suoi elementi si misurano in Siemens (S). Il vettore colonna  $I_{g,T}$  ha  $a$  righe ed è dimensionalmente omogeneo, infatti, tutti i suoi elementi si misurano in Ampère (A).

La matrice  $G_T$  è *simmetrica*, infatti, dopo averla scritta come  $G_a + AG_c A^T$  (grazie alla terza equazione topologica  $B = -A^T$ ), si può notare che

$$G_T^T = (G_a + AG_c A^T)^T = G_a^T + (AG_c A^T)^T = G_a + AG_c^T A^T = G_a + AG_c A^T, \quad (12)$$

dato che sia  $G_a$  che  $G_c$  sono diagonali e, in quanto tali, anche simmetriche.