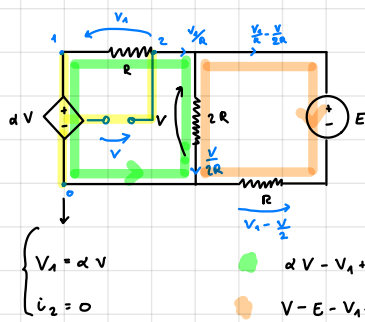


- 1) Zhevenin e Norton?
- 2) Per quali $\alpha \neq$ Norton?

THEVENIN: $V - IR_i - \cancel{V_x} - R(\dot{u} + \dot{u}_2) - E = 0$

$$V - 2Ri - Ri + R_{\alpha}i - E = 0 \quad V = i(3R - R_{\alpha}) + E$$

Norton: $i = \frac{1}{3R-d} V - \frac{E}{3R-d}$

$$\mathbb{Z} \text{ NORTON per } d=3$$


$$v? \quad (\alpha \neq \frac{5}{2})$$

$$\begin{cases} V_1 = \alpha V \\ i_2 = 0 \end{cases} \quad \begin{aligned} & \alpha V - V_1 + V = 0 & V_1 = (\alpha - 1)V \\ & V - E - V_1 + \frac{V}{2} = 0 & \rightarrow \dots \rightarrow V = \frac{2E}{5 - 2\alpha} \end{aligned}$$

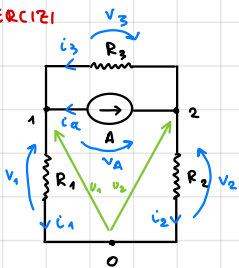
6. ANALISI NODALE

Dato un circuito composto da l lati ed n nodi. Usando le equazioni di KVL possiamo scrivere $l+n-1$ eq. topologiche.
 L'analisi nodale ci permette di ridurre queste equazioni a n eq.

Supponiamo che tutti i componenti ammettano base binaria. Possiamo, quindi, scrivere che $i = f(x)$. Possiamo definire il seguente algoritmo:

0. scegliamo il modo di riferimento $v_0 = 0$
1. usiamo KVL-I: scriviamo le l tensioni di lato in funzione degli $n-1$ potenziali di nodo.
2. usiamo le l eq. costitutive ($i = f(A^T u)$) e scriviamo le l correnti di lato in funzione degli $n-1$ potenziali di nodo.
3. usiamo le KCL per scrivere $n-1$ equazioni con incognite gli $n-1$ potenziali di nodo: $A f(A^T u) = 0$

ESERCIZI



$$n = 3 \quad l = 4$$

$$\begin{cases} v_1 = u_1 \\ v_2 = u_2 \\ v_3 = u_2 - u_1 \\ v_A = u_2 - u_1 \end{cases}$$

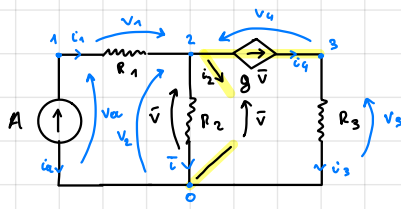
$$\rightarrow \begin{cases} i_1 = \frac{V_1}{R_1} = \frac{U_1}{R_1} \\ i_2 = \frac{V_2}{R_2} = \frac{U_2}{R_2} \\ i_3 = \frac{V_3}{R_3} = \frac{U_2 - U_1}{R_3} \\ i_\alpha = -A \end{cases}$$

$$\rightarrow \begin{cases} i_1 - i_R - i_3 = 0 \\ i_2 + i_3 + i_R = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \frac{u_1}{R_1} + A + \frac{u_1}{R_3} - \frac{u_2}{R_3} = 0 \\ \frac{u_2}{R_2} + \frac{u_2}{R_3} - \frac{u_1}{R_3} - A = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_3} \right) u_1 - \frac{1}{R_3} u_2 = -A \\ -\frac{1}{R_3} u_1 + \left(\frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_3} \right) u_2 = A \end{cases}$$

$$\downarrow$$

$$\begin{bmatrix} \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_3} & -\frac{1}{R_3} \\ -\frac{1}{R_3} & \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_1 \\ U_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -A \\ A \end{bmatrix} \rightarrow \begin{cases} U_1 = -\frac{R_1 R_3 A}{R_1 + R_3 + A} \\ U_2 = \frac{R_1 R_2 A}{R_1 + R_2 + A} \end{cases}$$

matrice inverse



$$\begin{cases} v_1 = v_1 - v_2 \\ v_2 = v_2 \\ v_3 = v_3 \\ v_4 = v_2 - v_3 \\ \bar{v} = v_2 \\ v_a = v_1 \end{cases}$$

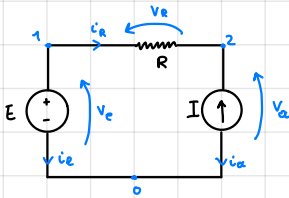
$$\begin{cases} i_1 = \frac{v_1 - v_2}{R_1} \\ i_2 = 0 \\ i_3 = \frac{v_3}{R} \\ i_4 = g v_2 \\ \bar{i} = \frac{v_2}{R_2} \\ i_a = -A \end{cases}$$

$$\begin{cases} i_1 + i_2 = 0 \\ \bar{i} + i_2 + i_4 - i_1 = 0 \\ i_3 - i_4 = 0 \end{cases}$$

$$\begin{aligned} -A + \frac{v_1 - v_2}{R_1} &= 0 \\ \frac{v_2}{R_2} + g v_2 - \frac{v_1 - v_2}{R_1} &= 0 \\ \frac{v_3}{R} - g v_2 &= 0 \end{aligned}$$

6.1 ANALISI NODALE MODIFICATA

Uguale all'analisi nodale, ma senza ipotesi. Spiegata con questo esempio:



$$\begin{cases} v_e = v_1 \\ v_r = v_2 \\ v_a = v_1 - v_2 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} i_e = ? \\ i_a = -I \\ i_r = \frac{v_1 - v_2}{R} \end{cases} \rightarrow \begin{cases} i_e + i_r = 0 \\ i_a - i_r = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} i_e + \frac{v_1 - v_2}{R} = 0 \\ -I - v_1 + v_2 = 0 \end{cases}$$

manca un'incognita

Aggiungiamo l'eq. costitutivo del componente non in base tensione: $v_1 = E \rightarrow$

$$\begin{cases} i_e + \frac{E - v_2}{R} = 0 \\ \frac{E - v_2}{R} + I = 0 \end{cases} \quad (v_1 = E) \quad \checkmark$$

I lati dei componenti non definiti in base tensione sono detti BAD BRANCHES. Quindi nell'ultimo sistema le incognite sono i potenziali di nodo e le correnti di BAD BRANCH.
La matrice risolvibile sarà:

$$\begin{bmatrix} \frac{1}{R} & -\frac{1}{R} & 1 \\ \frac{1}{R} & -\frac{1}{R} & 0 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \\ i_e \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ -I \\ E \end{bmatrix}$$