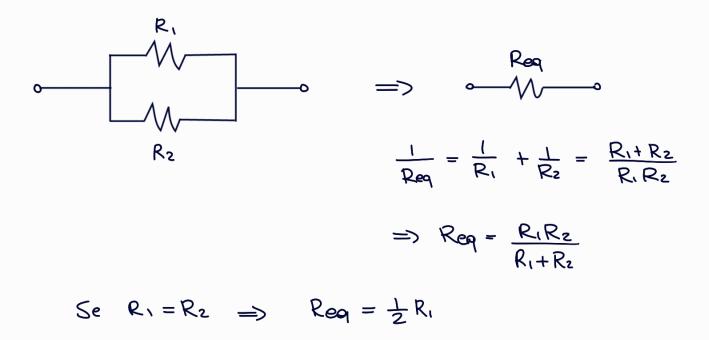
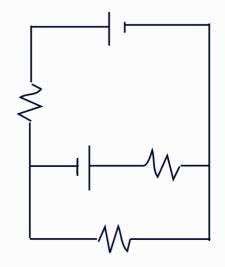
Alcune osservazioni:



Prendiamo un circuito come quello visto nell'esempio della scorsa lezione:

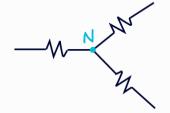
$$\begin{array}{c}
T_{1} = \frac{1}{R_{1}} \\
T_{2} = \frac{R_{2}}{R_{1} + R_{2}} \\
T_{3} = \frac{R_{2}}{R_{1} + R_{2}} \\
T_{4} = \frac{R_{2}}{R_{1} + R_{2}} \\
T_{5} = \frac{R_{4}}{R_{1} + R_{2}} \\
T_{7} = \frac{R_{2}}{R_{1} + R_{2}} \\
T_{8} = \frac{R_{4}}{R_{1} + R_{2}} \\
T_{8} = \frac{$$



In questo caso non riusciamo a ricondurci ad un circuito elementare come visto sopra, quindi introduciamo le leggi di Kirchhoff.

LEGGI DI KIRCHHOFF

Nodo: punto in cui confluiscono almeno 3 conduttori

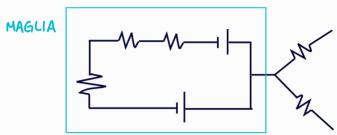


Ramo: serie di conduttori collegati tra loro in cui attorno non ci

sono nodi



Maglia: insieme di rami che formano un percorso chiuso.



Legge di Kirchhoff delle maglie

La somma algebrica delle differenze di potenziale ai capi dei componenti

che formano una maglia è zero.

Rappresenta la conservazione dell'energia

$$(V_A - V_B) + (V_B - V_C) + (V_C - V_D) + (V_D - V_E) + (V_C - V_A) = 0$$

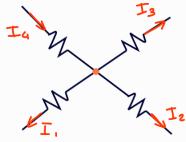
Legge di Kirchhoff dei nodi

La somma algebrica delle correnti entranti in un nodo è uguale alla somma delle correnti uscenti dal nodo.

Rappresenta la conservazione della carica elettrica

$$T_1 + T_2 + T_3 = T_4$$

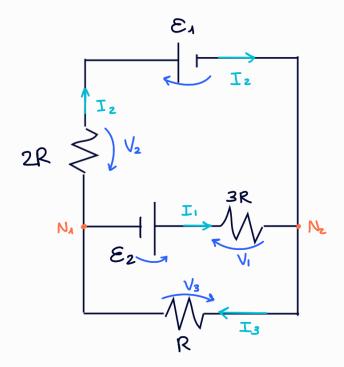
$$\Rightarrow T_1 + T_2 + T_3 - T_4 = 0$$



Regola sul numero di maglie **indipendenti**: M = R - (N - 1)

$$M = R - (N - 1)$$

Esempio



$$N=2$$
 $R=3 \rightarrow 3$ corrent

$$M = 3 - (2 - 1) = 2$$

=> Scrivo 2 leggi di K.
per le maglie e una per i nodi

L.K.N. al nodo N1:

L.K.M. :

- . Maglia superiore in senso orario: $V_1 V_2 \mathcal{E}_1 \mathcal{E}_2 = 0$ $3R \cdot I_1 - 2RI_2 - E_1 - E_2 = 0$
- maglia inferiore in senso orario: $E_2 V_1 V_3 = 0$ E2-3RI1-RI3=0

mettendo le 3 leggi di K. a sistema:

$$\begin{cases}
T_2 + T_2 - T_3 = 0 \\
3R \cdot I_4 - 2RT_2 - \mathcal{E}_4 - \mathcal{E}_2 = 0
\end{cases}$$

$$\begin{cases}
E_2 - 3RI_4 - RI_3 = 0 \\
\mathcal{E}_2 - 4RI_4 - RI_2 = 0
\end{cases}$$

$$\begin{cases} \Rightarrow \\ ||RI_1 - 3E_2 - E_1 = 0 \end{cases} \begin{cases} \Rightarrow \\ |RI_1 = \frac{3E_2 + E_1}{41} \end{cases}$$

$$||RI_2 = E_2 - 4RI_1| \qquad ||RI_2 = E_2 - \frac{12E_2 - 4E_1}{41} = \frac{-E_2 - 4E_1}{41}$$

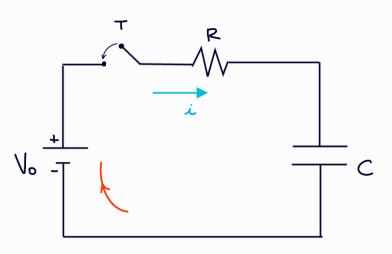
$$\begin{aligned}
T_3 &= T_1 + T_2 \\
T_4 &= \frac{3E_2 + E_4}{41R} \\
T_2 &= \frac{-E_2 - 4E_1}{41R}
\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
T_4 &= 2A \\
T_2 &= -3A \\
T_3 &= -4A
\end{aligned}$$

CARICA DI UN CONDENSATORE

Prendiamo un condensatore C inizialmente scarico.

A un certo istante t=0, chiudendo l'interruttore T, si genera una fem \bigvee_{\bullet} e inizia a circolare corrente.



$$C = \frac{Q}{V_1 - V_2} = \frac{Q}{V_c}$$

$$dd.p \ ai \ capi \ di \ C$$

Siccome la corrente non può avere valori infiniti ed è legata alla carica del condensatore, questo vuol dire che è pari alla derivata della carica e quindi la orrende, così come la carica e quindi il potenziale, varia con continuità (è rappresentata da una funzione continua).

$$i = i(t) = dQ$$
 $\Rightarrow Q = Q(t)$
 $\Rightarrow V_c = V_c(t)$ function i continue

Applico la legge di Kirchhoff alla maglia:

$$V_0 - Ri - V_c = 0$$

Sfruttiamo il fatto che $\lambda = \frac{dQ}{dt}$, $V_c = \frac{Q}{C}$ e deriviamo:

$$\frac{d}{dt} \left(V_0 - Ri - V_C \right) = 0$$

$$- R \frac{di}{dt} - \frac{dV_C}{dt} = 0 \implies - \frac{R \frac{di}{dt}}{dt} - \frac{d}{dt} \left(\frac{Q}{C} \right) = 0$$

$$- R \frac{di}{dt} - \frac{d}{C} \cdot \frac{dQ}{dt} = 0$$

$$- R \frac{di}{dt} - \frac{d}{C} \cdot \frac{dQ}{dt} = 0$$

$$\Rightarrow$$
 $-R \frac{di}{dt} - \frac{1}{c} i = 0$

$$\rightarrow -\frac{di}{dt} - \frac{1}{RC} \cdot i = 0$$

eq. differenziale

Dal punto di vista dimensionale, RC è un tempo:

$$\Omega \cdot F = \frac{V}{A} \cdot \frac{C}{V} = \frac{V}{A} \cdot \frac{A3}{V} = 3$$

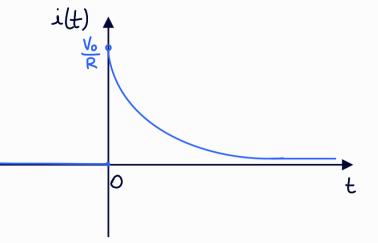
è una costante che si determina osservando l'istante appena chiuso l'interruttore

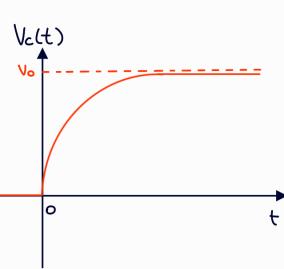
per
$$t=0$$
: $i(t=0) = \frac{\sqrt{0}}{R} = i_0$

$$\begin{cases} i(t) = 0 & \text{per } i(0) \\ i(t) = \frac{\sqrt{0}}{R} e^{-t/RC} & \text{per } i>0 \end{cases}$$

$$V_c = V_0 - Ri = V_0 - R \frac{V_0}{R} e^{-\frac{t}{R}c} = V_0(1 - e^{-\frac{t}{R}c})$$

$$\Rightarrow V_0 = \begin{cases} 0 & \text{per } t < 0 \\ V_0 \left(1 - e^{-t/ec}\right) & \text{per } t > 0 \end{cases}$$

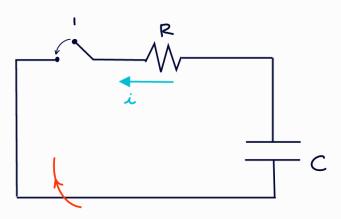




SCARICA DI UN CONDENSATORE

Prendiamo un condensatore C inizialmente carico.

All'istante t=0 chiudiamo l'interruttore.



Applico la legge di Kirchhoff per le maglie:

$$i = -\frac{dQ}{dt}$$
, $V_C = \frac{Q}{C}$

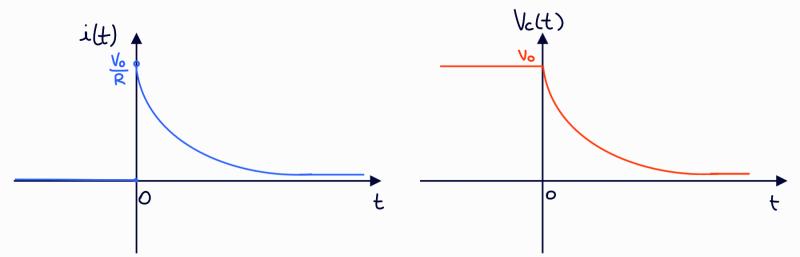
derivando:
$$\frac{d}{dt}(iR - Vc) = 0$$
 => $R\frac{di}{dt} - \frac{1}{c}\frac{dQ}{dt} = 0$
 $\Rightarrow \frac{di}{dt} + \frac{1}{RC}i = 0$ $\Rightarrow i(t) = io e^{-\frac{t}{RC}}$

• per
$$t = 0$$
: $\lambda(t = 0) = \lambda_0 = \frac{V_0}{R}$

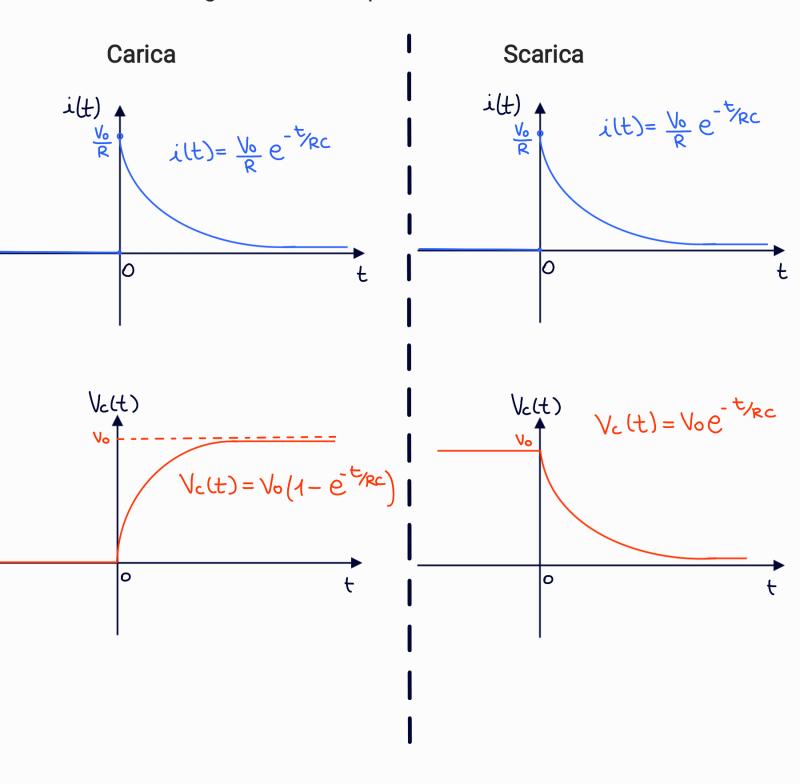
$$\Rightarrow \lambda(t) = \begin{cases} 0 & \text{per } t < 0 \\ \frac{\sqrt{0}}{R} e^{-\frac{1}{R}c} & \text{per } t > 0 \end{cases}$$

$$V_{c} = iR = \frac{V_{o}}{R} \cdot R e^{-t/kc}$$

$$\Rightarrow V_{c}(t) = \begin{cases} V_{o} & \text{per } t < 0 \\ V_{o} = \frac{t}{R} \cdot R e^{-t/kc} \end{cases}$$



Confrontiamo i grafici ottenuti per carica e scarica:



Dai grafici deduciamo che:

appena prima di chiudere l'interruttore

$$\dot{\lambda} = 0 \qquad V_{c} = \begin{cases} 0 & (c \ scarico) \\ V_{o} & (c \ carico) \end{cases}$$

 $t = 0^+$ subito dopo aver chiuso l'interruttore

$$x = \frac{V_0}{R}$$
 $V_c = \begin{cases} 0 & (c \ scarico) \end{cases}$

Se era scarico, il conduttore si comporta come un corto circuito.

Se era carico si comporta come una fem.

t→+∞ dopo molto tempo dalla chiusura dell'interruttore

$$i=0$$
 $V_c = \begin{cases} V_0 \\ 0 \end{cases}$

Non passa corrente quindi si comporta come un circuito aperto.