

CORRENTI

ELETTRICHE

STAZIONARIE

## Correnti Elettriche Stazionarie

$$I = \frac{dQ}{dt} = \int_S \underline{j} \cdot d\underline{s} \quad \underline{j} = nq\underline{v}$$

$$\underline{v} \propto \underline{E} \Rightarrow \underline{j} = \sigma \underline{E} \quad \underline{E} = \rho \underline{j} \quad \rho = \sigma^{-1} \text{ (Ohm)}$$

$$R = \rho \frac{l}{S} = \frac{l}{\sigma S} \quad \text{resistività / conducibilità elettrica}$$

$$\frac{dQ}{dt} = \frac{d}{dt} \int_V \rho dV = \int_V \frac{\partial \rho}{\partial t} dV = \int_S \underline{j} \cdot d\underline{s} = \int_V \nabla \cdot \underline{j} dV$$

$$\nabla \cdot \underline{j} = \frac{\partial \rho}{\partial t} \quad \text{equazione di continuità delle correnti} \\ \text{(conservazione carica elettrica)}$$

Effetto Joule  $W = I \cdot \Delta V = I^2 R = \frac{\Delta V^2}{R} = \text{potenza dissipata}$

potenza dissipata per unità di volume  $w = \frac{dW}{dV} = \underline{E} \cdot \underline{j}$

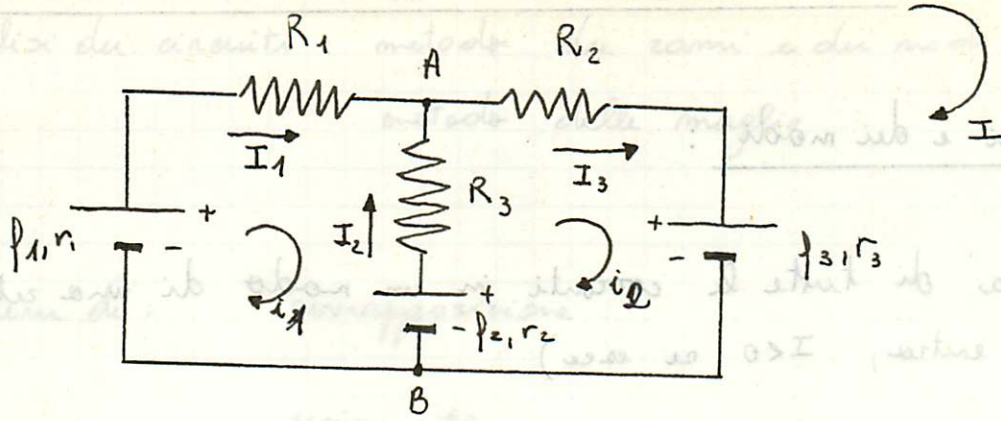
Resistori in serie  $R = R_1 + R_2$

Resistori in parallelo  $R^{-1} = R_1^{-1} + R_2^{-1}$

Legge delle correnti di Kirchhoff (conservazione carica)

Legge delle tensioni di Kirchhoff (conservazione energia)

esempio: Determinazione delle correnti nei circuiti per il metodo delle maglie



1° metodo:

$$\begin{cases} I_1 + I_2 - I_3 = 0 \\ -p_3 + p_2 = I_3(R_2 + r_3) + I_2(R_3 + r_2) \\ -p_2 + p_1 = I_1(R_1 + r_1) - I_2(R_3 + r_2) \end{cases}$$

2° metodo:

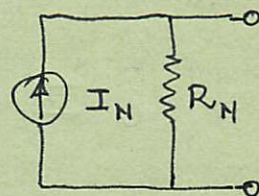
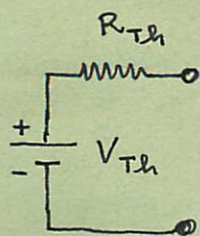
$$\begin{cases} p_2 - p_3 = i_2(R_2 + r_3 + r_2) - i_1(R_3 + r_2) \\ p_1 - p_2 = i_1(R_1 + R_3 + r_2 + r_1) - i_2(R_3 + r_2) \end{cases}$$

Metodo delle maglie

Metodo delle maglie: si applica quando il circuito è piano e non contiene maglie in serie. Si individuano le maglie indipendenti e si applica la legge di Kirchhoff delle tensioni (KVL) a ciascuna di esse. Le equazioni risultanti vengono risolte per trovare le correnti di maglia, da cui si ricavano le correnti nei rami del circuito.

## Thevenin's theorem

- Any linear network may, with respect to a pair of terminals, be replaced by a voltage generator  $V_{Th}$  (equal to the open-circuit voltage) in series with the resistance  $R_{Th}$  seen between these terminals.
- To find  $R_{Th}$  all independent voltage sources are short circuited and all independent current sources are open-circuited.

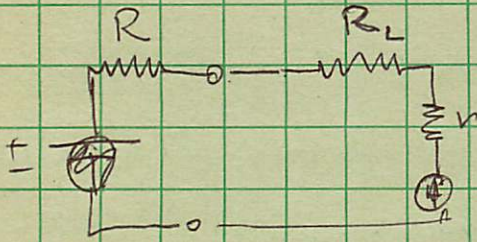


## Norton's theorem

- Any linear network may, with respect to a pair of terminals, be replaced by a current generator  $I_N$  (equal to the short-circuited current) in parallel with a resistance  $R_N$  seen between these terminals.
- Note that  $R_N = R_{Th}$ . To find  $R_N$  all independent voltage sources are short-circuited and all independent current sources are open-circuited.

Note that  $R_N = R_{Th} = R$  and  $V_{Th} = R I_N$

(open circuit voltage - short circuit current theorem)



$$I = \frac{V}{R + R_L + r} = \frac{V}{(R+r) + R_L}$$

$$(R + r + R_i) I_i = V$$

$$\underline{R} I_i + \underline{r} I_i - \underline{V} = R_i I_i \quad i = 1, 2, 3$$



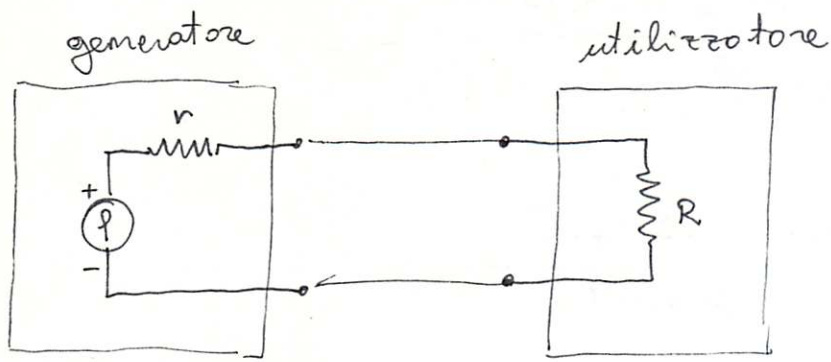
**COMUNI DI: PERUGIA,  
CORCIANO, DERUTA, TORGIANO  
COMUNITA' MONTANA  
"MONTI DEL TRASIMENO"**

collaborazione  
PROVVEDITORATO AGLI STUDI DI PERUGIA  
LEGA AMBIENTE



**CASSA  
DI RISPARMIO  
DI PERUGIA**

# Teorema del massimo trasferimento di potenza (c.c.)



$$\text{potenza utilizzata (trasferta)} = P = I^2 R$$

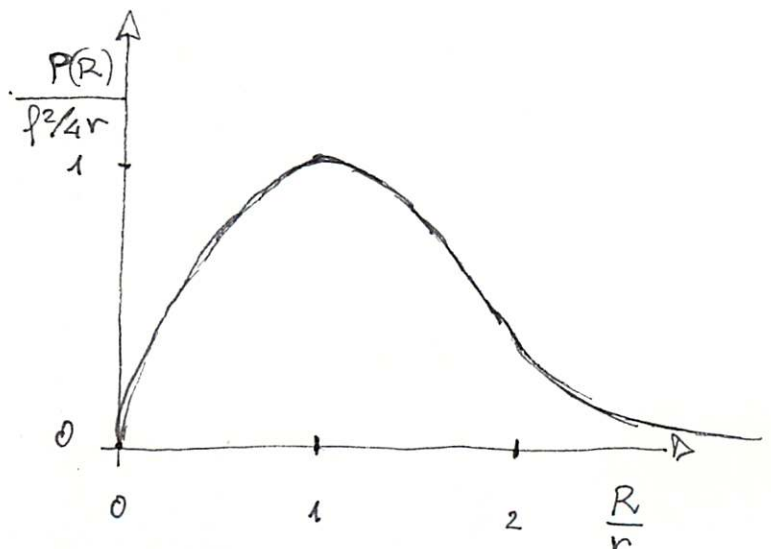
$$\mathcal{E} = I(R+r) \quad I = \frac{\mathcal{E}}{R+r}$$

$$P = \mathcal{E}^2 \frac{R}{(R+r)^2}$$

$$\frac{dP}{dR} = \mathcal{E}^2 \frac{(R+r)^2 - R \cdot 2(R+r)}{(R+r)^4} = \mathcal{E}^2 \frac{r-R}{(R+r)^3}$$

$$\frac{dP}{dR} = 0 \Rightarrow \boxed{R=r}$$

Per avere massima potenza  
trasferta si deve avere  
adattamento di impedenza  
(resistenza in c.c.)



$$\frac{d^2P}{dR^2} = \rho^2 \frac{-(R+r)^3 - (r-R)3(R+r)^2}{(R+r)^6} =$$

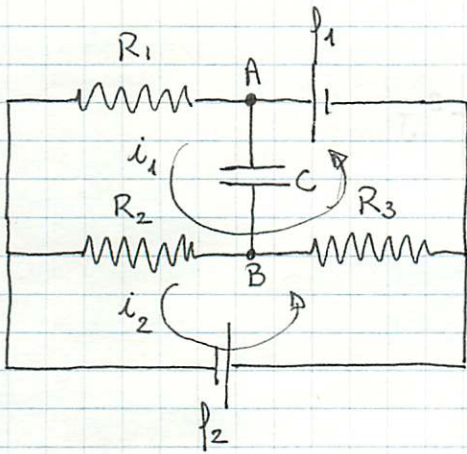
$$= \rho^2 \frac{-R-r-3r+3R}{(R+r)^4} =$$

$$= \rho^2 \frac{2R-4r}{(R+r)^4} \quad \left. \frac{d^2P}{dR^2} \right|_{R=r} < 0 \text{ (massimo)}$$

$$= 2\rho^2 \frac{R-2r}{(R+r)^4}$$



Nel circuito in figura si ha  $\mathcal{P}_1 = 30\text{W}$   $\mathcal{P}_2 = 40\text{W}$   $R_1 = 20\Omega$   
 $R_2 = 10\Omega$   $R_3 = 15\Omega$  e  $C = 5\mu\text{F}$ . Quanto vale in condizioni di  
 regime l'energia immagazzinata nel condensatore?



Detta  $i_1$  ed  $i_2$  le due correnti di maglia orientate in senso  
 antiorario si ha:

$$\begin{cases} \mathcal{P}_1 = (R_1 + R_2 + R_3) i_1 - (R_2 + R_3) i_2 \\ \mathcal{P}_2 = -(R_2 + R_3) i_1 + (R_2 + R_3) i_2 \end{cases}$$

la cui soluzione è:

$$i_1 = \frac{\mathcal{P}_1 + \mathcal{P}_2}{R_1} = 3.5\text{ A}$$

$$i_2 = \frac{\mathcal{P}_2}{R_2 + R_3} + \frac{\mathcal{P}_1 + \mathcal{P}_2}{R_1} = 5.1\text{ A}$$

Detta A e B gli estremi del condensatore si ha:

$$V_B = V_A - R_1 i_1 - R_2 i_1 + R_2 i_2$$



quindi la d.d.p. ai suoi estremi è:

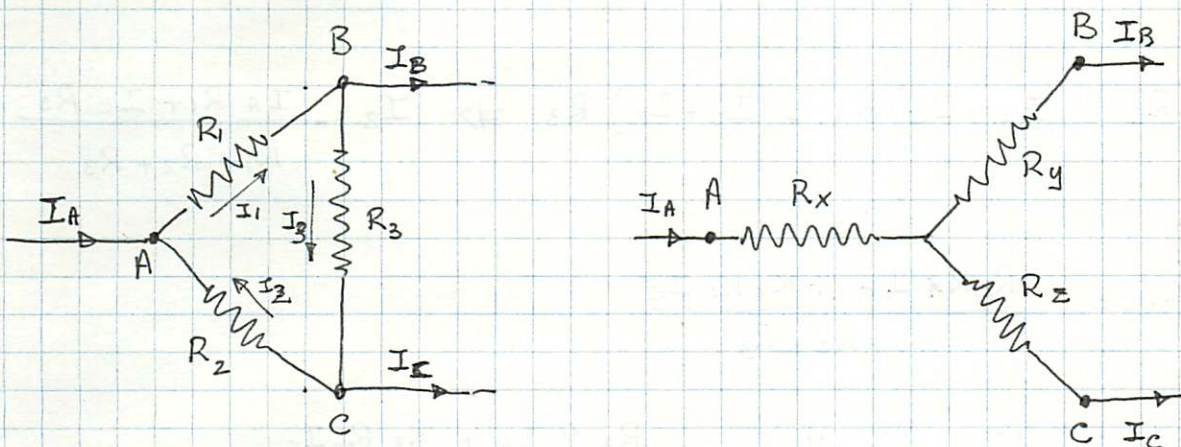
$$\Delta V = V_A - V_B = (R_1 + R_2) i_1 - R_2 i_2 = 54 \text{ V}$$

e l'energia immagazzinata vale:

$$W = \frac{1}{2} Q \Delta V = \frac{1}{2} C \Delta V^2 = 7.3 \cdot 10^{-3} \text{ J}$$

Nella rete a <sup>triangolo</sup> sono note le resistenze  $R_1, R_2, R_3$  e le correnti  $I_A$  ed  $I_B$  ( $I_C = I_A - I_B$ ). Si calcoli le d.d.p.  $V_A - V_B$  e  $V_A - V_C$ .

Nella rete a stelle si hanno le stesse correnti  $I_A, I_B$  ed  $I_C$  del triangolo. Quale relazione deve esistere tra  $R_x, R_y, R_z$  ed  $R_1, R_2, R_3$  affinché le d.d.p.  $V_A - V_B, V_A - V_C, V_B - V_C$  della stella siano uguali a quelle del triangolo?



Dette  $I_1, I_2, I_3$  le correnti di ramo nel triangolo si ha:

$$V_A - V_B = I_1 R_1 = -R_2 I_2 - R_3 I_3$$

per i nodi A e B vale:

$$\begin{cases} I_A + I_2 = I_1 \\ I_1 = I_B + I_3 \end{cases} \quad \begin{cases} I_2 = I_1 - I_A \\ I_3 = I_1 - I_B \end{cases}$$

per cui

$$I_1 R_1 = R_2 (I_A - I_1) + R_3 (I_B - I_1) \Rightarrow I_1 = \frac{R_2 I_A + R_3 I_B}{R_1 + R_2 + R_3}$$

$$V_A - V_B = \frac{R_1 R_2 I_A + R_1 R_3 I_B}{R_1 + R_2 + R_3}$$

analogamente

$$V_A - V_C = -I_2 R_2 = I_1 R_1 + I_3 R_3$$

$$\begin{cases} I_A + I_2 = I_1 \\ I_3 = I_B + I_2 \end{cases} \quad \begin{cases} I_1 = I_A + I_2 \\ I_3 = I_C + I_2 \end{cases}$$

$$-I_2 R_2 = (I_A + I_2) R_1 + (I_C + I_2) R_3 \Rightarrow I_2 = -\frac{I_A R_1 + I_C R_3}{R_1 + R_2 + R_3}$$

$$V_A - V_C = \frac{R_2 R_1 I_A + R_2 R_3 I_C}{R_1 + R_2 + R_3}$$

$$V_B - V_C = V_A - V_C - (V_A - V_B) = \frac{R_3 R_1 I_B + R_3 R_2 I_C}{R_1 + R_2 + R_3}$$

Nella stella si ha:

$$V_A - V_B = R_x I_A + R_y I_B$$

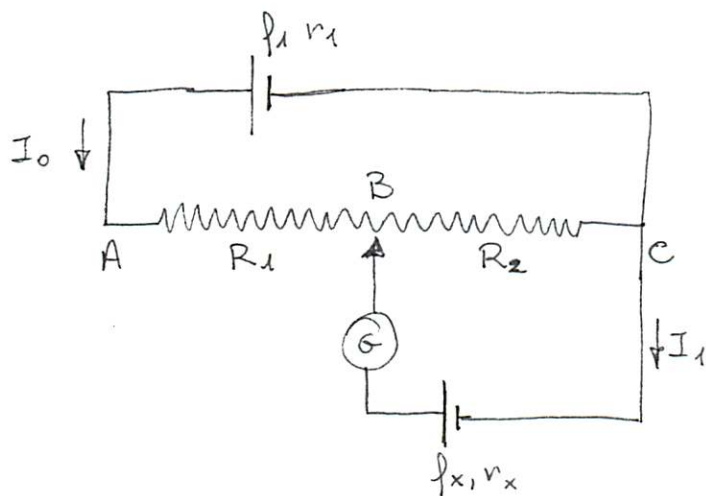
$$V_A - V_C = I_A R_x + R_z I_C$$

affinche' queste d.d.p. siano uguali a quelle del triangolo deve essere:

$$\begin{cases} R_x = R_1 R_2 / (R_1 + R_2 + R_3) \\ R_y = R_1 R_3 / (R_1 + R_2 + R_3) \\ R_z = R_2 R_3 / (R_1 + R_2 + R_3) \end{cases}$$

$$\begin{cases} R_1 = (R_x R_y + R_x R_z + R_y R_z) / R_z \\ R_2 = (R_x R_y + R_x R_z + R_y R_z) / R_y \\ R_3 = (R_x R_y + R_x R_z + R_y R_z) / R_x \end{cases}$$

## Circuito potenziometrico per la misura di f.e.m. incognite



La resistenza AC ha un contatto B che viene spostato  
finché il galvanometro misura  $I_1 = 0$

$$f_x = I_1(r_x + r_g) + (I_0 + I_1)R_2,$$

$$f_1 = I_0 R_1 + (I_0 + I_1)R_2$$

se  $I_1 = 0$

$$f_x = I_0 R_2$$

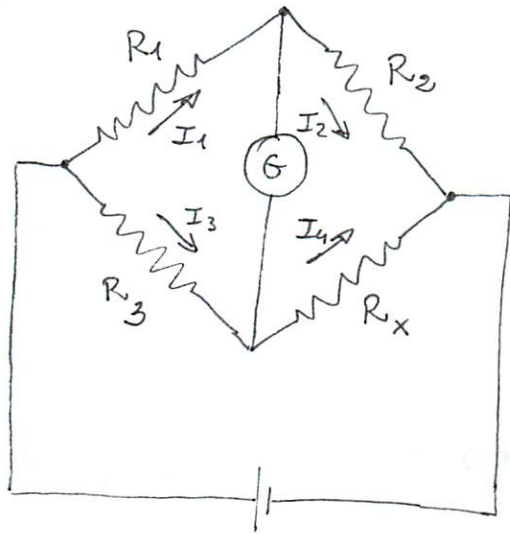
$$f_1 = I_0(R_1 + R_2) \Rightarrow \frac{dI_0}{df_x} = 0$$

usando una sorgente di f.e.m. campione  $f_c$

$$f_c = I_0 R_{2c}$$

$$f_x = f_c \frac{R_2}{R_{2c}}$$

## Ponte di Wheatstone per le misure di resistenze



variando il rapporto  $\frac{R_1}{R_2}$  e il valore di  $R_3$   
si equilibra il ponte (corrente nulla attraverso G)

in questo caso  $I_1 = I_2$   $I_3 = I_4$

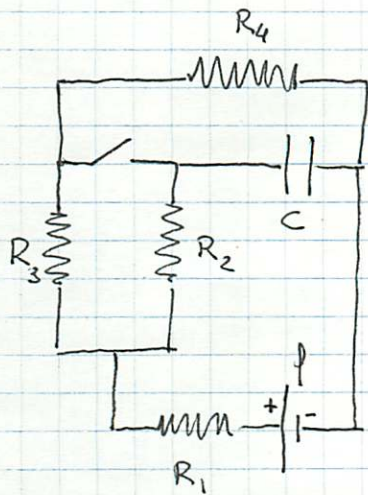
$$R_1 I_1 - R_3 I_3 = 0$$

$$R_2 I_2 - R_x I_4 = 0 = R_2 I_1 - R_x I_3$$

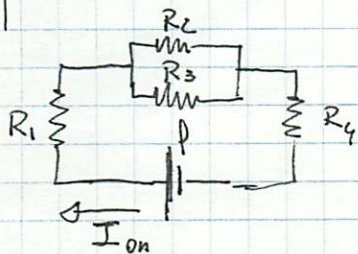
$$\frac{R_1}{R_2} = \frac{R_3}{R_x}$$

$$R_x = R_3 \frac{R_2}{R_1}$$

Dato il circuito in figura dove  $\mathcal{E} = 10\text{V}$   $R_1 = 5\Omega$   $R_2 = R_3 = 20\Omega$   
 $R_4 = 35\Omega$   $C = 2\mu\text{F}$ , calcolare la corrente di regime  $I$  quando  
 l'interruttore è chiuso. L'interruttore viene poi aperto: calcolare la  
 variazione di carica sulle armature del condensatore quando il  
 sistema ha raggiunto la nuova configurazione di equilibrio.



quando l'interruttore è chiuso il sistema è equivalente al circuito



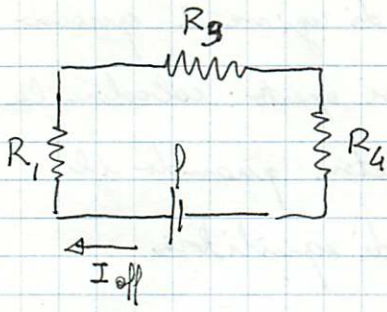
$$I_{on} = \frac{\mathcal{E}}{R_{on}} = 0.2\text{A}$$

$$R_{on} = R_1 + R_4 + \left( \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_3} \right)^{-1} = 50\Omega$$

Poiché  $C$  è in parallelo ad  $R_4$  la d.d.p. ai loro capi è la stessa  
 e la carica sul condensatore vale:

$$Q_{on} = C \Delta V_{on} = C I_{on} R_4 = 1.4 \cdot 10^{-5}\text{C}$$

Quando l'interruttore è aperto il circuito equivalente è:



$$R_{off} = R_1 + R_3 + R_4 = 60 \Omega$$

$$I_{off} = \frac{P}{R_{off}} = 0.167 \text{ A}$$

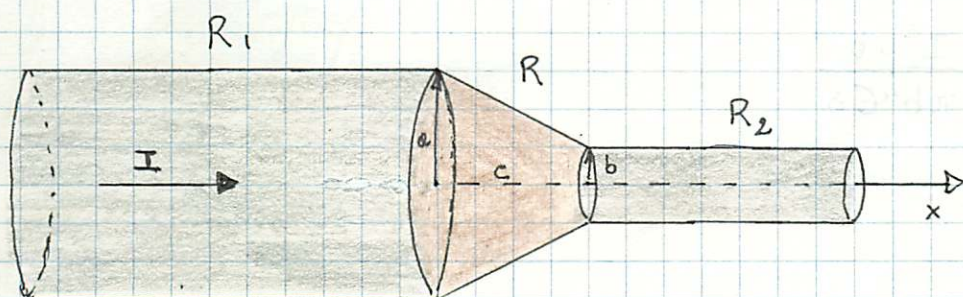
ovvero  $C$  è in parallelo ad  $R_3 + R_4$  quindi

$$Q_{off} = C \Delta V_{off} = C I_{off} (R_3 + R_4) = 1.832 \cdot 10^{-5} \text{ C}$$

$$\Delta Q = Q_{off} - Q_{on} = 4.32 \cdot 10^{-6} \text{ C}$$

Un filo di sezione  $a$  e resistenza  $R_1$  viene connesso ad un filo di sezione  $b < a$  e resistenza  $R_2$  mediante una struttura troncoconica di lunghezza  $c$ . Dato  $\rho$  la resistività della <sup>struttura</sup> si calcoli la resistenza totale e la differenza di temperatura che si stabilisce tra i due fili dopo un tempo  $t$  in cui fluisce una corrente stazionaria  $I$ .

Si trascurino le dispersioni termiche siano  $\delta$  e  $\epsilon$  la densità del materiale ed il suo calore specifico



la resistenza totale è  $R_1 + R_2 + R$  dove  $R$  è la resistenza della struttura:

A distanza  $x$  dal filo 1 il raggio della struttura è

$$y = a - (a-b) \frac{x}{c}$$

$$dR = \rho \frac{dx}{\pi y^2} = \rho \frac{dx}{\pi \left[ a - \frac{a-b}{c} x \right]^2}$$

$$R = \int dR = \int_0^c \frac{\rho}{\pi} \frac{dx}{\left( a - \frac{a-b}{c} x \right)^2} = \frac{\rho}{\pi} \frac{1}{a - \frac{a-b}{c} x} \frac{c}{a-b} \Big|_0^c =$$

$$= \frac{\rho}{\pi} \frac{c}{a-b} \left( \frac{1}{b} - \frac{1}{a} \right) = \frac{\rho c}{\pi a b}$$



la potenza termica dissipata in ciascun tratto di filo vale

$$W_i = I^2 R_i \quad i=1,2$$

Detta  $T_0$  la temperatura iniziale comune, dopo un tempo  $t$  si ha

$$T_1(t) = T_0 + \frac{W_1 t}{c m_1} = T_0 + \frac{I^2 \frac{\rho l_1}{\pi a^2} t}{c s \pi a^2 \rho l_1} = T_0 + \frac{I^2 \rho t}{\pi^2 a^4 c s}$$

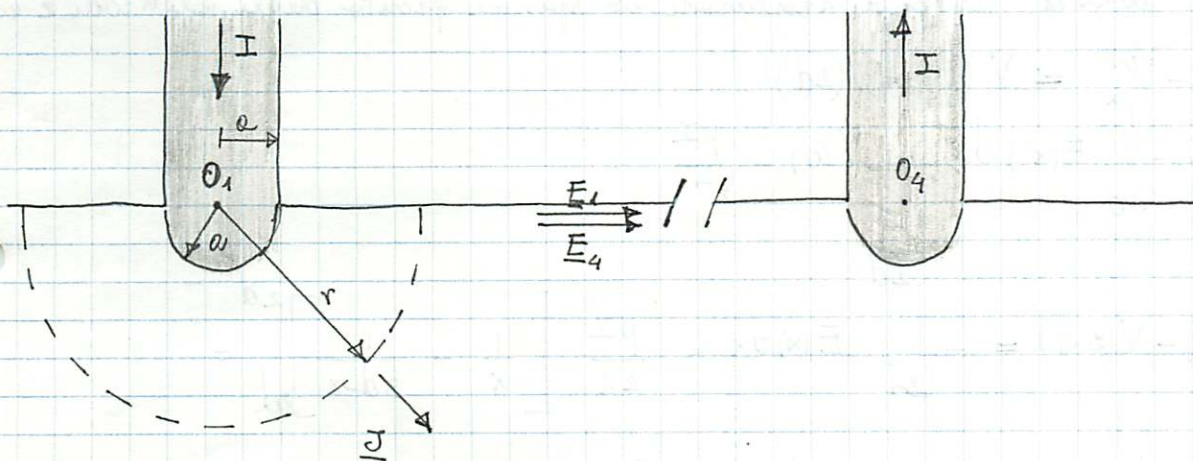
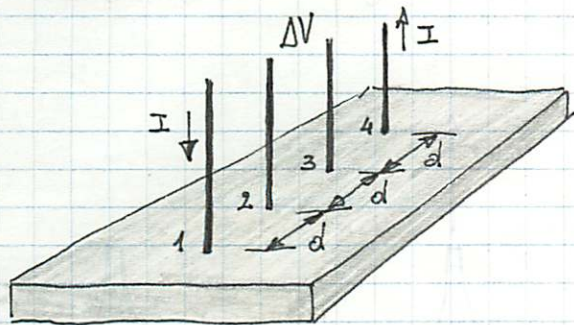
$$T_2(t) = T_0 + \frac{I^2 \rho t}{\pi b^4 c s}$$

quindi

$$\Delta T(t) = T_2(t) - T_1(t) = \frac{I^2 \rho t}{\pi c s} \left( \frac{1}{b^4} - \frac{1}{a^4} \right) > 0$$

= 0.13 cm

4 elettrodi allineati e distanti  $d$  l'uno dall'altro sono a contatto con una lamina semiconduttiva di resistività  $\rho = 0.015 \Omega \text{ m}$ . Gli elettrodi 1 e 4 sono collegati ad un generatore di corrente  $I = 2.5 \text{ mA}$ . Calcolare la d.d.p.  $\Delta V$  tra gli elettrodi 2 e 3 assumendo che ogni elettrodo sia cilindrico di raggio  $a \ll d$  e termini con una semi calotta sferica di raggio  $a$  completamente immersa nel semiconduttore.



Si consideri l'elettrodo 1. Per motivi di simmetria  $\underline{J}_1(r)$  è radiale

Per definizione 
$$I = \oint (\underline{J}_1) = 2\pi r^2 \underline{J}_1(r) \quad \underline{J}_1(r) = \frac{I}{2\pi r^2}$$

Per la legge di Ohm microscopica 
$$\underline{E}_1(r) = \rho \underline{J}_1(r) \quad \text{avuto}$$

$$E_1(r) = \frac{\rho I}{2\pi r^2} \quad \text{avuto preso come centro } O_1$$

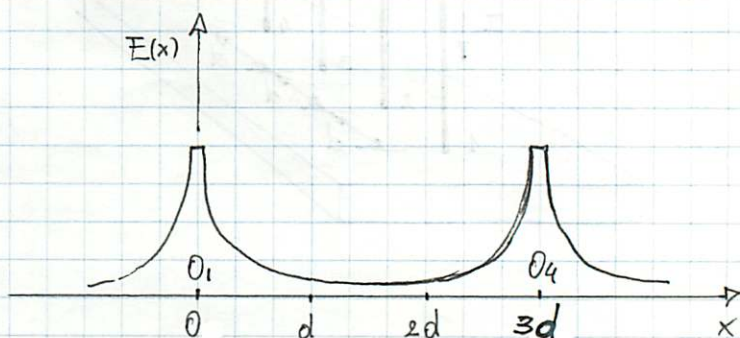
Per l'elettrodo 4 la situazione è identica salvo che la corrente ha verso opposto e quindi  $J_4(r) = -\frac{I}{2\pi r^2}$  ovvero

$$E_4(r) = -\frac{\rho I}{2\pi r^2}$$

avendo considerato come centro  $O_4$

Il campo totale è somma di  $E_1$  ed  $E_4$ ; lungo la congiungente  $O_1 O_4$  detta  $x$  la distanza da  $O_1$  si ha:

$$E(x) = \frac{\rho I}{2\pi} \left( \frac{1}{x^2} + \frac{1}{(3d-x)^2} \right)$$



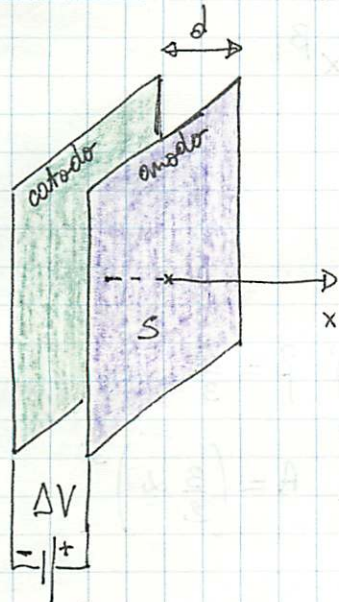
Nel limite  $a \ll d$  si può trascurare lo spessore finito degli elettrodi e  $\Delta V \equiv V(2) - V(3) \approx V(d) - V(2d)$

$$\begin{aligned} \Delta V = V(d) - V(2d) &= - \int_{2d}^d E(x) dx = \frac{\rho I}{2\pi} \left[ \frac{1}{x} - \frac{1}{3d-x} \right]_{2d}^d \\ &= \frac{\rho I}{2\pi} \left( \frac{1}{d} - \frac{1}{2d} - \frac{1}{2d} + \frac{1}{d} \right) = \frac{\rho I}{2\pi d} = 4.6 \text{ mV} \end{aligned}$$

Si ha dunque un metodo, detto delle 4 punte, per misurare  $\rho$  noti  $d$ ,  $I$  e  $\Delta V$ .

Un diodo è costituito da un anodo e un catodo piani e paralleli di superficie  $S = 20 \text{ cm}^2$  e distanti  $d = 5 \text{ mm}$ .

Facendo l'ipotesi che gli elettroni vengono emessi dal catodo con velocità nulla si calcoli la corrente nel diodo per una d.d.p. applicata  $\Delta V = 100 \text{ V}$ .



Detta  $\rho(x)$  la densità di carica all'interno del diodo l'equazione di Poisson è:

$$\frac{d^2 V(x)}{dx^2} = - \frac{\rho(x)}{\epsilon_0}$$

Detta  $v(x)$  la velocità degli elettroni a distanza  $x$  dal catodo la densità di corrente vale:

$$j(x) = \rho(x) v(x)$$

In regime stazionario  $\nabla \cdot \underline{j} = \frac{d}{dx} j(x) = 0$  cioè  $j(x) = \text{costante} = j < 0$

Per la conservazione dell'energia si ha:

$$\frac{1}{2} m v(x)^2 = e V(x)$$

quindi  $\rho(x) = \frac{j}{V(x)} = j \sqrt{\frac{m}{2eV(x)}} < 0$

$$\frac{d^2}{dx^2} V(x) = -\frac{j}{\epsilon_0} \sqrt{\frac{m}{2eV(x)}} = \omega^2 V(x)^{-\frac{1}{2}} \quad \omega^2 \equiv -\frac{j}{\epsilon_0} \sqrt{\frac{m}{2e}}$$

$$V(0) = 0$$

la soluzione è del tipo  $V(x) = A x^\beta$

$$A\beta(\beta-1) x^{\beta-2} = \omega^2 A^{-\frac{1}{2}} x^{-\frac{\beta}{2}}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \beta-2 = -\frac{\beta}{2} \\ A\beta(\beta-1) = \omega^2 A^{-\frac{1}{2}} \end{array} \right.$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \beta = \frac{4}{3} \\ A = \left(\frac{3}{2}\omega\right)^{\frac{4}{3}} \end{array} \right.$$

$$V(x) = \left(\frac{3}{2}\omega\right)^{\frac{4}{3}} x^{\frac{4}{3}} = \left(\frac{3}{2}\omega x\right)^{\frac{4}{3}} \quad \text{legge di Langmuir-Child}$$

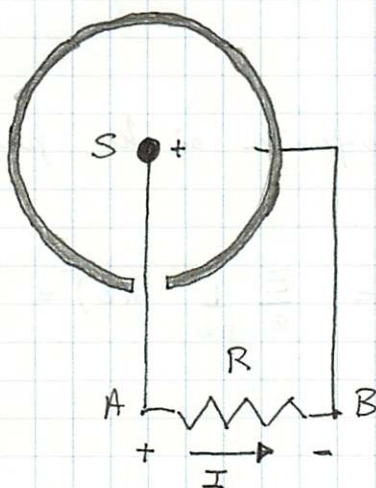
$$V(d) = \Delta V = \left(\frac{3}{2}\omega d\right)^{\frac{4}{3}}$$

$$\omega = \frac{2}{3} \frac{\Delta V}{d}^{\frac{3}{4}}$$

$$I = jS = -\epsilon_0 \omega^2 S \sqrt{\frac{2e}{m}} = -\epsilon_0 S \sqrt{\frac{2e}{m}} \frac{4}{9} \frac{\Delta V}{d^2}^{\frac{3}{2}} = -0.187 \text{ mA}$$

Al centro di una sfera di piombo cava c'è una sorgente radioattiva  $S$  che emette  $n = 1.2 \cdot 10^4$  elettroni al secondo con energia cinetica  $E = 12 \text{ KeV}$ . La sorgente è connessa alla sfera mediante una resistenza  $R = 0.95 \cdot 10^{15} \Omega$ .

In condizioni stazionarie quanto vale la d.d.p. ai capi di  $R$ ? Quale è il suo valore minimo al variare di  $R$ ? Per quale valore di  $R$  la potenza trasferita ad essa è massima?



La sfera di piombo si carica negativamente acquistando elettroni per cui  $V_A > V_B$

In condizioni stazionarie la corrente è  $I = ne$  quindi

$$V_{AB} = IR = neR = 1.8 \text{ V}$$

$V_{AB}$  cresce al crescere di  $R$  ma non può crescere indefinitamente: quando la differenza di energie potenziale elettrostatica tra la sorgente e la sfera,  $eV_{AB}$ , supera l'energia cinetica degli elettroni emessi,  $E$ , la corrente si interrompe. Quindi:

$$eV_{AB} \leq E$$

$$V_{AB \text{ max}} = \frac{E}{e} = 12 \text{ KeV}$$

in corrispondenza:

$$R_{\text{max}} = V_{AB \text{ max}} / ne = 6.2 \cdot 10^{18} \Omega$$

La potenza sviluppata dalle sorgenti è:

$$P_S = nE = 2.3 \cdot 10^{-11} \text{ W} \quad 0 < R < R_{\text{max}} \quad P_S = 0 \quad R > R_{\text{max}}$$

La potenza dissipata per effetto Joule sulla resistenza  $R$  è:

$$P_R = RI^2 = R(ne)^2 \quad \text{per} \quad 0 < R < R_{\text{max}}$$

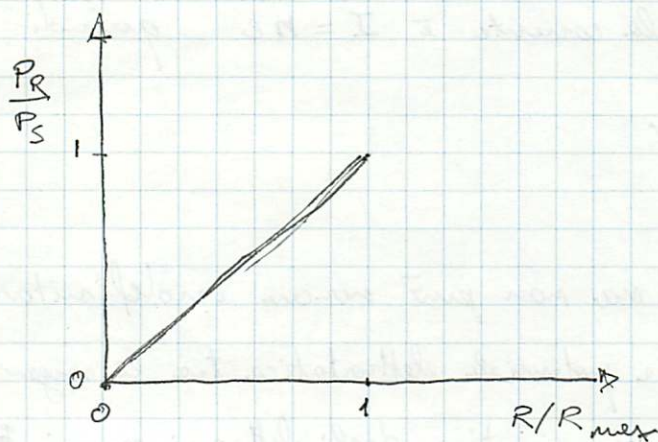
$$P_R = 0 \quad \text{per} \quad R > R_{\text{max}}$$

La potenza massima trasferita si ha per  $R = R_{\text{max}}$  e vale

$$P_{R_{\text{max}}} = R_{\text{max}} (ne)^2 = \frac{E}{e} \frac{1}{ne} (ne)^2 = nE = P_S$$

Si nota che per  $R < R_{\text{max}}$   $P_S > P_R$ .

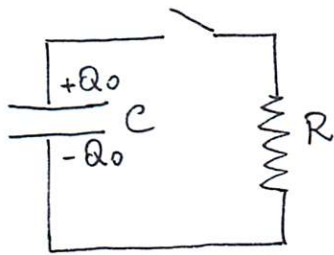
$P_S - P_R$  va a riscaldare la sfera di piombo (frenamento degli elettroni)



## Equazioni circuitali in condizioni quasi stazionarie

Per processi non stazionari che variano su una scala di tempi  $\ll \frac{l}{c}$  ( $l$  = lunghezza del circuito,  $c$  = velocità della luce) si applicano le leggi dei circuiti stazionari ai valori istantanei delle grandezze in gioco.

### Scarica di un condensatore



a  $t=0$  è  $Q(0) = Q_0$  chiudendo il circuito fluisce una corrente  $i(t)$  ed il condensatore si scarica

detta  $v(t)$  la d.d.p. ai capi del condensatore

$$v(t) = R i(t) = \frac{Q(t)}{C}$$

$$-dQ = i dt \Rightarrow -\frac{dQ}{dt} = i(t) = \frac{v(t)}{R}$$

$$\boxed{\frac{dQ(t)}{dt} = -\frac{Q(t)}{RC}}$$

da cui la soluzione

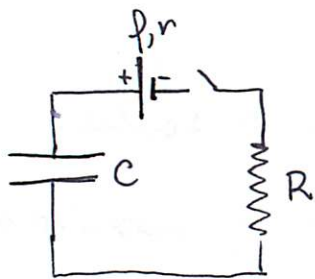
$$Q(t) = Q(0) e^{-\frac{t}{RC}}$$

$$i(t) = \frac{Q_0}{RC} e^{-\frac{t}{RC}}$$

$$\text{nota da } \int_0^{\infty} i(t) dt = Q_0$$



## carica di un condensatore



$$\text{at } t=0 \quad \bar{Q}(0)=0$$

chiudendo l'interruttore il condensatore si carica a.d.d.p.  $\mathcal{E}$

$$\mathcal{E} - v(t) = (R+r) i(t) = \mathcal{E} - \frac{Q(t)}{C}$$

$$dQ = i(t) dt \quad \Rightarrow \quad i(t) = \frac{dQ(t)}{dt}$$

$$\boxed{(R+r) \frac{dQ(t)}{dt} = \frac{\mathcal{E}C - Q(t)}{C}}$$

$$\frac{dQ(t)}{\mathcal{E}C - Q(t)} = \frac{dt}{(R+r)C}$$

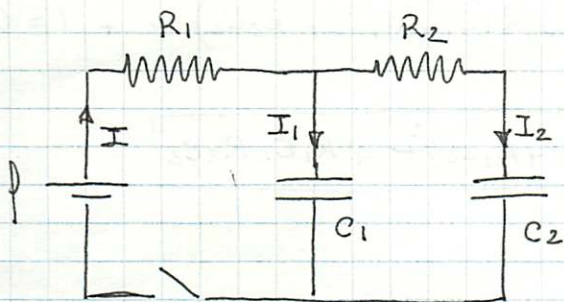
$$\ln \left[ \frac{\mathcal{E}C - Q(t)}{\mathcal{E}C - Q(0)} \right] = \frac{t}{(R+r)C}$$

$$Q(t) = \mathcal{E}C \left[ 1 - e^{-\frac{t}{(R+r)C}} \right]$$

$$i(t) = \frac{\mathcal{E}}{R+r} e^{-\frac{t}{(R+r)C}}$$

$$\Delta Q = Q(\infty) - Q(0) = \mathcal{E}C = \int_0^{\infty} dt i(t)$$

Nel circuito mostrato in figura determinare la d.d.p.  $V_2(t)$  ai capi del condensatore  $C_2$  a partire dall'istante  $t=0$  in cui l'interruttore viene chiuso.



Detta  $I$ ,  $I_1$  ed  $I_2$  le correnti di ramo come illustrato in figura e  $V_1, V_2$  le d.d.p. sui condensatori, si ha:

$$\begin{cases} I = I_1 + I_2 \\ \varphi = I R_1 + V_1 \\ 0 = I_2 R_2 + V_2 - V_1 \end{cases}$$

$$\text{Ma } \bar{e}: \quad I_1 = \frac{dQ_1}{dt} = C_1 \frac{dV_1}{dt} \quad I_2 = \frac{dQ_2}{dt} = C_2 \frac{dV_2}{dt}$$

$$V_1 = V_2 + I_2 R_2 = V_2 + R_2 C_2 \frac{dV_2}{dt}$$

$$\varphi = R_1 \left( C_1 \frac{dV_1}{dt} + C_2 \frac{dV_2}{dt} \right) + V_1 =$$

$$= R_1 \left( C_1 \frac{dV_2}{dt} + R_2 C_2 C_1 \frac{d^2 V_2}{dt^2} + C_2 \frac{dV_2}{dt} \right) + V_2 + R_2 C_2 \frac{dV_2}{dt}$$

da coordinato da:

$$R_1 R_2 C_1 C_2 \frac{d^2 V_2}{dt^2} + (R_1 C_1 + R_1 C_2 + R_2 C_2) \frac{dV_2}{dt} + V_2 = \rho$$

eq. caratteristica :  $R_1 R_2 C_1 C_2 \omega^2 + (R_1 C_1 + R_1 C_2 + R_2 C_2) \omega + 1 = 0$

$$\omega^{\pm} = \frac{-(R_1 C_1 + R_1 C_2 + R_2 C_2) \pm \sqrt{(R_1 C_1 + R_1 C_2 + R_2 C_2)^2 - 4 R_1 C_1 R_2 C_2}}{2 R_1 C_1 R_2 C_2}$$

$$V_2(t) = \rho + A^+ e^{\omega^+ t} + A^- e^{\omega^- t}$$

le condizioni iniziali sono :

$$V_2(0) = 0 \quad V_1(0) = 0 = V_2(0) + R_2 C_2 \frac{dV_2(0)}{dt} \Rightarrow \frac{dV_2(0)}{dt} = 0$$

$$\begin{cases} \rho + A^+ + A^- = 0 \\ A^+ \omega^+ + A^- \omega^- = 0 \end{cases}$$

$$A^+ = \rho \frac{\omega^-}{\omega^+ - \omega^-}$$

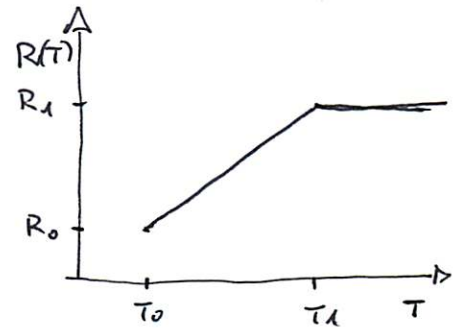
$$A^- = -\rho \frac{\omega^+}{\omega^+ - \omega^-}$$

$$V_2(t) = \rho \left[ 1 + \frac{\omega^-}{\omega^+ - \omega^-} e^{\omega^+ t} - \frac{\omega^+}{\omega^+ - \omega^-} e^{\omega^- t} \right]$$

si noti che  $\text{Re } \omega^{\pm} < 0$  e quindi  $\lim_{t \rightarrow \infty} V_2(t) = \rho$

Il filamento di una lampadina offre una resistenza elettrica dipendente dalla temperatura  $R(T)$  secondo la legge:

$$R(T) = \begin{cases} R_0 + \alpha(T - T_0) & T_0 \leq T \leq T_1 \\ R_1 (\equiv R_0 + \alpha(T_1 - T_0)) & T_1 \leq T \end{cases}$$



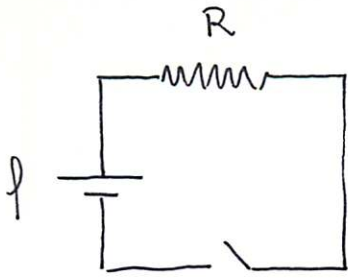
A partire

dall'istante  $t=0$  la lampadina viene alimentata da una sorgente di f.e.m. continua ideale di valore  $\mathcal{E}$ .

Trascurando la dispersione termica della lampadina e detta  $\gamma$  la sua capacità termica, calcolare l'andamento nel tempo della corrente  $I(t)$  nel circuito supponendo che

all'istante  $t=0$  la lampadina sia a temperatura  $T_0$ .

Si trascuri il coefficiente di autoinduzione del circuito.



at  $t=0$   $\bar{x}$   $T(0) = T_0$  ed  $R = R_0$

all'istante  $t$ :  $\mathcal{E} = I(t) R(t)$  (1)

l'energia dissipata nella lampadina va tutta ad aumentare la sua temperatura:

$$\int_0^t I(t')^2 R(t') dt' = \gamma (T(t) - T(0)) \quad (2)$$

Derivando la (2) rispetto a  $t$  ed usando la (1)

$$\gamma \dot{T}(t) = \frac{\mathcal{E}^2}{R(t)}$$

$$dT R(T) = \frac{\mathcal{E}^2}{\gamma} dt$$

o  $T \leq T_1$

$$\left[ R_0 + \alpha(T - T_0) \right] dT = \frac{\mathcal{E}^2}{\gamma} dt \quad \text{integrando}$$

$$R_0(T(t) - T_0) + \frac{\alpha}{2} (T(t) - T_0)^2 = \frac{\mathcal{E}^2}{\gamma} t$$

$$\Rightarrow [T(t) - T_0]^2 + 2R_0 [T(t) - T_0] - \frac{\beta^2}{\gamma} t = 0$$

$$T(t) - T_0 = \frac{-R_0 \pm \sqrt{R_0^2 + \frac{\beta^2}{\gamma} t}}{2}$$

affinche  $\lim_{t \rightarrow 0} [T(t) - T_0] = 0$  occorre prendere il segno +

Questa legge esprime lo sviluppo temporale di  $T(t)$

fino al tempo  $t^*$  tale che  $T(t^*) = T_1$

$$\text{cioè } t^* = \frac{\gamma}{\beta^2} (R_1^2 - R_0^2)$$

per  $t \geq t^*$  cioè  $T \geq T_1$

$$\int_0^{T(t)} R(T') dT' = \int_0^{T_1} R(T') dT' + \int_{T_1}^{T(t)} R_1 dT' =$$

$$= R_0(T_1 - T_0) + \frac{\beta}{2}(T_1 - T_0)^2 + R_1(T(t) - T_1) =$$

$$= (T_1 - T_0) \frac{R_0 + R_1}{2} + R_1 [T(t) - T_1] = \frac{\beta^2}{\gamma} t$$

$$T(t) - T_1 = \frac{\beta^2}{\gamma R_1} t - (T_1 - T_0) \frac{R_0 + R_1}{2 R_1}$$

la corrente  $I(t)$  è data dalla legge

$$I(t) = \frac{P}{R(t)} = \begin{cases} \frac{P}{R_0 + \alpha [I(t) - T_0]} & 0 \leq t \leq t^* \\ \frac{P}{R_1} & t^* \leq t \end{cases}$$

$$I(t) = \begin{cases} \frac{P}{\sqrt{R_0^2 + \frac{2P^2\alpha t}{\gamma}}} & 0 \leq t \leq t^* \\ \frac{P}{R_1} & t^* \leq t \end{cases}$$

essendo  $t^* = \frac{\gamma}{2P^2\alpha} (R_1^2 - R_0^2)$

