

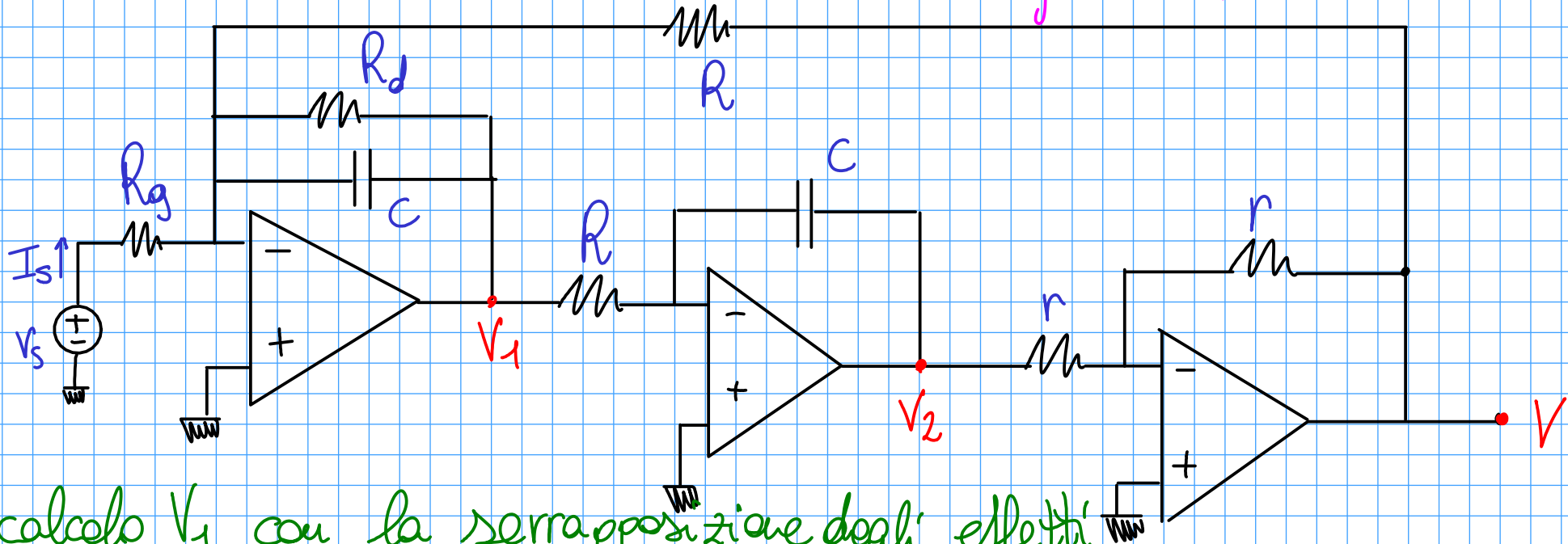
Filtro di Tow-Thomas

3 DIC

simile a calcolatore analogico

sommatore + integratore + invertente

schema base

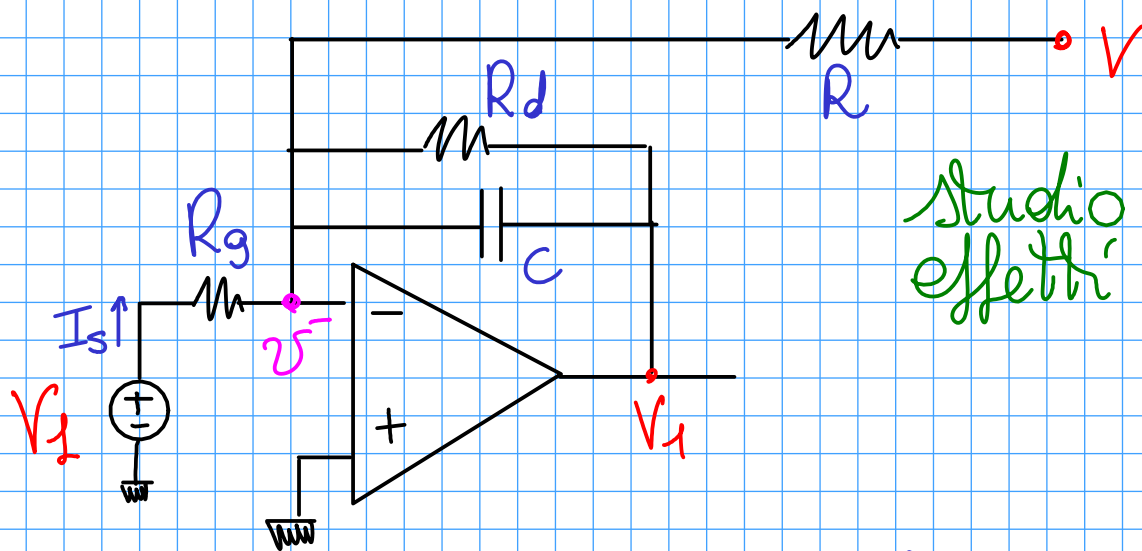


calcolo V_1 con la sovrapposizione degli effetti

$$V_1 = \begin{cases} V_s \rightarrow -\frac{1}{R_g C} \int V_s(t) dt \\ V \rightarrow -\frac{1}{R C} \int V(t) dt \\ V_1 \rightarrow -\frac{1}{R_d C} \int V_1(t) dt \end{cases}$$

contributo di retroazione dell'uscita sull'ingresso (V_1 influenza attraverso R_d lo stesso V_1)

se non è chiaro, nella pagina seguente viene dimostrato



calcolo con feedback

studio con la sovrapposizione degli effetti

correnti al nodo $v^- \rightarrow \frac{V_s}{R_g} + \frac{V}{R} + \frac{C_s V_1}{R_d} - \frac{V_1}{R_d} = 0$

porto dell'altra parte

$$-V_1 C_s = \frac{V_s}{R_g} + \frac{V}{R} + \frac{V_1}{R_d}$$

$$V_1 = -\frac{1}{R_g C_s} V_s - \frac{1}{R C_s} V - \frac{1}{R_d C_s} V_1$$

↳ torno nel tempo

$$V_1(t) = -\frac{1}{R_g C} \int_0^t V_s(z) dz - \frac{1}{R C} \int_0^t V(z) dz - \frac{1}{R_d C} \int_0^t V_1(z) dz$$

adesso sfrutto l'opologia e calcolo V_2 in funzione di V_1

$$V_2 = -\frac{1}{RC} \int V_1(t) dt \rightarrow V_1(t) = -\frac{1}{\omega RC} \frac{d}{dt} V_2(t) = -\frac{1}{\omega RC} \frac{d}{dt} V(t)$$

quindi usando le due espressioni in V_1

$$\frac{1}{\omega RC} \frac{d}{dt} V(t) = -\frac{1}{R_1 C} \int V_1(t) dt - \frac{1}{RC} \int V_2(t) dt - \frac{1}{R_3 C} \int V_5(t) dt$$

$$\frac{1}{\omega RC} \frac{d}{dt} V(t) = -\frac{1}{R_1 C} \int \frac{1}{\omega RC} \frac{d}{dt} V(t) dt - \frac{1}{RC} \int V_2(t) dt - \frac{1}{R_3 C} \int V_5(t) dt$$

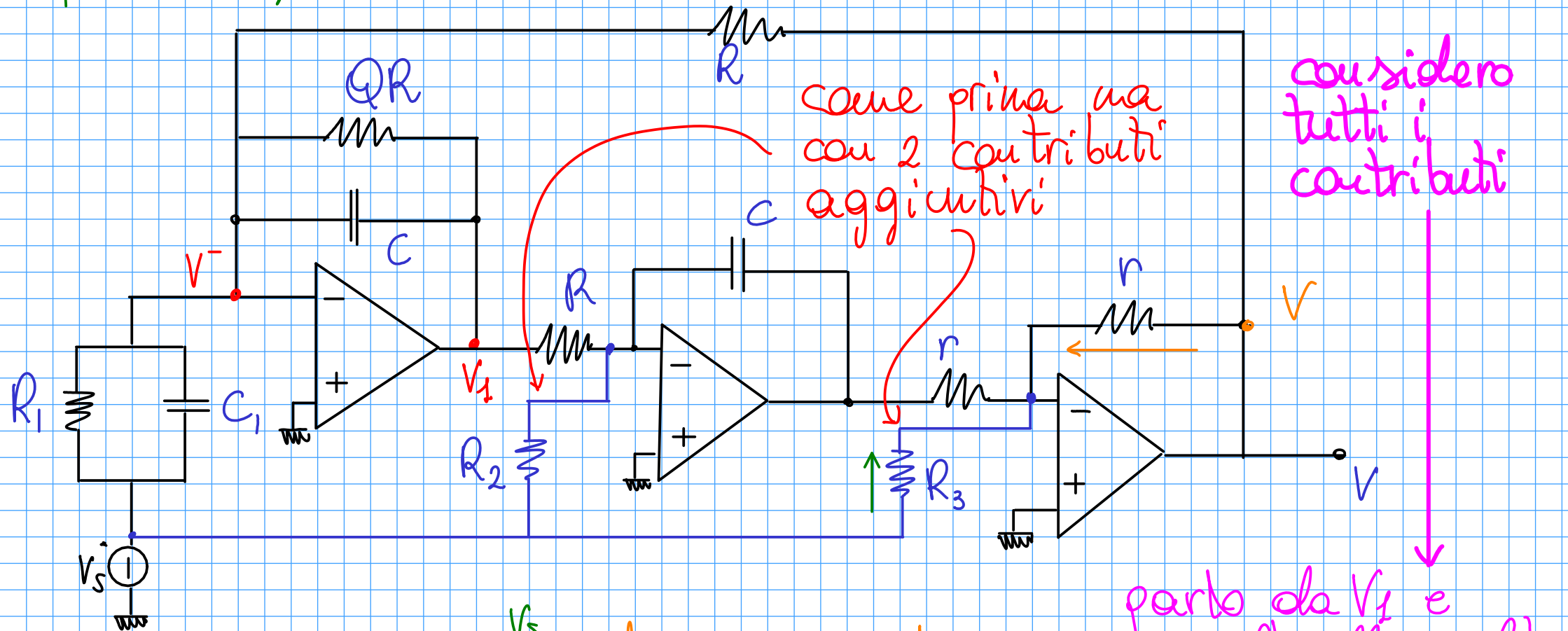
derivando nel tempo:

eq. differenziale

$$\frac{1}{\omega RC} \frac{d^2}{dt^2} V(t) + \frac{1}{\omega R_1 C} \frac{d}{dt} V(t) + \frac{1}{RC} V(t) = -\frac{1}{R_3 C} V_5(t)$$

Torr-Thomas con Feed forward

prendo segnale in ingresso e lo porto avanti nella catena



bilancio di nodo V^-

$$\phi = \frac{V_s}{R_1} + V_s C_1 s - \frac{\frac{V_s}{R_3} \cdot r \cdot \frac{1}{R}}{\boxed{\frac{V_s}{R_3} \cdot r \cdot \frac{1}{R}}} + \frac{V_s}{R_2} \cdot \frac{1}{RCs} + V_1 \left(Cs + \frac{1}{QR} \right) + \frac{V_1}{RCs R}$$

↑ cortocircuito virtuale

↪ corrente uscente da nodo V^-

↑ 2 inversioni!

$$0 = V_s \left(\frac{1}{R_1} + C_1 s - \frac{r}{R R_3} + \frac{1}{R_2 R C s} \right) + V_1 \left(\frac{1}{R^2 C s} + C s + \frac{1}{Q R} \right)$$

$$\frac{V_1}{V_s} = - \frac{\frac{1}{R_1} + C_1 s - \frac{r}{R R_3} + \frac{1}{R_2 R C s}}{\frac{1}{R^2 C s} + C s + \frac{1}{Q R}} = \frac{\frac{s^2 C_1}{C} + \frac{s}{C} \left(\frac{1}{R_1} - \frac{r}{R R_3} \right) + \frac{1}{R_2 R C^2}}{s^2 + \frac{s}{Q C R} + \frac{1}{R^2 C^2}} \quad \text{S/C}$$

definisco $\omega_0 \triangleq \frac{1}{RC}$

porto in forma di Bode il denominatore

$$\frac{V_1}{V_s} = \frac{\omega_0^2 \frac{s^2 C_1}{\omega_0^2 C} + \frac{s}{\omega_0} \left(\frac{R}{R_1} - \frac{r}{R_3} \right) + \frac{R}{R_2}}{\frac{s^2}{\omega_0^2} + \frac{s}{\omega_0 Q} + 1}$$

modificando valori
creo le varie
funzioni di
trasferimento!

PARAMETRI TOW THOMAS CON FEED FORWARD

	R_1	R_2	R_3	C_1	valore di ω_0
LP	∞	$R/ H(0) $	∞	ϕ	$ H(0) = R/R_2$, DETERMINO R_2
HP	∞	∞	∞	$C/ H(\infty) $	$ H(\infty) = \frac{C_1}{C_2}$
BP ⁺	∞	∞		0	