

ELETTRONICA II

settembre

Prova scritta del 7 giugno 2000

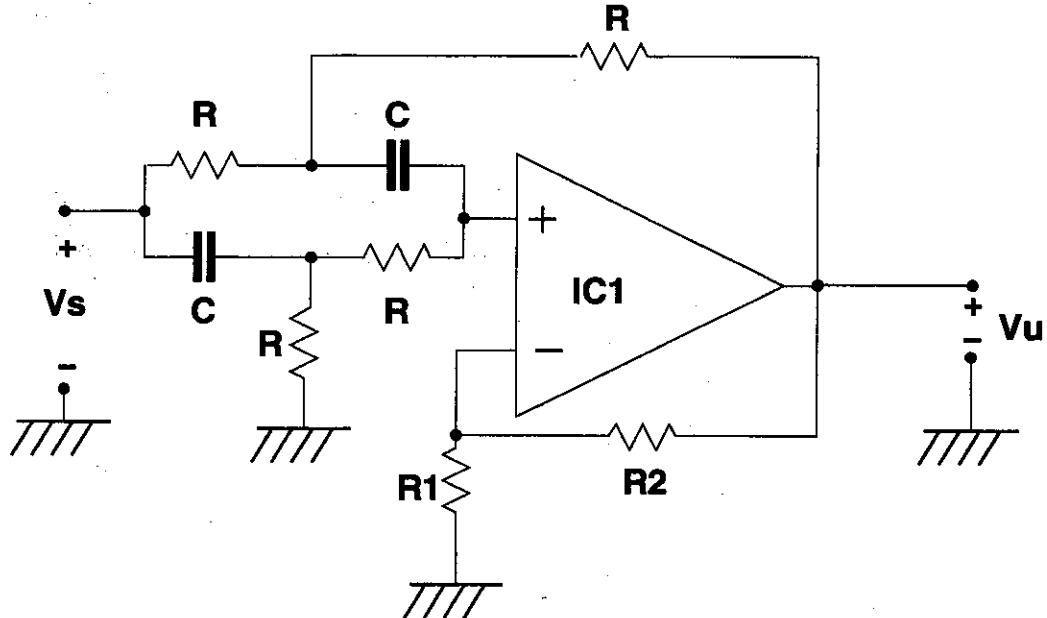
Esercizio A

$$R = 10 \text{ k}\Omega$$

$$R_1 = 10 \text{ k}\Omega$$

$$R_2 = 20 \text{ k}\Omega$$

$$C = 1 \text{ nF}$$



IC_1 è un $\mu\text{A} 741$, con $A_{vol0} = 250 \times 10^3$, $f_p = 4 \text{ Hz}$, $Z_{in} \rightarrow \infty$, $Z_{out} = 0$, alimentato a $+V_{CC} = +15 \text{ V}$ e $-V_{CC} = -15 \text{ V}$.

Con riferimento al circuito di figura:

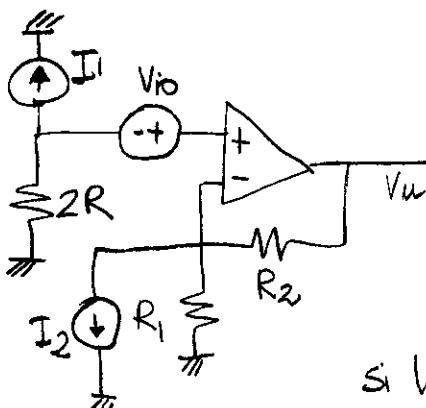
- 1) Calcolare il massimo sbilanciamento della tensione di uscita.
- 2) Determinare la funzione di trasferimento V_u/V_s e tracciarne i diagrammi di Bode.
- 3) Calcolare la densità spettrale di potenza di tensione di rumore all'uscita del circuito, considerando soltanto i generatori equivalenti di rumore dell'operazionale, e trascurando i contributi dipendenti dalla frequenza di tali generatori. Disegnarne il grafico in funzione della frequenza in scala doppiamente logaritmica.

Esercizio B

Disegnare e discutere lo schema circuitale di un sistema elettronico in grado di rappresentare su un oscilloscopio il grafico della fase di un'impedenza qualsiasi — posta tra due terminali di ingresso — in funzione della frequenza.

A1 Max. sbilanciamento

(1)



$$V_u = V_{io} \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) - 2R I_1 \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) + R_2 I_2$$

$$V_u = 3V_{io} - 60 \cdot 10^3 I_1 + 20 \cdot 10^3 I_2$$

Si ha il max. sbilanciamento quando

$$I_1 = \frac{I_B + V_{io}}{2} = 600 \text{nA}$$

$$I_2 = \frac{I_B - V_{io}}{2} = 400 \text{nA}$$

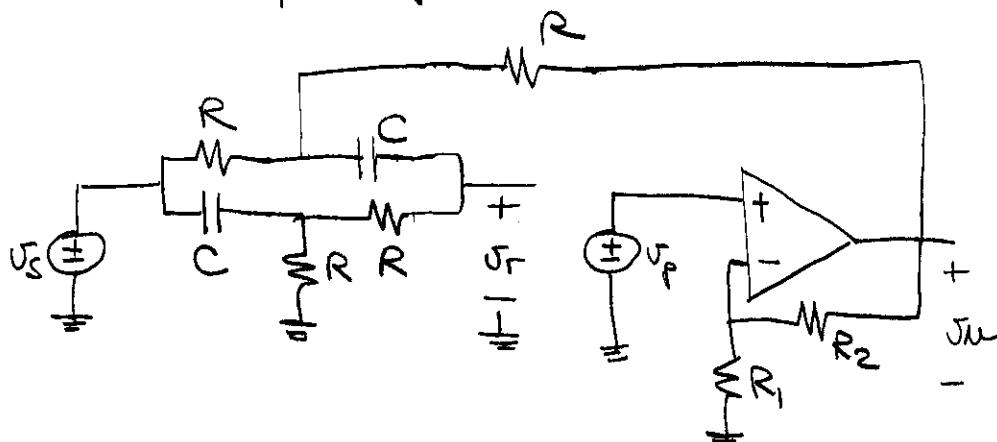
$$V_{io} = -5 \text{ mV}$$

$$V_u = -15 \cdot 10^{-3} - 0.036 + 0.008 = \boxed{-43 \text{ mV}}$$

A2 Funzione di trasferimento

Effettuiamo una scomposizione tra l'ingresso non invertente dell'operazionale e massa

abbiamo $\rho=0$ $\gamma=0$ $Z_p = Z_{in} \rightarrow \infty$

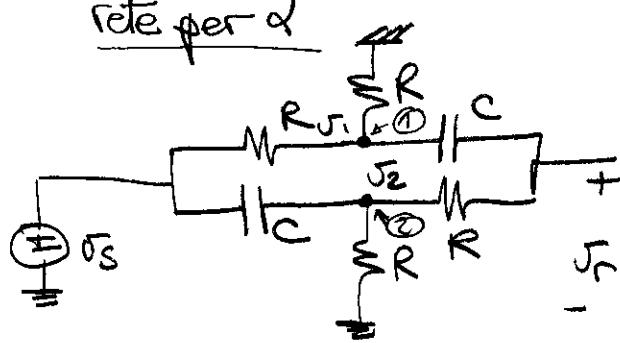


$$A = \frac{A_0}{1 - \frac{s}{s_{PA}}}$$

$$A_0 = 1 + \frac{R_2}{R_1} = 3$$

$$s_{PA} = -\frac{2\pi PG_B}{1 + \frac{R_2}{R_1}} = -209 \text{ Mrad/s}$$

(2)



equazioni ai nodi 1 e 2

$$v_1 \left(\frac{1}{R} + Cs \right) - v_s \frac{1}{R} - v_r Cs = 0 \quad \rightarrow v_1 = \frac{v_s + RCS + v_r}{2 + RCS}$$

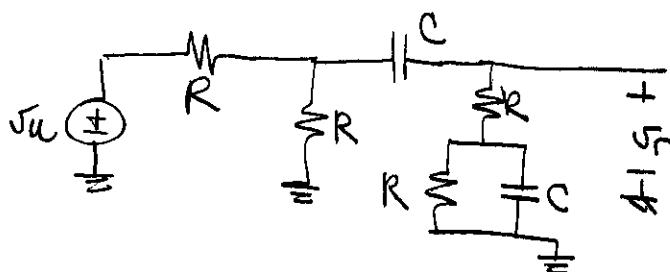
$$v_2 \left(\frac{1}{R} + Cs \right) - v_s Cs - \frac{v_r}{R} = 0 \quad \rightarrow v_2 = \frac{v_s RCS + v_r}{2 + RCS}$$

$$v_r = \frac{v_1 RCS + v_2}{RCS + 1} = \frac{v_s RCS + RCS v_r + v_s RCS + v_r}{(2 + RCS)(1 + RCS)}$$

$$(2 + 3RCS + \cancel{RCS^2}) v_r = v_r RCS + v_r + 2RCS v_s$$

$$\alpha = \frac{v_r}{v_s} = \frac{2RCS}{3RCS + 1}$$

Rete per β (le catene sono separate)



$$\begin{aligned} \beta &= \frac{1}{R + R \parallel \left[\frac{1}{Cs} + R + \frac{R}{RCS + 1} \right]} \times \frac{R}{R + \frac{1}{Cs} + R + \frac{R}{RCS + 1}} \times \left[R + \frac{R}{RCS + 1} \right] = \\ &= \frac{2R + \frac{1}{Cs} + \frac{R}{RCS + 1}}{\left[2R + \frac{1}{Cs} + \frac{R}{RCS + 1} \right] R + R \left(\frac{1}{Cs} + R + \frac{R}{RCS + 1} \right)} \times \frac{R \left(R + \frac{R}{RCS + 1} \right)}{2R + \frac{1}{Cs} + \frac{R}{RCS + 1}} = \end{aligned}$$

(3)

$$\beta = \frac{R[RCS(RCs+1) + RCS]}{[(2RCs+1)(RCs+1) + RCS]R + R[(RCs+1)^2 + RCs]}$$

$$\beta = \frac{RCS(RCs+2)}{2RCS^2 + 3RCs + 1 + RCS + RCS^2 + 2RCs + 1 + RCS} =$$

$$\beta = \frac{RCS(RCs+2)}{3RCs^2 + 7RCs + 2} = \frac{RCS(RCs+2)}{(RCs+2)(3RCs+1)} = \frac{RCs}{3RCs+1}$$

$$Af = \frac{dA}{1-\beta A} = \frac{\frac{2RCs}{3RCs+1} \times \frac{A_0}{1-s/s_{PA}}}{1 - \frac{RCs}{3RCs+1} \times \frac{A_0}{1-s/s_{PA}}} =$$

$$Af = \frac{2RCs A_0}{(3RCs+1)(1-s/s_{PA}) - RCS A_0} =$$

$$Af = \frac{\frac{2RCs A_0}{3RC}}{s^2 + \left[(3-A_0)RC - \frac{1}{s_{PA}} \right] s + 1} =$$

$$Af = \frac{K_s}{\frac{s^2}{\omega_0^2} + \frac{s}{Q\omega_0} + 1}$$

$$K = 2RC A_0 = 6 \cdot 10^{-5} \text{ S}$$

$$\omega_0 = \sqrt{\frac{|s_{PA}|}{3RC}} = 263,9 \text{ Krad/s}$$

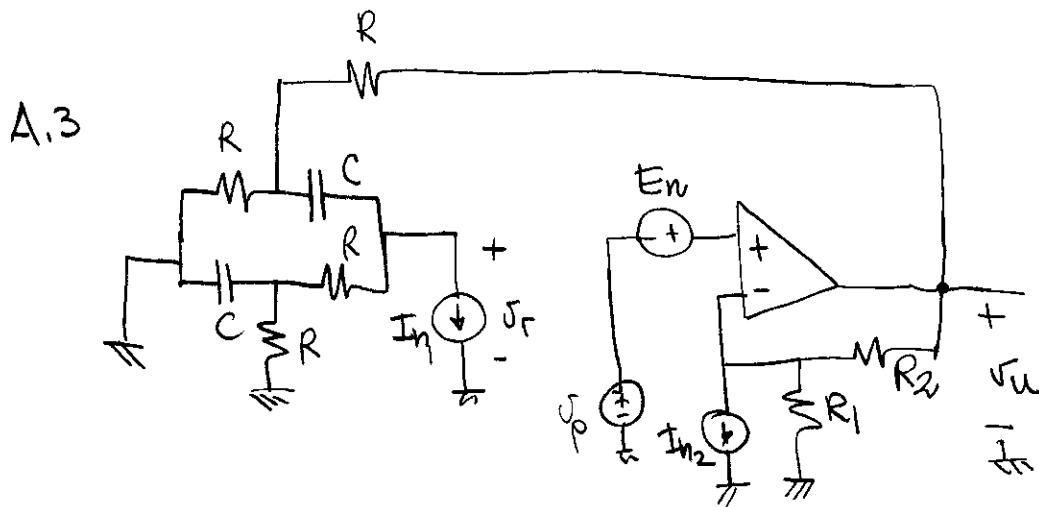
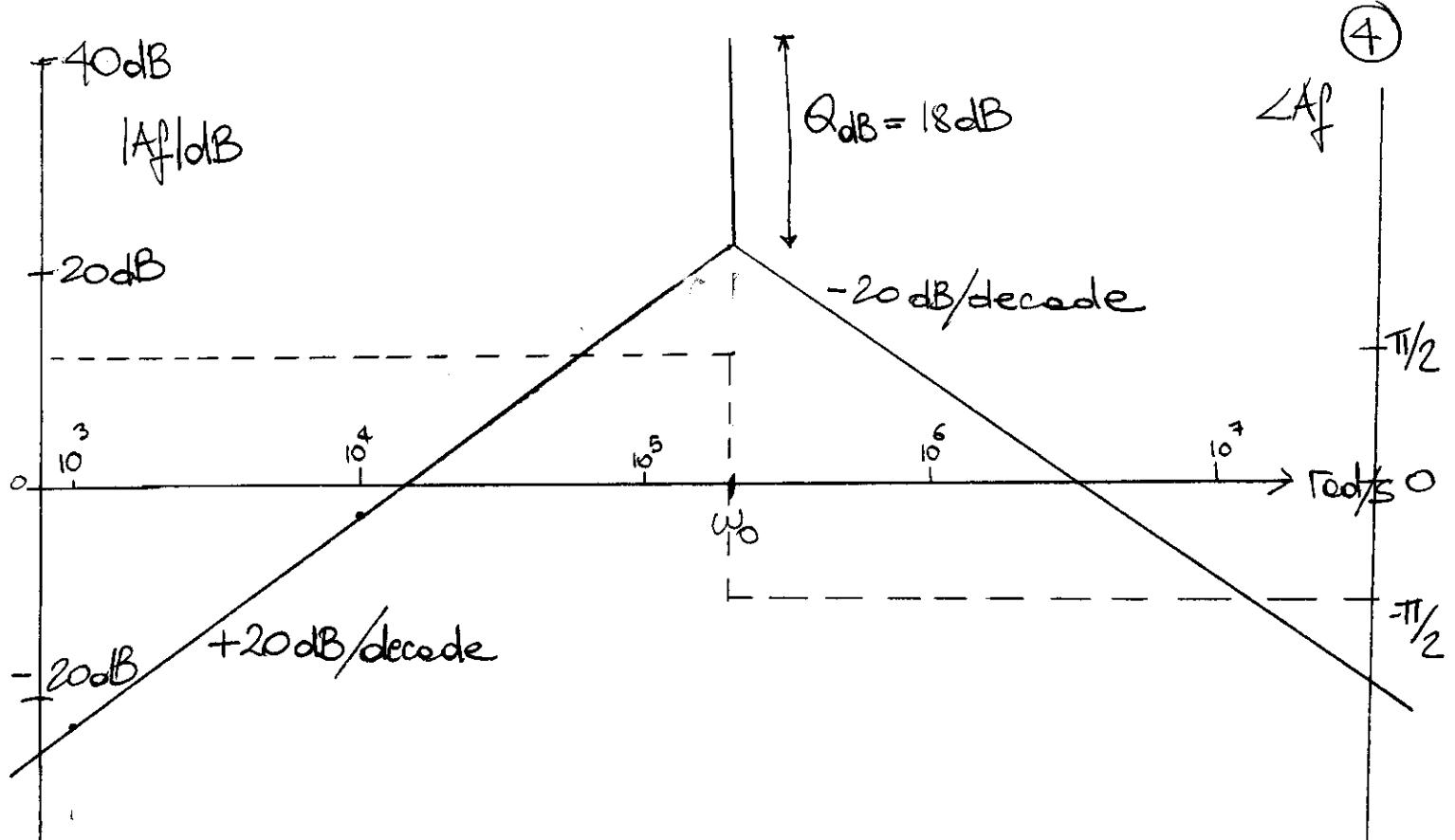
$$Q = 7,92 \rightarrow 18 \text{ dB}$$

se $\omega_1 \ll \omega_0$

$$|Af(\omega_1)| = K\omega_1 \quad \omega_1 = 10 \text{ rad/s}$$

$$Af(\omega_1) = K\omega_1 = 6 \cdot 10^{-2} \rightarrow -24,4 \text{ dB}$$

(4)

Contributo di E_n

$$\gamma_{E_n} = A \quad \alpha_{E_n} = \beta A$$

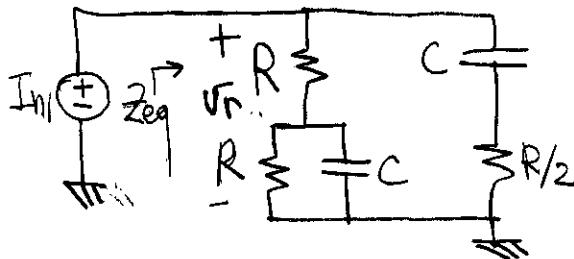
$$A_f^{E_n} = \frac{\alpha_{E_n} A}{1 - \beta A} + \gamma_{E_n} = \frac{\beta A A}{1 - \beta A} + A = \frac{A}{1 - \beta A} = \frac{A_f}{\alpha}$$

$$A_f^{E_n} = \frac{\frac{K}{2RC} (3RCS + 1)}{\frac{S^2}{\omega_0^2} + \frac{S}{Q\omega_0} + 1} = A_f^{E_n 0} \frac{\left(\frac{-S}{S_{20}} + 1\right)}{\frac{S^2}{\omega_0^2} + \frac{S}{Q\omega_0} + 1}$$

$$A_f^{E_n 0} = \frac{K}{2RC} = A_0 = 3 \quad S_{20} = -33.3 \text{ Krad/s}$$

Contributo di I_{n_1}

$$I_{n_1} = 0 \quad \alpha_{I_{n_1}} = \frac{v_r}{I_{n_1}}$$



$$Z_{eq} = \left(R + \frac{R}{RC_s + 1} \right) // \left(\frac{R}{2} + \frac{1}{CS} \right) = \frac{\frac{R(RCs+2)}{RC_s+1} \cdot \frac{RC_s+2}{2Cs}}{\frac{R(RCs+2)}{RC_s+1} + \frac{RC_s+2}{2Cs}} = \frac{R(RCs+2)^2}{2RCs(RCs+2) + (RCs+1)(RCs+2)} = \frac{R(2+RCs)}{3RCs+1}$$

$$\alpha_{I_{n_1}} = -\frac{R(2+RCs)}{3RCs+1} = -R \frac{2+RCs}{2RCs}$$

$$A_f^{I_{n_1}} A_f \left(-R \frac{2+RCs}{2RCs} \right) = \frac{-\frac{K}{C} \left(\frac{2+RCs}{2} \right)}{\frac{s^2}{\omega_0^2} + \frac{s}{Q\omega_0} + 1}$$

$$= \frac{A_f^{I_{n_1}} (1 - s/s_{21})}{\frac{s^2}{\omega_0^2} + \frac{s}{Q\omega_0} + 1}$$

$$A_f^{I_{n_1}} = -\frac{K}{C} = -2RA_0 \\ = -60K\Omega$$

$$s_{21} = \frac{2}{RC} = 2 \cdot 10^5 \text{ rad/s}$$

Contributo di I_{n_2}

$$I_{n_2} = \frac{R_2}{1 - S/S_{PA}} \quad \alpha_{I_{n_2}} = A_{n_2} \beta$$

(6)

$$A_f I_{n2} = \frac{\alpha I_{n2} A}{1 - \beta A} + Y_{In2} = \frac{Y_{In2} \beta A}{1 - \beta A} + Y_{In2} = \frac{Y_{In2}}{1 - \beta A}$$

$$A_f I_{n2} = \frac{A_f Y_{In2}}{\alpha A} = \frac{-2RCA_0 S}{\frac{S^2}{\omega_0^2} + \frac{S}{Q\omega_0} + 1} \cdot \frac{3RCs+1}{2RCs} \cdot \frac{1 - \cancel{S/\beta A}}{\cancel{A_0}} \cdot \frac{R_2}{1 - \cancel{S/\beta A}} =$$

$$A_f I_{n2} = \frac{R_2 (3RCs+1)}{\frac{S^2}{\omega_0^2} + \frac{S}{Q\omega_0} + 1} = \frac{\cancel{A_f} \frac{R_2}{\cancel{A_0}} (-\frac{S}{S_{20}} + 1)}{\frac{S^2}{\omega_0^2} + \frac{S}{Q\omega_0} + 1}$$

$$S_{Vu} = |A_f I_{n1}|^2 S_{In} + |A_f I_{n2}|^2 S_{In} + |A_f E_n|^2 S_{En}$$

Stelle caratteristica si ha

$$S_{In} = 3 \cdot 10^{-25} A^2/Hz$$

$$S_{En} = 4 \cdot 10^{-16} V^2/Hz$$

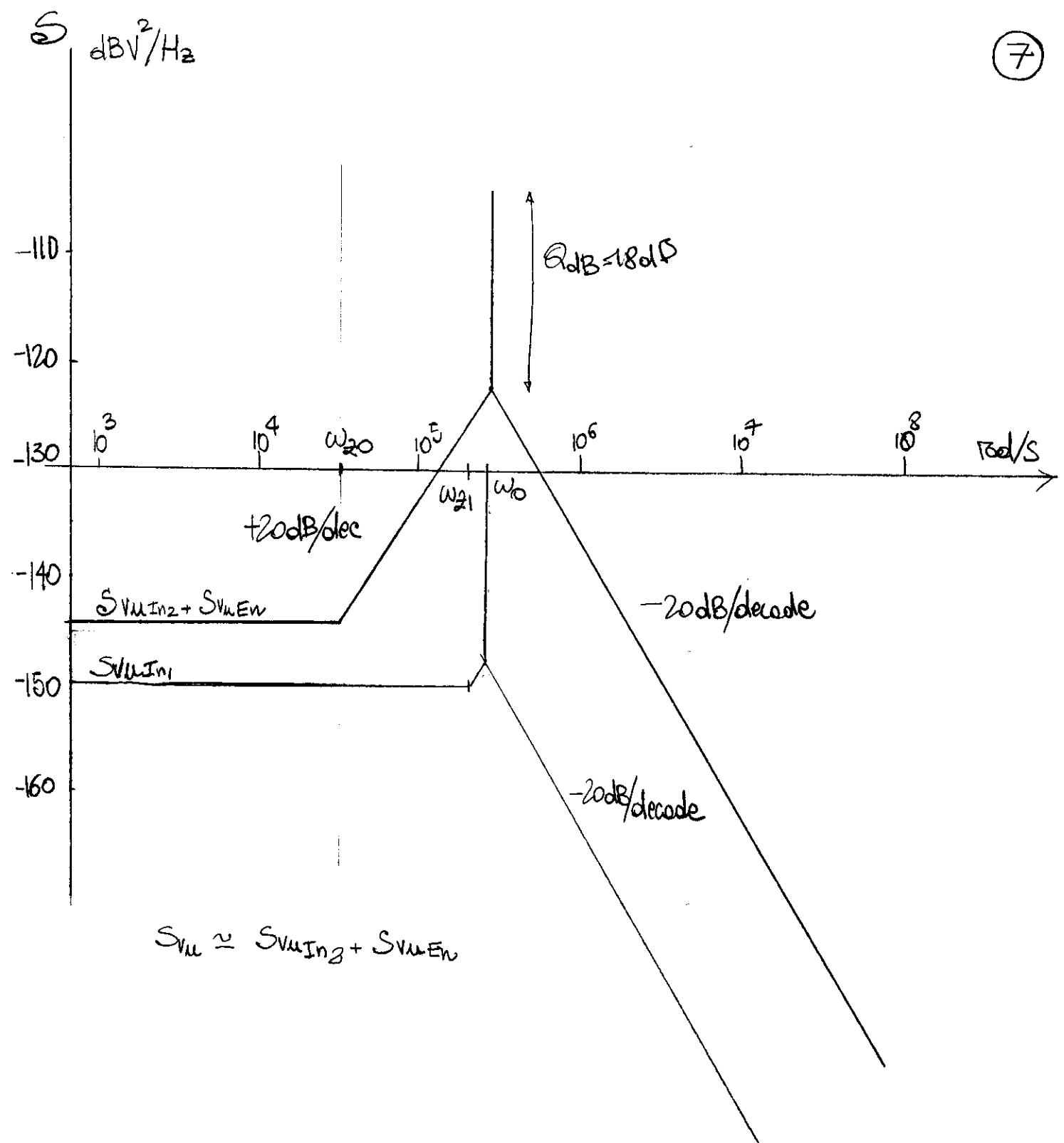
$$S_{Vu} = S_{Vu In_1} + S_{Vu In_2} + S_{Vu En}$$

$$S_{Vu In_1}(0) = |A_f I_{n1}(0)|^2 S_{In} = 1.08 \cdot 10^{-15} V^2/Hz \Rightarrow -149.6 dBV^2/Hz$$

$$\begin{aligned} S_{Vu In_2}(0) + S_{Vu En}(0) &= |A_f I_{n2}(0)|^2 S_{In} + |A_f E_n(0)|^2 S_{En} \\ &= 1.2 \cdot 10^{-16} + 3.6 \cdot 10^{-15} = 3.72 \cdot 10^{-15} V^2/Hz \end{aligned}$$

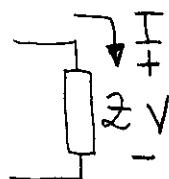
$$= -144 dBV^2/Hz$$

7



(8)

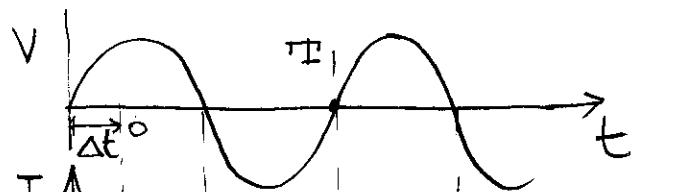
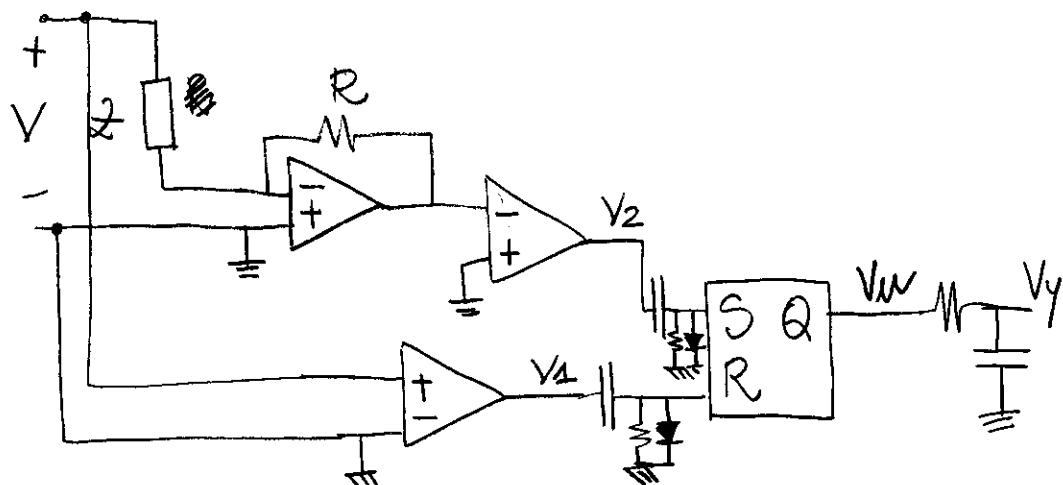
B) Una possibile soluzione è la seguente:



$$V = ZI$$

$$\angle V = \angle Z + \angle I$$

la fase di Z è la differenza tra la fase di V e la fase di I



$$\frac{\Delta t}{T} = \frac{\phi}{2\pi} = \frac{\angle Z}{2\pi}$$



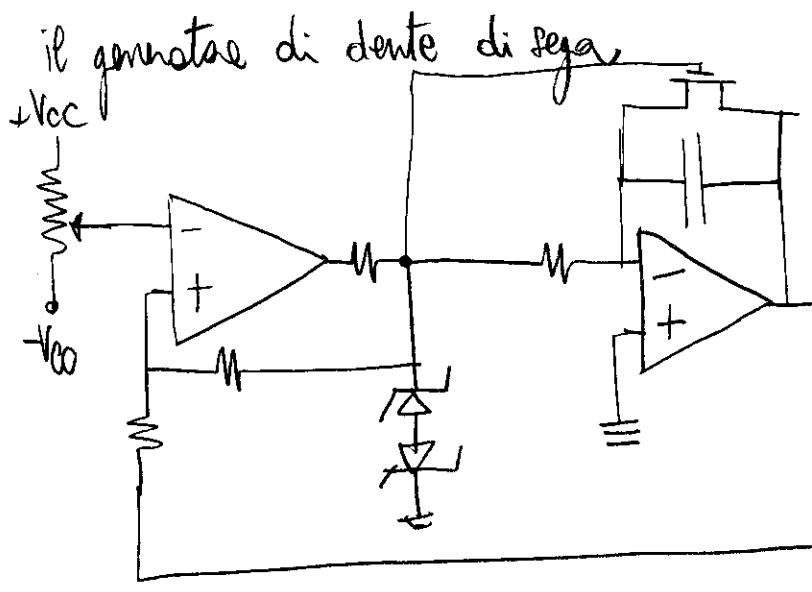
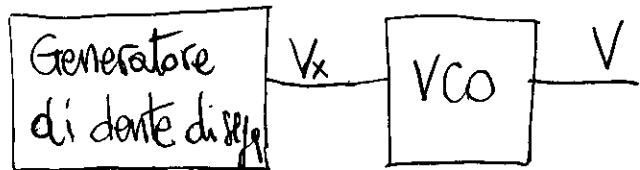
la componente continua di V_M è proporzionale alla fase di Z



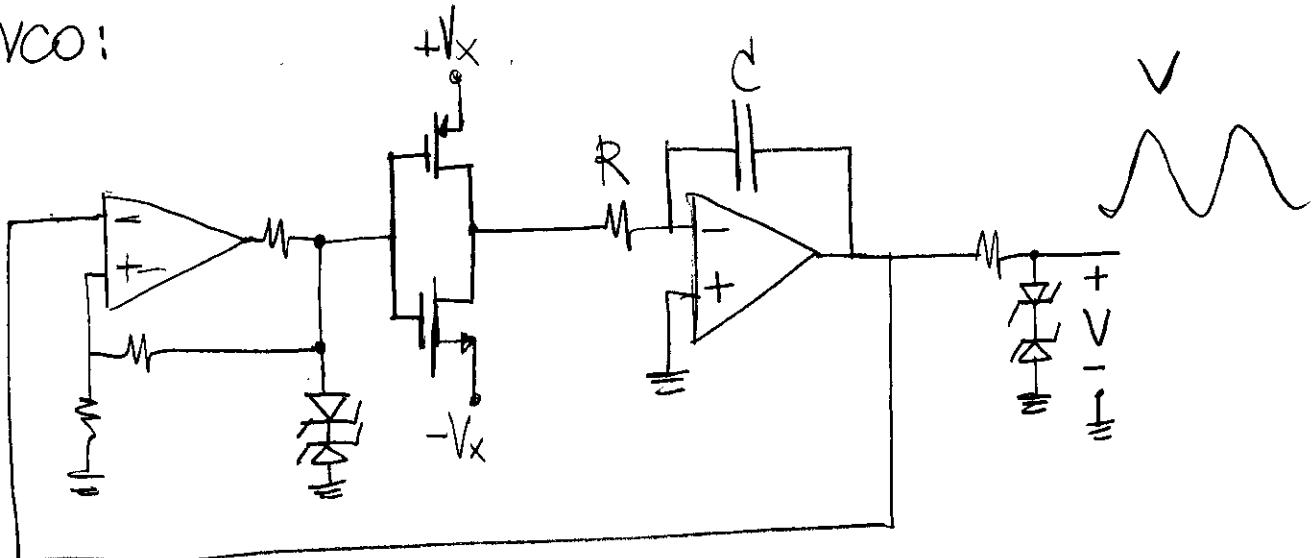
$$V_M = \frac{\Delta t}{T} V_0 = \frac{\phi}{2\pi} V_0$$

V si può ottenere con un VCO

19



VCO:



i segnali V_x e V_y vanno alle pulecce di deflessione orizzontale
e verticale dell'oscilloscopio, rispettivamente,