

SCHEDA N°A07_05

Data: 07 Giugno 2007

Cognome

Nome

Matricola

ESERCIZIO N°1

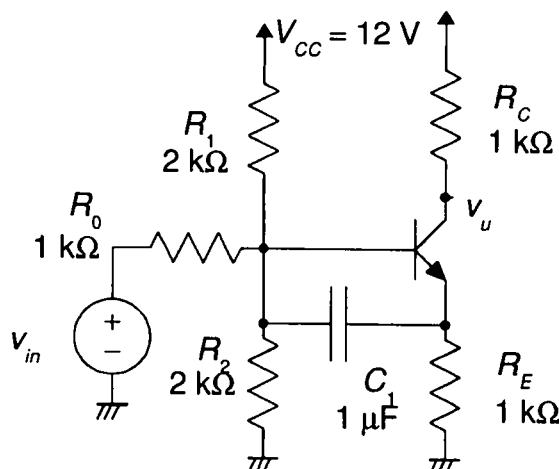
7 punti

Un regolatore di tensione parallelo è stato progettato per erogare correnti da 0 a 0,5 A. È stato usato un diodo Zener con $V_Z = 12$ V e $r_z = 1 \Omega$ @ $I_Z = 0,5$ A e $r_{zK} = 100 \Omega$ @ $I_{ZK} = 25$ mA. Il diodo è in grado di dissipare 10 W. Anche la resistenza può dissipare la stessa potenza e vale $R = 10 \Omega$. Determinare l'intervallo della tensione di ingresso per cui è garantito il corretto funzionamento del regolatore.

ESERCIZIO N°2

6 punti

Determinare il punto di riposo del circuito seguente, alimentato con $V_{CC} = 12$ V. Calcolare inoltre il valore di h_{ie} del modello per piccoli segnali ($h_{FE} = 100$; $h_{fe} = 200$; $r_{bb^+} = 100 \Omega$; $h_{oe} = 0$; $h_{re} = 0$).

**ESERCIZIO N°3**

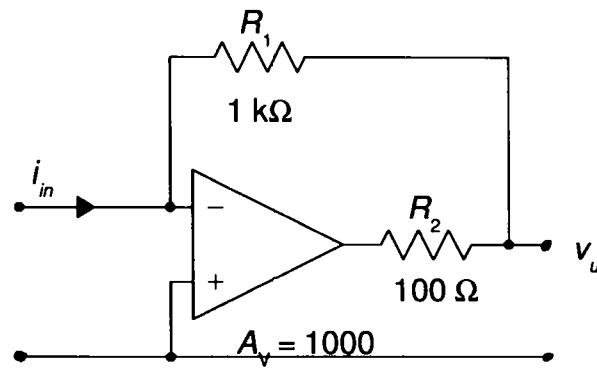
7 punti

Nel circuito dell'Esercizio 2 si consideri ora $h_{ie} = 1 \text{ k}\Omega$. Determinare la risposta in frequenza e determinare il valore della resistenza di ingresso dell'amplificatore a centro banda.

ESERCIZIO N°4

6 punti

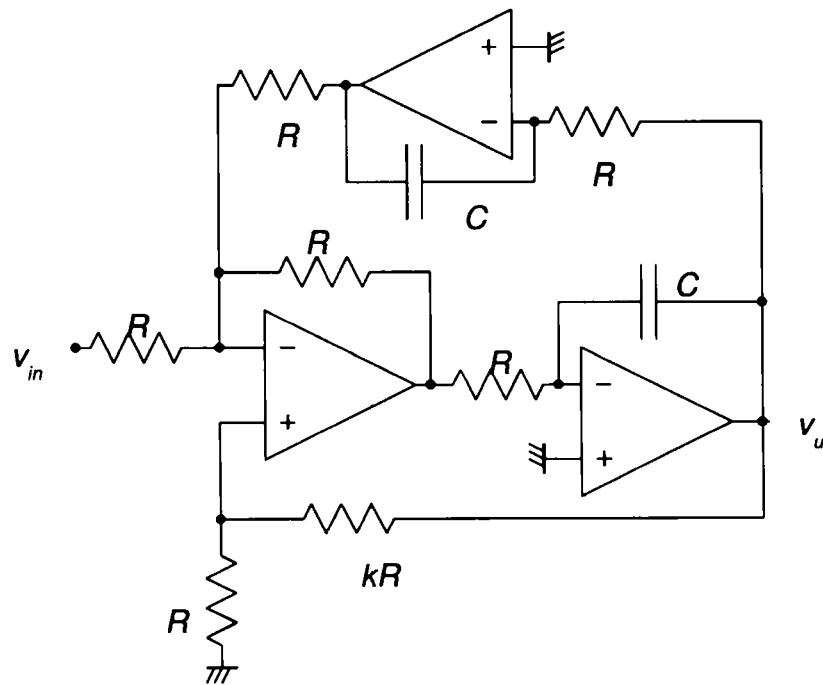
Determinare i parametri r del seguente amplificatore transresistivo. L'amplificatore operazionale, a parte il guadagno finito, è ideale.



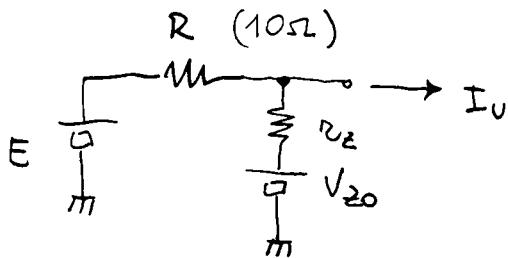
ESERCIZIO N°5

7 punti

Determinare la risposta in frequenza del seguente filtro, di cui si chiede di individuare il tipo.



① Regolatore parallelo. Modello zener per grandi segnali



$$r_z = 1 \Omega$$

$$V_{20} = V_z - r_z I_z = 11,5 \text{ V}$$

Il limite inferiore per E è imposto, quando $I_U = I_{U\text{MAX}}$, dalla minima corrente necessaria a considerare lo zener nella regione di corretto funzionamento. Si può assumere

$$I_{z\text{min}} = 4 I_{zK} = 100 \text{ mA}$$

Si ha quindi

$$E_{\text{min}} = V_{20} + r_z I_{z\text{min}} + R (I_{U\text{MAX}} + I_{z\text{min}})$$

$$E_{\text{min}} = 11,5 + 0,1 + 6 = 17,6 \text{ V}$$

Il limite superiore per E può essere determinato dall'esigenza di non dover superare le potenze massime su zener e R .

Caso della P_R -

Per R il caso peggiore si ha con $I_{U\text{MAX}}$ -

$$I_{R\text{MAX}} = \sqrt{\frac{P_R}{R}} = 1 \text{ A}$$

$$E_{\text{MAX}}(R) = V_{20} + r_z (I_{R\text{MAX}} - I_{U\text{MAX}}) + R I_{R\text{MAX}}$$

$$E_{\text{MAX}}(R) = 11,5 + 0,5 + 10 = 22 \text{ V}$$

Caso della P_z

Per lo zener il caso peggiore si ha con $I_{U\text{MIN}}$ (cioè Φ) -

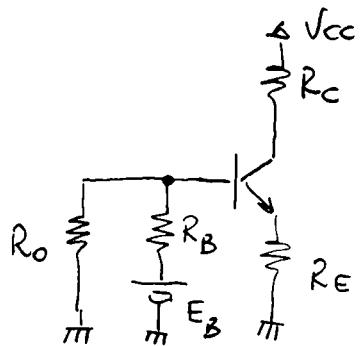
$$I_{z\text{MAX}} V_{20} + I_{z\text{MAX}}^2 r_z = P_z ; \quad I_{z\text{MAX}} = \frac{-V_{20} + \sqrt{V_{20}^2 + 4 r_z P_z}}{2 r_z} = 812,2 \text{ mA}$$

$$E_{\text{MAX}}(z) = V_{20} + I_{z\text{MAX}} (R + r_z) = 20,43 \text{ V}$$

Questo è il valore più restrittivo

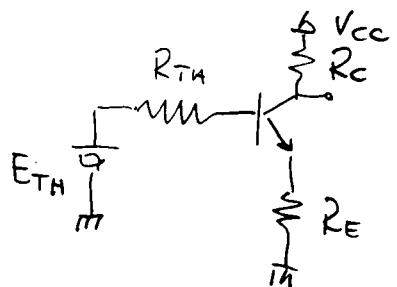
range per E : $17,6 \div 20,43 \text{ V}$

② Circuito per il punto di riposo



$$R_B = R_1 \parallel R_2 = 1\text{k}\Omega$$

$$E_B = V_{CC}/2 = 6\text{V}$$



$$E_{TH} = E_B/2 = 3\text{V}$$

$$R_{TH} = R_o \parallel R_B = 0,5\text{k}\Omega$$

Regola di ingresso

$$E_{TH} = V_{BEON} + I_B R_{TH} + (\beta_{FE} + 1) I_B R_E$$

$$I_B = \frac{E_{TH} - V_{BEON}}{R_{TH} + (\beta_{FE} + 1) R_E} = 22,77\mu\text{A}$$

$$I_C = \beta_{FE} I_B = 2,277\text{mA}$$

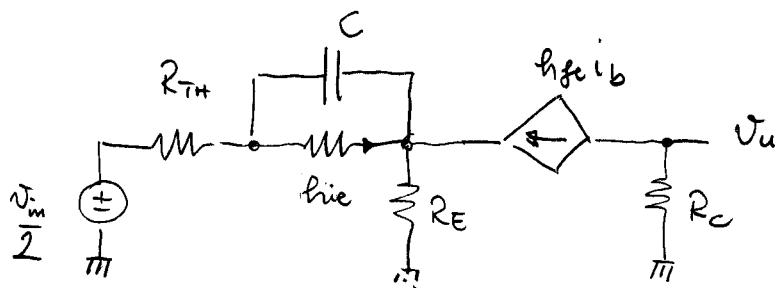
$$I_E = (\beta_{FE} + 1) I_B = 2,30\text{mA}$$

$$V_{CE} = V_{CC} - R_C I_C - R_E I_E = 7,423\text{V}$$

(Ok zona attiva diretta)

$$h_{ie} = r_{bb'} + \frac{V_T}{I_C} \beta_{FE} = 2,383\text{k}\Omega$$

③ Circuito per piccoli segnali



$$V_u = -R_C h_{fe} i_b$$

A frequenza nulla C è aperto

$$V_u = -R_C h_{fe} \cdot \frac{V_m}{2} \cdot \frac{1}{R_{TH} + h_{ie} + R_E (h_{fe} + 1)} = -V_m \cdot A_{CB} \quad \text{con} \\ A_{CB} =$$

A frequenza infinita C è un corto, i_b è nulla quindi

$$V_u = \emptyset$$

La funzione di trasferimento ha solo un polo, che posso trovare con il metodo della resistenza vista.



da cui, sostituendo V_e nella seconda equazione

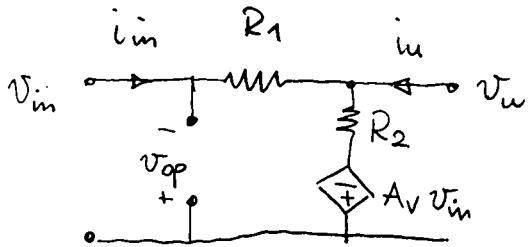
$$V_g \left[\frac{R_E (h_{fe} + 1)}{h_{ie}} + 1 \right] - R_E i_g = R_{TH} i_g - V_g \frac{R_{TH}}{h_{ie}}$$

$$R_{VC} = \frac{V_g}{i_g} = \frac{R_{TH} + R_E}{\frac{R_E (h_{fe} + 1)}{h_{ie}} + \frac{R_{TH}}{h_{ie}} + 1} = 4.953 \Omega \quad P = \frac{1}{CR_{VC}} \\ P = 201.9 \text{ krad/s}$$

$$A = -A_{CB} \cdot \frac{P}{S+P} ; \quad R_{in} = R_o + R_B // [h_{ie} + R_E (h_{fe} + 1)] = 1995 \Omega \\ 995 \Omega \text{ se si considera } R_o \text{ parte dell'impresa}$$

④ Per trovare i parametri si usano le relazioni del transistore nel circuito eseguito

$$\begin{cases} V_u = r_f i_m + r_o i_u \\ V_m = r_i i_m + r_r i_u \end{cases} \quad (1)$$



$$\begin{cases} V_u = R_2 (i_u + i_m) - A_v V_m \\ V_m = V_u + R_1 i_m \end{cases} \quad \begin{cases} V_u + A_v V_m = R_2 (i_u + i_m) \\ V_u - V_m = -R_1 i_m \end{cases}$$

$$\begin{cases} V_u = \frac{1}{1+A_v} [R_2 (i_u + i_m) - A_v R_1 i_m] \\ V_m = \frac{1}{1+A_v} [R_2 (i_u + i_m) + R_1 i_m] \end{cases} \quad \text{e infine}$$

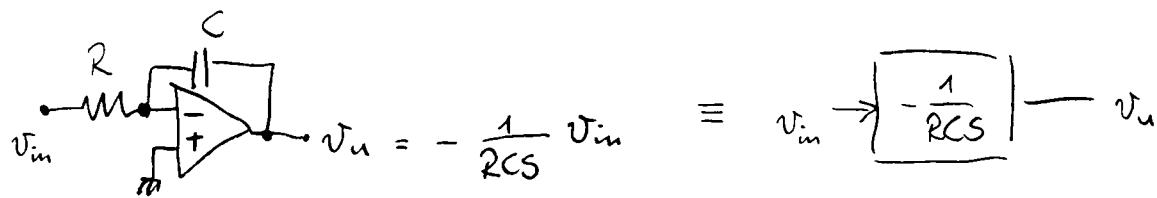
$$\begin{cases} V_u = \frac{1}{1+A_v} [(R_2 - A_v R_1) i_m + R_2 i_u] \\ V_m = \frac{1}{1+A_v} [(R_1 + R_2) i_m + R_2 i_u] \end{cases} \quad \begin{array}{l} \text{che è nella} \\ \text{forma (1) e dove} \\ \text{si riconoscono facilmente} \\ \text{i quattro parametri} \end{array}$$

N.B.: in modo più utile si potra trovare un parametro alla volta

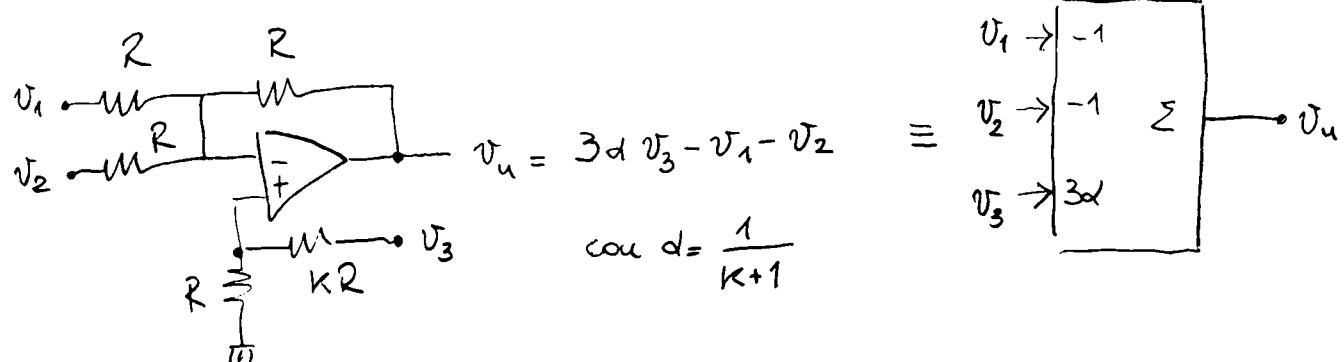
$$r_f = \left. \frac{V_u}{i_m} \right|_{i_u=0} \quad \text{ecc.}$$

⑤ Si riconoscono due tipi di blocchi

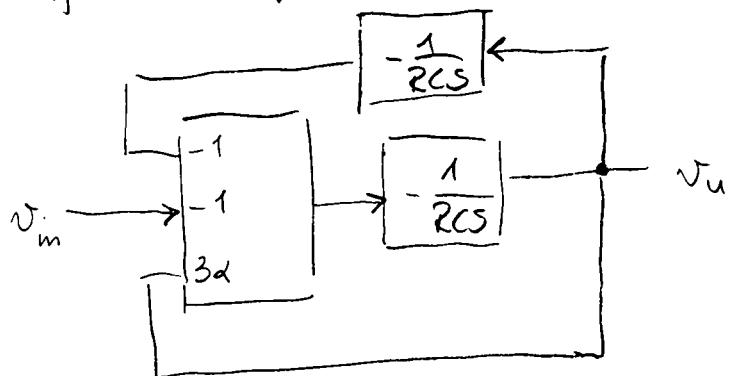
integratore inversore



combinatore lineare



le filtri è quindi



$$v_u = -\frac{1}{2CS} \cdot \left\{ -v_{in} + \frac{v_u}{2CS} + 3d v_u \right\} \text{ da cui}$$

$$\frac{v_{in}}{2CS} = v_u \left\{ 1 + \left(\frac{1}{2CS} \right)^2 + \frac{3d}{2CS} \right\} \text{ e infine}$$

$$v_u = v_{in} \frac{\frac{RCS}{(RCS)^2 + 3d RCS + 1}}{(RCS)^2 + 3d RCS + 1}$$

PASSA BANDA con
d che determina il Q
 $\omega_o = \frac{1}{2C}$