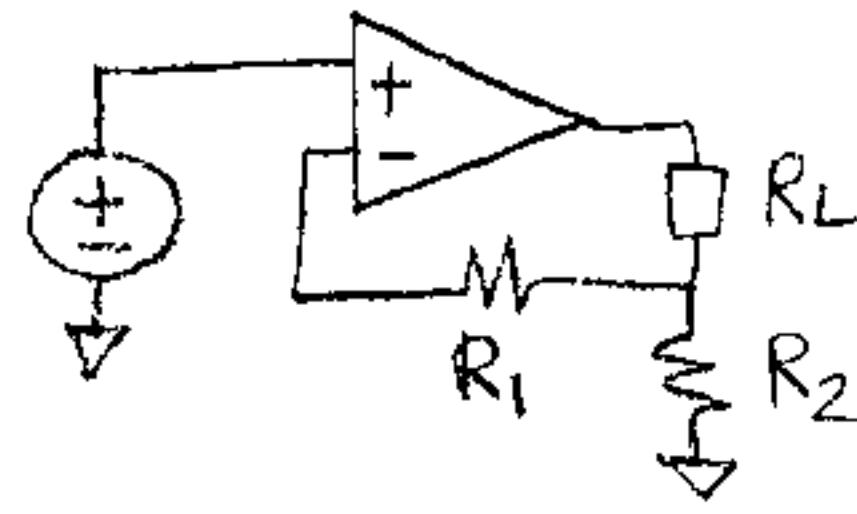
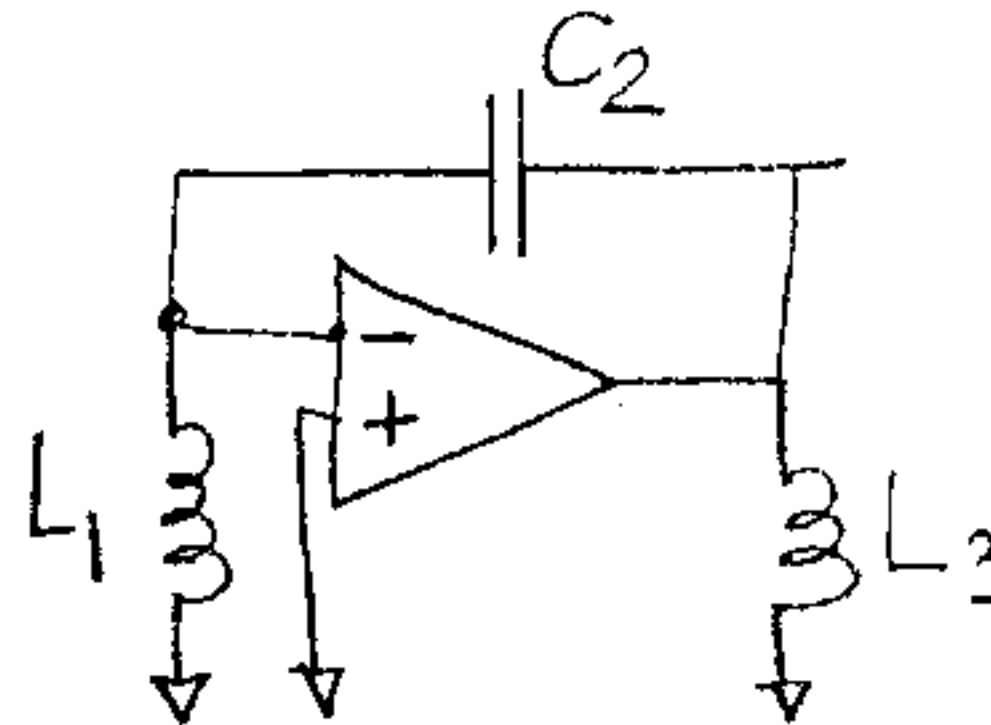


Parte A

1. Si consideri il circuito a lato, in cui l'amplificatore ha $A_{VO}=10^3$, $R_{in}=1\text{ M}\Omega$, $R_{out}=200\ \Omega$, polo $sp=-1000\text{ rad/s}$. Sia $R_L=5\text{ K}\Omega$, $R_1=10\text{ K}\Omega$, $R_2=20\text{ K}\Omega$. Calcolare la funzione di trasferimento del circuito, il limite superiore di banda, la resistenza di ingresso e la resistenza di uscita.



2. Sia dato il circuito mostrato a lato. Verificare le condizioni di innesco dell'oscillazione ed, eventualmente, la frequenza di oscillazione. L'amplificatore ha amplificazione di tensione pari a 10, resistenza di ingresso infinita e resistenza di uscita $1\text{ K}\Omega$. ($L_1=1\ \mu\text{H}$, $L_3=1\ \mu\text{H}$, $C_2=0.47\text{ nF}$). Ricavare esplicitamente l'espressione del guadagno d'anello del circuito.



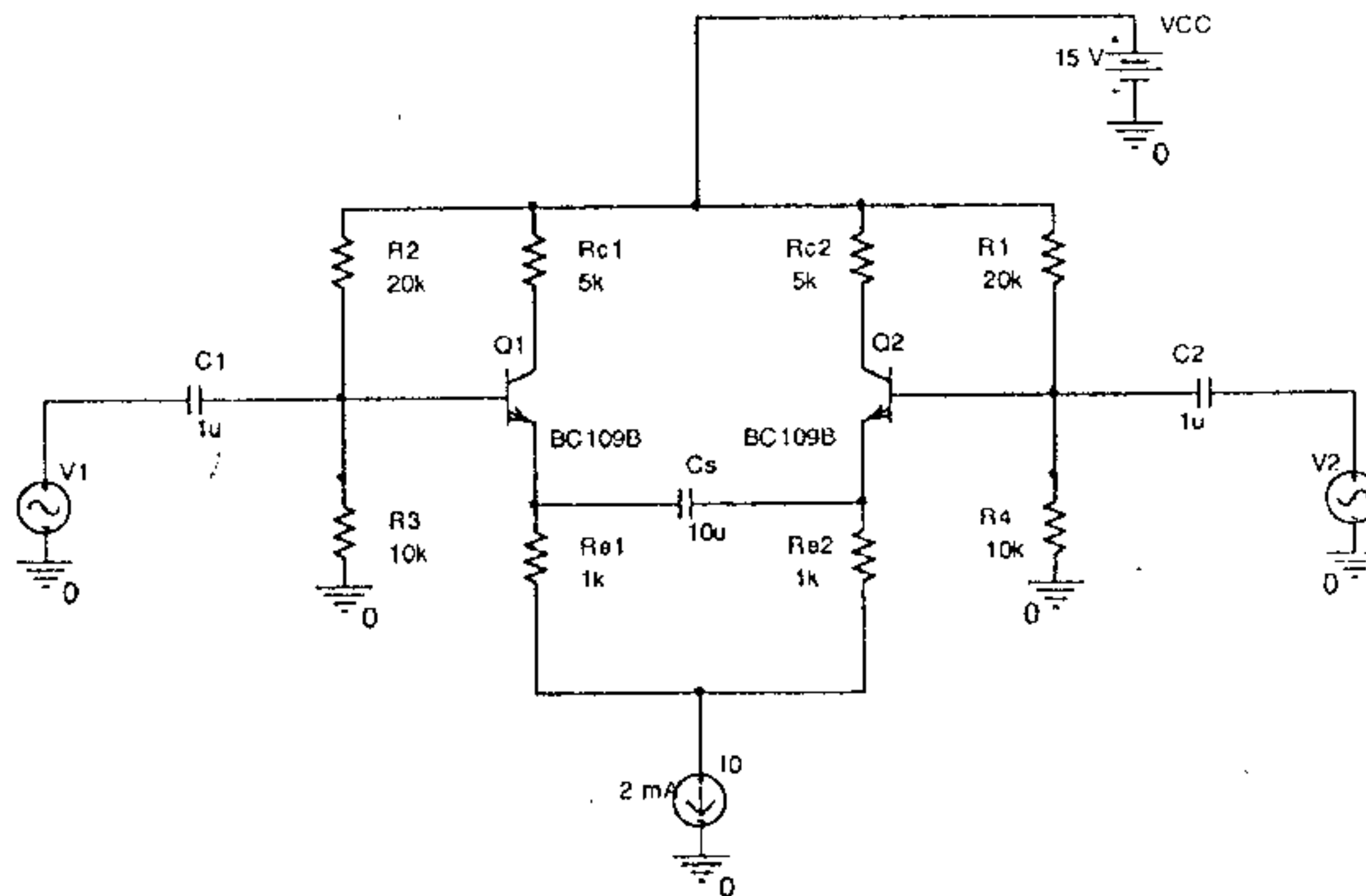
3. Descrivere un ~~circuito~~ ^{filtro che} abbia due poli di valore $sp_1, sp_2 = -1000 \pm j 5000\text{ rad/s}$ e valore del modulo della funzione di trasferimento nella banda passante pari a 100. Disegnare il circuito, ricavando l'espressione della funzione di trasferimento, e calcolare i valori dei componenti richiesti.
4. Disegnare e quotare il circuito della porta logica complessa a quattro ingressi la cui uscita sia 1 se e solo se almeno due dei quattro ingressi sono zero. Utilizzare il minimo numero di transistori.

Punteggio totale Parte A: 14

Parte B

Con riferimento al circuito mostrato a lato, calcolare:

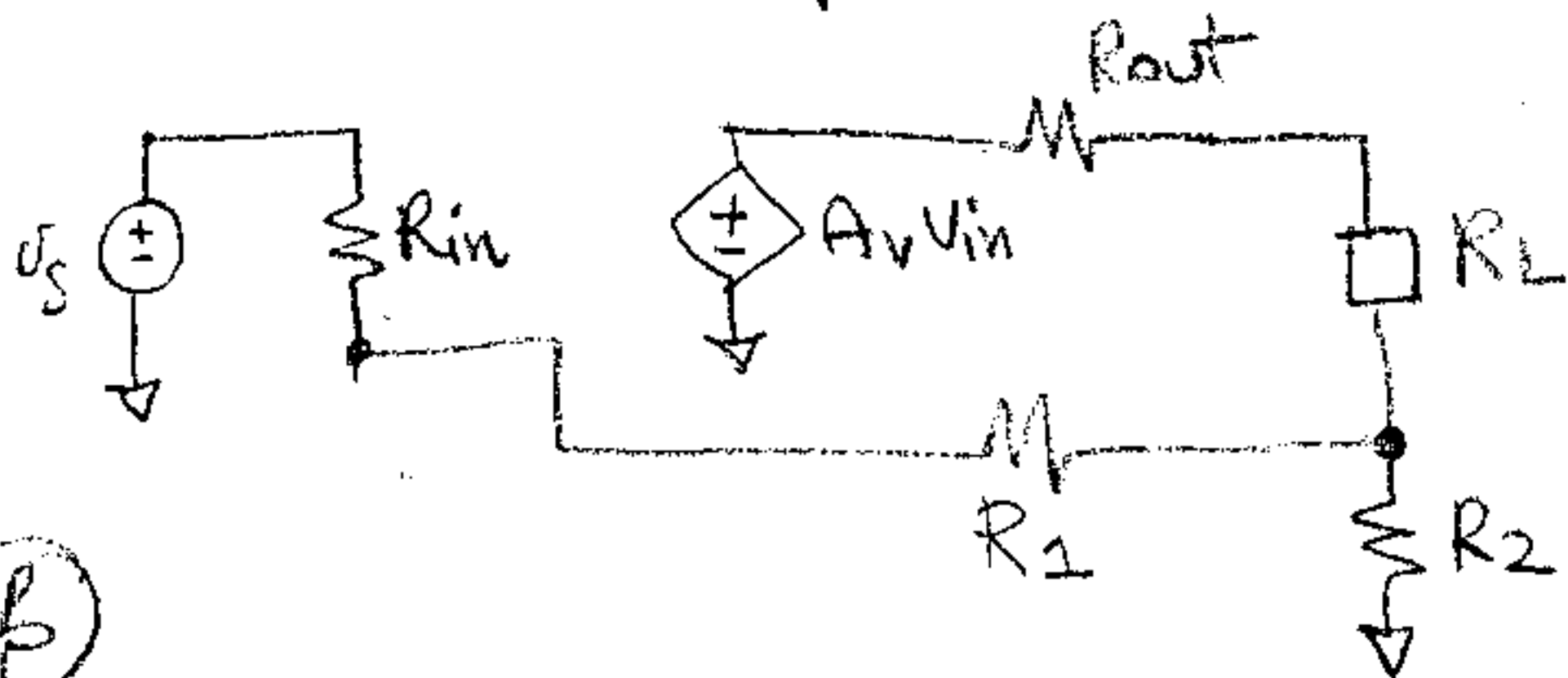
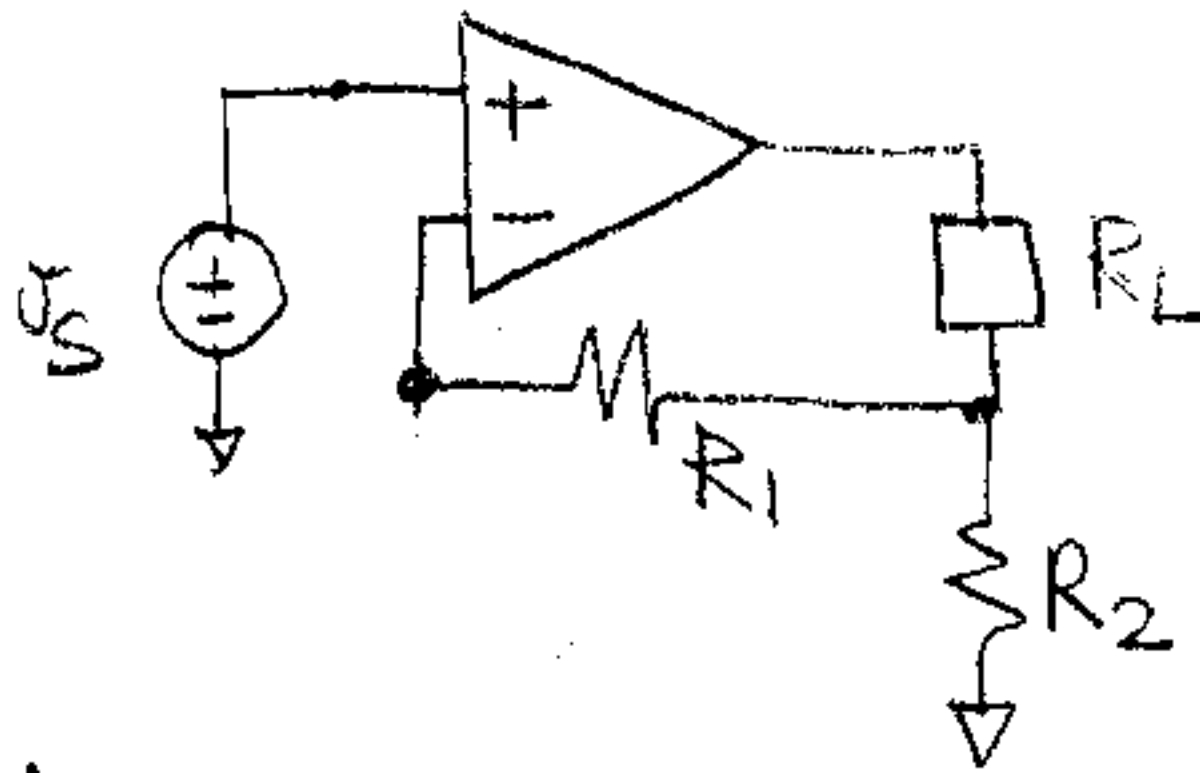
- il punto di riposo dei due transistori Q1 e Q2 e i parametri del circuito di piccolo segnale
- la funzione di trasferimento a centro banda
- il limite inferiore di banda
- il limite superiore di banda



Fare le seguenti ipotesi semplificative:
 $h_{oe}=0$, $h_{re}=0$.

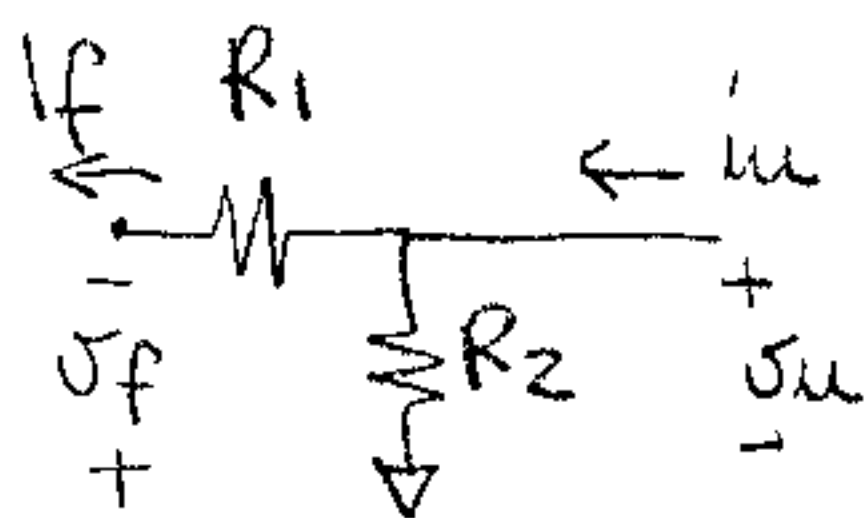
Punteggio totale Parte B:
 14/30

- 1. $R_{in} = 1\text{ M}\Omega$
- $R_{out} = 200\ \Omega$
- $R_L = 5\text{ k}\Omega$
- $R_1 = 10\text{ k}\Omega$
- $R_2 = 20\text{ k}\Omega$
- $A_v = 1000$
- $\omega_p = 1000\text{ rad/s}$



prelievo di corrente
inserzione di tensione

β

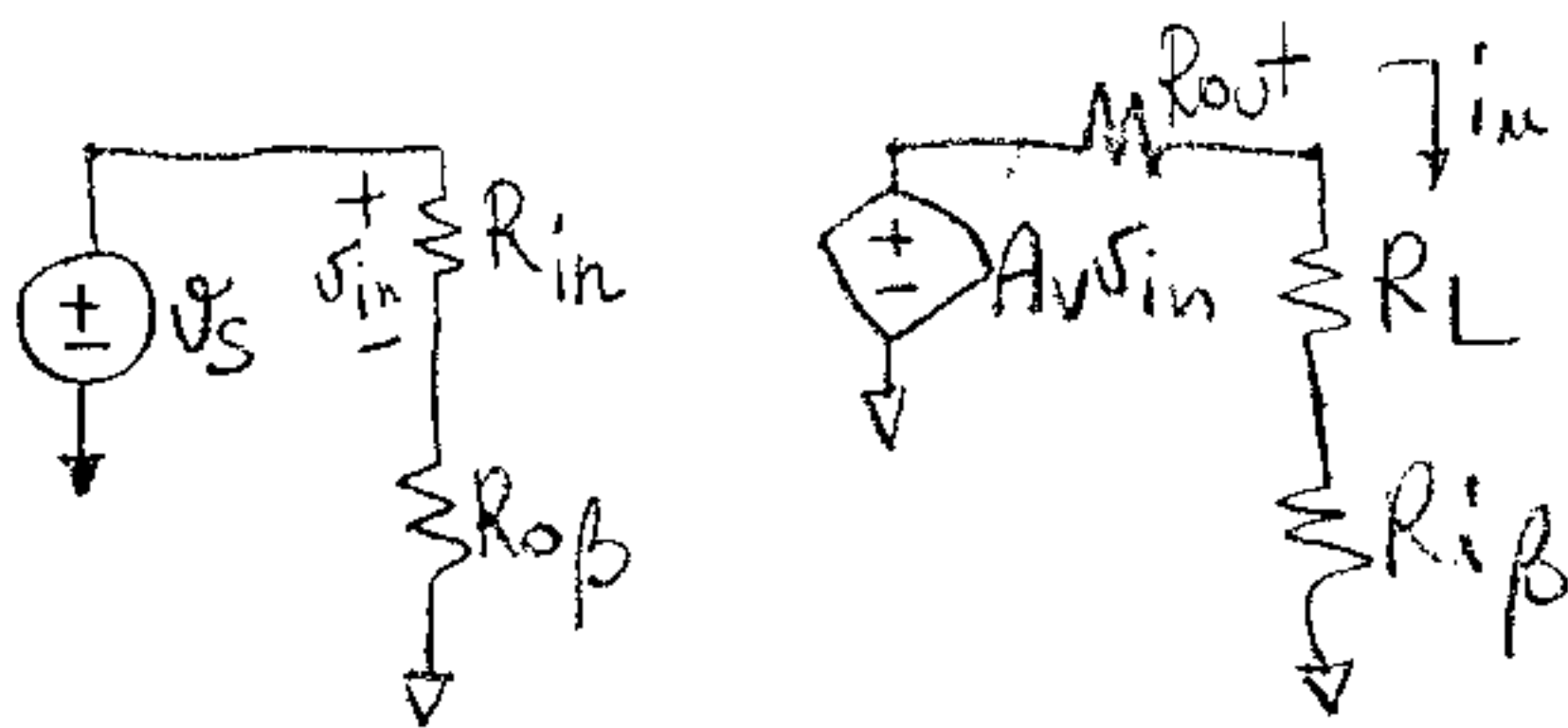


$$v_f = \beta i_u + R_o \beta i_f$$

$$v_u = R_2 i_u + v_f$$

$$\beta = \left. \frac{v_f}{i_u} \right|_{i_f=0} = -R_2 ; R_o \beta = \left. \frac{v_f}{i_f} \right|_{i_u=0} = R_1 + R_2 ; R_i \beta = \left. \frac{v_u}{i_u} \right|_{i_f=0} = R_2$$

A_e



$$v_{in} = \frac{R_{in}}{R_{in} + R_o \beta} v_s$$

$$i_u = \frac{A_v v_{in}}{R_{out} + R_L + R_i \beta}$$

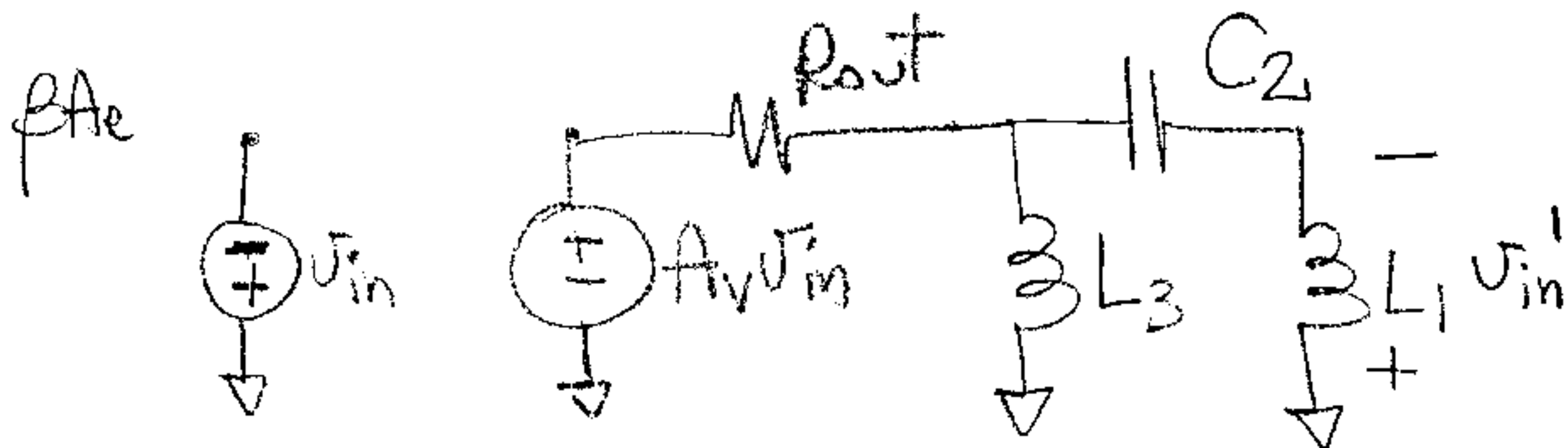
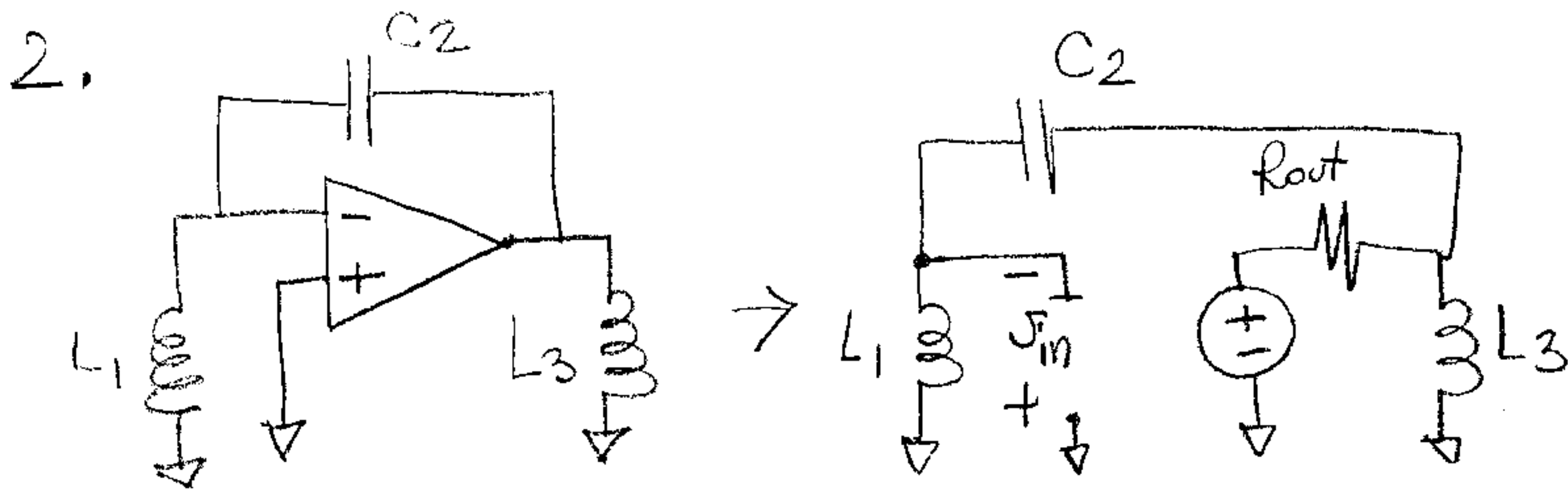
$$A_{e0} = \left. \frac{i_u}{v_s} \right|_{\beta=0} = \frac{A_v}{R_{out} + R_L + R_i \beta} \frac{R_{in}}{R_{in} + R_o \beta} = \frac{1000}{25200} \cdot \frac{10^6}{1030000} = 0.0385\ \text{S}^{-1}$$

$$A_{F0} = \frac{A_{e0}}{1 - \beta A_{e0}} = \frac{0.0385}{1 - 0.0385} = 5.12 \cdot 10^{-5}\ \Omega^{-1} \quad f_H = (1 - \beta A_{e0}) f_p = \frac{1000}{6.72} = 122.8\text{ kHz}$$

$$R_{IF} = (R_{in} + R_o \beta) (1 - \beta A_{e0}) = 1.03 \cdot 10^6 \cdot 0.999 = 794 \text{ k}\Omega$$

$$R_{OF} = (R_{out} + R_i \beta) (1 - \beta A_{e0} \Big|_{R_L=0}) = 20200 \cdot 261.26 = 19.245 \text{ k}\Omega$$

(2)



$$\beta A_e = \frac{V_{in}'}{V_{in}} = \frac{A_v}{R_{out} + j\omega L_3 \parallel \left[j\omega L_1 + \frac{1}{j\omega C_2} \right]} \cdot \frac{j\omega L_3}{j\omega L_3 + j\omega L_1 + \frac{1}{j\omega C_2}} \cdot j\omega L_1$$

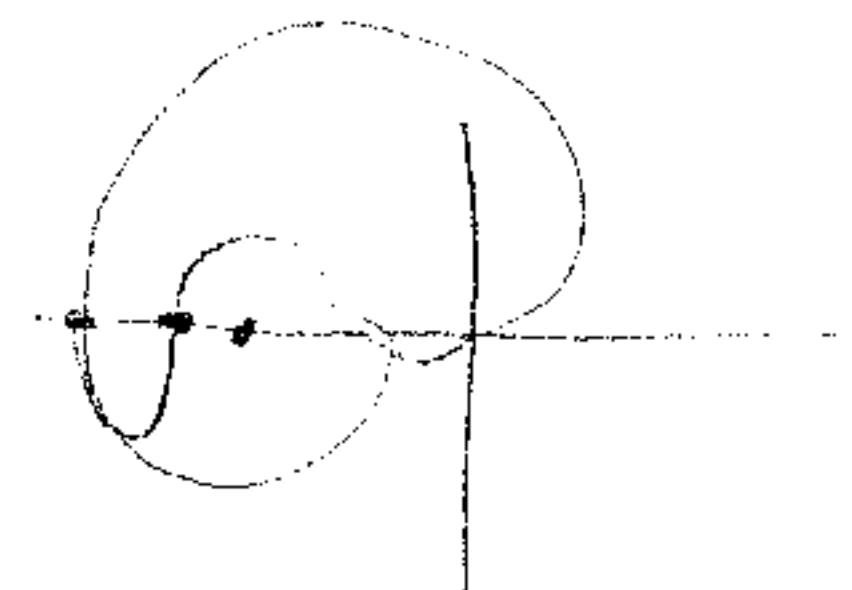
$$\beta A_e = \frac{-A_v \omega^2 L_3 L_1}{R_{out} \left[j\omega L_1 + j\omega L_3 + \frac{1}{j\omega C_2} \right] + j\omega L_3 \left(j\omega L_1 + \frac{1}{j\omega C_2} \right)}$$

$$\beta A_e = \frac{-L_1 L_3 \omega^2 A_v}{j \left[\omega L_1 + \omega L_3 - \frac{1}{\omega C_2} \right] R_{out} + \omega L_3 \left(\frac{1}{\omega C_2} - \omega L_1 \right)}$$

Se imponiamo $\angle \beta A = 0$ abbiamo che

$$\omega L_1 + \omega L_3 - \frac{1}{\omega C_2} = 0 \quad \omega^2 = \frac{1}{C_2 (L_1 + L_3)}$$

$$\omega^0 = \frac{1}{\sqrt{C_2 (L_1 + L_3)}} = 32.6 \text{ Mrad/s} \quad f_0 = 5.16 \text{ kHz}$$

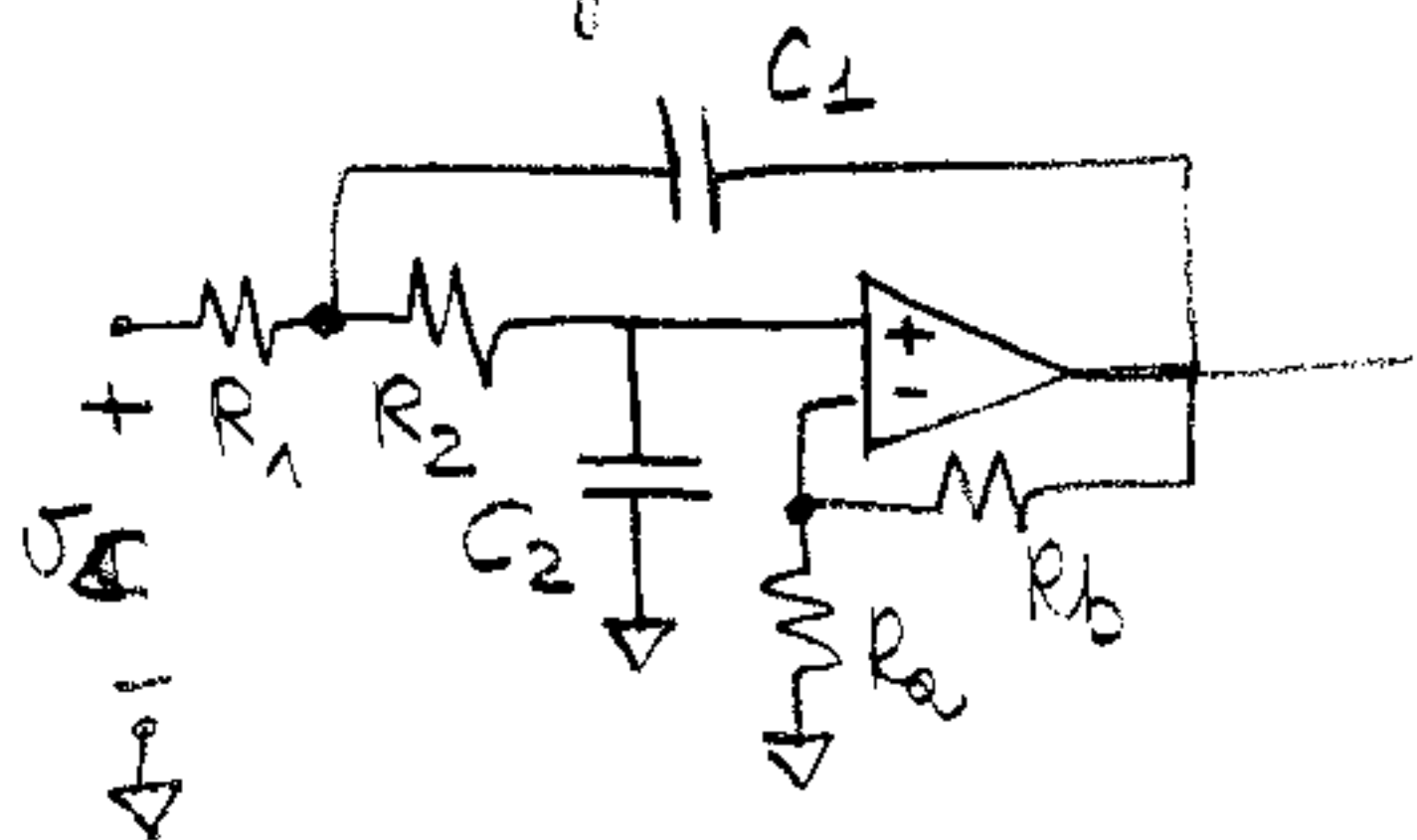


$$\beta A_e(\omega_0) = \frac{-L_1 L_3 \omega^2 A_v}{-\omega^2 L_3^2} = + \frac{L_1}{L_3} A_v = \underline{\underline{10 > 1}}$$

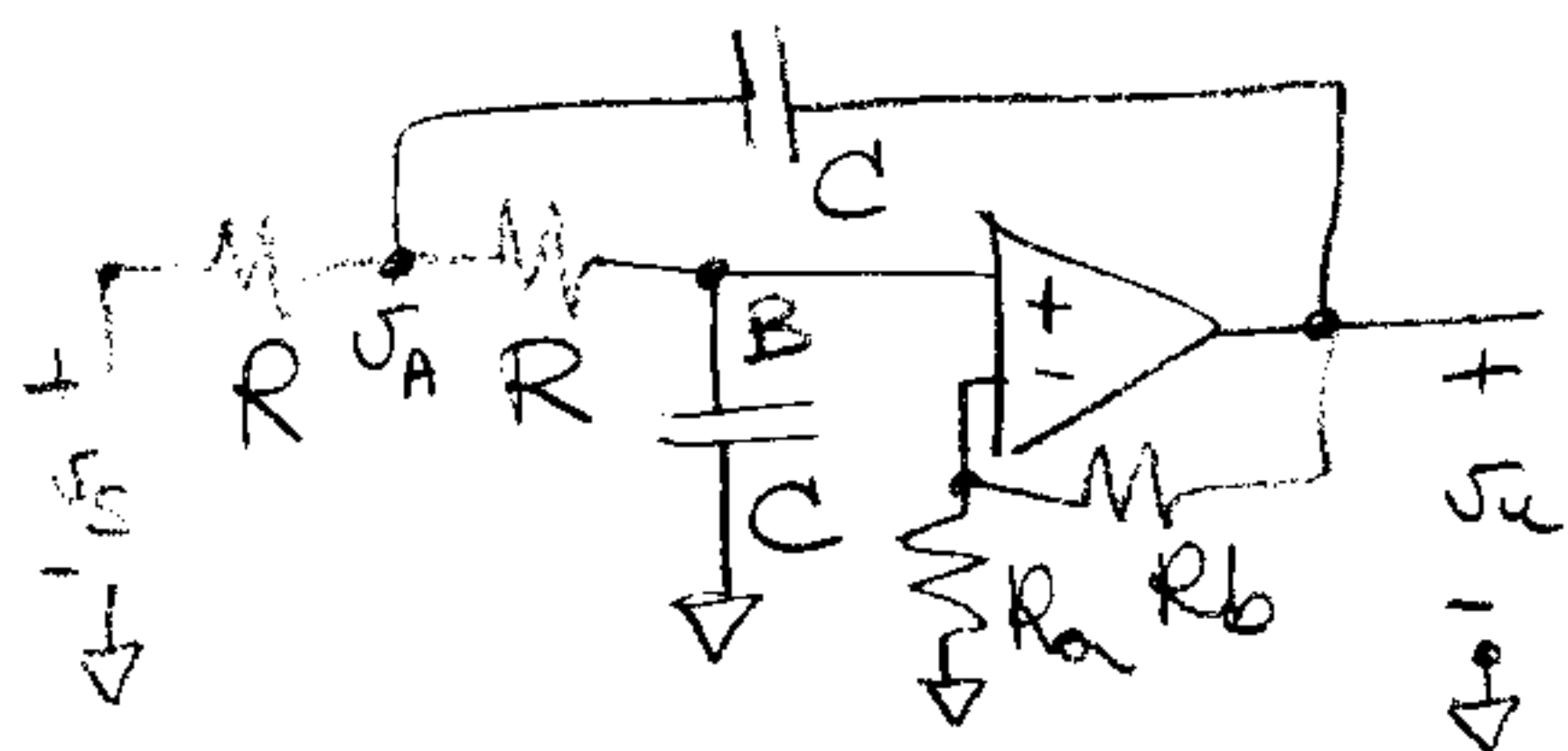
Condizioni di
Barkhausen
verificate

Esercizio 3

Si può realizzare con una cella di Selenium come basso che ha il seguente circuito:



dobbiamo imporre il poli e l'amplificazione nella banda passante. Abbiamo 2 opzioni: 1) mantenere le resistenze e capacità diverse e imporre i valori per rimanere nei valori 2) imporre $R_1 = R_2 = R$ e $C_1 = C_2 = C$ ed eventualmente aggiustare l'amplificazione in banda passante e posteriori. Le due opzioni sono ragionevoli. Per esempio, scegliamo la 2



eq. al nodo A:

$$V_A \left[\frac{2}{R} + Cs \right] - \frac{V_S}{R} - \frac{V_U}{A_V R} - V_U Cs = 0$$

eq. al nodo B:

$$\frac{V_U}{A_V} = \frac{V_A}{RCs + 1}$$

otteniamo

$$\frac{V_U}{A_V} (RCs + 1) (2 + RCs) - \frac{V_S}{R} - \frac{V_U}{A_V} - V_U RCs = 0$$

$$\frac{V_U}{V_S} = \frac{A_V}{(RCs)^2 + 3RCs + 2 - 1 - A_V RCs} = \frac{A_V}{(RCs)^2 + (3 - A_V)RCs + 1}$$

abbiamo $\frac{1}{RC} = \omega_0 = |s_0| = \sqrt{1000^2 + 5000^2} = 5099 \text{ rad/s}$

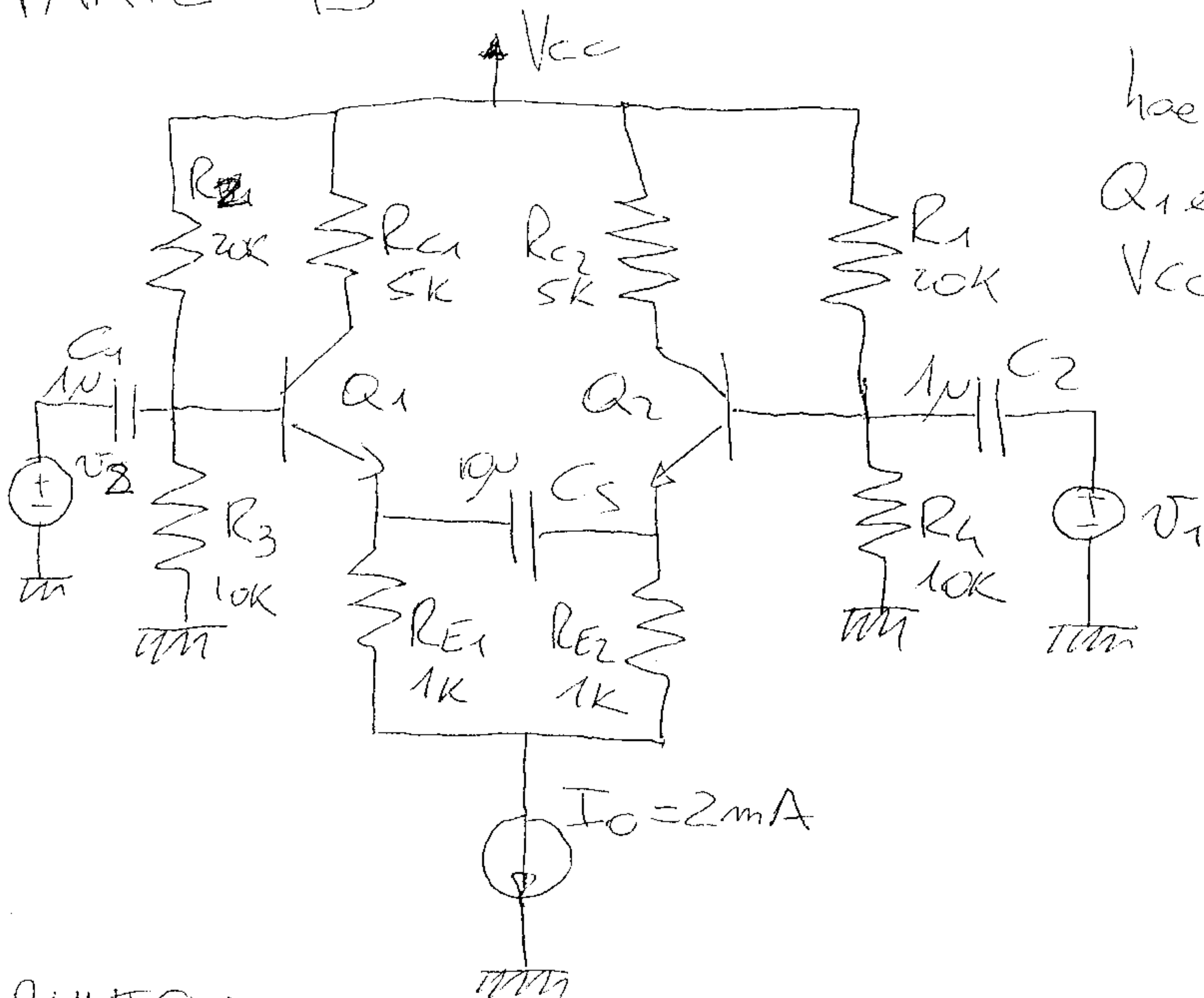
poniamo $C = 100 \text{ nF}$ $R = \frac{1}{\omega_0 C} = 1961 \Omega$

$$\frac{3-A_v}{RC} = -2\text{Re}\{s_p\} = +2000 \text{ rad/s}$$

$$A_v = 3 - 2000 RC = 2.61$$

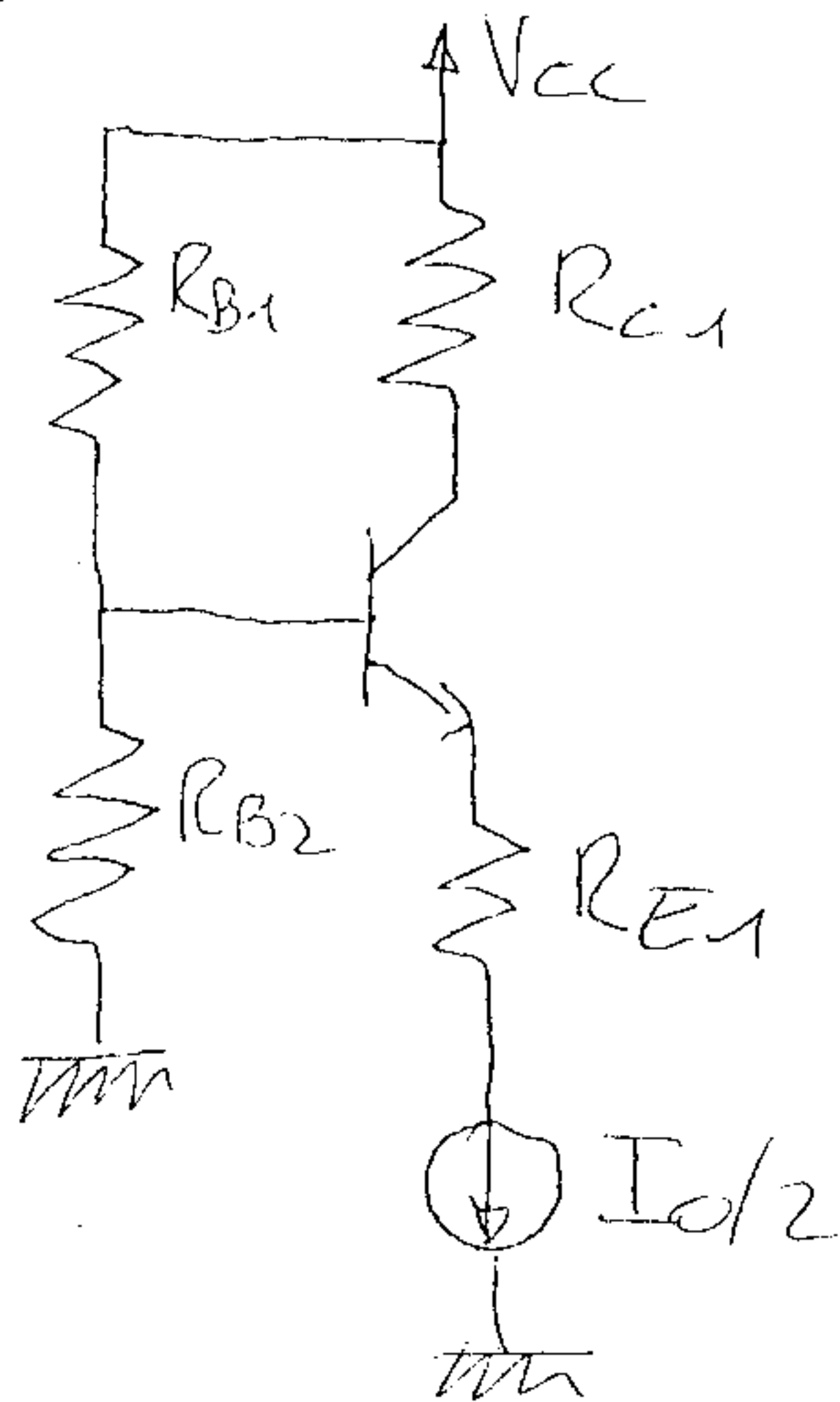
$$A_v = 1 + \frac{R_b}{R_a} \quad \rightarrow \quad \begin{array}{l} R_a = 10000 \Omega \\ R_b = 16100 \Omega \end{array}$$

FARTE B



$h_{oe} = h_{re} = 0$
 Q_1, Q_2 BC109B
 $V_{CC} = 15V$

PUNTO DI RIPOSO (Hp: partire pesante e z.e.d.)
 Sfruttiamo la simmetria del differenziale



$$I_C = I_0 / 2 = 1mA$$

$$V_B = \frac{V_{CC}}{R_{B1} + R_{B2}} \cdot R_{B2} = \frac{V_{CC}}{3} = 5V$$

$$V_E = V_B - V_{BE} = 4.3V$$

$$V_C = V_{CC} - R_{C1} \cdot I_C = 10V$$

$$h_{FE} \approx 0.9 \cdot 290 = 261$$

$$I_B = \frac{1mA}{261} = 3.83 \mu A$$

$$I_{R_{B1}, R_{B2}} = 500 \mu A \gg I_B \text{ (verificato)}$$

$$V_{CE} = V_C - V_E = 5.7V (\geq V_{CESAT} = 0.2V; \text{verificato})$$

Parametri piccoli segnale

$$h_{fe} = 300$$

$$h_{ie} @ 2 \text{ mA} = 4,8 \text{ k}\Omega = r_b + r_{\pi} @ 2 \text{ mA} = r_b + \frac{V_T}{I_c} \cdot h_{fe}$$

$$r_b = 912 \Omega$$

$$h_{ie} @ 1 \text{ mA} = r_b + \frac{V_T}{I_c} \cdot h_{fe} = 8,68 \text{ k}\Omega; r_{\pi} = 7,78 \text{ k}\Omega$$

$$V_{CB} = V_c - V_b = 5 \text{ V}$$

$$f_T = 125 \text{ MHz}$$

$$C_{\pi} = \frac{g_m}{2\pi f_T} - C_U$$

calcoliamo $g_m = 38,61 \text{ mS}$ e $C_U \approx 4,5 \text{ pF}$ (da caratteristiche)

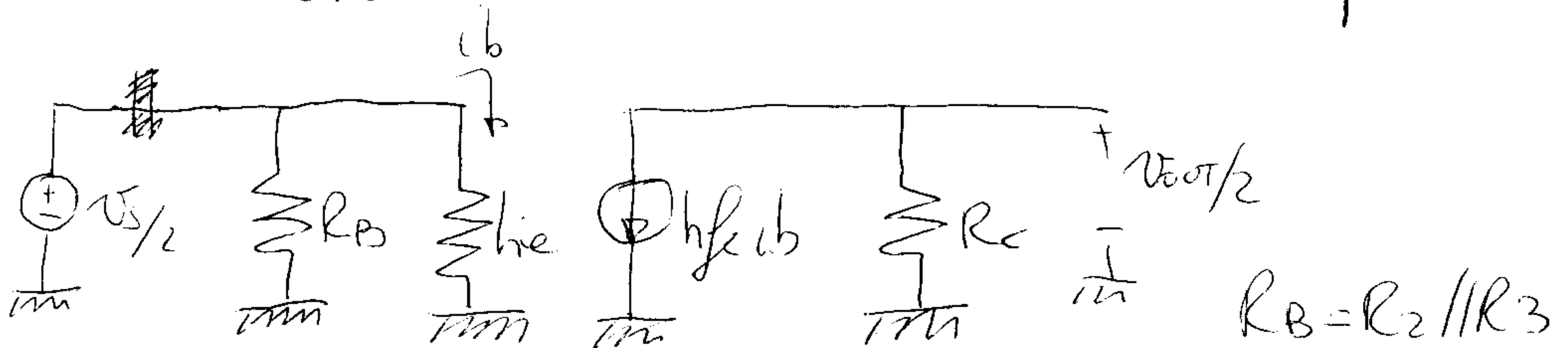
$$C_{\pi} = 44,7 \text{ pF}$$

ACB | Amplificatore differenziale

Sfruttiamo ancora una volta la simmetria del circuito. Per farlo osserviamo che un condensatore C_s equivale a due condensatori $2C_s$ in serie.



A questo punto sappiamo, dalla teoria degli amplificatori differenziali, che la sezione centrale è e rimane per le variazioni. Quindi studiamo solo una parte.



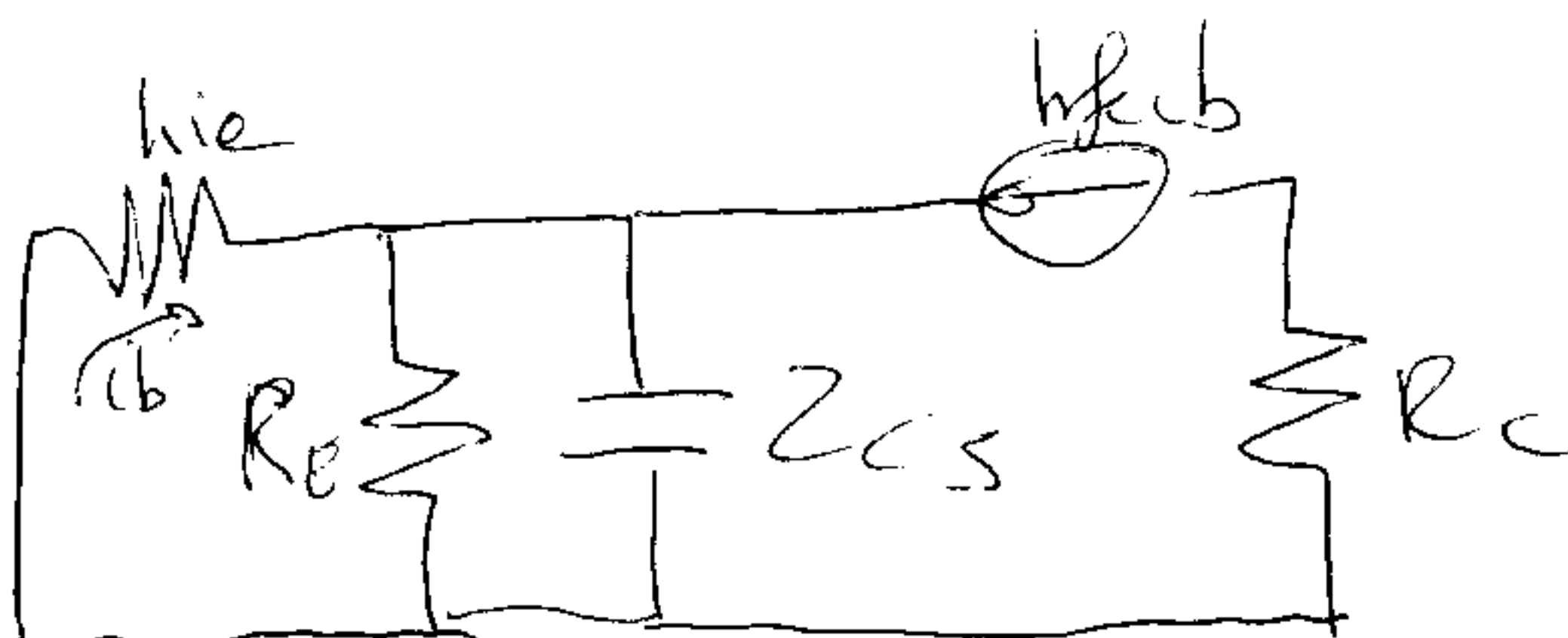
$$A_d = \frac{V_{out}}{V_s} = \frac{V_{out}/2}{V_s/2} = - \frac{h_{fe} R_c}{h_{ie}} = -172,8$$

fL

Cominciamo con il polo di C_A

$$R_{V_{CA}} = R_B // h_{ie} = 3,77 \text{ K}\Omega$$

Allora vediamo quella vista di $2C_s$, che abbiamo sdoppiato

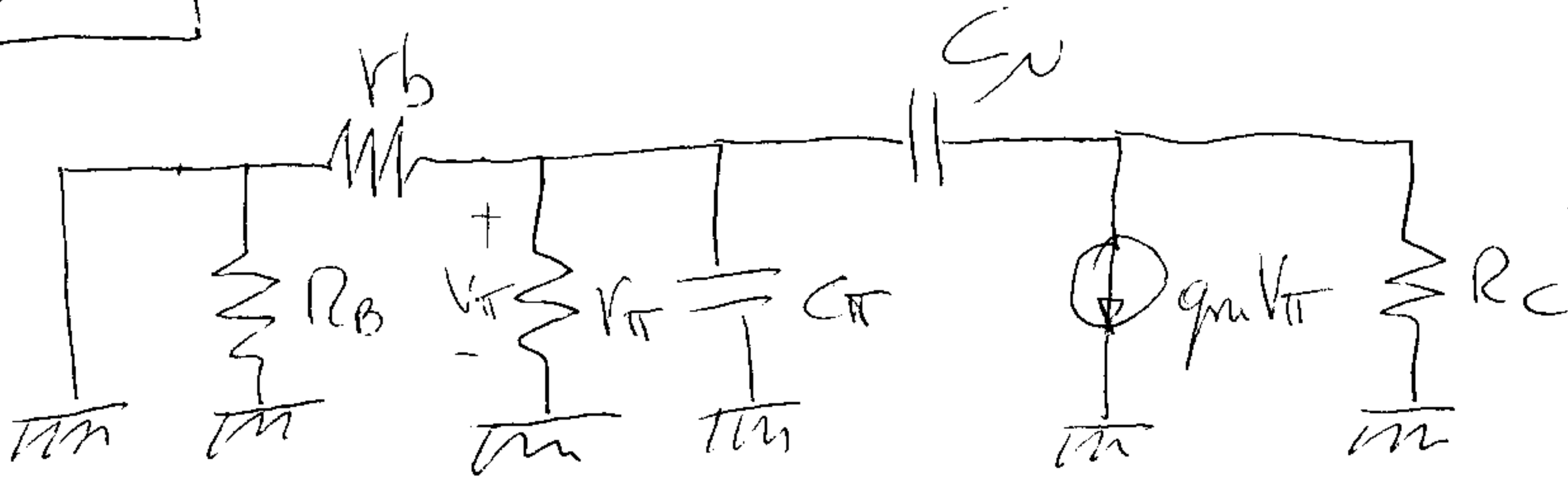


$$R_{V_{2C_s}} = R_E // \left[\frac{h_{ie}}{h_{fe} + 1} \right]$$

$$R_{V_{2C_s}} = 28 \Omega$$

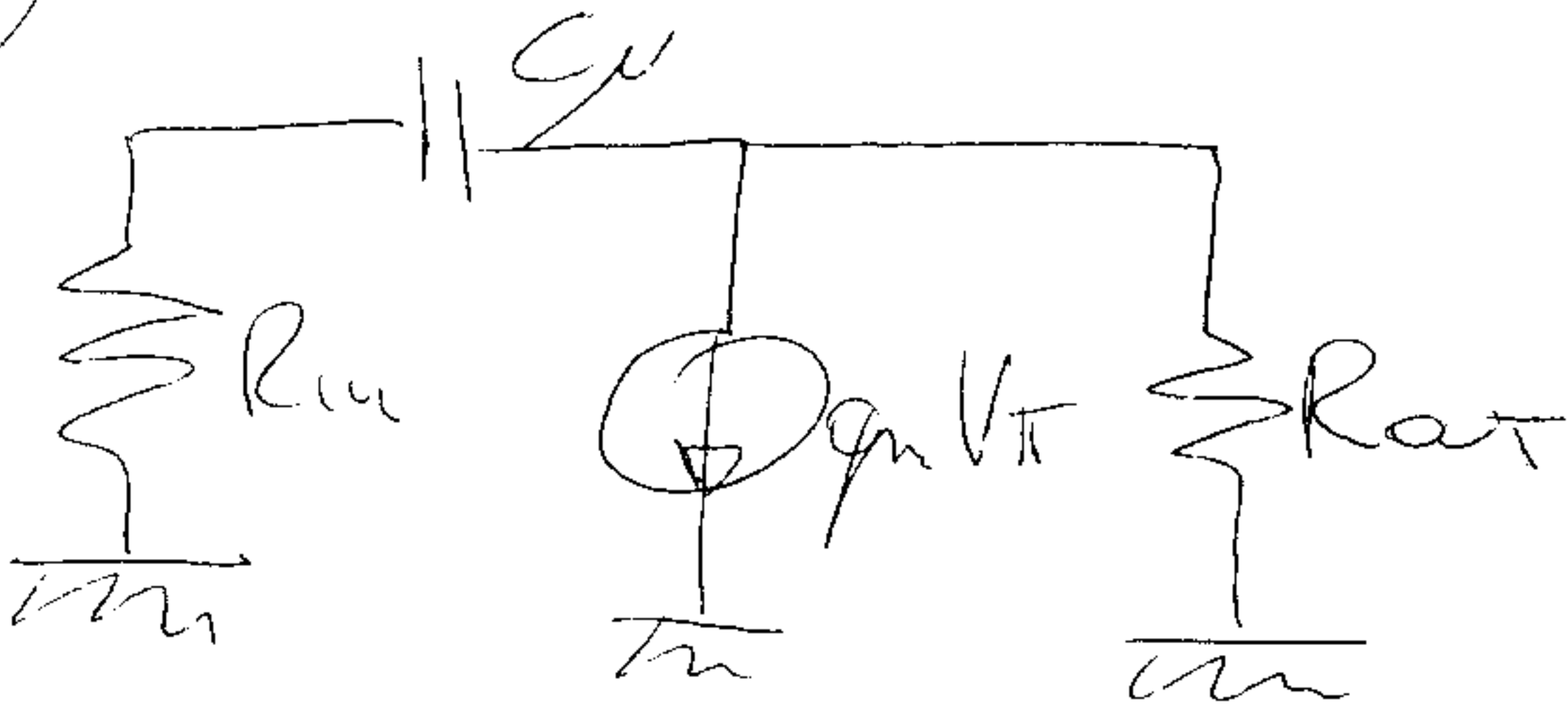
$$f_L = \frac{1}{2\pi} \left[\frac{1}{R_{Vc1} C_1} + \frac{1}{R_{Vc2} 2C_2} \right] = 326,3 \Omega$$

f_H



$$R_{Vc\pi} = r_b // r_{\pi} = 816 \Omega$$

$R_{Vc\mu}$ si calcola con il metodo usuali



$$R_{Vc\mu} = R_{Vc\pi} (1 + g_m R_{out}) + R_{out}, \text{ ma}$$

$$R_{out} = R_C \text{ quind} \dot{}$$

$$R_{Vc\mu} = R_{Vc\pi} (1 + g_m R_C) + R_C = 163,4 \text{ k}\Omega$$

$$f_H = \frac{1}{2\pi} \left[\frac{1}{R_{Vc\pi} C_{\pi} + R_{Vc\mu} C_{\mu}} \right] = 206 \text{ kHz}$$