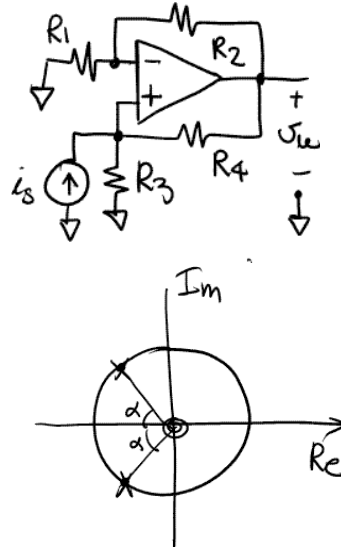


- Calcolare la funzione di trasferimento e la resistenza di ingresso del circuito mostrato a lato. Supponiamo che l'amplificatore sia un amplificatore di tensione ideale con amplificazione  $A_v$  infinita, impedenza di ingresso infinita e impedenza di uscita nulla. Siano  $R_1 = 10 \text{ K}\Omega$ ,  $R_2 = R_4 = 100 \text{ K}\Omega$ ,  $R_3 = 1 \text{ K}\Omega$ .
- Realizzare e quotare i componenti di un filtro che abbia le singolarità mostrate a lato. Due zeri sono nell'origine, i due poli hanno modulo  $3000 \text{ rad/s}$  e formano un angolo  $\alpha$  con l'asse reale di  $\pi/4$ .



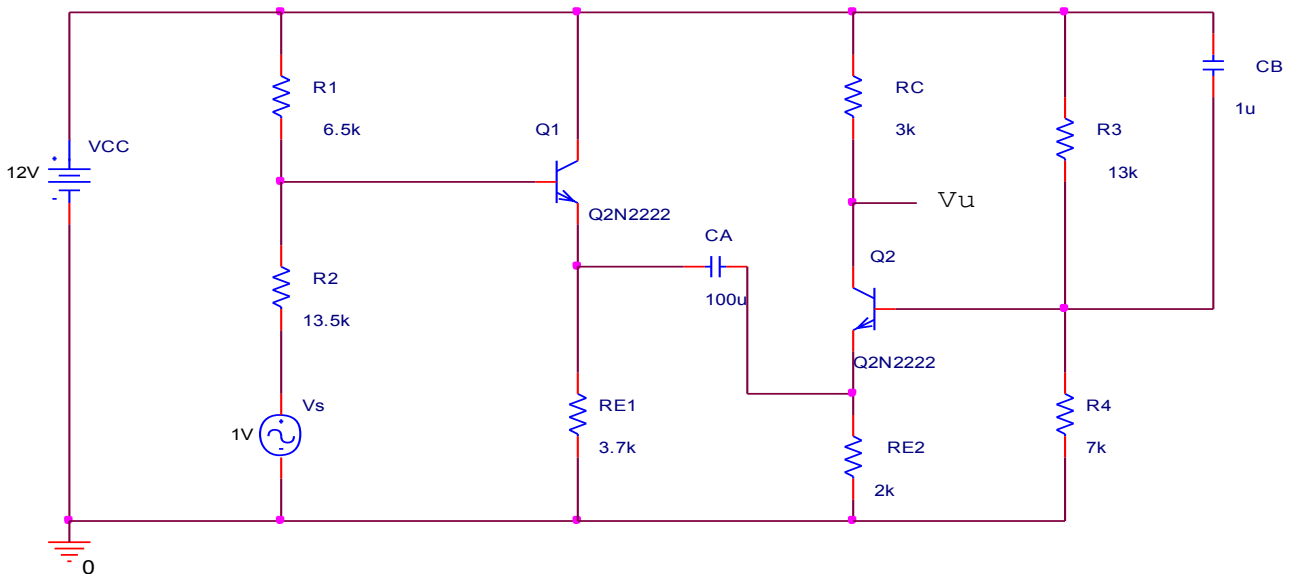
3. Con riferimento al circuito mostrato a lato, calcolare:

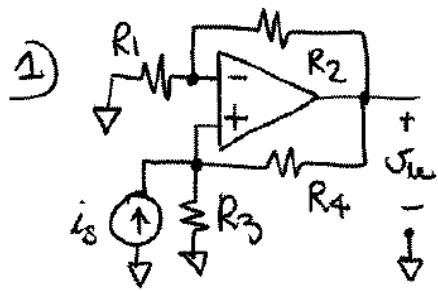
- il punto di riposo dei due transistori Q1 e Q2 e parametri del circuito di piccolo segnale
- la funzione di trasferimento a centro banda
- il limite superiore di banda e il limite inferiore di banda

Assunzioni semplificative:

considerare per Q1 e Q2  $h_{oe}=0$

considerare Q1 completamente resistivo





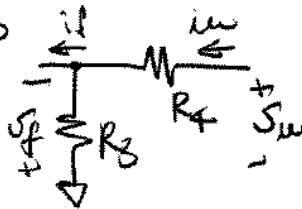
$$R_1 = 10 \text{ K}\Omega$$

$$R_2 = R_4 = 100 \text{ K}\Omega$$

$$R_3 = 1 \text{ K}\Omega$$

prelievo di tensione e  
inserzione di corrente

rete per il  $\beta$

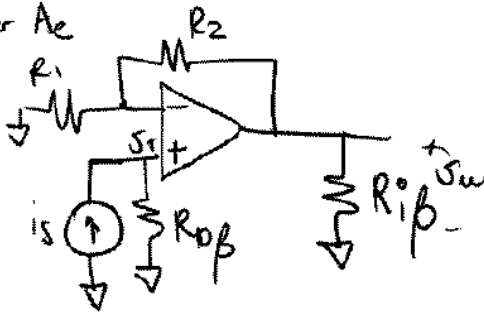


$$i_f = \beta v_u + R_o \beta v_f$$

$$i_u = \frac{v_u}{R_i \beta} + \cancel{i_f}$$

$$\beta = \left. \frac{i_f}{v_u} \right|_{v_f=0} = \frac{1}{R_4}; \quad R_o \beta = \left. \frac{i_f}{v_f} \right|_{v_u=0} = R_3 // R_4; \quad R_i \beta = \left. \frac{v_u}{i_u} \right|_{v_f=0} = R_4$$

rete per  $A_e$



il circuito composto dall'A.O.,  $R_1$  e  $R_2$  è un amplificatore NON invertente

$$A = 1 + \frac{R_2}{R_1} = 11$$

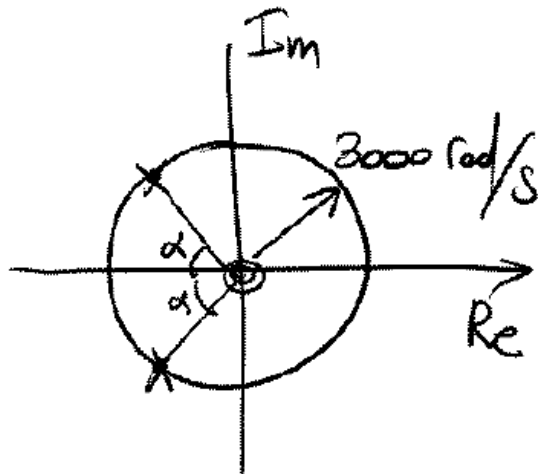
$$v_u = R_o \beta i_s \rightarrow v_u = A v_f$$

$$A_e = \left. \frac{v_u}{i_s} \right|_{\beta=0} = A R_o \beta = 10.89 \text{ K}\Omega$$

$$1 - \beta A_e = 1 - \frac{10.89}{100} = 0.89$$

$$R_{IF} = \frac{R_o \beta}{(1 - \beta A_e)} = \frac{0.99}{0.89} = 1.12 \text{ K}\Omega$$

$$A_F = \frac{v_u}{i_s} = \frac{A_e}{1 - \beta A_e} = \frac{11}{0.89} = 12.35$$

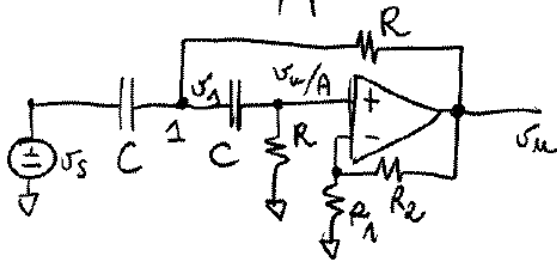


Si tratta di un filtro  
passa alto che si può  
realizzare con una cella  
di Sallen-Key

$$H(s) = \frac{H_0 s^2 / \omega_0^2}{\frac{s^2}{\omega_0^2} + \frac{s}{\omega_0 Q} + 1}$$

con  $\omega_0 = 3000 \text{ rad/s}$  ;  $Q = \frac{1}{2 \cos \alpha} = \frac{1}{\sqrt{2}} = 0.71$

cella di Sallen-Key passa alto



$$A = 1 + R_2/R_1$$

scriviamo l'equazione al nodo 1:

$$v_1 \left[ 2Cs + \frac{1}{R} \right] - Cs v_s - \frac{v_u}{A} Cs - \frac{v_u}{R} = 0$$

e la relazione tra  $v_1$  e  $v_u/A$

$$\frac{v_u}{A} = \frac{RCs}{RCs + 1} v_1 \rightarrow v_1 = \frac{RCs + 1}{RCs} \frac{v_u}{A}$$

sostituiamo nella prima

$$\frac{RCs + 1}{RCs} \frac{v_u}{A} (1 + 2RCs) - RCs v_s - \frac{v_u}{A} RCs - \frac{v_u}{R} = 0$$

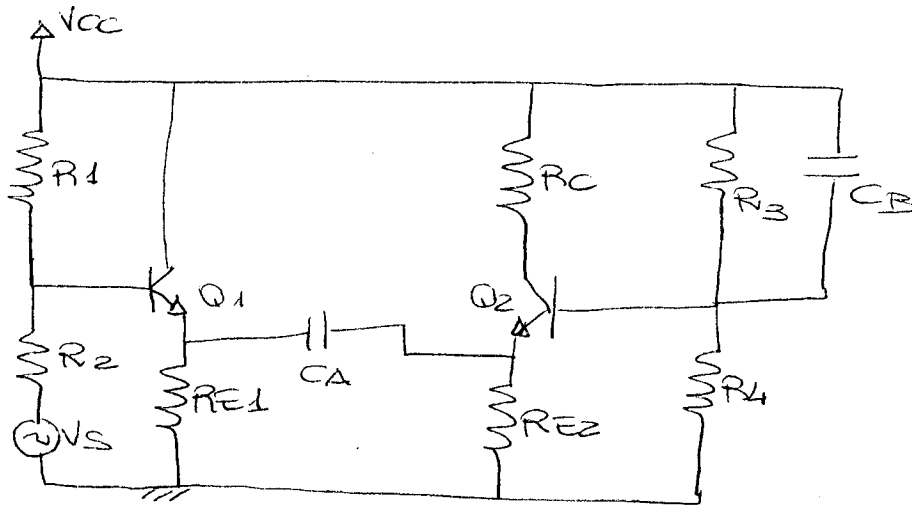
$$v_u \left[ \frac{2RC^2s^2 + 3RCs + 1}{A RCs^2} \right] - A RCs^2 v_s - v_u RCs^2 - v_u A RCs = 0$$

$$H = \frac{v_u}{v_s} = \frac{A RCs^2}{RCs^2 + (3-A)RCs + 1}$$

quindi  $\omega_0 = \frac{1}{RC} = 3000 \text{ rad/s} \rightarrow$  scegliamo  $C = 100 \text{ nF}$   
 $R = \frac{1}{3 \cdot 10^3 \cdot 10^{-7}} = \frac{1}{3 \cdot 10^{-4}} = 3,33 \text{ k}\Omega$

$3 - A = \frac{1}{Q} = 1,41 \rightarrow A = 1,59 \rightarrow R_1 = 10 \text{ k}\Omega$   
 $R_2 = 59 \text{ k}\Omega$

# PARTE B



- $V_{CC} = 12V$
- $R_1 = 6,5 k\Omega$
- $R_2 = 13,5 k\Omega$
- $R_3 = 13 k\Omega$
- $R_4 = 7 k\Omega$
- $R_{E1} = 3,4 k\Omega$
- $R_{E2} = 2 k\Omega$
- $R_C = 3 k\Omega$
- $C_A = 100 \mu F$
- $C_B = 1 \mu F$
- $r_{be1} = 0$
- $r_{be2} = \phi$
- $Q_1$ : reinverso

## PUNTO DI RIPOSO

ipoten di lavoro:

- $Q_1$  ZONA ATTIVA DIRETTA
- $Q_2$  ZONA ATTIVA DIRETTA
- Potenziatore Pesante:  $I_{R12} \gg I_{B1}$   
 $I_{R34} \gg I_{B2}$

$Q_1$ : 
$$V_{B1} = \frac{R_2}{R_1 + R_2} V_{CC} = 8,1V$$

$$V_{E1} = V_{B1} - V_{BE} = 7,4V$$

$$I_{E1} = \frac{V_{E1}}{R_{E1}} = 2mA$$

$$I_{E1} = I_{C1}$$

$$I_{B1} = \frac{I_{C1}}{h_{FE1}} = \frac{2mA}{155} = 12,9 \mu A$$

$h_{FE} @ 2mA \cong 155$  (da caratteristiche)

$$I_{R12} = \frac{V_{CC}}{R_1 + R_2} = 0,6 mA \gg I_{B1} \rightarrow$$
 ipoten Potenziatore Pesante verificata

$$V_{CE1} = V_{CC} - V_{E1} = 4,6V \rightarrow \text{Ipoten } Q1 \text{ ZONA ATTIVA}$$

$$V_{CB1} = (12 - 8,3)V = 3,9V \text{ DIBETTA Verificato}$$

$$Q2: \quad V_{B2} = \frac{R_4}{R_3 + R_4} \cdot V_{CC} = 4,2V$$

$$V_{E2} = V_{B2} - V_f = 3,5V$$

$$I_{E2} = \frac{V_{E2}}{R_{E2}} = 1,75 \text{ mA}$$

$$I_{C2} \approx I_{E2}$$

$$I_{B2} = \frac{I_{C2}}{h_{FE2}} = \frac{1,75 \text{ mA}}{150} = 11,67 \mu\text{A}$$

$$h_{FE} @ 1,75 \text{ mA} \approx 150 \text{ (da caratteristiche)}$$

$$V_{CE2} = V_{C2} - V_{E2} = (V_{CC} - R_C I_{C2}) - V_{E2} = 3,25V \rightarrow$$

$\rightarrow$  Ipoten  $Q2$  ZONA ATTIVA DIBETTA  
Verificato

$$I_{R_{3,4}} = \frac{V_{CC}}{R_3 + R_4} = 0,6 \text{ mA} \gg I_{B2} \rightarrow \text{Ipoten}$$

Partitore  
Potente  
Verificato

$$V_{CB2} = V_{C2} - V_{B2} = (6,75 - 4,2)V = 2,55V$$

# PARAMETER PREDICTION SIGNALS

$$g_{m1} = \frac{I_{C1}}{V_T} = 76,9 \text{ mS}$$

$$R_{fe1} \approx 175$$

$$r_{b1} = 450 \Omega$$

$$r_{\pi 1} = \frac{V_T}{I_{a1}} R_{fe1} = 2,275 \text{ k}\Omega @ 2 \text{ mA}$$

$$R_{ie1} @ 2 \text{ mA} = 2,725 \text{ k}\Omega$$

$$g_{m2} = \frac{I_{C2}}{V_T} = 67,3 \text{ mS}$$

$$r_{b2} = 450 \Omega$$

$$R_{fe2} \approx 175$$

$$r_{\pi 2} = \frac{V_T}{I_{C2}} R_{fe2} = 2,6 \text{ k}\Omega$$

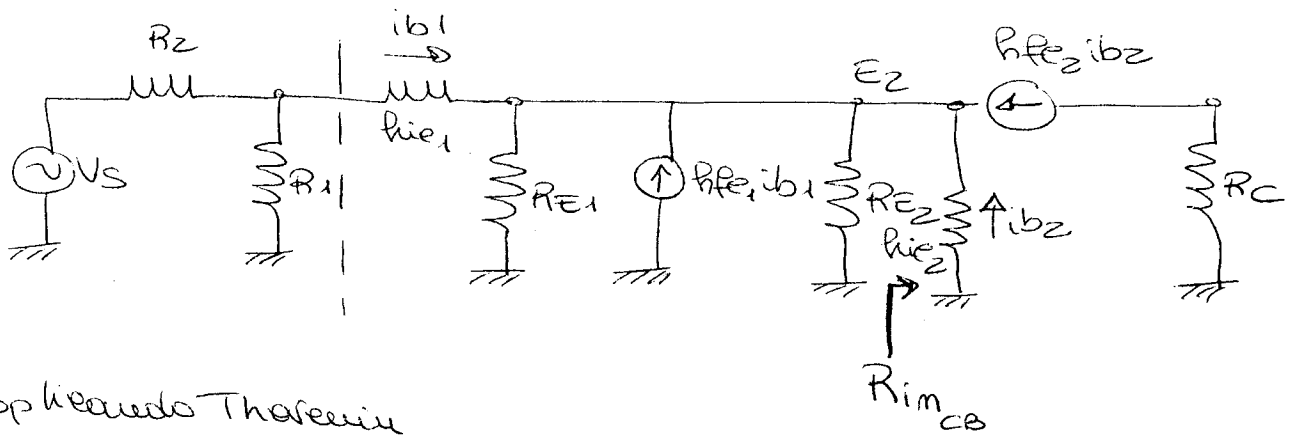
$$R_{ie2} = r_{b2} + \frac{V_T}{I_{C2}} R_{fe2} = 3,05 \text{ k}\Omega$$

$$f_T = 130 \text{ MHz}$$

$$C_{\mu 2} = 5,7 \text{ pF}$$

$$C_{\pi 2} = \frac{g_{m2}}{2 \cdot \pi \cdot f_T} - C_{\mu 2} = 76,69 \text{ pF}$$

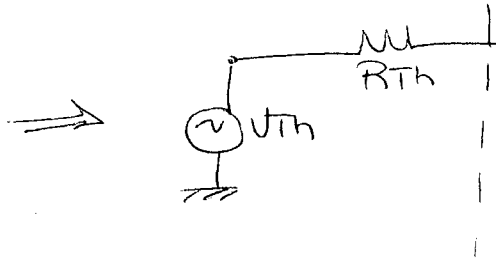
# AMPLIFICAZIONE A CENTRO BANDA



Applicando Thévenin

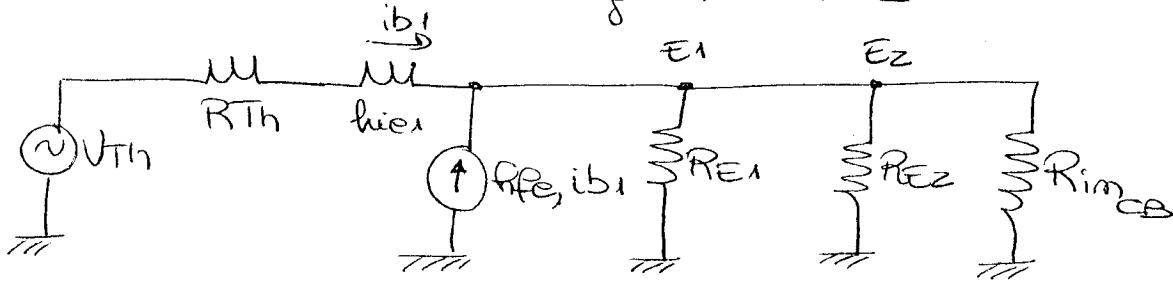
$$V_{Th} = V_s \frac{R_1}{R_1 + R_2}$$

$$R_{Th} = R_1 \parallel R_2$$



$$V_u = -\beta_{fe2} i_{b2} R_C$$

Cercare una relazione che leghi  $i_{b1}$  e  $i_{b2}$



dove  $R_{imCB} = \frac{h_{ie2}}{\beta_{fe2} + 1}$  (RESISTENZA INGRESSO CB)

$$V_{E1} = V_{E2} = (\beta_{fe1} + 1) i_{b1} (R_{E1} \parallel R_{E2} \parallel R_{imCB})$$

$$i_{b2} = -\frac{V_{E2}}{h_{ie2}} = -i_{b1} \frac{(\beta_{fe1} + 1)}{h_{ie2}} (R_{E1} \parallel R_{E2} \parallel \frac{h_{ie2}}{\beta_{fe2} + 1})$$

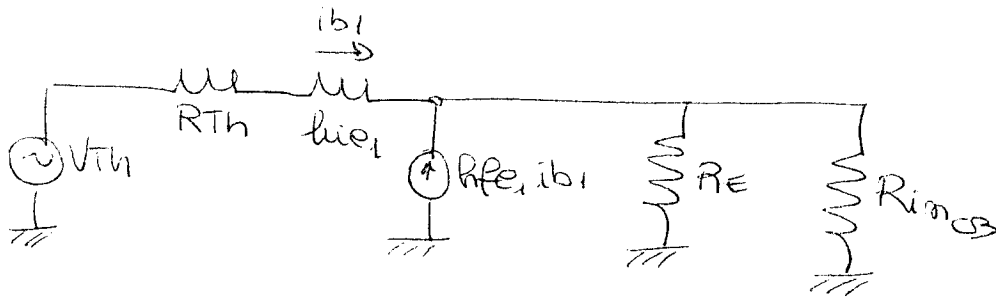
POSTO  $R_E \triangleq R_{E1} \parallel R_{E2}$

Si ottiene

$$i_{b2} = -i_{b1} \frac{(\beta_{fe1} + 1)}{h_{ie2}} (R_E \parallel \frac{h_{ie2}}{\beta_{fe2} + 1})$$

$$i_{b2} = -i_{b1} \frac{(\beta_{fe1} + 1)}{\beta_{fe2} + 1 + \frac{h_{ie2}}{R_E}}$$

Impedance equivalente una ulteriore relazione che lega  $i_{b1}$  e  $V_s$



$$V_{Th} = (R_{Th} + h_{ie1}) i_{b1} + (R_E \parallel R_{inCB}) (h_{fe1} + 1) i_{b1}$$

$$i_{b1} = \frac{V_{Th}}{[R_{Th} + h_{ie1} + (R_E \parallel R_{inCB}) (h_{fe1} + 1)]}$$

Sostituendo

$$A_{V_{CB}} = \frac{V_u}{V_s} = h_{fe2} R_c \frac{h_{fe1} + 1}{h_{fe2} + 1 + \frac{h_{ie2}}{R_E}} \cdot \frac{R_1}{R_1 + R_2} \cdot \frac{1}{[(R_1 \parallel R_2) + h_{ie1} + (R_E \parallel R_{inCB}) (h_{fe1} + 1)]}$$

$$= 16,65$$

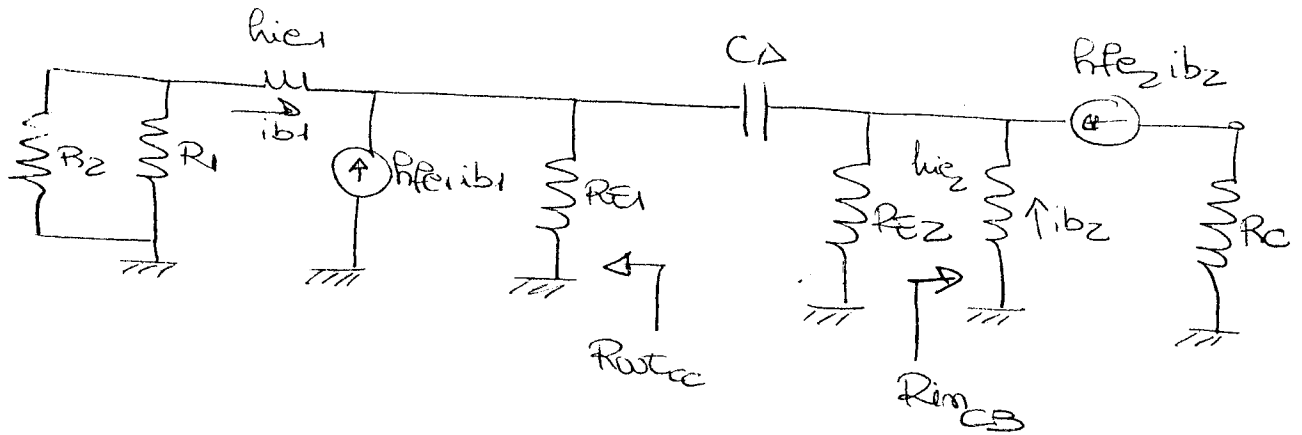


# FREQUENZA DI TAGLIO INTERIORE

$$f_L = \frac{1}{2\pi} \left[ \frac{1}{R_{V_{CA}} C_A} + \frac{1}{R_{V_{CB}} C_B} \right]$$

Dobbiamo calcolare le resistenze viste da  $C_A$  e  $C_B$

CA



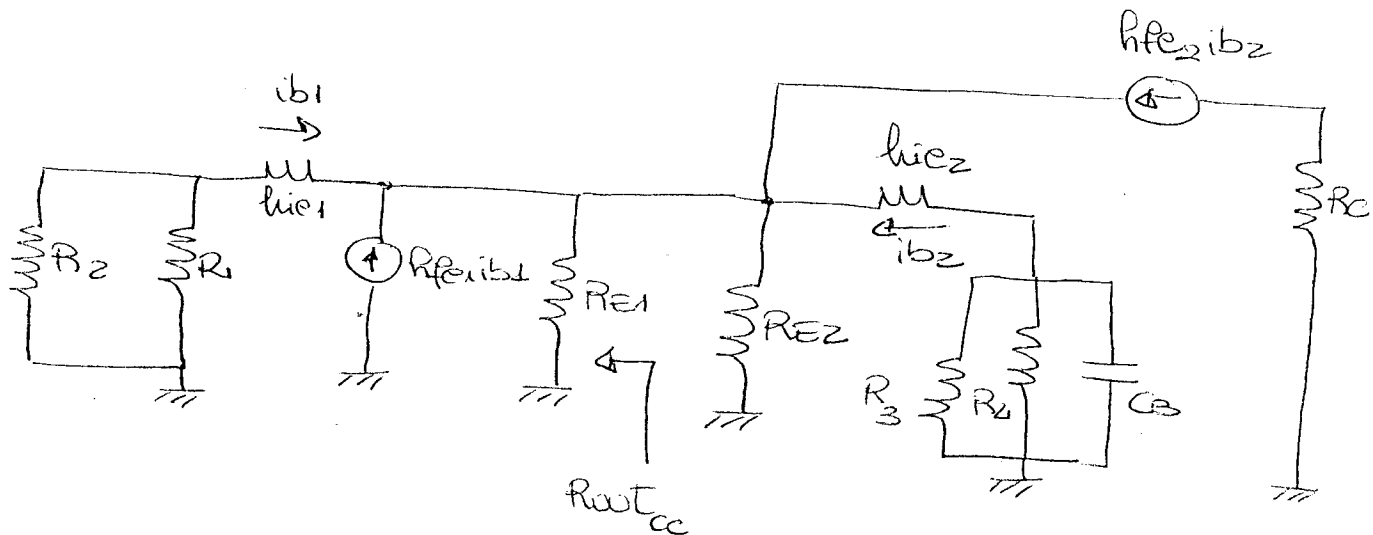
$R_{out_{CC}}$  = RESISTENZA DI USCITA STADIO CC

$R_{in_{CB}}$  = RESISTENZA DI INGRESSO STADIO CB

$$R_{V_{CA}} = R_{out_{CC}} + R_{in_{CB}}$$

$$R_{V_{CA}} = \left[ R_{E1} \parallel \frac{h_{ie1} + R_1 \parallel R_2}{h_{fe1} + 1} \right] + \left[ R_{E2} \parallel \frac{h_{ie2}}{h_{fe2} + 1} \right] = 57 \Omega$$

CB

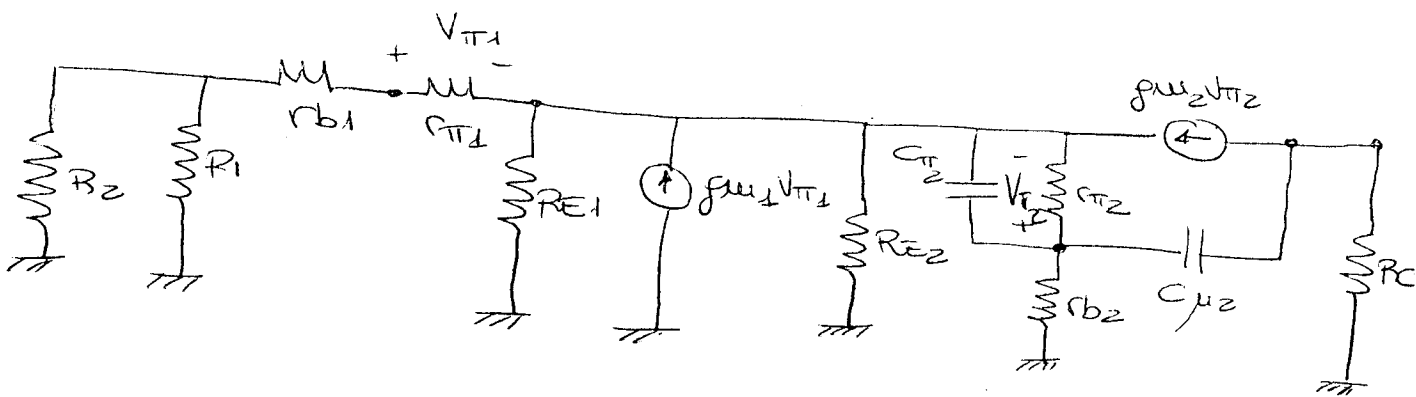


$$R_{V_{CB}} = (R_3 // R_4) + \left[ (R_{E2} // R_{O2} // R_{C2}) (h_{fe} + 1) + h_{ie2} \right] = 14.55 \text{ k}\Omega$$

$$f_L = \frac{1}{2\pi} \left[ \frac{1}{R_{V_{CB}} C_B} + \frac{1}{R_{V_{CD}} C_A} \right] = 38.86 \text{ Hz}$$

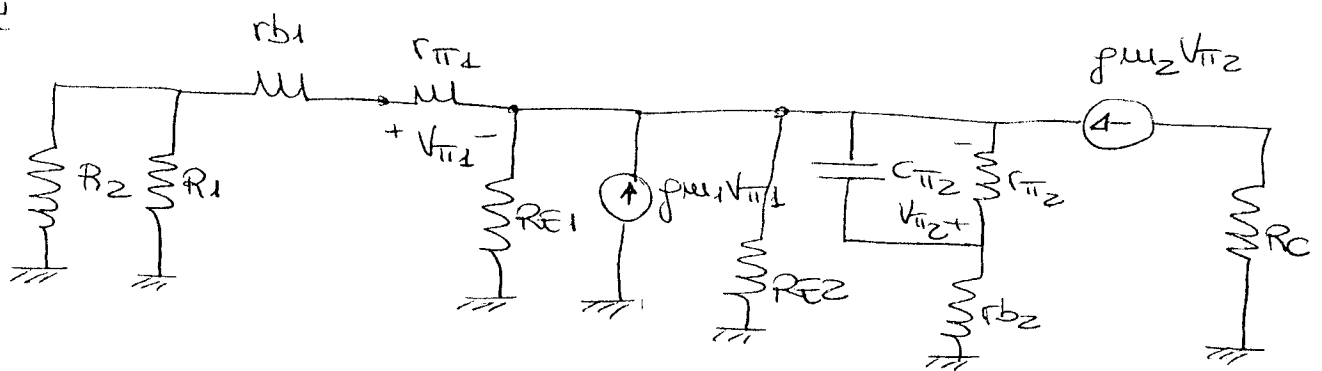
# FREQUENZA DI TAGLIO SUPERIORE

CIRCUITO A DUE ALTE FREQUENZE

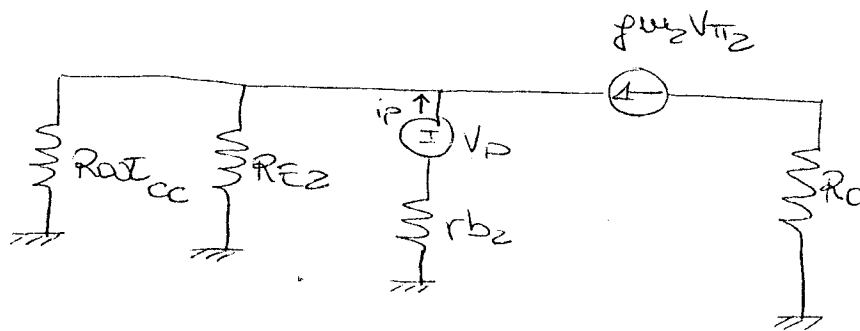


$$f_H = \frac{1}{2\pi} \left[ \frac{1}{R_{i2} C_{\pi 2} + R_{b2} C_{\pi 2}} \right]$$

$R_{i2} C_{\pi 2}$



Tolgo  $r_{\pi 2}$  che metterò poi in parallelo e inserisco le generato di prova  $V_p$



$V_{\pi 2} = -V_p$   
 Con i valori scelti

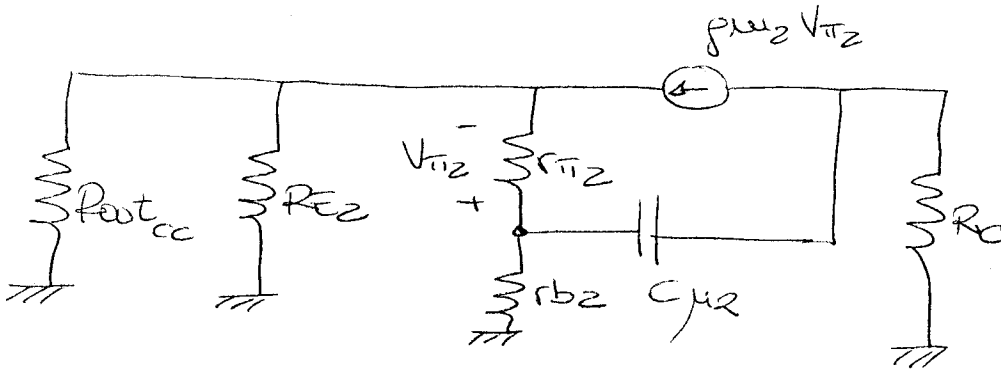
$$V_p = i_p r_{b2} + (R_{out_{cc}} \parallel R_{E2}) (i_p + g_{m2} V_{\pi 2})$$

$$V_p = i_p r_{b2} + (R_{out_{cc}} \parallel R_{E2}) (i_p - g_{m2} V_p)$$

$$\frac{V_p}{i_p} = \frac{r_{b2} + (R_{out_{cc}} \parallel R_{E2})}{1 + (R_{out_{cc}} \parallel R_{E2}) g_{m2}}$$

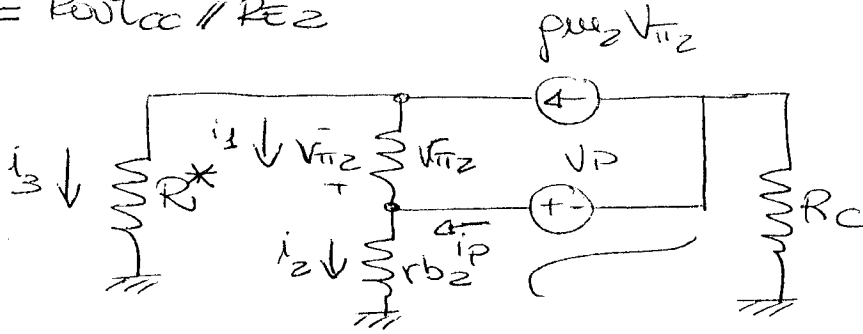
$$R_{V_{C\pi_2}} = r_{\pi_2} \parallel \left[ \frac{r_{b_2} + R_{out_{cc}} \parallel R_{E_2}}{1 + \beta_{m_2} (R_{out_{cc}} \parallel R_{E_2})} \right] = 128 \Omega$$

$R_{V_{C\mu_2}}$



Metto  $V_p$  generatore di polo.

$$R^* \triangleq R_{out_{cc}} \parallel R_{E_2}$$



EQ. DUA TAGLIA SEGNATA

$$V_p = i_2 r_{b_2} + R_C (\beta_{m_2} V_{\pi_2} + i_p)$$

$$R^* i_3 = i_1 r_{\pi_2} + i_2 r_{b_2}$$

$$i_2 = i_1 + i_p$$

$$i_3 = \beta_{m_2} V_{\pi_2} - i_1$$

$$V_{\pi_2} = -i_1 r_{\pi_2}$$

$$R^* (\beta_{m_2} V_{\pi_2} - i_1) = i_1 r_{\pi_2} + (i_1 + i_p) r_{b_2}$$

$$i_1 = - \frac{i_p r_{b_2}}{r_{\pi_2} + R^* (1 + \beta_{m_2} r_{\pi_2}) + r_{b_2}}$$

$$i_2 = i_1 + i_p$$

$$V_p = r_{b_2} (i_1 + i_p) + R_C (-\beta_{m_2} r_{\pi_2} i_1 + i_p)$$

$$V_p = i_p (r_{b_2} + R_C) + (r_{b_2} - R_C \beta_{m_2} r_{\pi_2}) i_1$$

$$R_{L_{ic}} = \frac{V_P}{i_P} = r_{b2} + R_C + \frac{r_{b2} (R_C \beta_{m2} r_{\pi 2} - r_{b2})}{R^* (1 + \beta_{m2} r_{\pi 2}) + r_{\pi 2} + r_{b2}} = 24 \Omega$$

$$f_H = \frac{1}{2\pi} \left[ \frac{1}{R_{L_{ic}} C_{\mu 2} + R_{L_{ic}} C_{\pi 2}} \right] = 0.955 \text{ MHz}$$