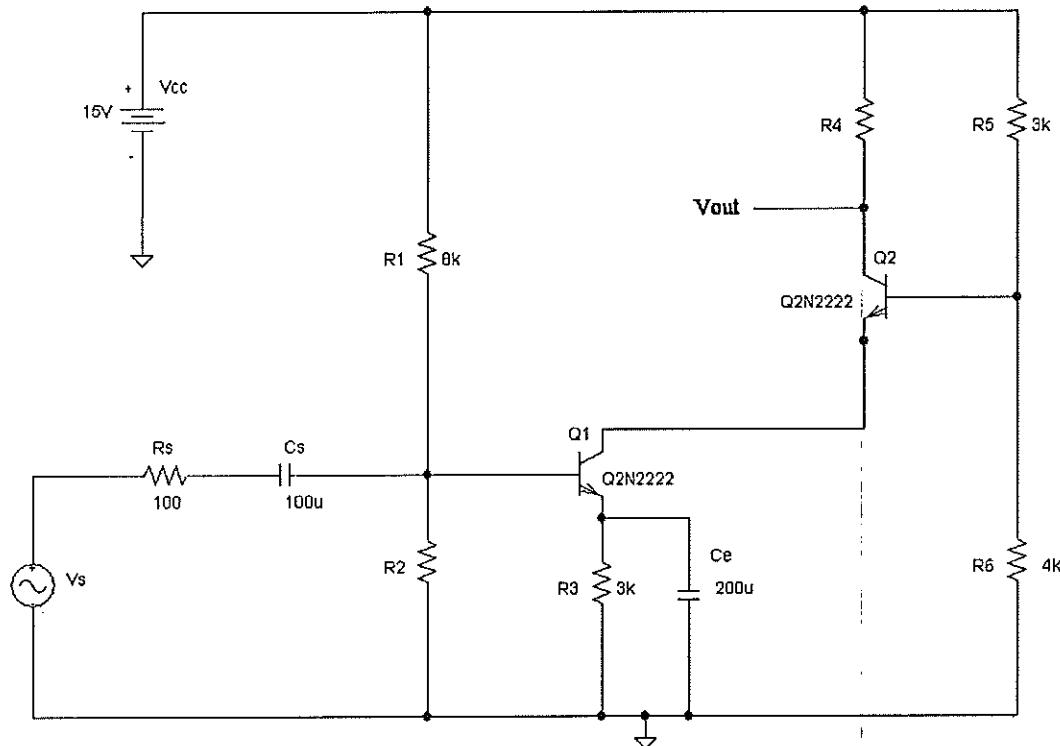


Prova scritta di Elettronica – Corso di Laurea in Ingegneria delle Telecomunicazioni

12 Gennaio 2012

1. Si consideri un amplificatore di tensione con $A_v = 10000$, $R_{in} = 1.5 \text{ M}\Omega$, $R_{out} = 2 \text{ K}\Omega$. Si reazioni in modo da ottenere un amplificatore con impedenza di ingresso minore di $1 \text{ K}\Omega$ e impedenza di uscita maggiore di $1 \text{ M}\Omega$. Una volta scelta e dimensionata la rete di reazione, si calcolino le resistenze di ingresso e uscita così ottenute.
2. Facendo riferimento al modello di Ebers e Moll del transistore bipolare, ricavare l'espressione della corrente di emettitore nel caso in cui $I_c=0$ in funzione della V_{BE} e dei parametri caratteristici del modello.
3. Con riferimento al circuito calcolare:
 - Il valore delle resistenze R_2 ed R_4 e la tensione V_{CE1} in modo da avere delle correnti $I_{C1} = 2.2 \text{ mA}$ e $I_{C2} = 2.2 \text{ mA}$ e una tensione $V_{CE2} = 2.7 \text{ V}$ (Punteggio 5/30)
 - La funzione di trasferimento a centro banda (Punteggio 4/30)
 - Il limite inferiore e il limite superiore di banda (Punteggio 8/30)

I BJT sono QN2222 con $h_{oe} = 0$

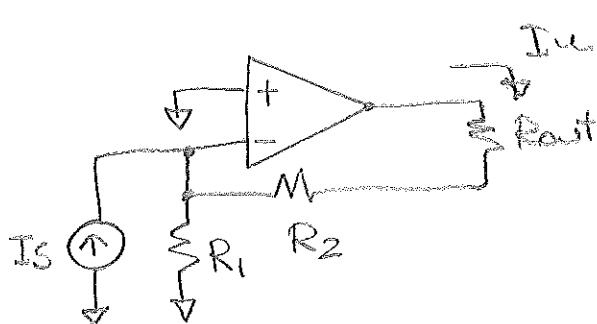


$$\text{D) } A_V = 10000$$

$$R_{in} = 1,5 \text{ M}\Omega \rightarrow R_{IF} < 1 \text{ k}\Omega$$

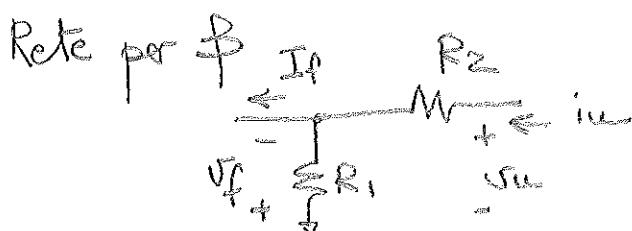
$$R_{out} = 2 \text{ k}\Omega \rightarrow R_{OF} > 1 \text{ M}\Omega$$

Reazione con
preflussi di corrente
e inserzione di corrente
(parallelo - serie)



consideriamo $R_{out} = 0$

perché non ci sono altre
indicazioni

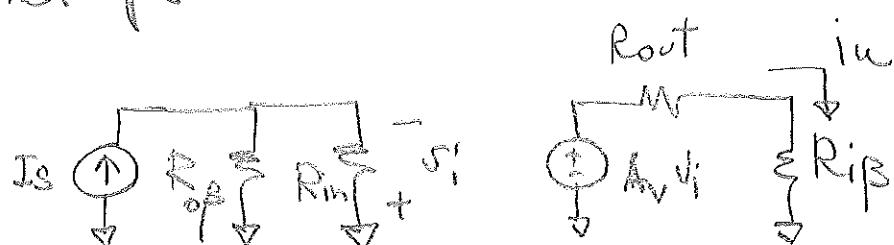


$$i_f = i_f |_{i_in=0} + \frac{v_f}{R_{if}}$$

$$v_u = R_{if} i_{in} + \cancel{R_{if} s_f}$$

$$\beta = \left. \frac{i_f}{i_{in}} \right|_{i_f=0} = 4 ; R_{if} = \left. \frac{s_f}{i_f} \right|_{i_{in}=0} = R_1 , R_{if} = \left. \frac{v_u}{i_{in}} \right|_{i_f=0} = R_2$$

Rete per A_e



$$A_e = \left. \frac{i_{in}}{i_s} \right|_{\beta=0} = - \frac{A_v (R_{of} // R_{in})}{R_{out} + R_{if}} = - \frac{A_v (R_1 // R_{in})}{R_{out} + R_2}$$

$$1 - \beta A_e = 1 + \frac{A_v (R_1 // R_{in})}{R_{out} + R_2}$$

$$R_{IF} = \frac{R_1 // R_{in}}{1 - \beta A_e} = \frac{R_1 // R_{in}}{1 + \frac{\alpha}{\beta} \frac{R_1 // R_{in}}{R_{out} + R_2}} < 1k\Omega$$

[2]

$$R_{OF} = (R_{out} + R_2) (1 - \beta A_e) \cdot \frac{R_{out} + R_2 + \alpha V (R_1 // R_{in})}{2k\Omega} > 1M\Omega$$

poniamo $R_1 \ll R_{in}$

nella espressione di R_{OF} si vede che basta R_1 dell'ordine del $k\Omega$ per avere $R_{OF} \approx 10M\Omega$.

Scegliiamo quindi $R_1 = 1k\Omega$ (quindi $\ll R_{in}$)

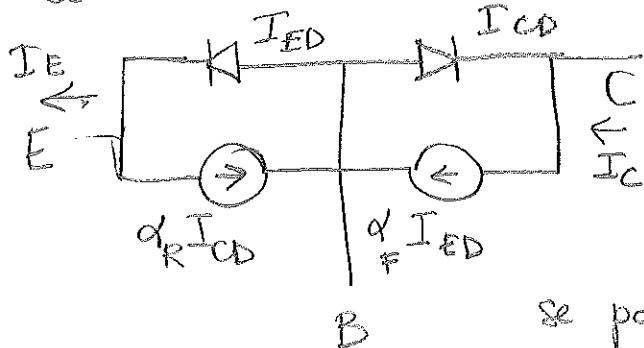
così è verificata automaticamente anche la condizione su R_{in} .

Così rimane R_2 completamente libera dai vincoli del problema.

Scegliamo $R_2 = 10k\Omega$.

Ottieniamo $1 - \beta A_e = 833$, $R_{IF} = 1,2\Omega$, $R_{OF} = 10M\Omega$

d) Consideriamo un transistor n-p-n



scegliamo I_E uscente dal disp

$$I_E = I_{ED} + \alpha_R I_{CD}$$

$$I_E = \alpha_F I_{ED} - I_{CD}$$

se poniamo $I_C = 0$

$$I_{CD} = \alpha_F I_{ED}$$

sostituendo nella prima abbiamo

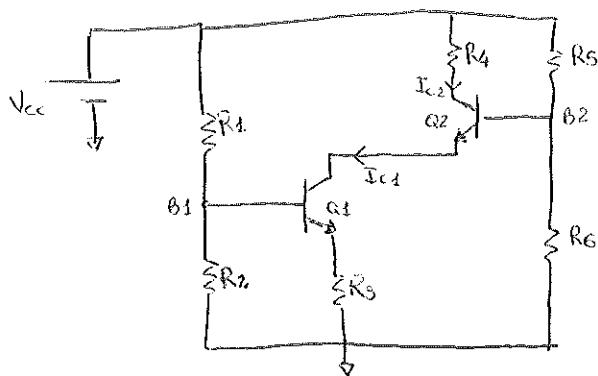
$$I_E = I_{ED} - \alpha_R \alpha_F I_{ED} =$$

$$I_E = (1 - \alpha_R \alpha_F) I_{ED} \left(e^{\frac{V_{BE}}{V_T} - 1} \right) = I_{EO} \left(e^{\frac{V_{BE}}{V_T} - 1} \right)$$

I_{EO}

ES. 3

PUNTO DI RIPOSO



Hp. PARTITORE PESANTE

$$V_{B1} = V_{CC} \cdot \frac{R_2}{R_1 + R_2}$$

$$V_{BE1} = V_B = V_{B1} - V_{E1}$$

$$V_{E1} = R_3 \cdot I_{E1} \approx R_3 \cdot I_{C1} = 3 \cdot 2.2 = 6.6 \text{ V}$$

$$V_{B1} = V_{E1} + V_B = 7.3 \text{ V}$$

$$(R_1 + R_2) V_{B1} = V_{CC} \cdot R_2$$

$$R_2 = \frac{R_1 \cdot V_{B1}}{V_{CC} - V_{B1}} = \frac{8 \times 7.3}{15 - 7.3} \approx 7.6 \text{ k}\Omega$$

$$V_{E2} = V_{C1}$$

$$V_{B2} = V_{CC} \cdot \frac{R_6}{R_5 + R_6} \approx 8.57 \text{ V}$$

$$V_{CE2} = V_B = V_{B2} - V_{E2} \rightarrow V_{E2} = V_{B2} - V_B \approx 7.87 \text{ V}$$

$$V_{CE1} = V_{C1} - V_{E1} \approx 1.27 \text{ V}$$

$$V_{CE} = V_{CE2} + V_{CE1} \approx 10.57 \text{ V}$$

$$R_4 = \frac{V_{CC} - V_{C2}}{I_{C2}} \approx 2 \text{ k}\Omega$$

VERIFICA HP. PIASTRE RESANTE

$$h_{FE1} \approx 160$$

$$I_{B1} = \frac{I_{C1}}{h_{FE1}} \approx 1.4 \mu A$$

$$I_{E1} = \frac{V_{CC} - V_{BE1}}{R_1} \approx 0.96 \mu A$$

$$I_{E2} = \frac{V_{BE1}}{R_2} \approx 0.96 \mu A$$

$$I_{B1} \ll I_{E1}, I_{E2}$$

$$h_{FE2} \approx 160$$

$$I_{B2} = \frac{I_{C2}}{h_{FE2}} \approx 1.3 \mu A$$

$$I_{E2} = \frac{V_{CC} - V_{BE2}}{R_2} \approx 2.163 \mu A$$

$$I_{R6} = \frac{V_{BE2}}{R_6} \approx 2.163 \mu A$$

$$I_{B2} \ll I_{E2}, I_{R6}$$

PARAMETRI DI PICCOLO SEGNALE

$$R_{fe1} = R_{fe2} = \frac{50 + 300}{2} = 175$$

$$f_{fe} @ 1 \text{ mA} = \frac{V_T \cdot h_{fe}}{I_C @ 1 \text{ mA}} = 4.88 \text{ kHz}$$

$$V_{bb'} = h_{ie} - V_{be} = 450 \text{ mV}$$

$$V_{be} = \frac{V_T \cdot h_{fe}}{I_C} \approx 2.07 \text{ kHz}$$

$$h_{ie1} = h_{ie2} = V_{be} + V_{bb'} \approx 2.5 \text{ kHz}$$

$$f_{T1} = f_{T2} \approx 150 \text{ Hz}$$

$$g_{m1} = g_{m2} \approx 85 \text{ mS}$$

Q1

$$V_{ce1} = V_{CE1} - V_{BE1} = V_{ce1} - V_\delta \approx 0.575 \text{ V}$$

$$C_{be1} \approx 8.5 \text{ pF}$$

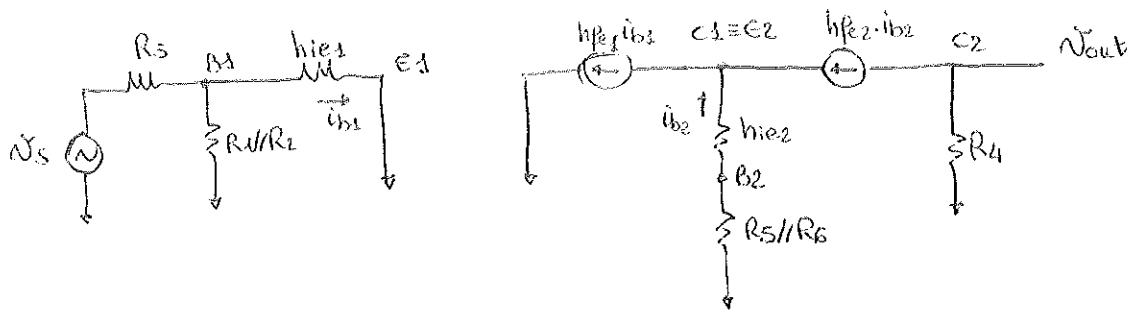
$$C_{be2} = \frac{q_m}{2\pi f_T} - C_{be1} \approx 83 \text{ pF}$$

$$Q2 \\ V_{be2} = V_{ce2} - V_{BG2} = V_{ce2} - V_\delta \approx 2 \text{ V}$$

$$C_{be2} \approx 6 \text{ pF}$$

$$C_{be2} \approx 85 \text{ pF}$$

GUADAGNO A CENTRO BANDA



$$N_{out} = -R_4 \cdot h_{fe2} \cdot i_{B2}$$

$$i_{B2} = h_{fe1} \cdot i_{B1} - h_{fe2} \cdot i_{B2}$$

$$i_{B2} (1 + h_{fe2}) = h_{fe2} \cdot i_{B2}$$

$$i_{B2} = \frac{h_{fe1}}{1 + h_{fe2}} \cdot i_{B1}$$

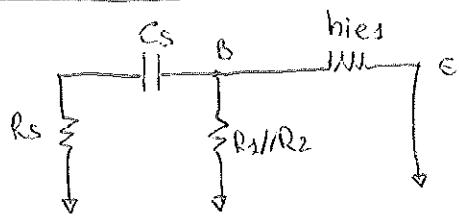
$$i_{B1} = \frac{N_{out}}{h_{ie1}}$$

$$N_{out} = \frac{R_4 / R_2 / h_{ie1}}{R_1 / R_2 / h_{ie1} + R_5} \cdot N_s$$

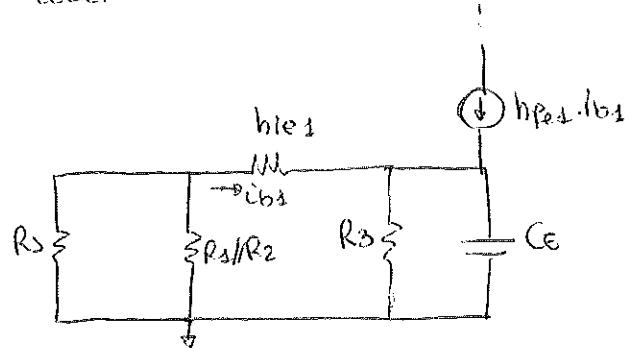
$$i_{B1} = \frac{R_4 / R_2 / h_{ie1}}{R_1 / R_2 / h_{ie1} + R_5} \cdot \frac{1}{h_{ie1}} \cdot N_s$$

$$A_{ce} = \frac{N_{out}}{N_s} = -R_4 h_{fe2} \cdot \frac{h_{fe1}}{1 + h_{fe2}} \cdot \frac{R_4 / R_2 / h_{ie1}}{R_1 / R_2 / h_{ie1} + R_5} \cdot \frac{1}{h_{ie1}} \approx -130$$

LIMITE INFERIORE DI BANDA



$$R_{V_{CS}}|_{CE\text{ c.c.}} = R_1 // R_2 // h_{ie1} + R_s \cong 1.63 \text{ k}\Omega$$

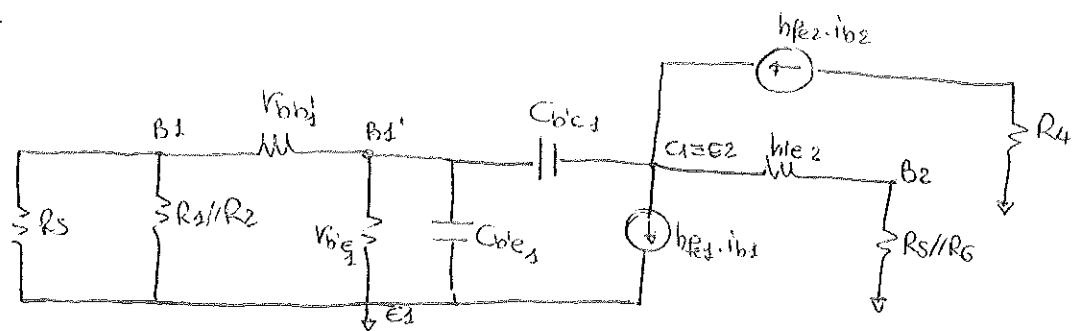


$$R_{V_{CE}}|_{CS\text{ c.c.}} = R_3 // \frac{h_{ie1} + R_1 // R_2 // R_s}{h_{fe1} + s} \cong 14.5 \Omega$$

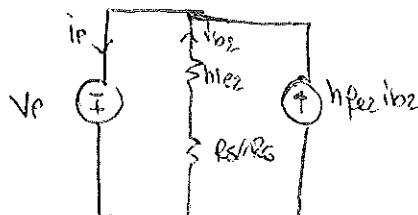
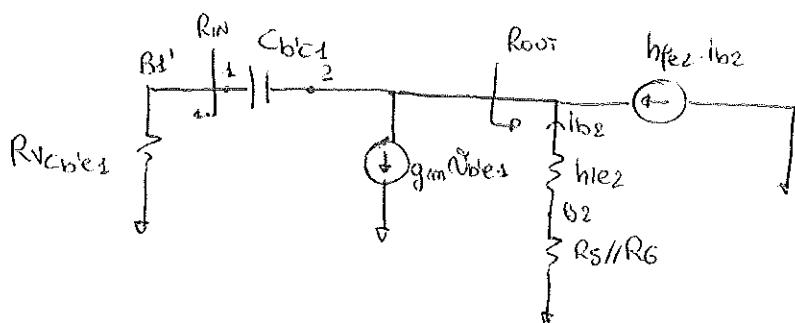
$$f_L = \frac{1}{2\pi} \left(\frac{1}{R_{V_{CS}} \cdot C_S} + \frac{1}{R_{V_{CE}} \cdot C_E} \right) \cong 56 \text{ Hz}$$

LIRITE SUPERIORE DI BANDA

- Q1



$$R_{Vbe1} = V_{be1} \parallel (V_{bb1'} + R_1/R_2/R_S) \approx 430 \Omega$$



$$i_p = i_{b2} + h_{FE2} \cdot i_{b2}$$

$$V_p = (h_{FE2} + R_S/R_G) i_{b2}$$

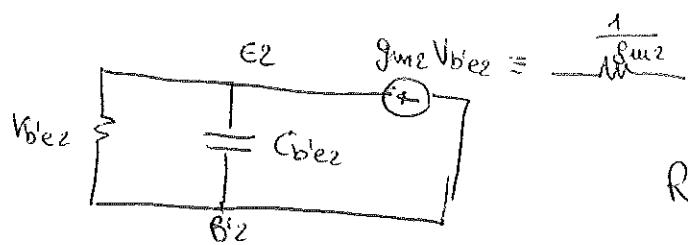
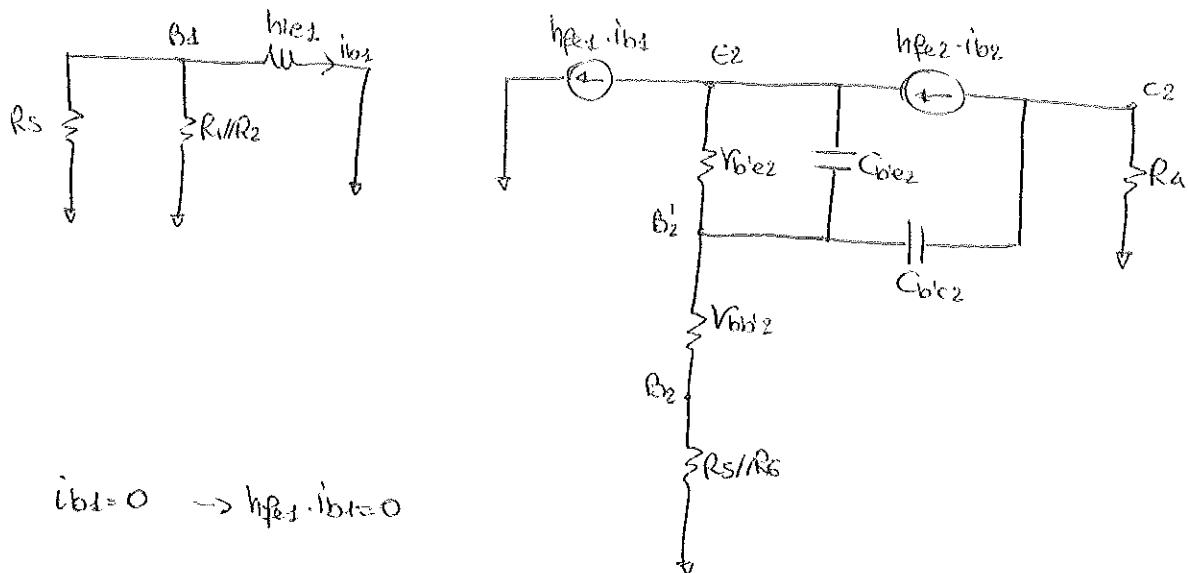
$$R_{out} = \frac{V_p}{i_p} = \frac{h_{FE2} + R_S/R_G}{1 + h_{FE2}} \approx 24 \Omega$$

$$V_2 = -g_{m1} R_{out} N_{bdes}$$

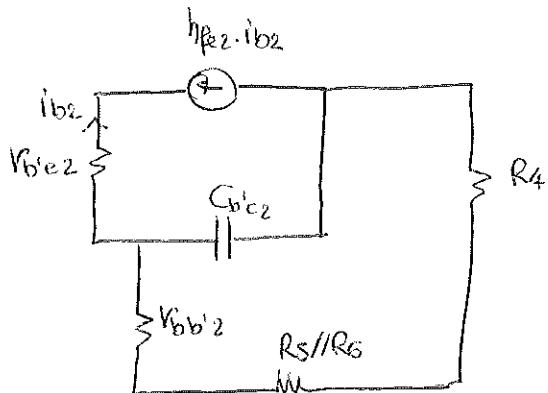
$$V_1 = V_{be1}$$

$$AV = -g_{m1} R_{out}$$

$$R_{V_{Cbc1}} = R_{IN} (1 + |AV|) + R_{out} \approx 1.34 k\Omega$$



$$R_{V_{bb'c2}} = V_{bb'e2} // \frac{1}{g_{m2}} \approx 12 \Omega$$



$$i_{b2} = h_{fe2} \cdot i_{b2} \rightarrow i_{b2} = 0$$

$$R_{V_{bb'c2}} = V_{bb'e2} + R_S // R_G + R_4 \approx 4.16 \text{ k}\Omega$$

$$f_H = \frac{1}{2\pi} \left(\frac{1}{R_{V_{bb'c2}} \cdot C_{bb'c2} + R_{V_{bb'c1}} \cdot C_{bb'c1} + R_{V_{bb'e2}} \cdot C_{bb'e2} + R_{V_{bb'c2}} \cdot C_{bb'c2}} \right) \approx 2.2 \text{ MHz}$$