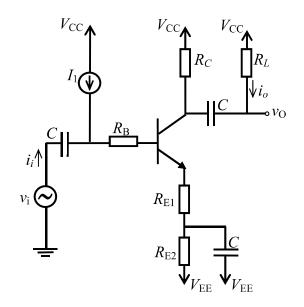
1. A_v , A_i , G_m , R_m , R_i , R_o , = ?

$I_1 = 10 \ \mu A;$	$R_B = 10 \text{ k}\Omega;$
$R_C = 1 \text{ k}\Omega;$	$\beta = 99;$
$C \rightarrow \infty$;	$R_L = 1 \text{ k}\Omega;$
$R_{E1}=1 \text{ k}\Omega;$	$R_{E2}=5 \text{ k}\Omega;$
$V_{CC} = 10 \text{ V};$	$V_{EE} = -10 \text{ V};$
$V_T = 25 \text{ mV};$	



hie =
$$\frac{V_T}{I_B} = \frac{25 \text{ mV}}{10 \text{ pA}} = 2.5 \text{ k }\Omega$$
 (Zn)

Sum Brynho 6n

3a hie, and e

Pewero Ha rpyr

Haddin

$$\Delta v = \frac{v_0}{v_i} = -\frac{hfe\left(R_c || R_L\right)}{R_{R} + hie + (4 + hfe)R_{EA}} = -0,44 \quad \frac{V}{V} \quad 30$$

$$R_{0} = \frac{U_{x}}{i_{x}} \Big|_{U=0} = \begin{cases} A_{x_{0}} & U_{i} = \emptyset \\ Torew & i_{0} = \emptyset \end{cases} = R_{c} = 1 \times S_{c}$$

$$u \text{ hfe} \cdot i_{0} = \emptyset$$

$$3_{0}$$

$$A_{i} = \frac{i_{o}}{i_{i}} = \frac{-V_{o}}{v_{i}} \cdot \frac{R_{i}}{R_{L}} = 49.5 \quad \frac{A}{A}$$

$$G_{m} = \frac{i_{o}}{v_{i}} = \frac{-v_{o}}{v_{i}} \cdot \frac{1}{R_{L}} = \frac{-Av}{R_{L}} = 4.4 \cdot 10^{-4} \frac{A}{V}$$

$$P_m = \frac{v_o}{ii} = \frac{v_o}{v_i/e_i} = A \sigma \cdot P_i = -4,35 \cdot 10^4 \frac{V}{A}$$

♦ V_{CC}

1. A_v , R_i , $R_o = ?$

Познато е:

$$C \rightarrow \infty$$

$$h_{ie1}$$
 = 1,2 kΩ;

$$h_{ie1} = 1,2 \text{ k}\Omega;$$

$$\Omega$$
; $h_{ie2} = 1 \text{ k}\Omega$;

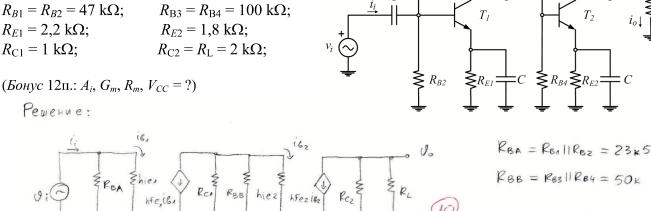
$$h_{fe1} = \beta_1 = 104;$$

$$h_{fe2} = \beta_2 = 89;$$

$$R_{B1} - R_{B2} - 4/K$$

$$R_{\rm C1} = 1 \text{ k}\Omega;$$

(Бонус 12п.: A_i , G_m , R_m , $V_{CC} = ?$)



$$A_{0} = \frac{U_{0}}{U_{i}} = \frac{-h f e_{z} i 6z \cdot (R_{cz} || R_{L})}{h i e_{z} \cdot (64)} = \frac{-h f e_{z} (R_{cz} || R_{L}) \left(-h f e_{z} i 64 \cdot R_{cz} || R_{BB} + h i e_{z}\right)}{h i e_{z} \cdot (64)}$$

$$R_i = \frac{\theta_i}{\epsilon_i} = R_{BA} || hier = 1142 SZ (2)$$

$$R_0 = \frac{0 \times 1}{1 \times 10^{100}} = \begin{cases} Aro & 0 = 0, \text{ Torou} \\ Aro & 0 = 0, \text{ Torou} \end{cases} = R_{C2} = 2 \times R_{C2}$$

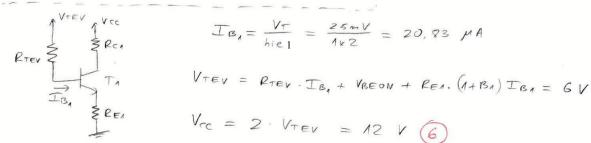
$$Aro & 0 = 0, \text{ Torou} \\ Aro & 0 = 0, \text{ Torou} \\ Aro & 0 = 0, \text{ Torou} \end{cases}$$

$$Ai = \frac{i \circ}{i_i} = \frac{0 \circ / R_L}{0 : / R_i} = A_0 \cdot \frac{R_i}{R_L} = 2180$$

$$(Vo) OD TRAHBUCTORUTE$$

$$G_{m} = \frac{io}{v_{i}} = \frac{As}{RL} = 1,909 S$$
 2

$$R_m = \frac{v_0}{i_1} = A_0 \cdot R_1 = 4,36 \text{ MSZ}$$
 2 $R_{TEV} = R_{EA} || R_{EZ} = 23 \times 5$



IB, =
$$\frac{V_{T}}{hie1} = \frac{25mV}{1x2} = 20,83 \mu A$$

1. Употребувајќи го алгоритамот за анализа на засилувачи во режим на мали сигнали, за засилувачот прикажан на сликата да се определат напонското засилување $A_{\rm V}$, влезната отпорност $R_{\rm i}$ и излезната отпорност $R_{\rm o}$.

Познато е:

$$V_{\rm CC} = 12 \text{ V}; \qquad \beta = 100; \qquad V_T = 25 \text{ mV}$$

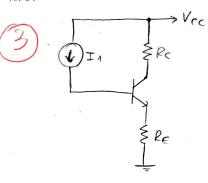
$$V_{\rm BE,ON} = 0.7 \text{ V}; \qquad V_{\rm CE,SAT} = 0.2 \text{ V};$$

$$R_{\rm E1} = 1 \text{ k}\Omega;$$
 $R_{\rm E2} = 10 \Omega;$ $R_{\rm C} = R_{\rm L} = 4 \text{ k}\Omega$

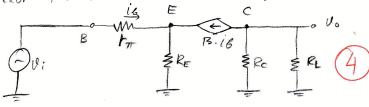
$$I_1 = 10 \ \mu\text{A}; \qquad C \rightarrow \infty$$



Herop 1: KOIO 3d CTATHYEN PERKIN



Herop 3: Dundangue napimetru Ha T: $I_{\pi} = \frac{V_{\tau}}{I_{8}} = 2.5 \times 12$



Yerop 5: AHEALISE HE KOLOTE $Av = \frac{V_0}{V_i} = \frac{-\beta \cdot 16 \cdot (R_c | | R_L)}{r_{\pi} \cdot 16 + R_E \cdot (1+\beta) \cdot 16} = \frac{\beta \cdot (R_c | | R_L)}{r_{\pi} + R_E (1+\beta)} = -57 \frac{V}{V}$

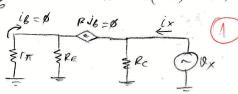
$$R_{i} = \frac{\forall i}{ii} = \frac{\forall i}{ib} = \frac{r\pi \ ib + R_{E} \ (i+B)(b)}{ib} = r_{\pi} + R_{E} \ (i+B) = 3,5 \times 52$$

$$R_{o} = \frac{\forall x}{ix} \Big|_{\forall i=\emptyset} = R_{c} = 4 \times 52$$

$$R_{o} = \frac{\forall x}{ix} \Big|_{\forall i=\emptyset} = R_{c} = 4 \times 52$$

$$R_{o} = \frac{\forall x}{ix} \Big|_{\forall i=\emptyset} = R_{c} = 4 \times 52$$

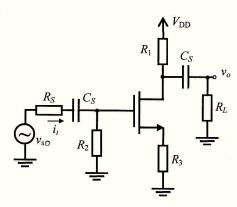
$$R_0 = \frac{V_x}{i_x} \Big|_{V_i = \emptyset} = R_c = 4 \text{ KS}$$



- 3. Употребувајќи го алгоритамот за анализа на засилувачи, за засилувачот прикажан на сликата да се определат:
- а) трансрезистивноста $R_m = v_o / i_i$.
- б) влезната отпорност $R_i = v_{sc}/i_i$.
- в) излезната отпорност $R_o = v_x / i_x$. (според дефиницијата)

$$R_1 = R_L = 5 \text{ k}\Omega;$$
 $R_S = 1 \text{ k}\Omega;$ $R_2 = 100 \text{ k}\Omega;$ $C_S, r_d \rightarrow \infty;$ $g_m = 4 \text{ mA/V};$ $R_3 = 2,25 \text{ k}\Omega;$

Помош: алгоритамот не мора да се работи целосно, бидејќи динамичките параметри на мосфетот $g_{\rm m}$ и r_d се познати, па некои чекори од алгоритамот можат да бидат изоставени.



Pewenne: TPTHYBAME BEDHEW O

VOLO 32 MAIN CUPHANI:

$$R_{m} = \frac{V_{o}}{ii} = \frac{g_{m}V_{gs}(R_{1}||R_{L})}{\frac{1+R_{3}g_{m}}{R_{2}} \cdot V_{gs}} = \frac{g_{m}R_{z}(R_{1}||R_{L})}{1+R_{3}g_{m}} = \frac{100 \text{ ks}}{100 \text{ ks}}$$

$$V_{o} = -g_{m}V_{gs} \cdot (R_{1}||R_{L})$$

$$V_{so} = ii \cdot (R_{s} + R_{z})$$

$$Vgs = \frac{V_{so} \frac{R_2}{R_2 + R_S}}{1 + R_3 \cdot g_m} = \frac{i_i \cdot \left(R_S + R_2\right) \cdot \left(R_S + R_2\right)}{1 + R_3 \cdot g_m}$$

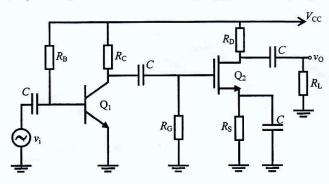
$$V_{gs} = \frac{R_2}{1 + R_3 gm} \cdot ii =) \qquad i_i = \frac{1 + R_3 gm}{R_2} \cdot V_{gs} = 6$$

6)
$$R_i = \frac{V_s}{i_i} = \frac{i_i \cdot (R_s + R_2)}{i_i} = R_s + R_2 = 101 \text{ KS}$$

B)
$$R_0 = \frac{\sqrt{x}}{ix} / \sqrt{s_0} = R_1 = \sqrt{5 \times 52} / \sqrt{2}$$

3. Употребувајќи го алгоритамот за анализа на засилувачи во режим на мали сигнали, за засилувачот прикажан на сликата да се определат напонското засилување $A_{\rm V}$, влезната отпорност $R_{\rm i}$ и излезната отпорност $R_{\rm o}$.

$$R_{\rm G}=R_{\rm C}=20~{\rm k}\Omega;$$
 $R_{\rm S}=R_{\rm D}=R_{\rm L}=1~{\rm k}\Omega;$ $R_{\rm B}=2~{\rm k}\Omega;$ $C{\longrightarrow}\infty$
3a Q_1 : $r_{\pi}=2~{\rm k}\Omega;$ $\beta=100;$ 3a Q_2 : $g_{\rm m}=2~{\rm mA/V};$ $r_{\rm d}={\longrightarrow}\infty;$



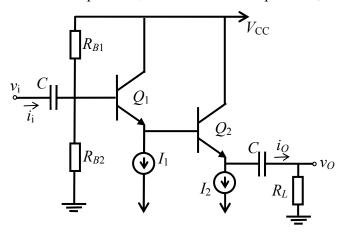
Pelletine:

$$R_0 = R_D = 1_K S2$$

$$Av = \frac{v_0}{v_i} = \frac{-g_m \cdot v_{gs} \cdot (R_D || R_L)}{r_{\pi} \cdot i6} = \frac{-g_m \cdot (R_D || R_L) \left[-B \cdot i6 \cdot (R_C || R_G)\right]}{r_{\pi} \cdot i6}$$

$$Av = \frac{g_m(R_D || R_L). B.(R_C || R_S)}{r_{\pi}} = \frac{2^{\frac{mA}{V}}. 0.5 r_{\pi}. 100.10 r_{\pi}}{2 r_{\pi}}$$

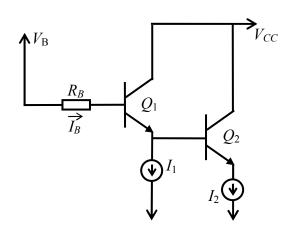
3. Во колото на сликата да се одредат напонското засилување A_{ν} , струјното засилување A_{i} , влезната отпорност R_{i} , и излезната отпорност R_{o} .



$$V_{CC} = 9 \text{ V}$$
 $C \rightarrow \infty$
 $V_{BE,ON} = 0,7 \text{ V}$ $V_{CE,SAT} = 0,2 \text{ V}$
 $R_{B1} = R_{B2} = 1 \text{ M}\Omega$ $R_L = 1 \text{ k}\Omega$
 $\beta_1 = 20$ $\beta_2 = 200$
 $I_1 = 20 \text{ }\mu\text{A}$ $I_2 = 2 \text{ m}\text{A}$
 $V_T = 25 \text{ m}\text{V}$

Решение:

Шема за еднонасочен режим:



По употреба на тевененова теорема:

$$V_B = \frac{V_{CC}}{2} = 4.5 \text{V}$$

 $R_B = R_{B1} || R_{B2} = 500 \text{ k}\Omega$

Oдредување на работните точки (I_{BQ} , I_{CQ} , V_{CEQ}):

Претпоставката е дека транзисторите се наоѓаат во NAP подрачјето на работа.

$$I_{E2} = 2 \text{ mA} \implies I_{B2} = \frac{I_{E2}}{1 + \beta_2} = 9,95 \ \mu\text{A}$$

$$I_{E1} = I_1 + I_{B2} = 29,95 \ \mu\text{A} \implies I_{B1} = \frac{I_{E1}}{1 + \beta_1} = 1,43 \ \mu\text{A}$$

$$V_{B1} = V_B - R_B I_{B1} = 3,785 \ \text{V} \qquad V_{C1} = V_{C21} = V_{CC} = 9 \ \text{V}$$

$$V_{E1} = V_{B1} - V_{BE,ON} = 3,085 \ \text{V} \qquad V_{CE1} = V_{C1} - V_{E1} = 5,915 \ \text{V} \implies Q_1 \rightarrow \text{NAP}$$

$$V_{E2} = V_{E1} - V_{BE,ON} = 2,385 \ \text{V} \qquad V_{CE2} = V_{C2} - V_{E2} = 6,615 \ \text{V} \implies Q_2 \rightarrow \text{NAP}$$

Претпоставката е точна!

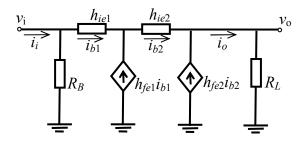
Одредување на динмичките параметри на транзисторот ($h_{ie}, h_{fe}, h_{re}, h_{oe}$) :

хибриден–h модел на транзисторот:
$$h_{ie1} = \frac{V_T}{I_{B1}} = 17,5 \text{ k}\Omega \qquad h_{ie2} = \frac{V_T}{I_{B2}} = 2,5 \text{ k}\Omega$$

$$h_{fe1} = \beta_1 = 20 \qquad h_{fe2} = \beta_2 = 200$$

$$h_{re} \approx 0 \qquad h_{oe} \approx 0$$

Цртање на еквивалентна шема на засилувачот за мали сигнали:



Анализа на засилувачот, и одредување на бараните параметри : (Се бара A_{ν} , A_{i} , R_{i} , R_{o})

$$\begin{split} v_o &= R_L (1 + h_{fe2}) i_{b2} = R_L (1 + h_{fe2}) (1 + h_{fe1}) i_{b1} \\ v_i &= h_{ie1} i_{b1} + h_{ie2} i_{b2} + R_L i_o = h_{ie1} i_{b1} + h_{ie2} (1 + h_{fe1}) i_{b1} + R_L (1 + h_{fe1}) (1 + h_{fe2}) i_{b1} \\ A_v &= \frac{v_o}{v_i} = \frac{R_L (1 + h_{fe2}) (1 + h_{fe1})}{h_{ie1} + h_{ie2} (1 + h_{fe1}) + R_L (1 + h_{fe1}) (1 + h_{fe2})} = 0.98 \approx 1 \\ R_i &= \frac{v_i}{i_i} = R_B \left\| \frac{v_i}{i_{b1}} = R_B \right\| \left[h_{ie1} + h_{ie2} (1 + h_{fe1}) + R_L (1 + h_{fe1}) (1 + h_{fe2}) \right] = 448 \text{ k}\Omega \\ A_i &= \frac{i_o}{i_i} = \frac{v_o}{R_L} = \frac{v_o}{v_i} \cdot \frac{R_i}{R_L} = A_v \cdot \frac{R_i}{R_L} \approx 448 \end{split}$$

За наоѓање на излезната отпорност, го исклучуваме генераторот v_i , го отстрануваме отпорникот R_L , и на негово место додаваме фиктивен генератор v_x , низ кој тече струја i_x .

$$v_i = 0$$
 h_{ie1} h_{ie2} v_x $R_o = \frac{v_x}{i_x}\Big|_{v_i = 0} = \frac{-h_{ie1}i_{b1} - h_{ie2}i_{b2}}{-(1 + h_{fe1})i_{b1}}$ $R_o = \frac{h_{ie1}i_{b1} + h_{ie2}(1 + h_{fe1})i_{b1}}{(1 + h_{fe2})(1 + h_{fe1})} = 16,6 \Omega$

Добиените резултати се во рамките на очекувањата за засилувач во спој со заеднички колектор: мало напонско и големо струјно засилување, голема влезна и мала излезна отпорност. Ваков засилувач се вика уште и напонско следило.