

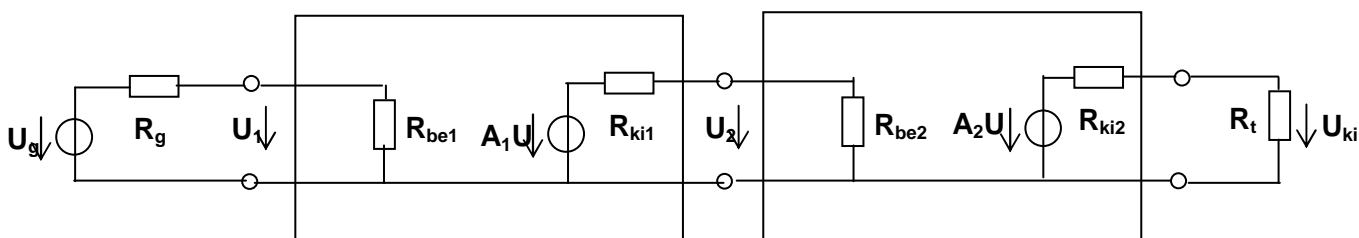
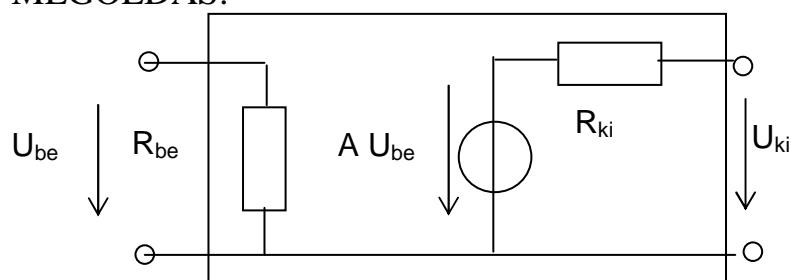
Elektronika 1.	Vizsga 2013. 01. 16.	1.	2.	3.	4.	5.	Σ
Név:	Neptun:						

1. Milyen modellel és annak mely paramétereivel írhatóak le a visszahatás-mentes lineáris erősítők?

Két, visszahatás-mentes lineáris erősítőtől álló lánc

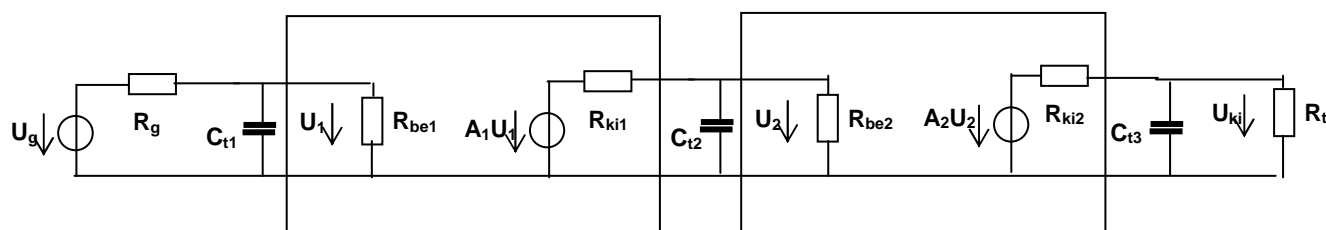
- eredő feszültség erősítése (U_{ki}/U_{gen}) hogyan függ az erősítők paramétereitől és a lezárásoktól,
- mi határozza meg a lánc bemeneti és kimeneti impedanciáját,
- hogyan, függ az eredő erősítés felső határfrekvenciája az erősítők kapuit terhelő parazita kapacitásoktól?

MEGOLDÁS:



$$\frac{U_{ki}}{U_{be}} = \frac{R_{be1}}{R_g + R_{be1}} A_1 \frac{R_{be2}}{R_{ki1} + R_{be2}} A_2 \frac{R_t}{R_{ki2} + R_t}$$

$$R_{bee} = R_{be1} \quad R_{kie} = R_{ki2}$$



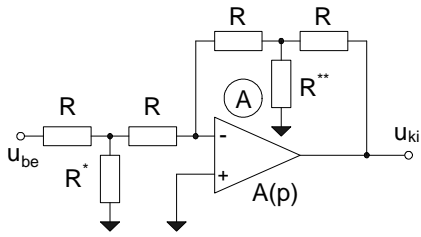
$$\omega_{p1} = \frac{1}{C_{t1}(R_g + R_{be1})}$$

$$\omega_{p2} = \frac{1}{C_{t2}(R_{ki1} + R_{be2})}$$

$$\omega_{p3} = \frac{1}{C_{t3}(R_{ki2} + R_t)}$$

$$\omega_f = \min\{\omega_{pi}, i=1,2,3\}$$

2. Határozza meg az alábbi kapcsolás paramétereit!



a.) $\frac{u_{ki}}{u_{be}} = ?$, $R^* = R^{**} \rightarrow \infty$, A ideális,

b.) $\frac{u_{ki}}{u_{be}} = ?$, $R^* = R$, $R^{**} \rightarrow \infty$, A ideális,

c.) $\frac{u_{ki}}{u_{be}} = ?$, $R^* \rightarrow \infty$, $R^{**} = R$, A ideális,

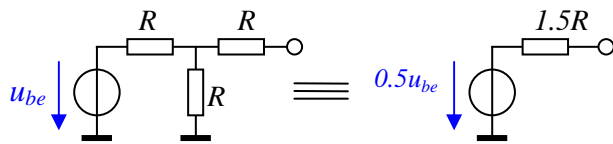
d.) $\frac{u_{ki}}{u_{be}}(s) = ?$, $\zeta = ?$, $R^* \rightarrow \infty$, $R^{**} = R$, $A(s) = \frac{A_0}{(1 + s/\omega_1)(1 + s/\omega_2)}$, $A_0 = 3,5 \cdot 10^5$,
 $\omega_1 = 10 \text{ rad/s}$, $\omega_2 = 10^6 \text{ rad/s}$

Megoldás:

a.) $\frac{u_{ki}}{u_{be}} = ?$, $R^* = R^{**} \rightarrow \infty$, A ideális

$$\frac{u_{ki}}{u_{be}} = -\frac{2R}{2R} = -1$$

b.) $\frac{u_{ki}}{u_{be}} = ?$, $R^* = R$, $R^{**} \rightarrow \infty$, A ideális



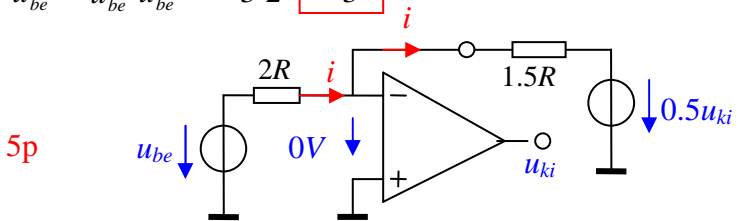
Thevenin helyettesítő kép: u_{be}^* , $R \times R + R$

$$\frac{u_{ki}}{u_{be}^*} = -\frac{2R}{1.5R} = -\frac{4}{3}$$

$$\frac{u_{ki}}{u_{be}} = \frac{u_{ki}}{u_{be}^*} \frac{u_{be}^*}{u_{be}} = -\frac{4}{3} \frac{1}{2} = -\frac{2}{3}$$

c.) $\frac{u_{ki}}{u_{be}} = ?$, $R^* \rightarrow \infty$, $R^{**} = R$, A ideális

$$i = \frac{u_{be}}{2R} = -\frac{0.5u_{ki}}{1.5R} \quad \frac{u_{ki}}{u_{be}} = -\frac{3}{2}$$



d.) $\frac{u_{ki}}{u_{be}}(s) = ?$, $\zeta = ?$, $R^* \rightarrow \infty$, $R^{**} = R$, $A(s) = \frac{A_0}{(1 + s/\omega_1)(1 + s/\omega_2)}$, $A_0 = 3,5 \cdot 10^5$,

$$\Delta u = \alpha u_{be} + \beta u_{ki} = -\frac{u_{ki}}{A}$$

$$\alpha = \left. \frac{\Delta u}{u_{be}} \right|_{u_{ki}=0} = \frac{1.5R}{1.5R + 2R} = \frac{1.5}{3.5} = \frac{3}{7}$$

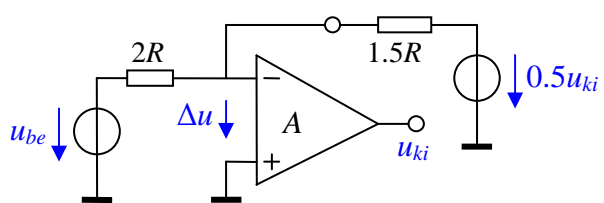
$$\beta = \left. \frac{\Delta u}{u_{ki}} \right|_{u_{be}=0} = \frac{\Delta u}{u_{ki}^*} \frac{u_{ki}^*}{u_{ki}} = \frac{2R}{1.5R + 2R} \frac{1}{2} = \frac{1}{3.5} = \frac{2}{7}$$

$$\alpha u_{be} = -u_{ki} \left(\frac{1}{A} + \beta \right) = -u_{ki} \frac{1 + A\beta}{A} \quad \frac{u_{ki}}{u_{be}} = -\frac{\alpha}{\beta} \frac{A\beta}{1 + A\beta} = A_{id} \frac{A\beta}{1 + A\beta} \quad A_{id} = -\frac{\alpha}{\beta} = -\frac{3}{2}$$

$$\frac{u_{ki}}{u_{be}}(s) = A_{id} \frac{A_0\beta}{A_0\beta + (1 + p/\omega_1)(1 + p/\omega_2)} = A_{id} \frac{A_0\beta}{1 + A_0\beta} \frac{1}{1 + 2\zeta \frac{s}{\Omega_0} + \frac{s^2}{\Omega_0^2}}$$

$$\Omega_0 = \sqrt{(1 + A_0\beta)\omega_1\omega_2} = \sqrt{(1 + 10^5)10^7} \cong 10^6 \text{ rad/sec}$$

$$\zeta = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\omega_1}{\omega_2} + \frac{\omega_2}{\omega_1}} \cong \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\omega_2}{(1 + A_0\beta)\omega_1}} = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{10^6}{10(1 + 10^5)}} \cong \frac{1}{2}$$



3. Határozza meg az alábbi kapcsolás jellemzőit!

$U_t = 15\text{ V}$, $R_1 = 5,6\text{ k}\Omega$, $R_2 = 5\text{ k}\Omega$, $R_3 = 15\text{ k}\Omega$, $I_0 = 2\text{ mA}$, $T_1 \equiv T_2$:

n-p-n tranzisztorok, $\beta = B \rightarrow \infty$, $I_{E01} = I_{E02} = 1\text{ mA}$,

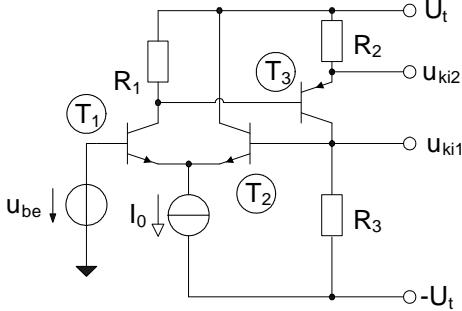
T_3 : p-n-p tranzisztor, $\beta_3 = B_3 \rightarrow \infty$, $I_{E03} = 1\text{ mA}$

a.) A visszacsatolás típusa U_{ki1} kimenet esetén?

b.) A visszacsatolás típusa U_{ki2} kimenet esetén?

c.) Mekkora a hurok átvitel (βA)=?

d.) $\frac{u_{ki1}}{u_{be}} = ?$



Megoldás:

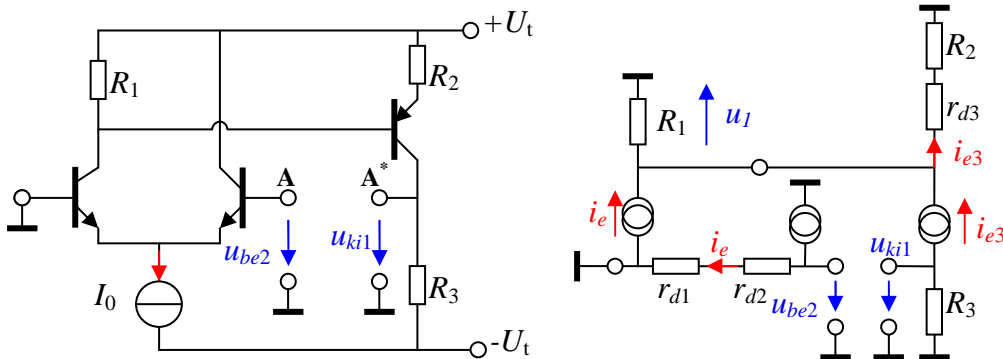
a.) A visszacsatolás típusa U_{ki1} kimenet esetén: *soros, negatív, feszültség-visszacsatolás.*

b.) A visszacsatolás típusa U_{ki2} kimenet esetén: *soros, negatív, áram-visszacsatolás.*

c.) $(\beta A) = ?$

Felvágjuk a hurkot (úgy, hogy az impedancia viszonyok ne változzanak, $i_{b2} = 0$)

és kiszámítjuk az $u_{be2} \rightarrow u_{ki1}$ átvitelt (a hurokerősítés -1-szerese). $u_{be1} = 0$.



$$1.) \quad i_e = \frac{u_{be2}}{r_{d1} + r_{d2}} = \frac{u_{be2}}{2r_d} \quad 2.) \quad u_1 = i_e R_1 = i_{e3} (r_{d3} + R_2) \rightarrow i_{e3} = i_e \frac{R_1}{r_{d3} + R_2}$$

$$3.) \quad u_{ki1} = -i_{e3} R_3 = -\frac{R_1}{2r_d} \frac{R_3}{r_{d3} + R_2} u_{be2} \quad 4.) \quad r_{d1} = r_{d2} = r_{d3} = r_d = 26 \Omega$$

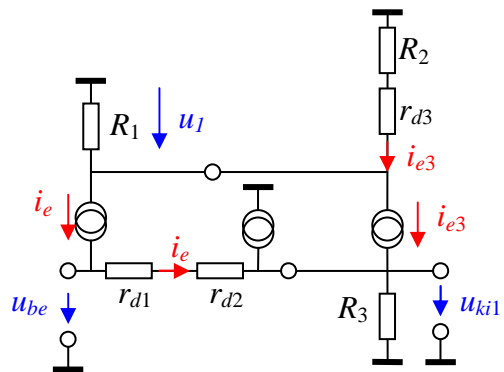
Definíció szerint: $(A\beta) = -\frac{u_{ki1}}{u_{be2}} = \frac{R_1}{2r_d} \frac{R_3}{r_{d3} + R_2} = \frac{5600}{52} \frac{15000}{5026} = 321.4$

d.) $\frac{u_{ki1}}{u_{be}} = ?$

$$1.) \quad i_e = \frac{u_{be} - u_{ki1}}{2r_d} \quad 2.) \quad u_1 = i_e R_1 = i_{e3} (r_{d3} + R_2)$$

$$i_e = i_{e3} \frac{R_2 + r_{d3}}{R_1} = \frac{u_{ki1}}{R_3} \frac{R_2 + r_{d3}}{R_1} = \frac{u_{be} - u_{ki1}}{2r_d}$$

$$u_{ki1} \left(1 + \frac{1}{A} \right) = u_{be} \quad A = \frac{R_1}{2r_d} \frac{R_3}{r_{d3} + R_2} = 321.4$$



$$\frac{u_{ki1}}{u_{be}} = \frac{A}{1 + A} \cong 1$$

4.

Tranzisztorok: $U_{BE0} = 600 \text{ mV}$, $U_m = 0.5 \text{ V}$, $B = \infty$

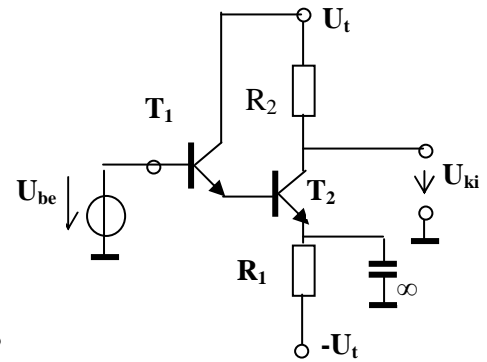
$U_t = 10 \text{ V}$, $R_1 = 8,8 \text{ kohm}$, $R_2 = 10 \text{ kohm}$

a) Mekkora a T_2 tranzisztor munkaponti emitterárama?

b) Mekkora az U_{ki} feszültség U_{ki0} munkaponti értéke?

c) Mekkora a T_2 tranzisztor átlagos disszipációs teljesítménye, ha az U_{ki} $\pm 0,5 \text{ V}$ amplitúdójú, 50% kitöltési tényezőjű négyszög jel?

d) Mekkora a T_2 tranzisztor átlagos disszipációs teljesítménye, ha az U_{ki} $0,5 \text{ V}$ amplitúdójú, szinuszos jel?



Megoldás:

$$a) \quad I_{E02} = \frac{U_t - 2U_{BE0}}{R_1} = \frac{10 - 1.2}{8,8k} = \underline{1mA}$$

$$b) \quad U_{ki0} = U_t - I_{C02} R_2 = 10 - 1.10 = \underline{0V}$$

T_2 tranzisztor disszipációs teljesítménye:

$$\begin{aligned} P_{tr} &= \overline{u_{CE}(t) i_c(t)} = \\ &= \overline{(U_{CE0} + \Delta u_{CE}(t))(I_{C0} + \Delta i_c(t))} = \\ &= U_{CE0} I_{C0} + I_{C0} \overline{\Delta u_{CE}(t)} + U_{CE0} \overline{\Delta i_c(t)} + \overline{\Delta u_{CE}(t) \Delta i_c(t)} = \\ &= U_{CE0} I_{C0} + I_{C0} \overline{\Delta u_{CE}(t)} + U_{CE0} \overline{\Delta i_c(t)} + \overline{\Delta u_{CE}(t) \Delta i_c(t)} \end{aligned}$$

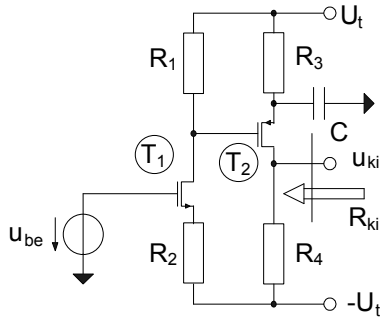
$$\text{Egyenáramon: } I_{C0} = I_{E02} = 1mA, \quad U_{CE0} = 2U_t - I_{C0}(R_1 + R_2) = 20 - 18,8 = 1.2V$$

$$\text{Váltakozóáramon: } \Delta u_{CE}(t) = u_{ki}(t), \quad \Delta i_c(t) = -\frac{u_{ki}(t)}{R_2}, \text{ melyek átlaga a c.) és d.) esetben is nulla.}$$

$$\begin{aligned} P_{tr} &= U_{CE0} I_{C0} + I_{C0} \overline{\Delta u_{CE}(t)} + U_{CE0} \overline{\Delta i_c(t)} + \overline{\Delta u_{CE}(t) \Delta i_c(t)} = \\ c) \quad u_{ki}(t) &= 0.5 \text{ négyszög:} \\ &= 1.2 + 0 + 0 - \frac{\overline{u_{ki}^2(t)}}{R_2} = 1.2 - \frac{0.25}{10} = \underline{1.175mW} \end{aligned}$$

$$d) \quad u_{ki}(t) = 0.5 \sin(t): \quad P_{tr} = 1.2 + 0 + 0 - \frac{\overline{u_{ki}^2(t)}}{R_2} = 1.2 - \frac{1}{2} \frac{0.25}{10} = \underline{1.1875mW}$$

5.) Méretezze az alábbi kapcsolást és határozza meg jellemzőit!



T_1 : n-csatornás MOS FET, $I_{DSS}=1\text{mA}$, $U_p=2\text{V}$,
 T_2 : p-csatornás MOS FET, $I_{DSS}=1\text{mA}$, $U_p=2\text{V}$,
 $U_t = 10\text{V}$, $R_1 = 10\text{k}\Omega$, $R_3 = 6\text{k}\Omega$, $R_4 = 10\text{k}\Omega$,

a.) Mekkora legyen R_2 ahhoz, hogy T_1 munkaponti árama $I_{D0}=1\text{mA}$ legyen?

b.) Mekkora T_2 munkaponti árama, ha T_1 munkaponti árama $I_{D0}=1\text{mA}$?

c.) $\frac{u_{ki}}{u_{be}} = ?$, $C \rightarrow \infty$,

d.) Mennyi $\frac{u_{ki}}{u_{be}}$ (s) alsó határfrekvenciája, és milyen jellegű a Bode diagramja, ha $C = 10\text{ }\mu\text{F}$?

Megoldás:

a.) FET: $I_S = I_D = I_{DSS} \left(\frac{U_{GS} - U_p}{U_p} \right)^2$, $U_{GS} \geq U_p \rightarrow I_{D0} = 1\text{mA} \rightarrow U_{GS0} = 4\text{V}$

Munkapont: $U_{be}=0$, $\rightarrow U_{GS0} + I_{D0} R_2 = U_t \rightarrow R_2 = \frac{U_t - U_{GS0}}{I_{D0}} = \underline{\underline{6\text{k}\Omega}}$

b.) $U_{R1} = R_3 I_{D02} + U_{GS02}(I_{D02}) = R_3 I_{D02} + U_p \left(1 + \sqrt{\frac{I_{D02}}{I_{DSS}}} \right) \rightarrow$

$10 = 6I_{D02} + 2(1 + \sqrt{I_{D02}}) \rightarrow 3I_{D02} + \sqrt{I_{D02}} - 4 = 0 \rightarrow \sqrt{I_{D02}} = \frac{-1 \pm \sqrt{1 + 4 \cdot 3 \cdot 4}}{6} = \frac{-1 \pm 7}{6} = 1 \quad I_{D02} = \underline{\underline{1\text{mA}}}$

c.) A FETek meredeksége: $S = \frac{\partial}{\partial U_{GS}} I_D(U_{GS}) \Big|_{U_{GS}=U_{GS0}} = 2 \frac{I_{D0}}{(U_{GS0} - U_p)}$

$I_{D01}=I_{D02} = 1\text{mA}$, $U_{GS01} = U_{GS02} = 4\text{V} \rightarrow S_1 = 1\text{mS}$, $S_2 = 1\text{mS}$

Az első fokozat erősítése: $A_{10} = \frac{u_1}{u_{be}} = \frac{-R_1 i_{d1}}{(1/S_1 + R_2) i_{d1}} = -\frac{S_1 R_1}{1 + S_1 R_2} = -\frac{1 \cdot 10}{1 + 1 \cdot 6} = -\frac{10}{7} = -1,43$

A második fokozat erősítése ha $C \rightarrow \infty$: $A_{2\infty} = \frac{u_{ki}}{u_1} = \frac{-R_4 i_{d2}}{(1/S_2) i_{d2}} = -S_2 R_4 = -1 \cdot 10 = -10$

Tehát: $A_\infty = \frac{u_{ki}}{u_{be}} = A_{10} A_{2\infty} = \underline{\underline{14,3}}$

d.) Ha $C = 10\text{ }\mu\text{F}$: source hidegítő kondenzátor hatása:

$$\omega_p = \frac{1}{C \left(R_3 \times \frac{1}{S_2} \right)} = \frac{1}{10^{-5} \cdot (6 \times 1) 10^3} = \frac{7}{6} 10^2 = \underline{\underline{116,7\text{ rad/sec}}}$$

Az átviteli függvény Bode-diagramja

