Elektronički sklopovi - uvod

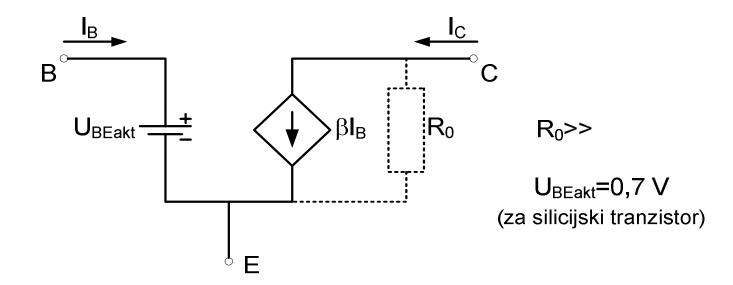
Elektronika – 6. predavanje

Model bipolarnog tranzistora u istosmjernim (statičkim) uvjetima

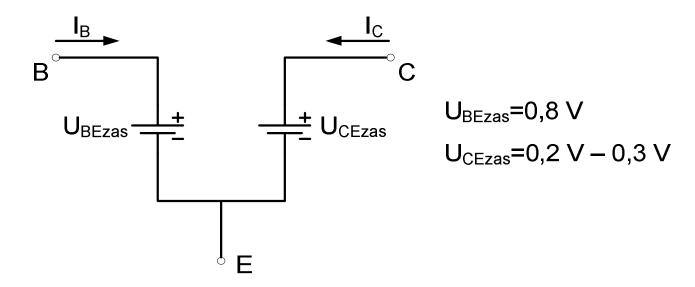
- DC (Direct Current) model
- Aktivno područje rada: $I_C = \beta \cdot I_B + (\beta + 1) \cdot I_{CB0}$

$$I_C = \beta \cdot I_B + (\beta + 1) \cdot I_{CBC}$$

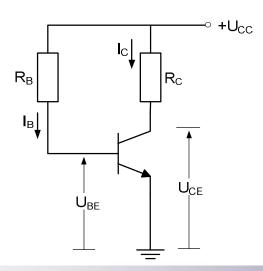
$$I_C \approx \beta \cdot I_B$$



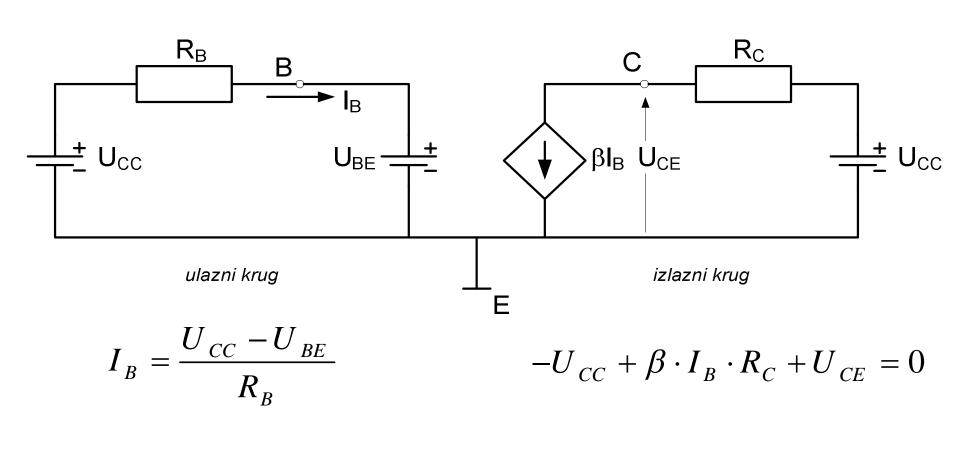
■ Područje zasićenja:



Primjer:



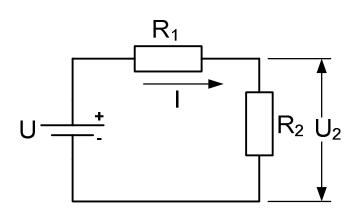
Nadomjesni sklop u istosmjernim uvjetima:



$$I_C = \beta \cdot I_B + (1 + \beta) \cdot I_{CB0} \approx \beta \cdot I_B$$

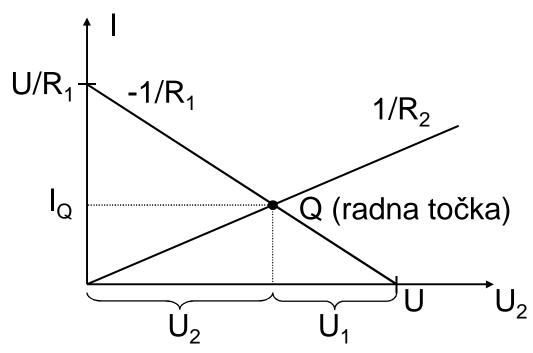
Grafička analiza elektroničkih sklopova

1. primjer



$$U_2 = I \cdot R_2 \Rightarrow I = \frac{1}{R_2} \cdot U_2 \quad (1)$$

$$U = I \cdot R_1 + U_2$$



Ucrtati pravac određen jednadžbom (2) u koordinatni sustav I-U₂.

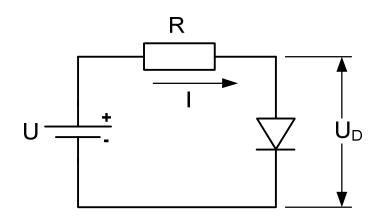
Odrediti npr. dvije točke tog pravca:

Za
$$U_2=0$$
; $I=U/R_1$

Za I=0;
$$U_2=U$$

(2)

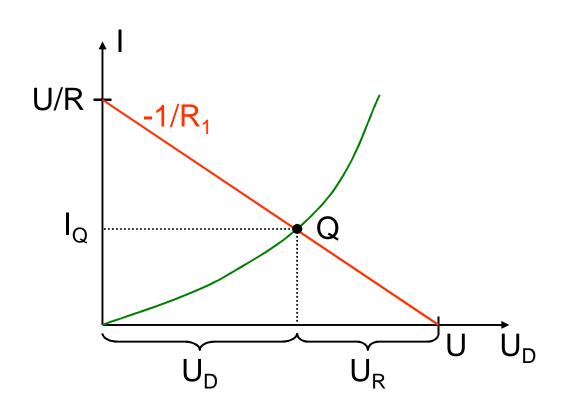
2. primjer



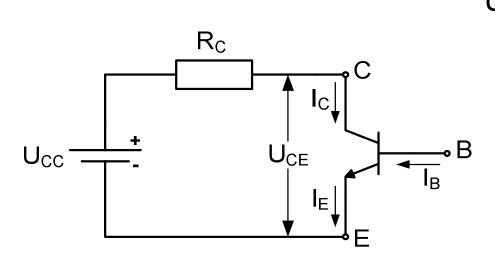
$$U = I \cdot R + U_D$$

Ako je I=0; $U_D=U$

Ako je $U_D=0$; I=U/R

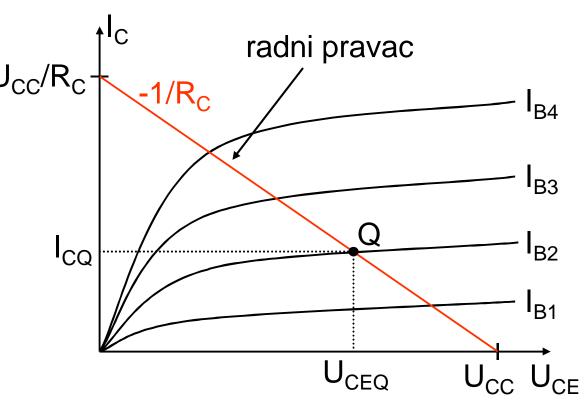


3. primjer

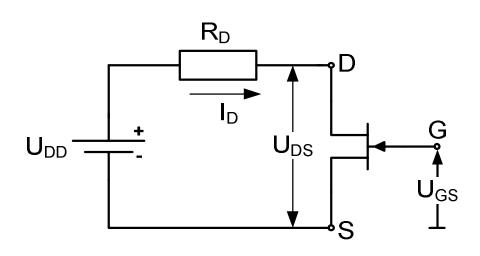


$$U_{CC} = I_C \cdot R_C + U_{CE}$$



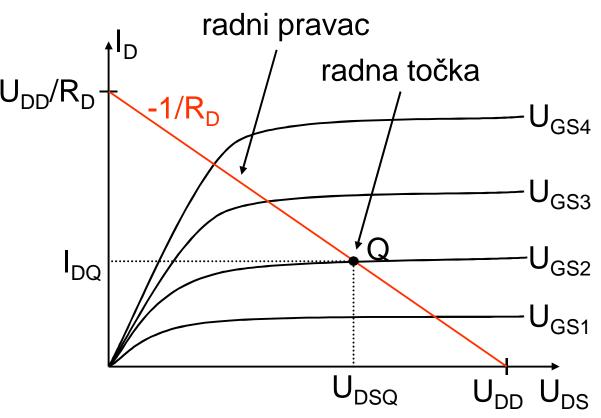


4. primjer

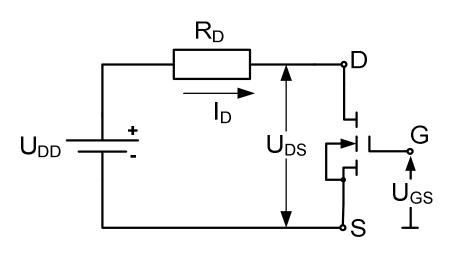


$$U_{DD} = I_D \cdot R_D + U_{DS}$$

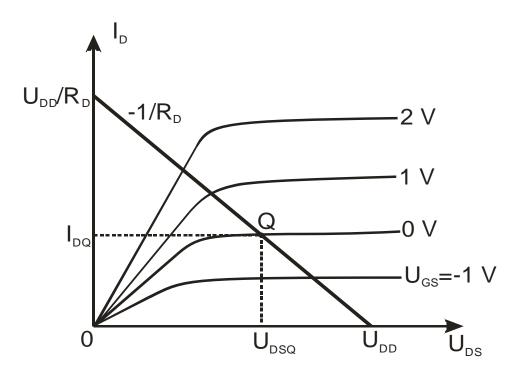
Jednadžba radnog pravca



■ 5. primjer

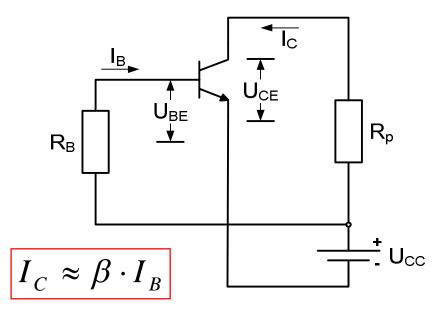


$$U_{DD} = I_D \cdot R_D + U_{DS}$$



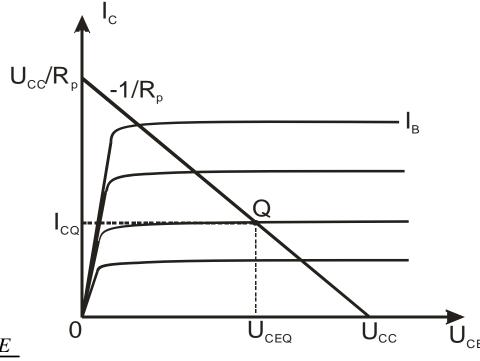
Osnovni sklopovi pojačala s bipolarnim tranzistorom

- Rad u statičkim (istosmjernim) uvjetima
 - Prikazana je jednostavna izvedba sklopa kojim je određena statička radna točka tranzistora u polju izlaznih karakteristika.

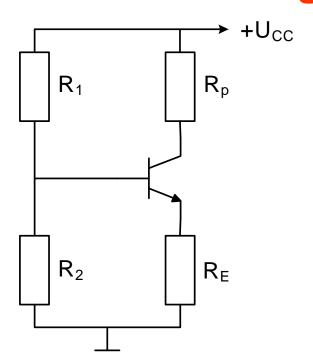


$$U_{cc} = I_c \cdot R_p + U_{ce}$$

$$I_{B} = \frac{U_{CC} - U_{BE}}{R_{B}}$$



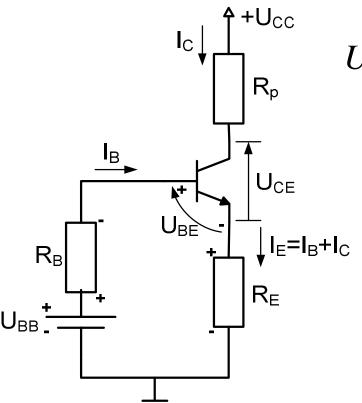
Stabilizacija statičke radne točke pomoću emiterske degeneracije



Prikazani sklop je tipična izvedba kojom se osigurava temperaturna stabilnost statičke radne točke. Stabilnost se postiže otpornikom R_E u krugu emitera. U dinamičkim uvjetima rada otpornik R_E ima određeni negativni utjecaj na pojačanje sklopa pa se ovakva stabilizacija radne točke naziva stabilizacijom pomoću emiterske degeneracije.

Transformacija sklopa prema Theveninovu teoremu:

Djelitelj napona u krugu baze R_1 - R_2 može se nadomjestiti izvorom i otporom (U_{BB} , odnosno R_B).



$$U_{BB} = \frac{R_2}{R_1 + R_2} \cdot U_{CC} \qquad R_B = \frac{R_1 \cdot R_2}{R_1 + R_2} = R_1 \| R_2 \|_{CC}$$

$$U_{BB} = I_B \cdot R_B + U_{BE} + (I_B + I_C) \cdot R_E$$
 (1)

$$I_C = \beta I_B + I_{CE0} \tag{2}$$

$$I_C = \beta I_B + (1 + \beta) I_{CB0}$$

$$(1+\beta)I_{CB0} = I_{CE0}$$

Iz (1) i (2) slijedi:

$$I_{C} = \frac{\beta (U_{BB} - U_{BE}) + I_{CE0} (R_{B} + R_{E})}{R_{B} + (1 + \beta)R_{E}}$$
(3)

• Ako je $(1+\beta)R_E >> R_B$ te ako je $\beta >> 1$, tada je:

$$I_{C} \approx \frac{U_{BB} - U_{BE}}{R_{E}} + \frac{I_{CE0}}{1 + \beta} \left(1 + \frac{R_{B}}{R_{E}} \right)$$
 (4)

Budući da je kod silicijskih tranzistora I_{CE0}<< izraz (4) može se svesti na jednostavan oblik:</p>

$$I_{CQ} \approx \frac{U_{BB} - U_{BEQ}}{R_E} \tag{5}$$

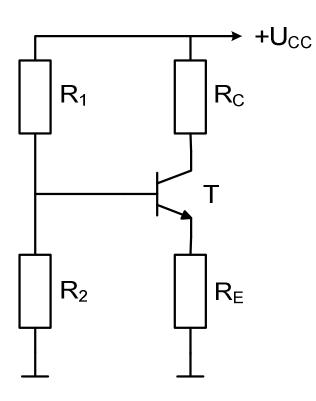
gdje je U_{BEQ} napon U_{BE} u radnoj točki Q.

Prema izrazu (5) vidi se da struja I_{CQ} (struja kolektora u radnoj točki Q) ne ovisi o parametrima tranzistora koji su funkcija temperature, već samo o vrijednosti otpornika R_E.

Određivanje statičke radne točke tranzistora

Primjer:

 Pomoću izlaznih karakteristika tranzistora odrediti statičku radnu točku sklopa prikazanog na slici.



Zadano je:

$$U_{CC} = 22,5 \text{ V}$$

$$R_C=5,6 \text{ k}\Omega$$

$$R_E=1 k\Omega$$

$$R_1=90 \text{ k}\Omega$$

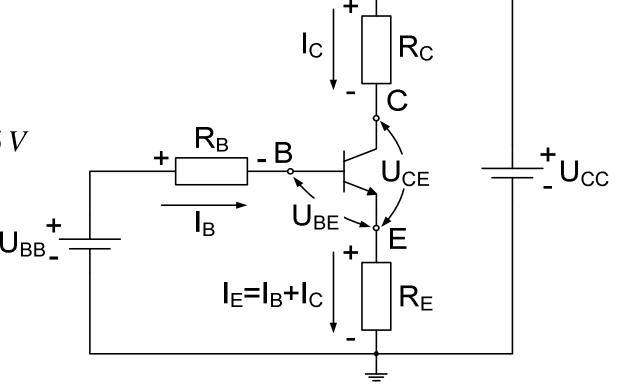
$$R_2=10 \text{ k}\Omega$$

$$U_{BE}=U_{BEakt}=0,6 \text{ V}$$

Theveninov teorem =>

$$R_B = R_1 || R_2 = \frac{90 \cdot 10}{90 + 10} \cdot 10^3 = 9 \ k\Omega$$

$$U_{BB} = \frac{U_{CC}}{R_1 + R_2} R_2 = \frac{22,5}{90 + 10} \cdot 10 = 2,25 V$$



Kirchhoffov zakon primijenjen na strujni krug baze (ulazni krug):

$$U_{BB} = I_B \cdot R_B + U_{BE} + (I_B + I_C) \cdot R_E$$
 (1)

Kirchhoffov zakon primijenjen na strujni krug kolektora (izlazni krug):

$$U_{CC} = I_C \cdot R_C + U_{CE} + (I_B + I_C) \cdot R_E = I_C \cdot (R_C + R_E) + I_B \cdot R_E + U_{CE}$$
 (2)

Uvrštavanjem numeričkih vrijednosti u (1) i (2) dobija se:

$$22.5 = 6.6I_C + I_B + U_{CE}$$
 (3)

$$2,25 = 0,6I_C + 10I_B \tag{4}$$

■ Eliminacijom struje I_C iz (3) i (4) dobija se jednadžba:

$$U_{CE} = 65 \cdot 10^3 I_R + 11,6 \Rightarrow \text{prednaponska krivulja}$$
 (5)

Izračunajmo nekoliko točaka prednaponske krivulje:

I _B [μΑ]	20	40	60
U _{CE} [V]	12,9	14,2	15,5

te ih unesimo u izlazne karakteristike, $I_C=f(U_{CE})$.

Zatim ucrtajmo u izlazne karakteristike i pravac određen jednadžbom izlaznog kruga, (2).

$$U_{CC} = I_C (R_E + R_C) + U_{CE} + I_B R_E$$

odnosno ako se zanemari član I_BR_E koji je puno manji od $I_C(R_C+R_E)$:

$$U_{CC} = I_C(R_E + R_C) + U_{CE}$$
 Jednadžba statičkog radnog pravca

Pravac je jednoznačno određen s dvije točke, npr:

$$\Box \ \, \text{Za} \ \, \mathsf{U}_{\text{CE}} = 0; \qquad I_{C} = \frac{U_{CC}}{R_{C} + R_{E}} = \frac{22,5V}{5,6k\Omega + 1k\Omega} = 3,4mA$$

$$\Box \ \, \mathsf{Za} \ \, \mathsf{I}_{\text{C}} = U_{CC} = 22,5V$$

$$\Box \ \, \mathsf{Za} \ \, \mathsf{I}_{\text{C}} = 0; \qquad U_{CE} = 22,5V$$

