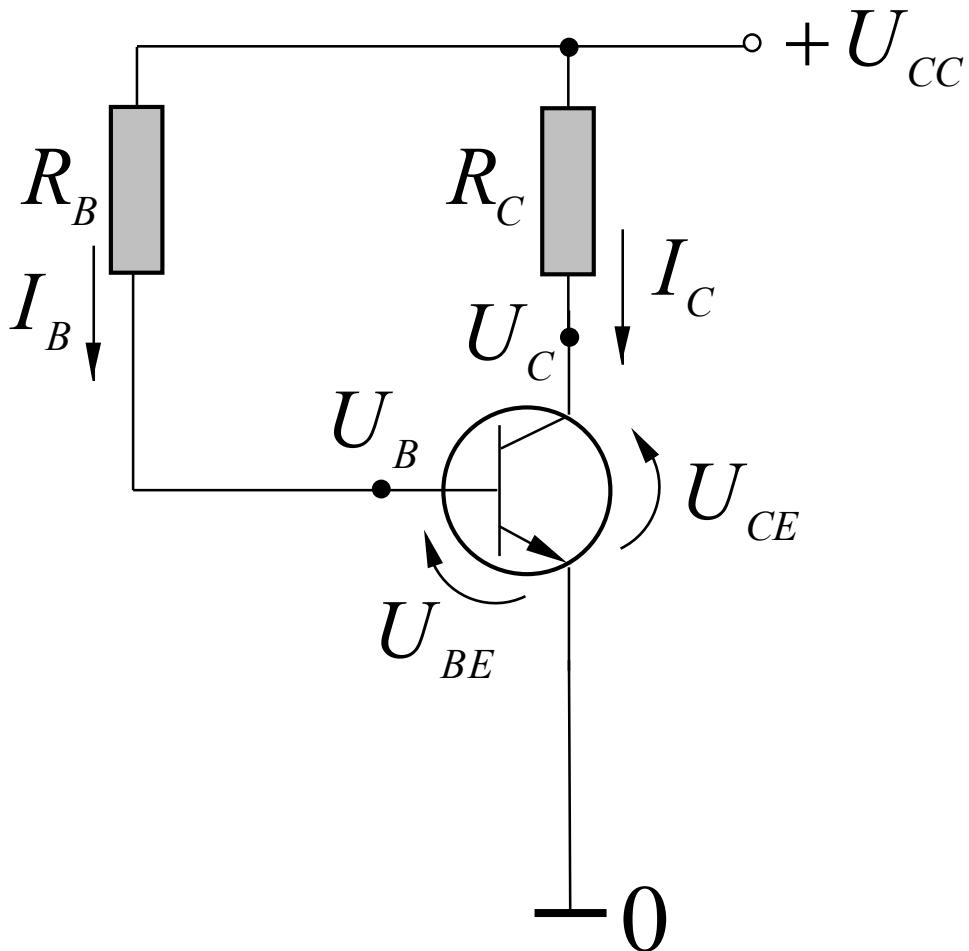


Постояннотоково захранване на стъпала с биполярни и униполярни (полеви) транзистори

1 Електронни схеми за захранване на биполярни транзистори

□ Основна схема за захранване на NPN транзистор



Анализ на входната верига: $U_{CC} = R_B I_B + U_{BE}$

или $I_B = \frac{U_{CC} - U_{BE}}{R_B}$ при $U_{BE} \approx 0,6V$

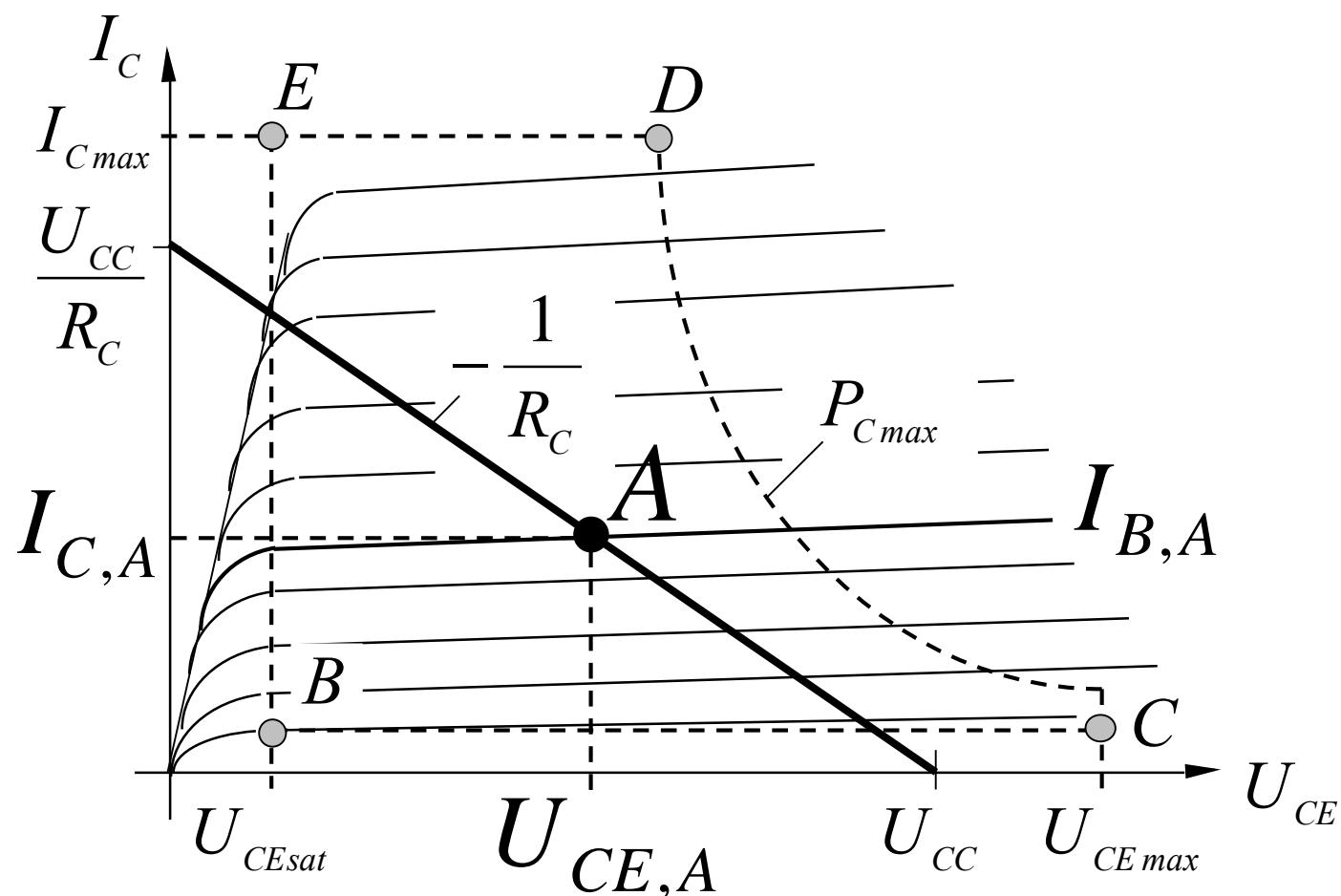
При зададен коефициент на усилване по ток се получава: $I_C = \beta I_B$

□ Основна схема за захранване на NPN транзистор

Анализ на изходната верига: $U_{CC} = I_C R_C + U_{CE}$

или $I_C = -\frac{1}{R_C}(U_{CE} - U_{CC})$ - уравнение на товарната права на транзистора по постоянен ток

Изходни статични характеристики и работна точка



Товарната права се построява по отрезите от двете оси:

$$I_C = 0A \quad \text{при} \quad U_{CE} = U_{CC};$$

$$U_{CE} = 0V \quad \text{при} \quad I_C = \frac{U_{CC}}{R_C};$$

2 Нестабилност на работната точка

В общ вид координатите на работната точка могат да се представят, като функции на n на брой променливи от вида: $Y = f(A_1, A_2, \dots, A_n)$

$$dY = \underbrace{\frac{\partial Y}{\partial A_1} dA_1}_{S_{A_1}^Y} + \underbrace{\frac{\partial Y}{\partial A_2} dA_2}_{S_{A_2}^Y} + \dots + \underbrace{\frac{\partial Y}{\partial A_n} dA_n}_{S_{A_n}^Y}$$

$$d \rightarrow \Delta$$

Тогава за колекторния ток се получава:

$$I_C = \frac{\beta}{R_B} (U_{CC} - U_{BE}) + I_{CEO} \quad \text{при} \\ I_{CEO} = \beta I_{CBO}$$

$$\Delta I_C = \underbrace{\frac{\partial I_C}{\partial \beta} \Delta \beta}_{S_{\beta}^{I_C}} + \underbrace{\frac{\partial I_C}{\partial U_{CC}} \Delta U_{CC}}_{S_{U_{CC}}^{I_C}} +$$

$$+ \underbrace{\frac{\partial I_C}{\partial U_{BE}} \Delta U_{BE}}_{S_{U_{BE}}^{I_C}} + \underbrace{\frac{\partial I_C}{\partial I_{CEO}} \Delta I_{CEO}}_{S_{I_{CEO}}^{I_C}}$$

$$\frac{\Delta P}{P}$$

Нестабилност на работната точка

tolеранс на параметрите
температура

β

$$S_{\beta}^{I_C} = \frac{U_{CC} - U_{BE}}{R_B} \quad \text{или}$$

$$\Delta I_{C\beta} = \frac{U_{CC} - U_{BE}}{R_B} \Delta \beta \quad \begin{aligned} \text{Ако } S_{\beta}^{I_C} = 50 \cdot 10^{-6} \\ \text{и } \Delta \beta = 20, \end{aligned}$$

$$\text{тогава } \Delta I_{C\beta} = 1mA$$

$$\beta = 50 \div 300 \text{ за } 2N2222$$

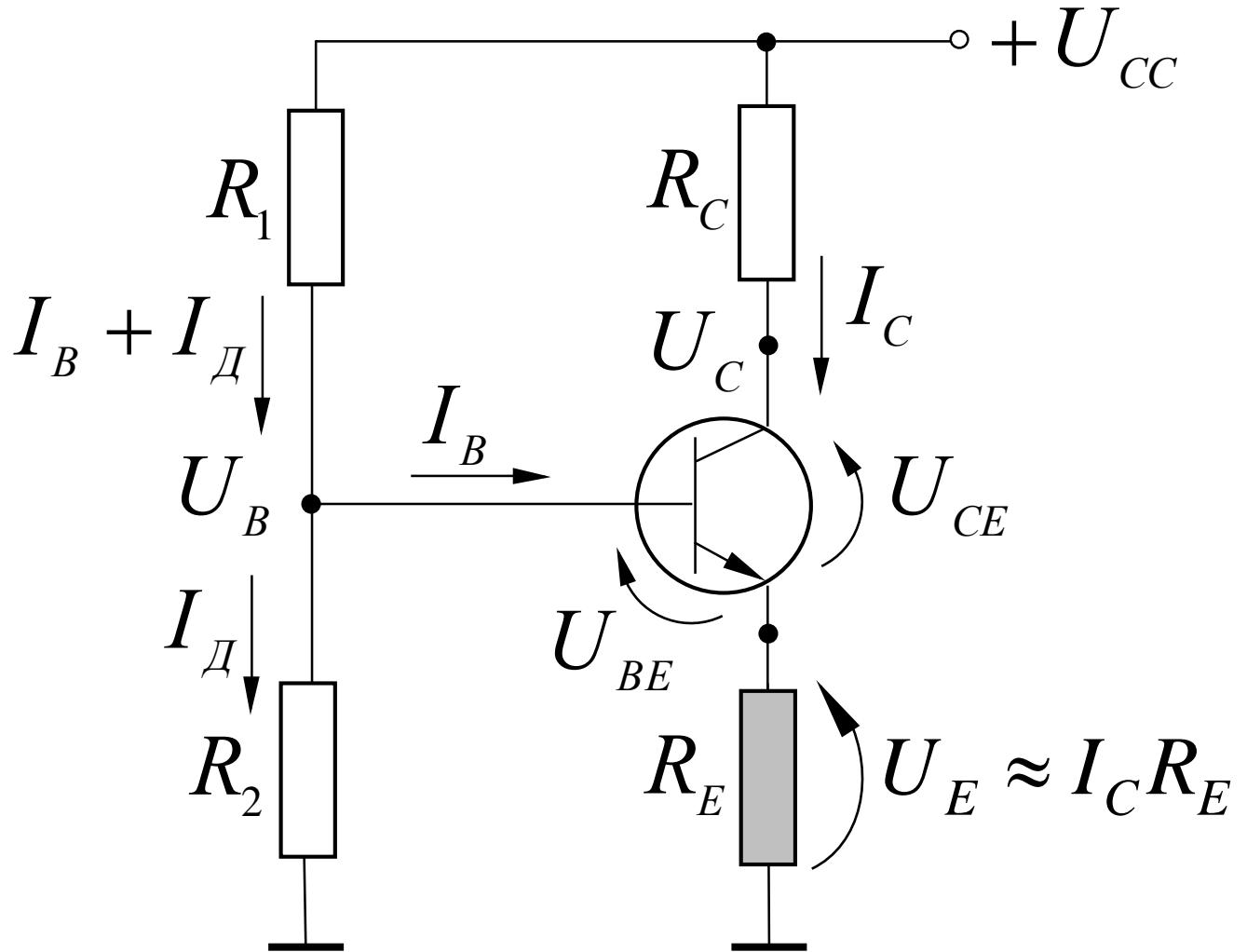
$$\Delta U_{BE} \quad S_{U_{BE}}^{I_C} = -\frac{\beta}{R_B} \quad \text{или}$$

$$\Delta I_{CU_{BE}} = -\frac{\beta}{R_B} \Delta U_{BE}$$

$$\Delta U_{BE} = -\xi \Delta T \quad \text{за } \xi = 2 \div 2,5 mV / {}^\circ C$$

$$\Delta I_{CEO} \quad S_{I_{CEO}}^{I_C} = 1 \quad \text{или} \quad \Delta I_{CI_{CEO}} = \Delta I_{CEO}$$

□ Схема за захранване на биполярен транзистор с емитерна стабилизация

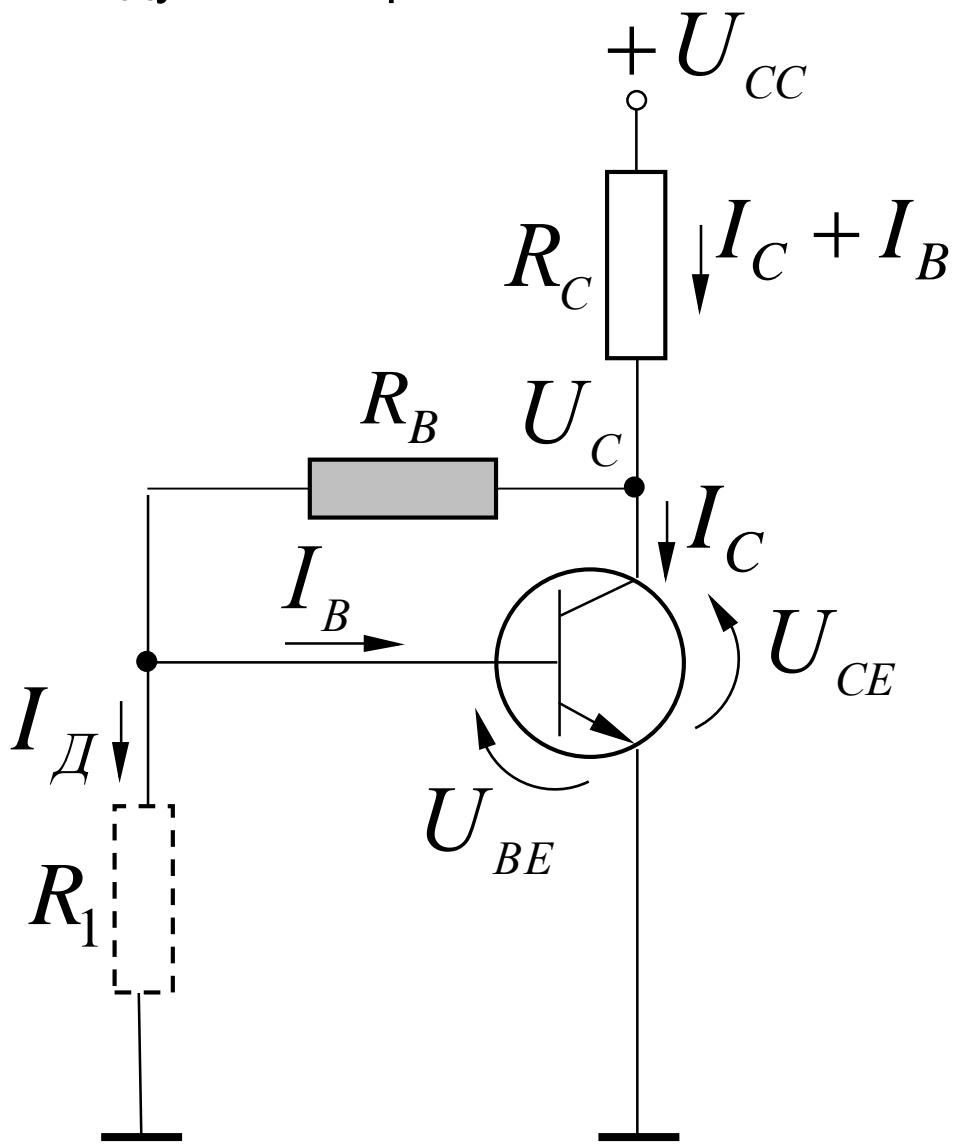


При условие, че $I_D \gg I_B$, $I_D \approx \frac{U_{CC}}{R_1 + R_2}$ или

$$U_B = I_D R_2 = \frac{R_2}{R_1 + R_2} U_{CC};$$

$$U_{BE} = U_B - U_E \approx \frac{R_2}{R_1 + R_2} U_{CC} - I_C R_E$$

□ Схема за захранване на биполярен транзистор с резистор между колектора и базата



$$I_B = \frac{U_C - U_{BE}}{R_B} , \text{ където}$$

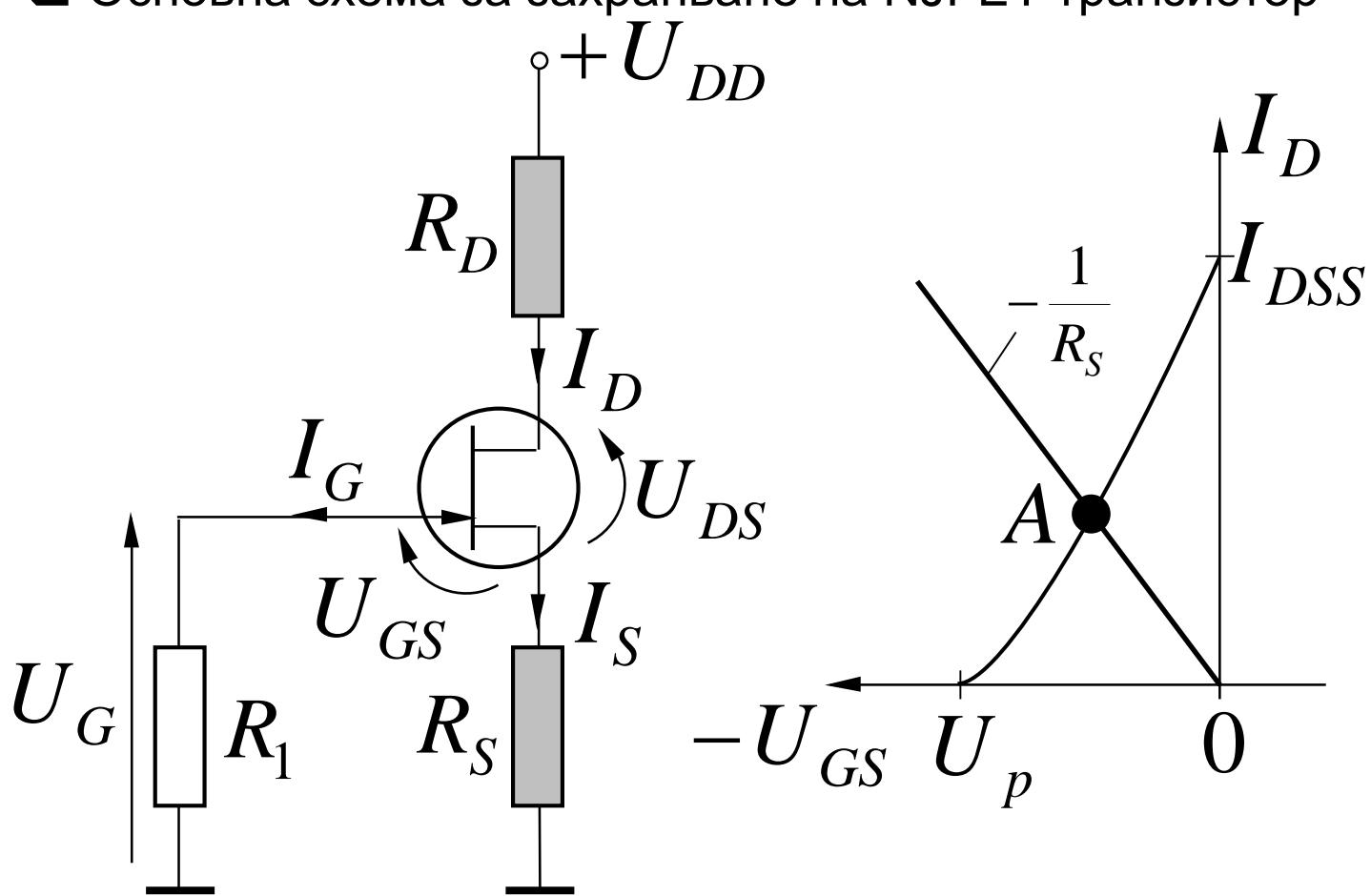
$$U_C = U_{CC} - (I_C + I_B)R_C$$

При включване на резистор R_1 се избира $I_D \gg I_B$

$$U_{BE} = \frac{R_1}{R_1 + R_B} U_{CE}$$

2 Електронни схеми за захранване на униполярни (полеви) транзистори

□ Основна схема за захранване на NJFET транзистор



$$I_D = -\frac{1}{R_D + R_S} (U_{DS} - U_{DD}) ;$$

$$U_{GS} + \underbrace{I_S R_S}_{U_S} - \underbrace{I_G R_1}_{U_G} = 0 ;$$

За $I_G \approx 0$, $I_D \approx I_S$ се получава

$$R_S \approx \frac{-U_{GS}}{I_D}$$