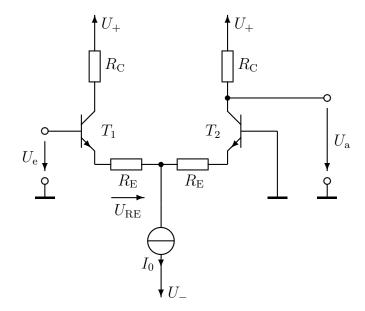
## BEISPIEL 3.6: Differenzverstärker mit Stromgegenkopplung



Versorgungsspannung:  $U_+ = 10 \text{ V}$   $U_- = -10 \text{ V}$ 

 $\begin{array}{ll} \mbox{Flussspannung:} & U_{\rm f} = 0.6 \ \mbox{V} \\ \mbox{Temperaturspannung:} & U_{\rm T} = 25 \ \mbox{mV} \\ \mbox{Stromverstärkung:} & B = 80 \\ \mbox{Early-Spannung:} & U_{\rm Y} = 90 \ \mbox{V} \end{array}$ 

Eingangs-Ruhespannung:  $U_{\rm e0}=0~{
m V}$  Ausgangs-Ruhespannung:  $U_{\rm a0}=7~{
m V}$ 

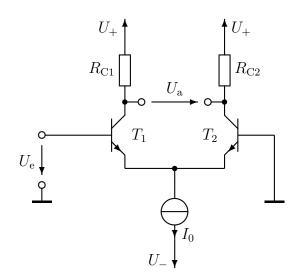
Spannungsabfall an  $R_{
m E}$ :  $U_{
m RE}=3\cdot U_{
m T}$ 

Widerstand:  $R_{\rm C}=400~\Omega$ 

Die Emitterwiderstände verringern zwar die Verstärkung, verbessern aber Ein- und Ausgangswiderstand.

- (a) Dimensionieren Sie die Stromquelle  $I_0$  so, dass sich die Ausgangs-Ruhespannung  $U_{\rm a0}$  einstellt.
- (b) Berechnen Sie die Kleinsignal-Spannungsverstärkung  $v_{\rm u}=u_{\rm a}/u_{\rm e}$ .
- (c) Berechnen Sie den Eingangswiderstand  $r_{\rm e}$ .
- (d) Berechnen Sie den Ausgangswiderstand  $r_{\rm a}$  unter Vernachlässigung des Early-Leitwerts der Transistoren.
- (e) Berechnen Sie den Ausgangswiderstand  $r_{\rm a}$  unter Berücksichtigung des Early-Leitwerts von Transistor  $T_2$ .

## BEISPIEL 3.7: Offsetspannung des Differenzverstärkers



Versorgungsspannung:  $U_+ = 15 \text{ V}$ 

 $U_{-}^{'} = -15 \text{ V}$ 

Flussspannung:  $U_{\rm f} = 0.6 \ {
m V}$  Temperaturspannung:  $U_{\rm T} = 25 \ {
m mV}$ 

Stromverstärkung: B = 100

Temperaturkoeffizient  $\frac{dU_{\rm f}}{dT} = -1.8 \text{ mV/K}$ 

Offsetspannung:  $U_{\text{offset}} = 5 \text{ mV}$ 

Stromquellenstrom:  $I_0 = 12 \text{ mA}$ 

Widerstandswerte:  $R_{\rm C1}=R_{\rm C2}=1.2~{
m k}\Omega$ 

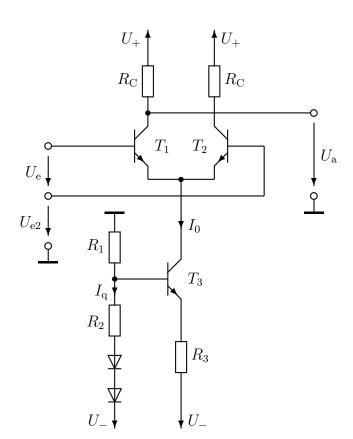
Infolge der Exemplarstreuungen der Transistoren sind die Steuerkennlinien und somit die Flussspannungen bei gleichem Strom nicht ganz gleich. Unter Offsetspannung versteht man jene Eingangsspannung, die man anlegen muss, um mit den ungleichen Transistoren dieselbe Ausgangsspannung zu erhalten wie mit gleichen Transistoren bei  $U_{\rm e}=0$ .

- (a) Berechnen Sie die Ausgangs-Ruhespannung  $U_{
  m a0}$  der Schaltung für  $U_{
  m e0}=U_{
  m offset}$ .
- (b) Berechnen Sie die Ausgangsspannung  $U_{\rm a}$  sowie die Kollektorströme  $I_{\rm C1}$  und  $I_{\rm C2}$  der Schaltung für  $U_{\rm e}=0$ .
- (c) Modifizieren Sie die Werte  $R_{\rm C1}$  und  $R_{\rm C2}$  so, dass sich die Ausgangsspannung aus (a) jetzt für  $U_{\rm e}=0$  V einstellt. Die Summe aus  $R_{\rm C1}$  und  $R_{\rm C2}$  soll gleich bleiben.

Bemerkung: Diese Maßnahme nennt man Offsetspannungskompensation.

- (d) Wir definieren jetzt  $U_{\rm e0}=0$  V als neue Eingangs-Ruhespannung. Durch die Schaltungsmodifikation aus (c) haben wir wieder dieselbe Ausgangs-Ruhespannung wie in (a), jedoch haben wir nunmehr unterschiedliche Lastwiderstände  $R_{\rm C1}$  und  $R_{\rm C2}$  und unterschiedliche Kollektor-Ruheströme  $I_{\rm C1,0}$  und  $I_{\rm C2,0}$  in den beiden Zweigen. Berechnen Sie für diese Schaltung die Kleinsignal-Spannungsverstärkung  $v_{\rm u}=u_{\rm a}/u_{\rm e}$  im Arbeitspunkt  $U_{\rm e0}=0$ .
- (e) Berechnen Sie für die so modifizierte Schaltung den Eingangswiderstand  $r_{\rm e}$ .
- (f) Berechnen Sie für die so modifizierte Schaltung den Ausgangswiderstand  $r_{\rm a}$  unter Vernachlässigung des Early-Leitwerts der Transistoren.

## BEISPIEL 3.8: Differenzverstärker mit temperaturkompensierter Stromquelle



Versorgungsspannung:  $U_+ = 10 \text{ V}$ 

 $U_{-} = -10 \text{ V}$ 

Flussspannung:  $U_{
m f}=0.6~{
m V}$ 

Temperaturkoeffizient  $\frac{\mathrm{d}U_\mathrm{f}}{\mathrm{d}T} = -1.8 \; \mathrm{mV/K}$  Temperaturspannung:  $U_\mathrm{T} = 25 \; \mathrm{mV}$  Stromverstärkung: B = 100

Stromverstarkung: B=100Restspannung:  $U_{\text{CEsat}}=0,2 \text{ V}$ 

Eingangs-Ruhespannung:  $U_{\rm e0}=0~{\rm V}$  Ausgangs-Ruhespannung:  $U_{\rm a0}=5~{\rm V}$  Stromquellenstrom:  $I_0=10~{\rm mA}$  Querstrom:  $I_{\rm q0}=20\cdot I_{\rm B3,0}$ 

Die Diodenkennlinien sind identisch mit den Steuerkennlinien der Transistoren.

Die Schaltung wird zunächst für  $R_2=0$  untersucht. Dann wird  $R_2$  so bestimmt, dass der Temperaturkoeffizient der Ausgangs-Ruhespannung verschwindet. Abschließend wird ein wichtiger Nachteil der neuen Schaltung behandelt.

- (a) Dimensionieren Sie für  $R_2=0$  die restlichen Widerstände der Schaltung so, dass sich die angegebenen Ruhespannungen und -ströme einstellen.
- (b) Berechnen Sie für  $R_2=0$  die Ableitung der Ausgangs-Ruhespannung nach der Temperatur  ${\rm d}U_{\rm a0}/{\rm d}T.$
- (c) Schreiben Sie die Ausgangs-Ruhespannung  $U_{\rm a0}$  allgemein als Funktion der Widerstandswerte an und leiten Sie eine Bedingung für  $R_2$  her, sodass die Temperaturabhängigkeit von  $U_{\rm a0}$  verschwindet.
- (d) Dimensionieren Sie mit dieser Bedingung die Widerstände neu, sodass die Temperaturabhängigkeit von  $U_{\rm a0}$  verschwindet.
- (e) Bestimmen Sie für jede der beiden Dimensionierungen die Aussteuergrenzen der Gleichtakt-Eingangsspannung  $U_{\rm gl}=U_{\rm e2}$  für  $U_{\rm e}=0$ .

Hinweis: Die Aussteuergrenzen sind dadurch gegeben, dass der Arbeitspunkt aller Transistoren im aktiven Bereich bleiben muss.