Analoger Schaltungsentwurf Sommersemester 2012

Dipl.-Ing. Dr. techn. Bernhard Wess

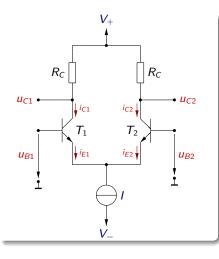
FACHHOCHSCHULE
TECHNIKUM WIEN



Teil VI

Verstärker

Differenzverstärker



Stromquelle: $I = i_{E1} + i_{E2}$

$$T_1: \quad i_{E1} = \frac{I_S}{\alpha} e^{(u_{B1} - u_E)/V_T}$$

$$T_2: \quad i_{E2} = \frac{I_S}{\alpha} e^{(u_{B2} - u_E)/V_T}$$

Für die Emitterströme gilt

$$i_{E1} = \frac{I}{1 + e^{(u_{B2} - u_{B1})/V_T}}$$

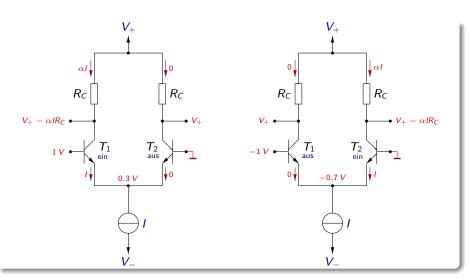
bzw.

$$i_{E2} = \frac{I}{1 + e^{(u_{B1} - u_{B2})/V_T}}$$

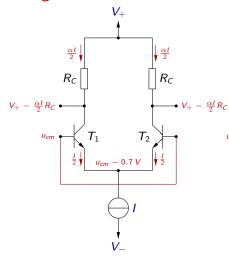
• T_1 und T_2 haben identische Eigenschaften

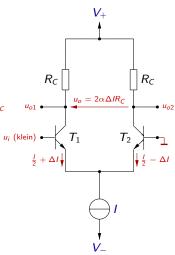


Großsignalverhalten



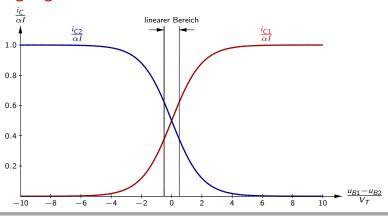
Kleinsignalverhalten





$$u_{o1} = V_{+} - \alpha R_{C} \left(\frac{1}{2} + \Delta I \right)$$
$$u_{o2} = V_{+} - \alpha R_{C} \left(\frac{1}{2} - \Delta I \right)$$

Übertragungskennlinien



• Für $u_d = u_{B1} - u_{B2} \ll V_T$ gilt näherungsweise

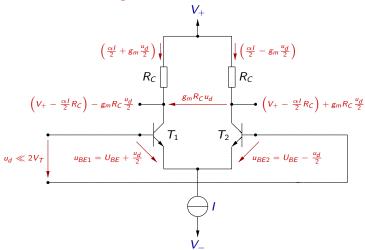
$$\frac{i_{C1}}{\alpha I} = \frac{1}{2} + \frac{u_d}{4V_T}$$

$$\frac{i_{C2}}{\alpha I} = \frac{1}{2} - \frac{u_d}{4V_T}$$

und

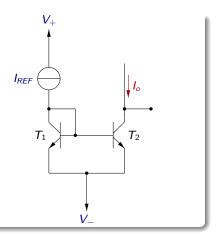
7 / 29

Differenzverstärkung



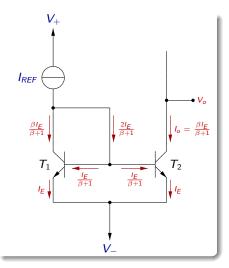
• $g_m = \frac{\alpha I}{2V_T}$... Übertragungsleitwert für T_1 bzw. T_2

Stromspiegel



• Identische Transistoren T_1 und T_2

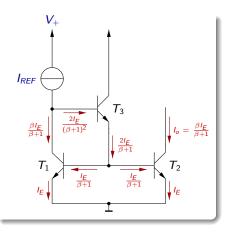
Stromspiegel



$$\frac{\textit{I}_{\textit{o}}}{\textit{I}_{\textit{REF}}} = \frac{\beta}{\beta + 2} = \frac{1}{1 + \frac{2}{\beta}}$$

• Identische Transistoren T_1 und T_2

Verbesserter Stromspiegel

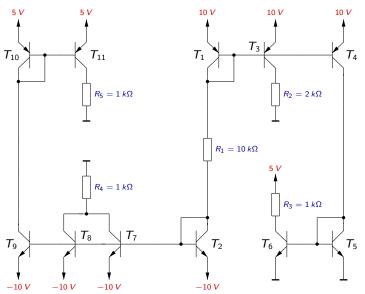


$$rac{I_o}{I_{REF}} = rac{1}{1+rac{2}{eta^2+eta}} pprox rac{1}{1+rac{2}{eta^2}}$$

• Identische Transistoren T_1 und T_2

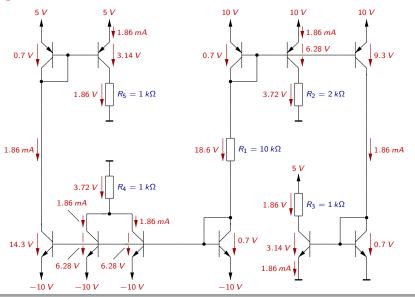


Aufgabe 6.1: Analyse einer Stromspiegelschaltung



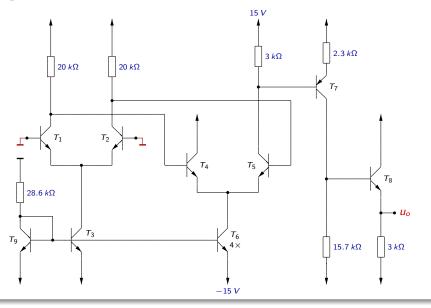


Aufgabe 6.1: Analyse einer Stromspiegelschaltung



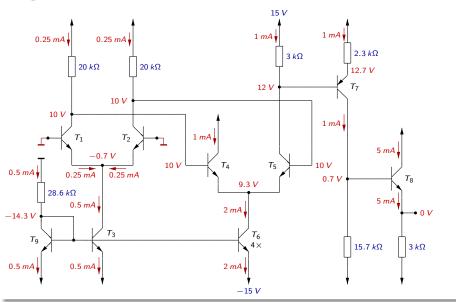


Aufgabe 6.2: Einfache Operationsverstärkerschaltung

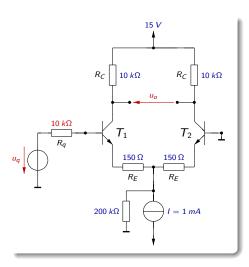




Aufgabe 6.2: Einfache Operationsverstärkerschaltung



Aufgabe 6.3: Differenzverstärker



Aufgabenstellung

Bestimme

- \bullet Differenzeingangswiderstand r_{id} .
- ullet Spannungsverstärkung $v_d=rac{u_o}{u_q}.$
- Gleichtaktverstärkung v_{cm} für $R_C \pm 1\%$ (worst case).
- CMRR in dB.



Aufgabe 6.3: Differenzverstärker

Lösung

Differenzeingangswiderstand:

 r_{id}

Spannungsverstärkung:

$$v_d = \frac{u_o}{u_q}$$

ullet Gleichtaktverstärkung v_{cm} für $R_C \pm 1\%$ (Worst-Case-Analyse):

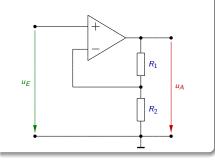
$$v_{cm} = \frac{\Delta R_C}{2R}$$

CMRR in dB:

$$\mathsf{CMRR} = 20 \log \frac{v_d}{v_{cm}}$$

Nichtinvertierender Verstärker

Schaltbild



Verstärkung

$$u_{E} = u_{A} \frac{R_{2}}{R_{1} + R_{2}}$$

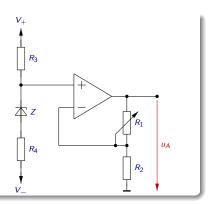
$$v = \frac{u_{A}}{u_{E}} = 1 + \frac{R_{1}}{R_{2}}$$



Aufgabe 6.4: Nichtinvertierender Verstärker

Aufgabenstellung

Innerhalb welcher Grenzen lässt sich die Ausgangspannung u_A mit dem Potentiometer R_1 verändern?

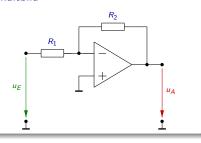


$$V_{+} = 15 V$$
 $V_{-} = -15 V$
 $U_{Z} = 5 V$
 $R_{1} = 10 k\Omega$
 $R_{2} = 33 k\Omega$
 $R_{3} = 2.2 k\Omega$
 $R_{4} = 3.3 k\Omega$

Invertierender Verstärker



Schaltbild



Verstärkung

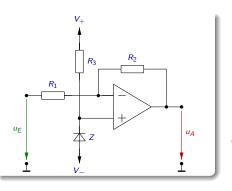
$$\frac{\frac{a_E}{R_1} = -\frac{a_A}{R_2}}{v = \frac{u_A}{u_E} = -\frac{R_2}{R_1}}$$



Aufgabe 6.5: Invertierender Verstärker

Aufgabenstellung

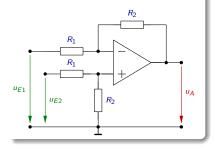
Wie groß ist die Ausgangsspannung u_A bei einer Eingangsspannung $u_E = 1 V$?



$$V_{+} = 15 V$$
 $V_{-} = -15 V$
 $U_{Z} = 12 V$
 $R_{1} = 10 k\Omega$
 $R_{2} = 22 k\Omega$
 $R_{3} = 1 k\Omega$

Differenzverstärker

Schaltbild



Verstärkung

$$\frac{u_{E1} - \frac{R_2}{R_1 + R_2} u_{E2}}{R_1} = -\frac{u_A - \frac{R_2}{R_1 + R_2} u_{E2}}{R_2}$$
$$u_{E1} - u_{E2} = -\frac{R_1}{R_2} u_A$$

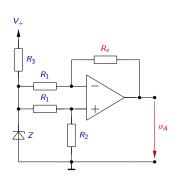
$$v = \frac{u_A}{u_{E1} - u_{E2}} = -\frac{R_2}{R_1}$$

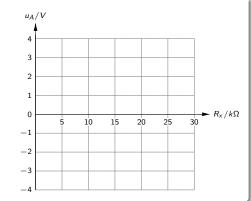


Aufgabe 6.6: Differenzverstärker

Aufgabenstellung

Stelle die Ausgangsspannung u_A als Funktion des Widerstandes R_x grafisch dar.



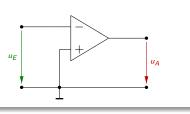


$$V_{+} = 15 \text{ V}, \ U_{Z} = 5 \text{ V}, \ R_{1} = 10 \text{ k}\Omega, \ R_{2} = 10 \text{ k}\Omega, \ R_{3} = 1 \text{ k}\Omega$$

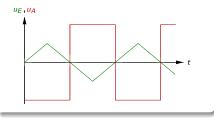


Komparator ohne Hysterese

Invertierender Komparator



Feste Schaltschwelle

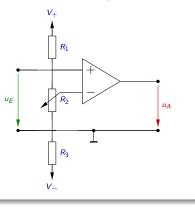




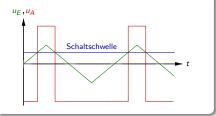
20 / 29

Komparator ohne Hysterese

Nichtinvertierender Komparator



Einstellbare Schaltschwelle





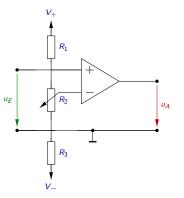
21 / 29

Aufgabe 6.7: Komparator ohne Hysterese

Aufgabenstellung

Innerhalb von welchem Bereich kann die Schaltschwelle verändert werden?

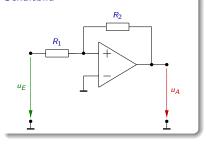
Schaltbild



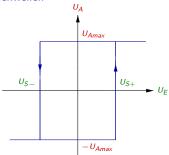
$$V_{+} = 15 V$$
 $V_{-} = -15 V$
 $R_{1} = 10 k\Omega$
 $R_{2} = 10 k\Omega$
 $R_{3} = 10 k\Omega$

Nichtinvertierender Komparator mit Hysterese

Schaltbild



Schaltschwellen

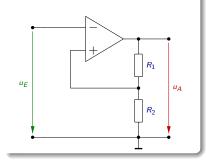


$$U_{S+} = \frac{R_1}{R_2} U_{Amax}$$

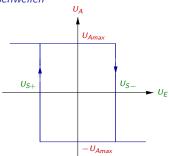
$$U_{S-} = -\frac{R_1}{R_2} U_{Amax}$$

Invertierender Komparator mit Hysterese

Schaltbild



Schaltschwellen

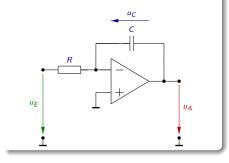


$$U_{S+} = -\frac{R_2}{R_1 + R_2} U_{Amax}$$
 $U_{S-} = \frac{R_2}{R_1 + R_2} U_{Amax}$

Invertierender Integrator



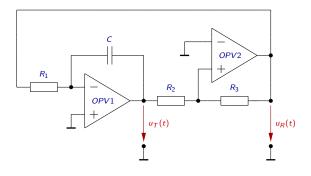
Schaltbild



Übertragungsverhalten

$$u_A(t) = -\frac{1}{RC} \int u_E dt + u_C(0)$$

Aufgabe 6.8: Dreieckgenerator



- **1** Bestimme die Schaltschwellen des Schmitt-Triggers (OPV2, R_2 , R_3).
- 2 Zeige, dass die Frequenz f des Dreieckgenerators durch

$$f = \frac{R_3}{4R_1R_2C}$$

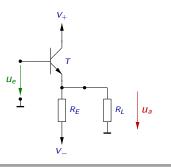
festgelegt wird.

3 Skizziere Zeitdiagramme für die Spannungen $u_R(t)$ und $u_T(t)$.

Aufgabe 6.8: Dreieckgenerator



Der Emitterfolger als Leistungsverstärker



Maximale Ausgangsleistung:

$$P_{Lmax} = \frac{V_+^2}{8R_E}$$

Gesamtleistung:

$$P_{\text{ges}} = P_{L} + P_{T} + P_{E} = 2\frac{V_{+}^{2}}{R_{E}}$$

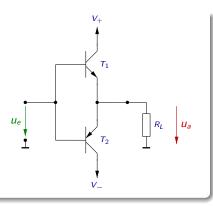
Maximaler Wirkungsgrad:

$$\eta_{\text{max}} = \frac{P_{\text{Lmax}}}{P_{\text{ges}}} = \frac{1}{16} = 6.25\%$$

- Der Strom durch den Transistor wird nie null.
- Die von der Schaltung aufgenommene Gesamtleistung ist unabhängig von der Aussteuerung konstant.

Komplementäre Transistorendstufe in B-Betrieb





Ausgangsleistung:

$$P_L = \frac{\hat{u}_a^2}{2R_L}$$

Gesamtleistung:

$$P_{ges} = 2P_{T1} + P_L = \frac{2V_+}{\pi R_L} \hat{u}_a$$

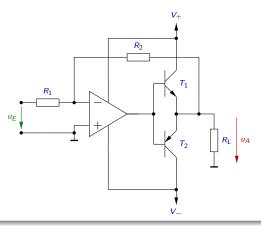
Maximaler Wirkungsgrad:

$$\eta_{\text{max}} = \frac{\pi}{4}$$

• Die aufgenommene Leistung ist proportional zur Amplitude des Ausgangssignals.



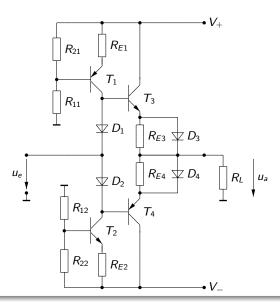
Leistungsverstärker



• Der Operationsverstärker eliminiert die Übernahmeverzerrungen.

Komplementäre Transistorendstufe in AB-Betrieb





Komplementäre Transistorendstufe in AB-Betrieb



- Maßnahmen zur Stabilisierung des Ruhestromes
 - Stromgegenkopplung durch R_{E3} bzw. R_{E4}
 - Negativer Temperaturkoeffizient von D₁ bzw. D₂
- ullet Mit T_1 bzw. T_2 werden Stromquellen realisiert o Erhöhung des Eingangswiderstandes bzw. Verringerung der Steuerleistung.