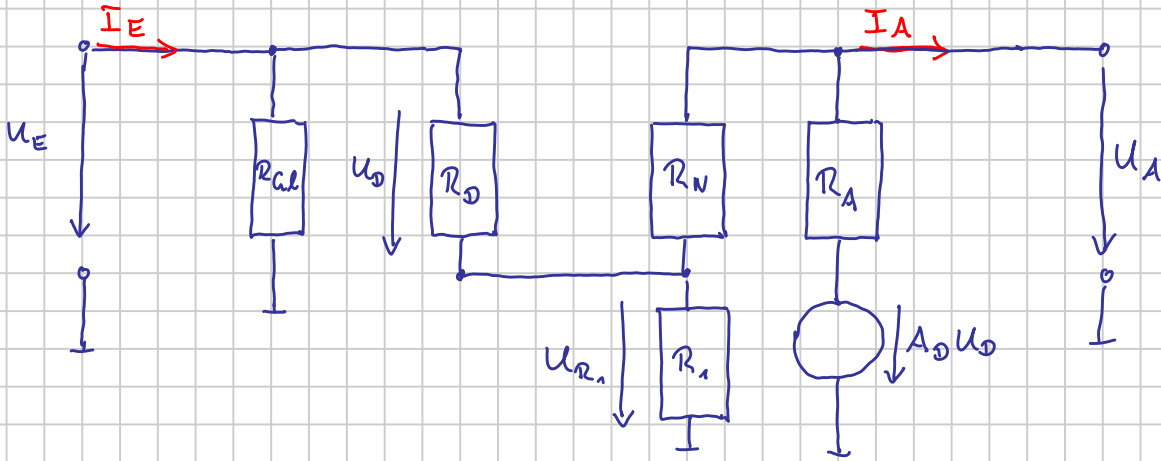


nicht-invertierender OpV: Kleinsignal-Eingangs-widerstand



Eingangstrom: $I_E = \frac{U_E}{R_{GE}} + \frac{U_D}{R_D} \leftarrow \begin{matrix} \text{Differenzsignal-Widerstand} \\ \text{Ableitbahnsignal-Widerstand} \end{matrix}$

Vereinfachungen: $R_{GL} \gg R_1, R_A \ll R_N, R_A \ll R_1, I_{R_{GL}} \ll I_{R_1}$

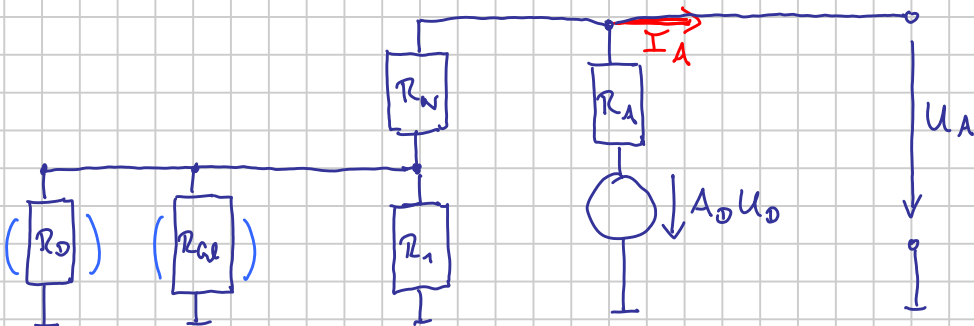
Differenzspannung: $U_D = U_E - U_{R_1} \approx U_E - \frac{R_1}{R_1 + R_N} A_D U_D$

$$\Leftrightarrow U_{\odot} = \frac{U_E}{1 + \underbrace{\frac{R_1}{R_1 + R_N}}_{g = \beta A_{\odot} \gg 1}} A_{\odot}$$

$$\Rightarrow I_E = \frac{U_E}{R_{GE}} + \frac{U_E}{gR_D} = U_E \left(\frac{1}{R_{GE}} + \frac{1}{gR_D} \right)$$

$$\Rightarrow r_E = \frac{dU_E}{dI_E} = \frac{1}{\frac{1}{R_{al}} + \frac{1}{2R_D}} \approx R_{al}$$

nicht-invertierendes OpV: Kleinsignal-Ausgangs Widerstand



$$R_D \gg R_1, R_{GE} \gg R_1$$

$$\Rightarrow U_D = -U_A \underbrace{\frac{R_1}{R_1 + R_N}}_k = -U_A k \quad \text{Differenz-Eingangsspannung}$$

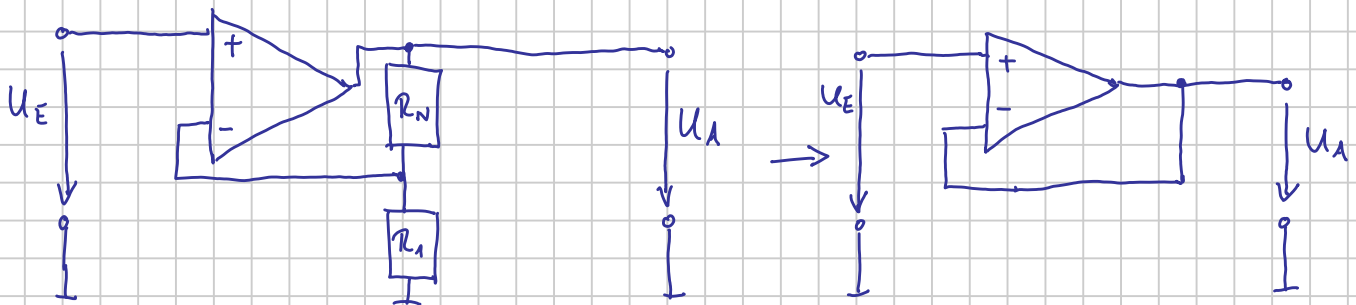
$$\text{Ausgangsstrom: } I_A = \frac{A_D U_D - U_A}{R_A} - \frac{U_A}{R_1 + R_N} = \frac{(A_D U_D - U_A)(R_1 + R_N) - U_A R_A}{R_A (R_1 + R_N)}$$

$$= U_A \left(\frac{-A_D k - 1}{R_A} - \frac{1}{R_1 + R_N} \right)$$

$$= U_A \left(\frac{(-A_D k - 1)(R_1 + R_N) - R_A}{R_A (R_1 + R_N)} \right) \approx U_A \frac{-A_D R_1}{R_A (R_1 + R_N)}$$

$$\text{Kleinsignal-Ausgangswiderstand: } r_A = \frac{dU_A}{dI_A} = \underbrace{\frac{R_1 + R_N}{R_A}}_{1/k} \frac{R_A}{A_D} = \frac{R_A}{k A_D} = \frac{R_A}{k} \ll R_A$$

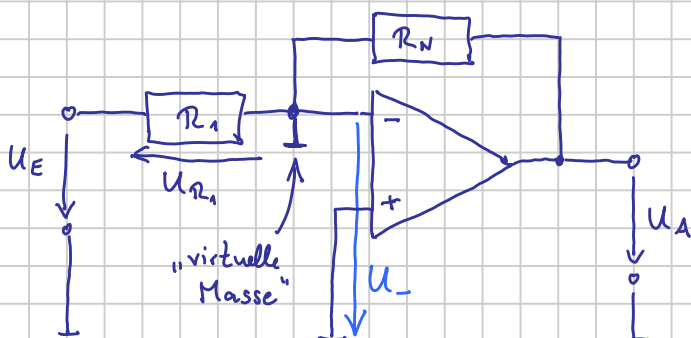
Spannungsfolger: nicht-invertierende OpV mit Gegenkopplung, $V=1$



$$V = \frac{R_1 + R_N}{R_1} = 1 + \frac{R_N}{R_1} \approx 1, \text{ wenn } R_N \rightarrow 0 \text{ und } R_1 \rightarrow \infty$$

$$\text{Ausgangs-Kleinsignalwiderstand: } r_A = \underbrace{\frac{R_1 + R_N}{R_1}}_{\approx 1} \frac{R_A}{A_D} = \frac{R_A}{A_D} \ll R_A$$

Realer invertierender OpV

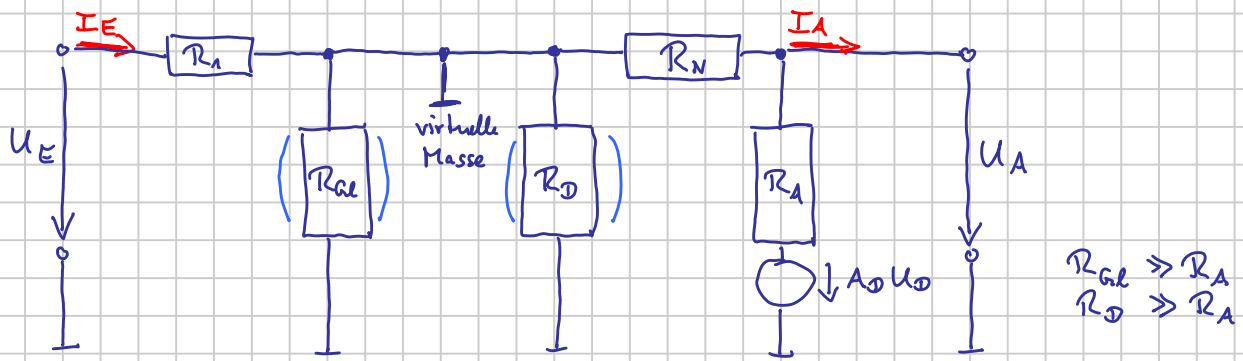


$$\text{ideale OpV: } U_- = \underbrace{(U_A - U_E) \frac{R_1}{R_1 + R_N}}_{U_{R_1}} + U_E \approx 0$$

$$\text{Knotenregel: } \frac{U_E}{R_1} + \frac{U_A}{R_N} = 0$$

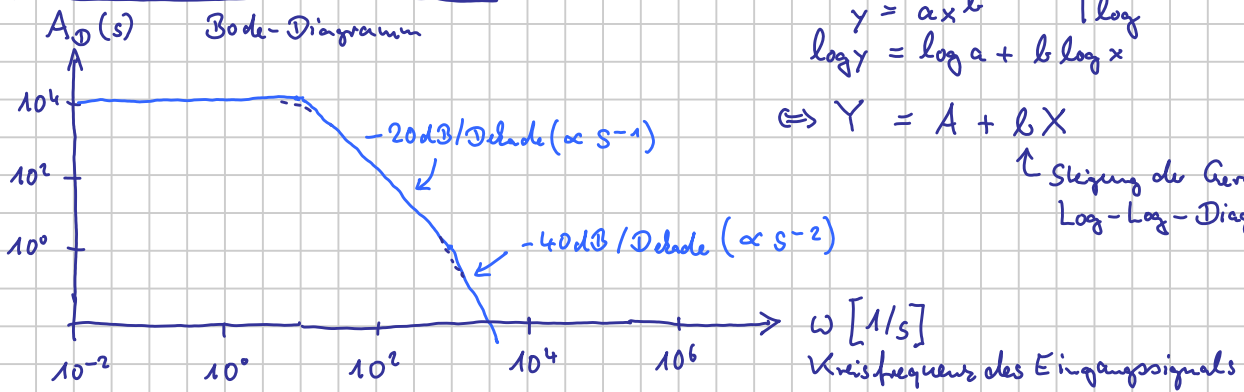
$$\Leftrightarrow V = \frac{U_A}{U_E} = - \frac{R_N}{R_1}$$

Kleinsignal-Ausgangswiderstand des realen invertierenden OpV:



$$r_A = - \frac{dU_A}{dI_A} = \frac{(R_1 + R_N) R_A}{R_1 A_D} = \frac{R_A}{A_D} = \frac{R_A}{g} \ll R_A$$

Übertragungsverhalten des OpV



OpV-Schaltung: endliche frequenzabhängige Verstärkung $A_D(s) = H(s)$

$$A_D(s) = K \frac{\prod_{\mu=1}^m (s - s_{0\mu})}{\prod_{\nu=1}^n (s - s_{\infty\nu})}$$

Nullstellen im Zähler $\hat{=}$ Nullstellen der Übertragungsfunktion

Nullstellen im Nenner $\hat{=}$ Polstellen der Übertragungsfunktion

Nennerpolynom: $D(s) = \prod_{\nu=1}^n (s - s_{\infty\nu})$, Zählerpolynom = const

Die Werte der $s_{\infty\nu}$ haben sehr stark unterschiedliche Größenordnungen.

$$\text{z.B. } s_{\infty 1} = 10 \text{ s}^{-1}, \quad s_{\infty 2} = 1000 \text{ s}^{-1}$$

$$0 \leq s \leq s_{\infty 1}: D(s) \text{ ist praktisch konstant, } (s - s_{\infty 1}) \approx \text{const}, (s - s_{\infty 2}) \approx \text{const}$$

$$s_{\infty 1} \ll s \ll s_{\infty 2}: (s - s_{\infty 1}) \approx s, (s - s_{\infty 2}) \approx \text{const}$$

$$\Rightarrow D(s) \propto s, H(s) \propto \frac{1}{s}$$

$$s_{\infty 2} \ll s: (s - s_{\infty 1}) \approx s, (s - s_{\infty 2}) \approx s \Rightarrow D(s) \propto s^2, H(s) \propto \frac{1}{s^2}$$

