

**Tentamen i  
ESS 115 Elektriska nät och System, för F2  
den 5 april 2002 kl 8.45-12.45, sal M**

Examinator: Univ.lektor Ants R. Silberberg, ankn. 1808 .

**OBS!** Uppgifterna är ordnade helt slumpmässigt. Läs igenom hela tentan innan du börjar lösa någon av uppgifterna.

Varje approximation och uppsatt samband skall motiveras.

Lösningarna anslås måndagen den 8 april på institutionens anslagstavla.

Betygslistan anslås fredagen den 19 april kl 10 på institutionens anslagstavla.

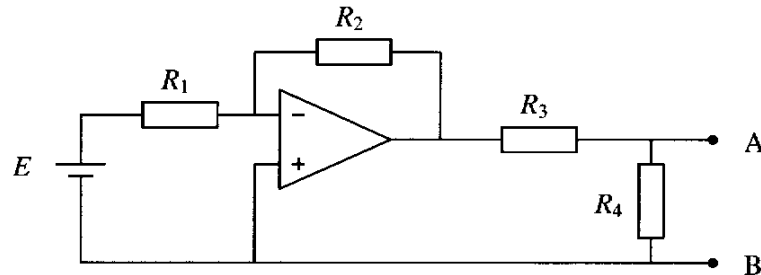
Granskning av rättning får ske tisdagen den 23 april kl 12.30-14.30 på institutionen.

För godkänd tentamen fordras 8 poäng. Nöjaktigt behandlad uppgift ger 3 poäng.

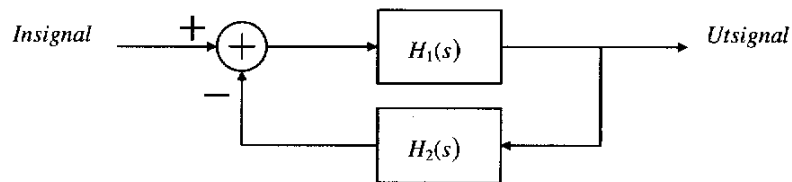
**Tillåtna hjälpmedel:** tabellverket CRC Standard Mathematical Tables, Nordling & Österman: Physics Handbook, och BETA Mathematics Handbook.  
Typgodkänd kalkylator.

**OBS! Skriv tydligt ditt namn och personnummer på varje sida och gör noteringarna på försättsbladet.**

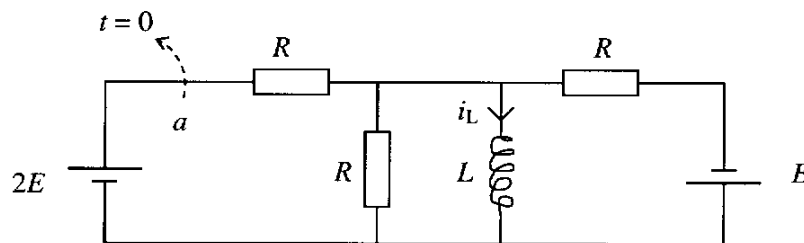
1. Beräkna Thevenins ekvivalenta krets med avseende på noderna A-B.  
Antag ideal operationsförstärkare.  
 $E = 6 \text{ V}$ ,  $R_1 = 2 \text{ k}\Omega$ ,  $R_2 = 8 \text{ k}\Omega$ ,  $R_3 = 4 \text{ k}\Omega$ ,  $R_4 = 12 \text{ k}\Omega$ ,



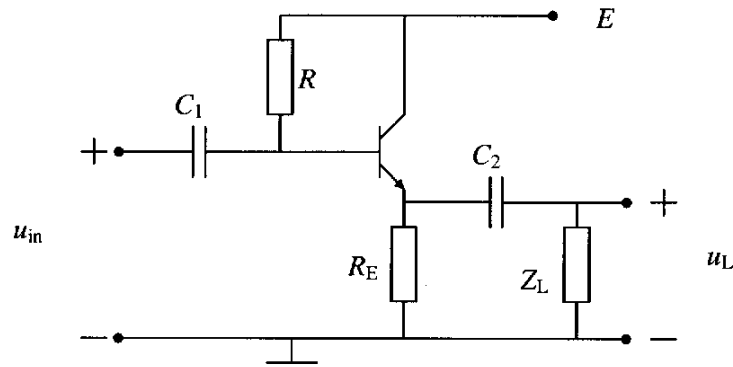
2. Ett system med överföringsfunktionen  $H_1(s) = (s-2)^{-1}$  återkopplas enligt figur med ett annat system,  $H_2(s) = K$ , där  $K$  är en reell konstant. För vilka värden på  $K$  blir systemet stabilt?



3. I kretsen i figuren råder stationärt tillstånd. Vid tidpunkten  $t=0$  öppnas brytaren  $a$ . Beräkna strömmen  $i_L(t)$  genom induktansen  $L$ . Vid vilken tidpunkt är strömmen  $i_L(t)$  genom induktansen medelvärde av startvärdet,  $i_L(0)$ , och slutvärdet,  $i_L(\infty)$ , för  $t \geq 0$ . (Notera polariteten hos likspänningskällorna.)



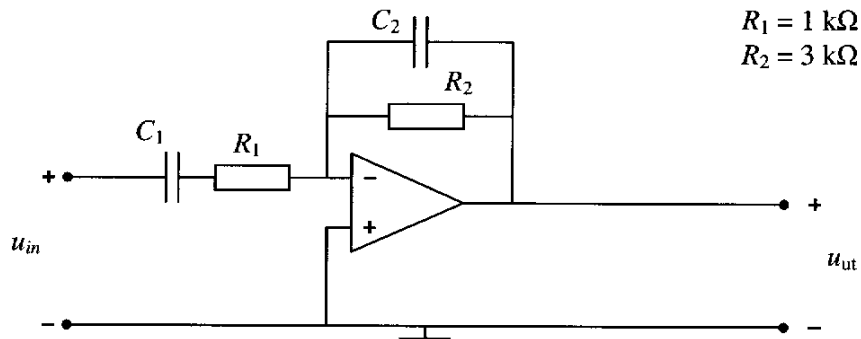
4. Förstärkarsteget i figuren belastas kapacitivt med en kapacitans på  $10\ \mu\text{F}$  ( $Z_L$  i figuren). Beräkna spänningen  $u_L$  över  $Z_L$  då  $u_{in}(t) = 10\sin(10^3 t)$  mV. Antag att sinusformat stationärtillstånd råder. Antag vidare att kopplingskondensatorerna  $C_1$  och  $C_2$  är stora och att deras impedans kan försummas vid aktuell signalfrekvens.



$$R = 500\ \text{k}\Omega, R_E = 5\ \text{k}\Omega, E = 12\ \text{V}$$

För transistoren gäller:  $h_{ie} = 4\ \text{k}\Omega$  och  $h_{fe} = 50$ . Övriga parametrar kan försummas.

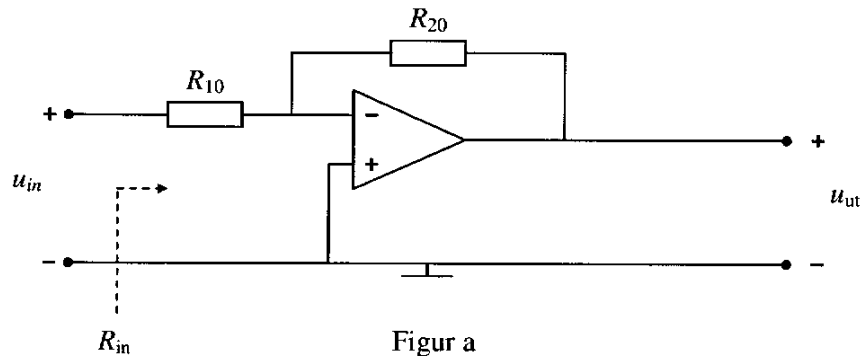
5. Utgå ifrån filterkopplingen i figuren där operationsförstärkaren kan anses vara ideal. Hur skall  $C_1$  och  $C_2$  väljas om man önskar en undre gränshfrekvens på  $f_1 = 100$  Hz och en övre gränshfrekvens på  $f_2 = 15\ \text{kHz}$  för ett enskilt filtersteg? Om tre lika filtersteg enligt figuren kaskadkopplas, vilken blir då det totala filtrets stigtid?



$$R_1 = 1\ \text{k}\Omega$$

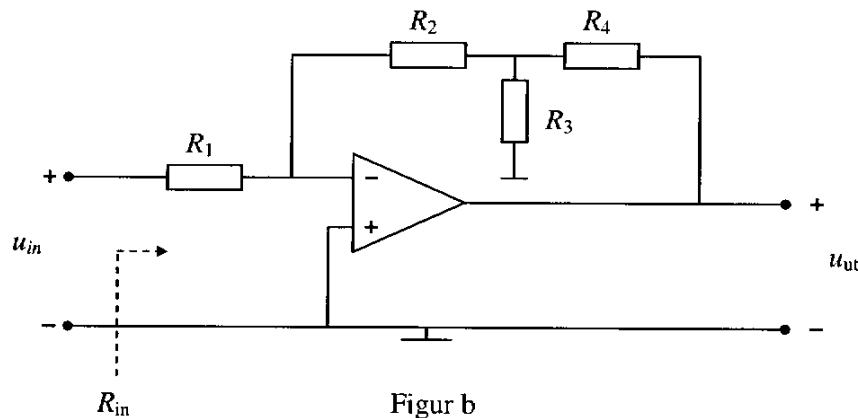
$$R_2 = 3\ \text{k}\Omega$$

6. En förstärkare med inimpedans  $1\text{ M}\Omega$  och förstärkning  $-100$  ggr önskas. Detta kan erhållas med en enkel operationsförstärkarkoppling enligt figur a.

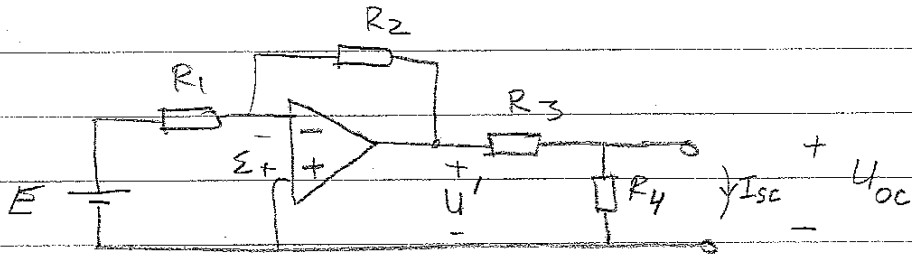


Då blir  $R_{in}=R_{10}$  som väljs till  $1\text{ M}\Omega$  och förstärkningen  $u_{ut}/u_{in} = -R_{20}/R_{10}$  som blir det önskade värdet med  $R_{20} = 100\text{ M}\Omega$ .

Ofta är det dock opraktiskt med höga resistansvärden. Då kan en annan koppling användas, se figur b. Bestäm  $R_1$  och  $R_3$  i kretsen i figur b så att ovan angivna värden för inimpedans och förstärkning erhålls. Valda värden hos dessa resistanser får ej överstiga  $1\text{ M}\Omega$ . Antag ideala op. förstärkare samt att  $R_2 = R_4 = 1\text{ M}\Omega$ .



①



Ideal op-först }  $\Rightarrow \Sigma = 0$   
 Neg. återk.

□ Beräkna tomgångssp.  $U_{oc}$ .

$$\frac{U'}{E} = -\frac{R_2}{R_1} \quad ; \quad U_{oc} = U' \frac{R_4}{R_3 + R_4}$$

$$\Rightarrow U_{oc} = -E \frac{R_2}{R_1} \cdot \frac{R_4}{R_3 + R_4} = -6 \frac{8}{2} \cdot \frac{12}{4 + 12} = -18 \text{ V}$$

□ Beräkna kortslutningsström  $I_{sc}$

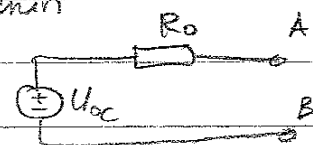
$$U' = -E \frac{R_2}{R_1} \quad ; \quad I_{sc} = U' \frac{1}{R_3}$$

$$I_{sc} = -E \frac{R_2}{R_1} \cdot \frac{1}{R_3} = -\frac{6 \cdot 8 \cdot 10^{-3}}{2 \cdot 4} = -6 \text{ mA}$$

□ Ekv. Impedans

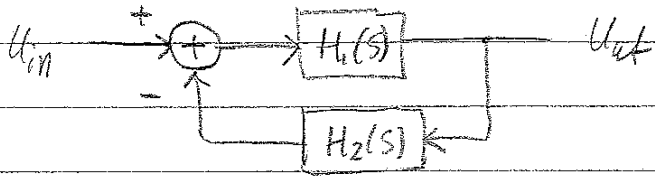
$$R_0 = \frac{U_{oc}}{I_{sc}} = \frac{18}{6 \cdot 10^{-3}} = 3 \text{ k}\Omega$$

Thevenin



$$U_{oc} = -18 \text{ V}, \quad R_0 = 3 \text{ k}\Omega$$

(2)



$$H_1(s) = \frac{1}{s-2}$$

$$H_2(s) = K$$

$$G(s) = \frac{U_{in}}{U_{out}} = \frac{H_1(s)}{1 + H_1(s)H_2(s)}$$

$$= \frac{\frac{1}{s-2}}{1 + \frac{K}{s-2}} = \frac{1}{s-2+K} = \frac{1}{s+k-2}$$

Antag kausalt system

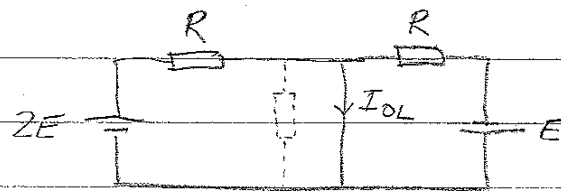
För stabilitet: pol i VHP

$$K-2 > 0 \Rightarrow K > 2$$

Svar:  $K > 2$

3

$t < 0$



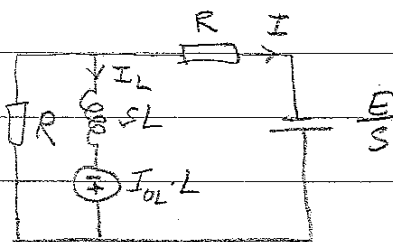
Induktans "kortslefen" ty DC-nät.

Superposition ger

$$I_{OL} = \frac{2E}{R} - \frac{E}{R} = \frac{E}{R} \quad (\text{beg. ström i } L)$$

$t > 0$

Lapl. transf.



$$\begin{cases} R(I + I_L) + I_L \cdot sL - I_{OL} \cdot L = 0 & \text{KVL} & I_{OL} = \frac{E}{R} \\ R(I + I_L) + RI - \frac{E}{s} = 0 & \text{KVL} \end{cases}$$

$$\begin{bmatrix} R+sL & R \\ R & 2R \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_L \\ I \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} EL/R \\ E/s \end{bmatrix}$$

Cramers regel

$$I_L = \frac{\begin{vmatrix} EL/R & R \\ E/s & 2R \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} R+sL & R \\ R & 2R \end{vmatrix}} = \frac{2EL - \frac{RE}{s}}{2R(R+sL) - R^2}$$

$$= \dots = \frac{E}{R} \left( \frac{1}{s + \frac{R}{2L}} \right) - \frac{E}{2L} \cdot \frac{1}{s} \left( \frac{1}{s + \frac{R}{2L}} \right) = \left. \begin{array}{l} \text{partialbr} \\ \text{uppdel} \end{array} \right\}$$

/korts

/forts ③

ENS, F2  
020405

$$= \frac{E}{R} \left( \frac{2}{s + \frac{R}{2L}} - \frac{1}{s} \right)$$

Inv. transf.

$$i_L(t) = \frac{E}{R} \left( 2e^{-\frac{R}{2L}t} - 1 \right), t \geq 0$$

$$i_L(0) = \frac{E}{R}, \quad i_L(\infty) = -\frac{E}{R}$$

$$\text{Medelv: } \bar{i}_L = \frac{i_L(0) + i_L(\infty)}{2} = 0$$

Sök  $t$  för  $i_L(t) = 0$

$$\frac{E}{R} \left( 2e^{-\frac{R}{2L}t} - 1 \right) = 0$$

$$2e^{-\frac{R}{2L}t} = 1; \quad e^{-\frac{R}{2L}t} = \frac{1}{2}$$

$$-\frac{R}{2L}t = \ln \frac{1}{2} \Rightarrow \frac{R}{2L}t = \ln 2$$

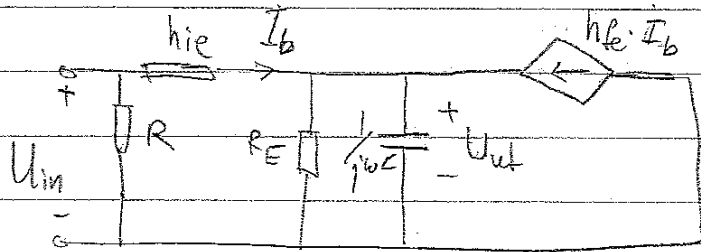
$$t = \frac{2L}{R} \ln 2$$



4

Small signal schema +  $j\omega$ -transformera

ENS, F2  
020405



$$Z_L = \frac{1}{j\omega C}$$

$$C = 10 \mu\text{F}$$

$$U_{in}(t) = 10 \sin \omega t \text{ mV}$$

$$U_{in} = 10 \cdot 10^{-3} / 0^\circ$$

$$\omega = 10^3 \text{ 1/s}$$

$$U_{in} = h_{ie} I_b + U_{ut}$$

$$U_{ut} = I_b (1 + h_{fe}) R_E \parallel Z_L$$

$$I_b = \frac{U_{ut}}{(1 + h_{fe}) R_E \parallel Z_L}$$

$$R_E \parallel Z_L = \frac{R_E \frac{1}{j\omega C}}{R_E + \frac{1}{j\omega C}} = \frac{R_E}{1 + j\omega R_E C}$$

$$U_{in} = \left( \frac{h_{ie}}{(1 + h_{fe}) R_E \parallel Z_L} + 1 \right) U_{ut} = U_{ut} \left( \frac{h_{ie} + (1 + h_{fe}) \cdot \frac{R_E \parallel Z_L}{1}}{(1 + h_{fe}) R_E \parallel Z_L} \right)$$

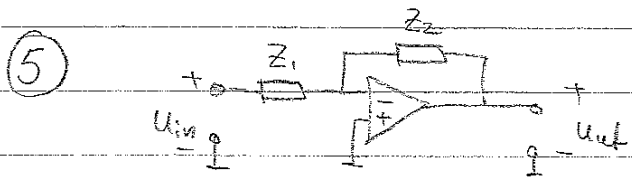
$$U_{ut} = U_{in} \frac{(1 + h_{fe}) R_E \parallel Z_L}{h_{ie} + (1 + h_{fe}) R_E \parallel Z_L} = U_{in} \frac{(1 + h_{fe}) \frac{R_E}{1 + j\omega R_E C}}{h_{ie} + (1 + h_{fe}) \frac{R_E}{1 + j\omega R_E C}}$$

$$= U_{in} \frac{(1 + h_{fe}) R_E}{h_{ie} (1 + j\omega R_E C) + (1 + h_{fe}) R_E} = U_{in} \frac{(1 + h_{fe}) R_E}{h_{ie} + (1 + h_{fe}) R_E + j\omega h_{ie} R_E C}$$

$$U_{ut} = U_{in} \cdot \frac{51 \cdot 5 \cdot 10^3}{4 \cdot 10^3 + 51 \cdot 5 \cdot 10^3 + j 10^3 \cdot 4 \cdot 10^3 \cdot 51 \cdot 10^{-6}}$$

$$= U_{in} \cdot \frac{255}{259 + j200} = U_{in} \frac{255}{327.2 \angle 37.7^\circ} = 10 \cdot 10^{-3} \frac{255}{327.2} \angle -37.7^\circ$$

$$\Rightarrow u_{ut}(t) = 7.79 \sin(\omega t - 37.7^\circ) \text{ mV}$$



Neq. återk. } ⇒ Σ = 0  
Ideal Op-amp

$$\frac{U_{out}}{U_{in}} = - \frac{Z_2}{Z_1}$$

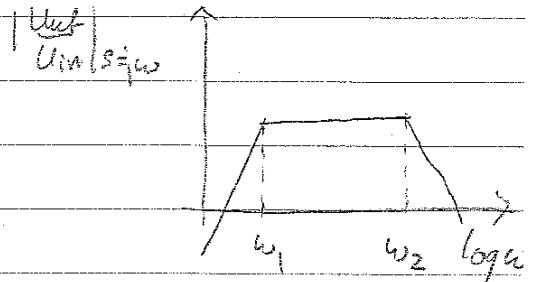
$$Z_1 = R_1 + \frac{1}{sC_1} = \frac{sR_1C_1 + 1}{sC_1}$$

$$Z_2 = R_2 \parallel \frac{1}{sC_2} = \frac{R_2 \frac{1}{sC_2}}{R_2 + \frac{1}{sC_2}} = \frac{R_2}{1 + sR_2C_2}$$

$$\frac{U_{out}}{U_{in}} = \frac{sR_2C_1}{(1 + sR_1C_1)(1 + sR_2C_2)}$$

$$\omega_1 = \frac{1}{R_1C_1}, \quad \omega_2 = \frac{1}{R_2C_2}$$

$$\frac{U_{out}}{U_{in}} = \frac{sR_2C_1}{\left(1 + \frac{s}{\omega_1}\right)\left(1 + \frac{s}{\omega_2}\right)}$$



$$\omega_1 = 2\pi f_1 = \frac{1}{R_1C_1}$$

$$\omega_2 = 2\pi f_2 = \frac{1}{R_2C_2}$$

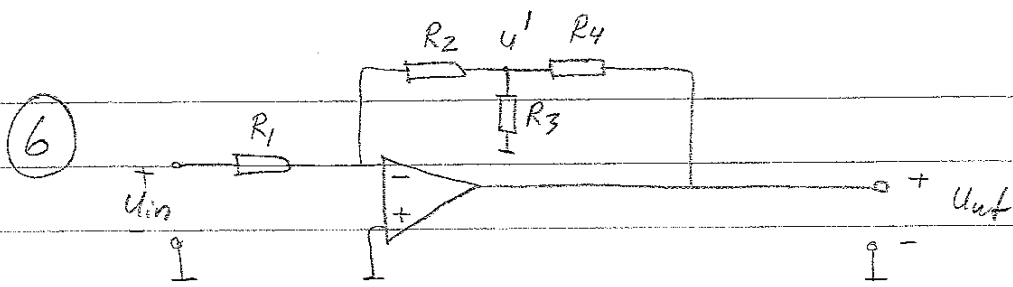
$$C_1 = \frac{1}{R_1 2\pi f_1} = \frac{1}{10^3 2\pi \cdot 100} = 1,6 \cdot 10^{-6} = \underline{\underline{1,6 \mu F}}$$

$$C_2 = \frac{1}{R_2 2\pi f_2} = \frac{1}{3 \cdot 10^3 2\pi \cdot 15 \cdot 10^3} = 3,5 \cdot 10^{-9} = \underline{\underline{3,5 nF}}$$

Stabilitet, tre kaskad kopplade steg

$$\omega_0'' = \omega_2 \sqrt{2^{1/3} - 1} \quad ; \quad t_r \omega_0'' \approx 2,2$$

$$t_r \approx \frac{2,2}{\omega_0''} = \frac{2,2}{\omega_2 \sqrt{2^{1/3} - 1}} = \dots = 46 \mu s$$



$$\left. \begin{aligned} \frac{U_{in}}{R_1} + \frac{U'}{R_2} &= 0 \Rightarrow U' = -\frac{R_2}{R_1} U_{in} \\ \frac{U_{in}}{R_1} + \frac{U_{out} - U'}{R_4} &= \frac{U'}{R_3} \end{aligned} \right\} \begin{array}{l} \text{Ideal op-amp} \\ \text{Neg. o'tok} \\ \Rightarrow \varepsilon = 0 \end{array}$$

$$\frac{U_{in}}{R_1} - U' \left( \frac{1}{R_3} + \frac{1}{R_4} \right) = -\frac{U_{out}}{R_4}$$

$$U_{in} \frac{R_4}{R_1} + \frac{R_2}{R_1} U_{in} \left( \frac{R_4}{R_3} + 1 \right) = -U_{out}$$

$$\frac{U_{out}}{U_{in}} = -\frac{R_2}{R_1} \left( 1 + \frac{R_4}{R_2} + \frac{R_4}{R_3} \right) \quad R_2 = R_4 = 1 \text{ M}\Omega$$

Impedans  $R_{in} = R_1 = 1 \text{ M}\Omega$

$$\frac{U_{out}}{U_{in}} = -100 = -\frac{10^6}{10^6} \left( 1 + \frac{10^6}{10^6} + \frac{10^6}{R_3} \right)$$

$$100 = 2 + \frac{10^6}{R_3} \quad ; \quad R_3 = \frac{10^6}{98} \approx 10,2 \text{ k}\Omega$$

Sveit:  $R_1 = 1 \text{ M}\Omega$

$R_3 = 10,2 \text{ k}\Omega$