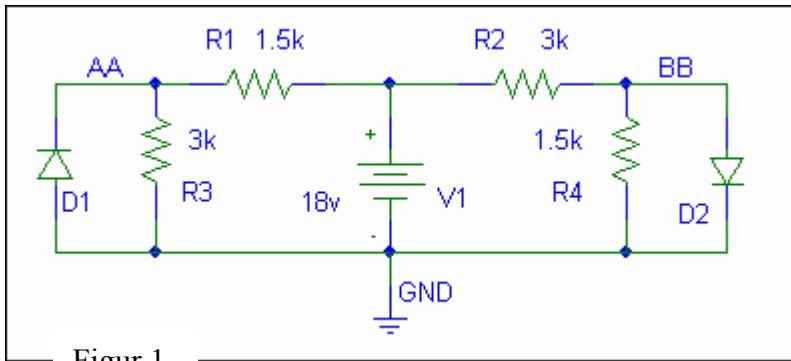


Forslag til løsning på eksamen i FYS 1210 våren 2006 (rev 4)

Oppgave 1.



Figur 1

Figur 1 viser et nettverk med et batteri på 18 volt, 2 silisiumdioder og 4 motstander.

1a) Hva er spenningen i punktene AA og BB – målt i forhold til jord (GND) ?

$$AA = 12 \text{ volt} \quad BB = 0,7 \text{ volt}$$

1b) Hvor stor er strømmen gjennom R3 ? $I_{R3} = 4 \text{ mA}$

1c) Hvor stor er strømmen gjennom R2 ? $I_{R2} = 5,7 \text{ mA}$

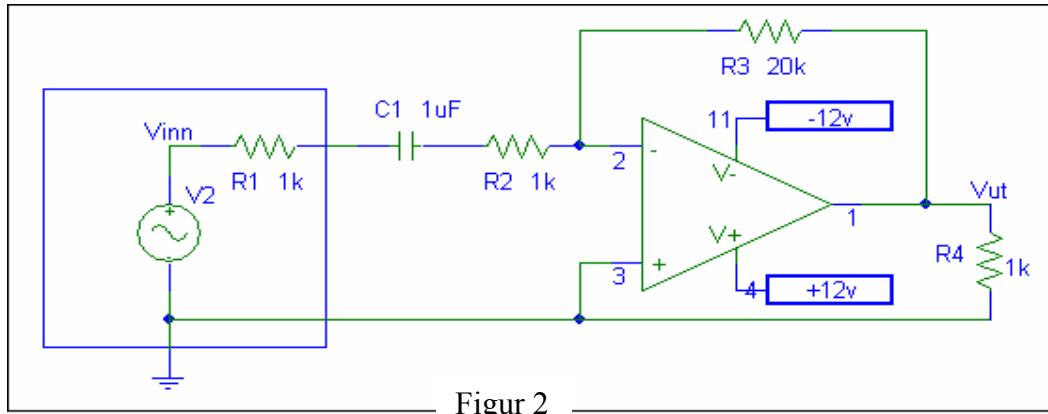
1d) Hvor stor er strømmen gjennom D2 ? $I_{D2} = I_{R2} - I_{R4} = 5,3 \text{ mA}$

1e) Hva er spenningen over motstanen R4 ? $V_{R4} = 0,7 \text{ volt}$

1f) Hvor stor er strømmen ut fra batteriet ? $I_{BATT} = 9,8 \text{ mA}$

1g) Hvor stor blir strømmen ut fra batteriet hvis vi fjerner de to diodene ? $I_{BATT} = 8 \text{ mA}$

Oppgave 2.



Figur 2

En signalgenerator tilkoplet en operasjonsforsterker via en kondensator C_1 på $1\mu F$. Signalgeneratoren har en indre motstand på $1k\Omega$. Operasjonsforsterkeren har et Gain Bandwidth Product , GBW på $1MHz$ og en råforterkning på $100dB$. Se Figur 2

2a) Hvor stor forsterkning ($A_v = V_{ut} / V_{inn}$) har kretsen for midlere frekvenser ?

Forsterkningen for midlere frekvenser er gitt av R_3 sammen med seriekoplingen av R_1 og R_2 (for midlere frekvenser kan vi se bort fra alle kondensatorer)

$$A_v = \frac{R_3}{R_1 + R_2} = \frac{20k}{2k} = 10 \quad (\text{som omregnet til } dB = 20)$$

2b) Tegn frekvensresponsen til kretsen når generatoren varierer (sweeper) frekvensene fra $10 Hz$ til $1 MHz$. Beregn og/eller resoner deg fram til knekkpunktene (-3dB) for frekvensresponsen. Bruk logaritmepapir til tegningen.

Knekkfrekvens for lave frekvenser er gitt av $C = 1\mu F \quad R = R_1 + R_2 = 2k$

$$f_L = \frac{1}{2\pi RC} = \frac{1}{6,28 \cdot 2 \cdot 10^3 \cdot 10^{-6}} \cong 80 Hz$$

Knekkfrekvens for høye frekvenser (f_C) kan vi resonere oss frem til; Forsterkningen i kretsen har vi beregnet til $20dB$. Vi vet at $GBW (f_{unity}) = 1MHz$. (forsterkningen = 1 ved $1MHz$,) Frekvensresponsen til en ideell op.amp. faller med $20 dB$ pr. dekade. Hvis vi går en dekade tilbake fra $1MHz$ finner vi $100kHz$ og vi vet at forsterkningen her er $20 dB$. Dvs øvre knekkpunkt er $100kHz$.

Du kan også bruke formelen i boka s.759 $A_{CL} \cdot f_C = f_{unity}$

Vi vet at $A_{CL} = 10$, $f_{unity} = 1MHz$. Beregner $f_C = 1 MHz / 10 = 100 KHz$

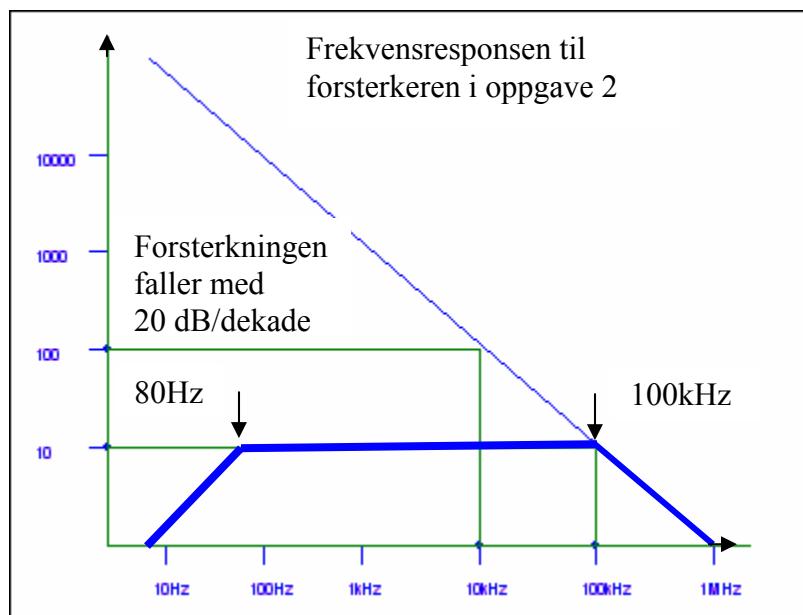
2c) Et signal på 100kHz gir en spenning $V_{ut} = 5$ volt Hvor stort er signalet på operasjonsforsterkerens inverterende inngang (pin 2) ?

Ved 100kHz er forsterkningen 20 dB dvs. 10 ganger.

Spenningen på pin2 må derfor være 0,5volt

2d) Hvor stort er signalet på pin 2 om frekvensen reduseres til 10kHz og vi samtidig justerer kretsen slik at spenningen V_{ut} holder seg på 5volt ?

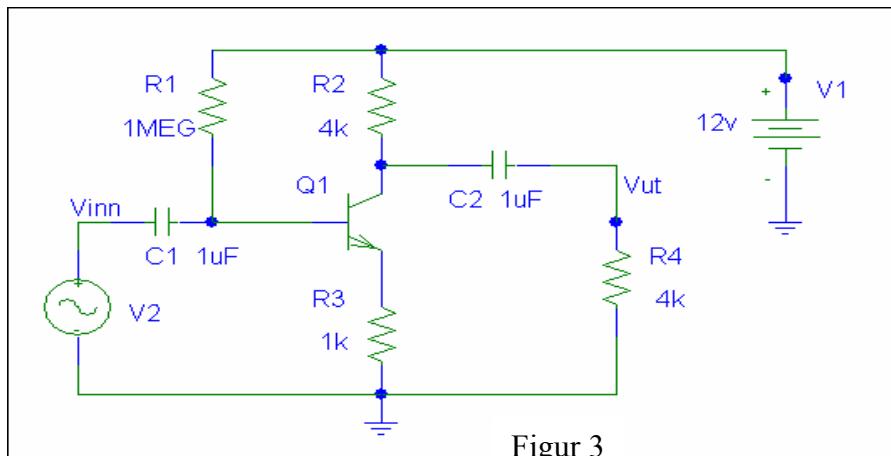
Ved 10kHz er forsterkningen 40 dB dvs. 100 ganger. Spenningen på pin2 må derfor bli 100 ganger mindre – dvs. 50mV ved 10kHz.



2e) Operasjonsforsterkeren har en slewrate $s = 0,2$ volt/ μ s. Hva blir største signalamplitude (V_p) forsterkeren kan levere uten forvrengning ved 10kHz ? Vis beregningen.

$$V_p = \frac{s}{2 \cdot \pi \cdot f} = \frac{0,2 \cdot 10^6}{6,28 \cdot 10^4} = 3,18 \text{ volt}$$

Oppgave 3



Figur 3

Figur 3 viser en enkel forsterker med en bipolar NPN-transistor. Transistoren har en strømforsterkning $\beta = 140$. Batterispenningen $V_{CC} = 12$ volt.

Kollektorstrømmen er $1,4\text{mA}$, basemotstanden $R_1 = 1 \text{ M}\Omega$, kollektormotstanden $R_2 = 4\text{k}\Omega$, emittermotstanden $R_3 = 1\text{k}\Omega$ og lastmotstanden $R_4 = 4\text{k}\Omega$.

3a) Angi DC-spenningen på emitter, base og kollektor.

$$V_{R2} = 4\text{k} \cdot 1,4\text{mA} = 5,6\text{volt} \quad \text{Kollektorspenningen } V_K = 12 \text{ volt} - 5,6 \text{ volt} = 6,4 \text{ volt}$$

Hvis kollektortstrømen er $1,4\text{mA}$ må basestrømmen være $1,4\text{mA} / 140 = 10 \mu\text{A}$

$$\text{Basespenningen } V_B = 12 \text{ volt} - 1\text{M}\Omega \cdot 10 \mu\text{A} = 12\text{volt} - 10\text{volt} = 2 \text{ volt}$$

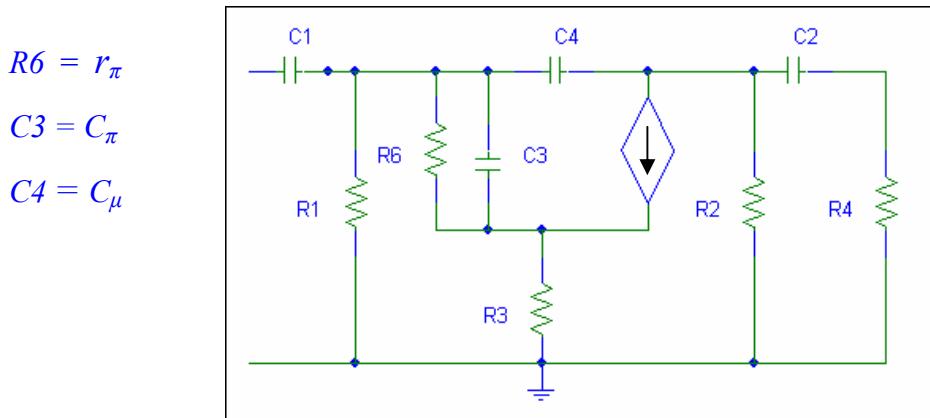
$$\text{Emitterspenningen } V_E = 1\text{k} \cdot (1,4 + 0,01)\text{mA} = 1,41 \text{ volt}$$

Hvis du ikke bruker informasjonen om at $\beta = 140$ - men direkte setter $V_{BE} = 0,7$ volt - finner du basespenning $V_B = V_E + 0,7\text{v} = 2,1$ volt. Denne fremgangsmåten vil gi litt for høye basespenninger. En enkel transistorforsterker vil trekke en basestrøm mindre enn 1mA . Det betyr at base-emitterdioden vil ha en spenning litt mindre enn $0,7$ volt. (husk labøvelse # 2)

3b) Hvor stor er transistorens transkonduktans g_m ?

$$g_m = I_C / V_T = 1,4\text{mA} / 25\text{mV} = 56\text{mS}$$

3c) Tegn småsignalekvivalenten til forsterkeren i figur 3.



3d) Hva blir spenningsforsterkningen for midlere frekvenser ?

Husk at lastmotstanden R_L består av $R2$ og $R4$ i parallel $A_V \approx R_L / R_E = 2k/1k = 2$

3e) Vi setter en stor kondensator i parallel med emittermotstanden $R3$.

Hva blir spenningsforsterkningen nå ? Vis beregningen.

$$A_V = g_m \cdot R_L \quad \text{hvor } R_L = R2||R4 \quad A_V = 56mS \cdot 2000\Omega = 112$$

3f) Hva forstår du med Miller-effekt – og hvordan påvirker denne frekvensresponsen til forsterkeren?

Miller-effekt: En kondensator C_μ koplet mellom utgang og inngang på en inverterende forsterker vil oppøre som en forstørret kapasitet C_M over inngangen.

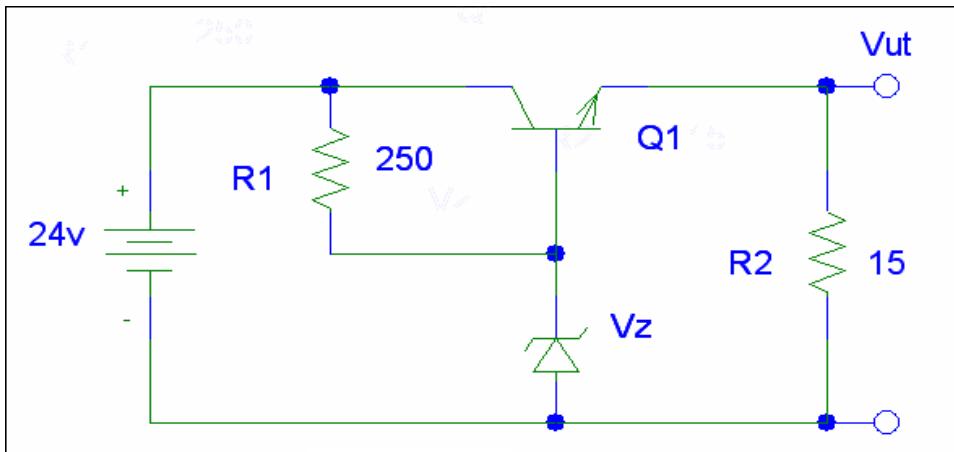
(C_M = Millerkapasiteten)

Størrelsen på kondensatoren vil være gitt av $C_M = C_\mu (1 + A)$ – hvor A er forstrekningen til kretsen.

Denne effekten reduserer forsterkningen for høye frekvenser – vi får dårlig høyfrekvensrespons.

Hvis en transistor skal brukes for høye frekvenser er det viktig at kapasiteten over kollektor-base-dioden (C_μ) er minst mulig.

Oppgave 4



Figur 4

Kraft-transistoren Q1 i figur 4 har en strømførstrekning $\beta = 80$.

$V_z = 18$ volt, lastmotstanden $R_2 = 15 \Omega$ og $R_1 = 250 \Omega$.

- a) Hva blir spenningen over lastmotstanden R_2 og hvor stor effekt (Watt) avsettes i motstanden?

$$V_{R2} = V_z - V_{BEQ1} = 18 \text{ volt} - 0,7 \text{ volt} = 17,3 \text{ volt}$$

$$W_{R2} = (V_{R2})^2 / R_2 = 19,96 \text{ watt} \approx 20 \text{ watt}$$

Alternativ bregning : Strømmen gjennom R_2 , $I_{R2} = 17,3 / 15 = 1,153$ amp

$$W_{R2} = V_{ut} \cdot I_{R2} = 17,3 \cdot 1,153 = 19,95 \text{ watt} \approx 20 \text{ watt}$$

- b) Hvor stor blir strømmen gjennom R_1 og strømmen I_z gjennom zenerdioden ?

$$I_{R1} = (24V - V_z) / R_1 = 6 \text{ volt} / 250 \text{ ohm} = 24 \text{ mA}$$

Basisstrømmen til Q1 : $I_{BQ1} = I_E / (\beta + 1) = 1,153 \text{ amp} / 81 = 14,2 \text{ mA}$

Strømmen gjennom zenerdioden $I_z = I_{R1} - I_{BQ1} = 24 \text{ mA} - 14,2 \text{ mA} = 9,8 \text{ mA}$

- c) Hvor mye effekt (W) avsettes i reguleringstransistoren Q1 ?

Spenningsfallet over Q1 $V_{Q1} = 24 \text{ volt} - 17,3 \text{ volt} = 6,7 \text{ volt}$

Effekten som avsettes i Q1 $P_{Q1} = V_{Q1} \cdot I_{R2} = 6,7 \cdot 1,153 = 7,7 \text{ watt}$

Oppgave 5

5a) Se på Figur 5 . Rundt en ideell Op.amp.

har vi koplet 4 motstander R1 ... R4

Hva gjør kretsen ? – hva kaller vi en slik forsterker?

Dette er en differansforsterker.

Hvis alle motstandene er like store, vil

$$V_{ut} = V_2 - V_1$$

5b) Hvis $R_2 = R_4$ og $R_1 = R_3$

Bruk superposisjons-prinsippet

$$\text{og vis at } V_{ut} = \frac{R_1}{R_2}(V_2 - V_1)$$

Superposisjonsprinsippet sier at utgangsspenningen er gitt av summen av bidragene fra hver enkelt spenningskilde i kretsen. Ser først på bidraget fra V_1 . (kopler V_2 til jord)

$$\text{Kretsen blir da en ren invertende forsterker og } V_{1ut} = -\frac{R_1}{R_2}V_1$$

Ser så på bidraget fra V_2 . Kopler V_1 til jord. Vi har nå en ikkeinvertende forsterker –

$$\text{signalet som legges inn til +inngangen er gitt av } V_{R3} = V_2 \cdot \frac{R_3}{R_3 + R_4}$$

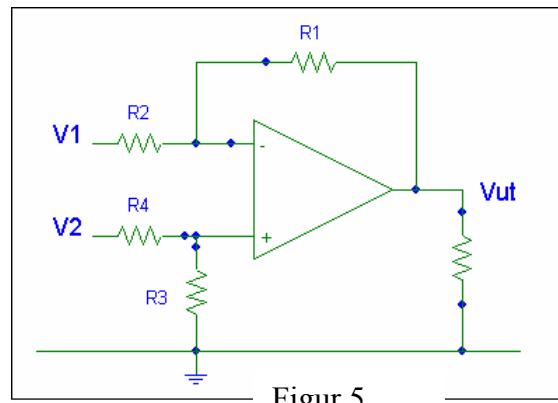
Signalet ut er gitt av $V_{2ut} = V_{R3} \left(\frac{R_1}{R_2} + 1 \right)$ Vi legger nå sammen de to bidragene og får at

$$V_{ut} = V_{1ut} + V_{2ut}$$

Setter inn for V_{1ut} og V_{2ut} og ser at

$$V_{ut} = -\frac{R_1}{R_2}V_1 + V_2 \frac{R_3}{R_3 + R_4} \left(\frac{R_1}{R_2} + 1 \right) = -\frac{R_1}{R_2}V_1 + V_2 \frac{R_1}{R_1 + R_2} \left(\frac{R_1}{R_2} + \frac{R_2}{R_2} \right)$$

$$V_{ut} = -\frac{R_1}{R_2}V_1 + V_2 \frac{R_1}{R_1 + R_2} \left(\frac{R_1 + R_2}{R_2} \right) = \frac{R_1}{R_2} (V_2 - V_1) \quad QED$$



Figur 5