

# Designnotat

Tittel: Transistorforsterker

Forfatter: Karl Henrik Ejdfors

Versjon: 2.0 Dato: 3. mai 2017

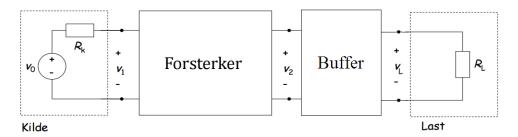
## Innhold

1	Problembeskrivelse	1
2	Prinsipiell løsning	1
3	Realisering	3
4	Konklusjon	8

#### 1 Problembeskrivelse

Vi vil ta for oss design av et system som vist i figur 1.1. Som vi kan se i figuren, har inngangssignalet en endelig impedans. Dersom det koples til en last,  $R_L$ , som er mindre enn inngangsmotstanden,  $R_k$ , vil det være størst spenningsfall over  $R_k$ , og dermed liten effektoverføring til  $R_L$ . For å få større effektoverføring kan man benytte seg av en forsterker for å levere effekt til lasten.

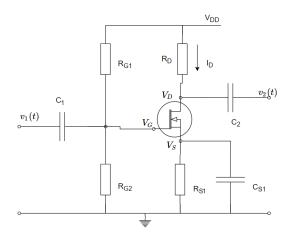
Vi skal i dette designet lage en enkel transistorforsterker som skal drive en resistiv last med motstandsverdien  $22\Omega$ .



Figur 1.1: Generell forsterker [1]

## 2 Prinsipiell løsning

En enkel transistorforsterker-krets kan implementeres som vist i figur 2.1. Det viktigste med en forsterker er at utgangsspenningen  $v_2(t)$  har samme variasjon som  $V_D$  har rundt sitt arbeidspunkt. Transistoren må være i metningsområdet for å få en oppførsel på variasjonene til  $V_D$  til å være mest mulig lineær, slik at vi får levert en stor del av den tilgjengelige effekten til lasten.



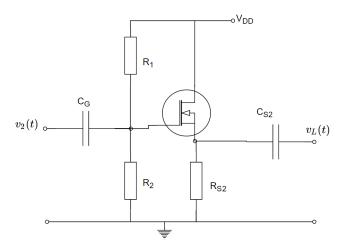
Figur 2.1: Enkel transistorforsterker, modifisert fra [2].

Man finner arbeidspunktet ved å ta utgangspunkt i en grafisk fremstilling av transistorkarakteristikken. En slik fremstilling viser hvordan verdiene  $V_{DS}$ ,  $V_{GS}$  og  $I_D$ , som

utgjør arbeidspunktet avhenger av hverandre.  $V_{GS}$  og  $V_{DS}$  er henholdsvis spenningsverdiene  $V_G$  og  $V_D$  i forhold til  $V_S$ .

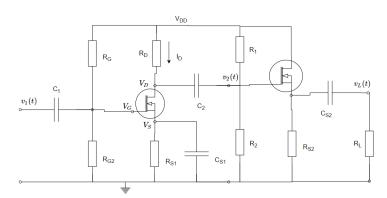
Når man har valgt et arbeidspunkt, regner man ut komponentverdier til  $R_{G1}$ ,  $R_{G2}$ ,  $R_D$  og  $R_{S1}$  ved Kirchhoffs lover. Spenningen over  $R_{S1}$  trenger vanligvis ikke å være så stor, da denne brukes til å kompansere for arbeidspunktet grunnet temperaturendringer. Kondensatorene  $C_1$  og  $C_2$  flytter inngangssignalet slik at likevektslinjen vil ligge på arbeidspunktet til transistoren. Resten av komponentverdiene finner man med kretsanalyse.

For å isolere forsterkerkretsen fra lasten, kan man implementere et buffer til utgangssignalet. Dette kan implementeres som vist i figur 2.2.



Figur 2.2: Generell Source follower, modifisert fra [3]

Forsterkerkretsen kan dermed implementeres som vist i figur 2.3.



Figur 2.3: Implementasjon av forsterker med tilkoblet buffer.

Forsterkeren kan forenkles ved å tegne en småsignalekvivlent, vist i figur 2.4, der

$$R_{i1} = R_{G1} || R_{G2}$$
  
 $R_{i2} = R_1 || R_2$   
 $R_{o1} = R_D = 845$ 

$$R_{o2} = \frac{v_x}{i_x} = \frac{1}{\frac{1}{R_{S2}} + gm}$$

der  $v_x$  er tilkoblet testspenning og  $i_x = v_x(\frac{1}{R_{S2}} + gm)$ , der

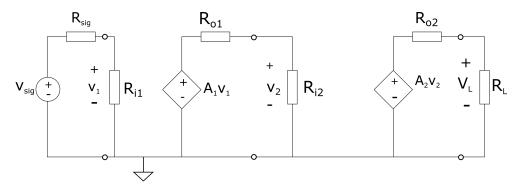
$$gm = -\frac{A_2}{R_{S2}(A_2 - 1)}$$

 $A_1$  og  $A_2$  blir da:

$$A_1 = \frac{v_2}{v_1}$$

$$A_2 = \frac{v_L}{v_2}$$

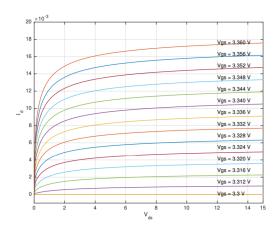
 $v_{sig}$  er i inngangssignalet og  $R_{sig}$  er inngangsmotstanden.



Figur 2.4: Småsignalekvivalent

## 3 Realisering

Realisering av designet starter med å finne et arbeidspunkt fra den simulerte forsterkerkarakteristikken gitt i figur 3.1. I dette designet blir det brukt en BS107, en N-kanal MOSFET transistor. Den simulerte karakteristikken har en terskelspenning,  $V_T$ , på 3.3V. I databladet til transistoren[4] er det oppgitt at terskelspenningen skal ligge mellom 1V og 3V. Grunnet disse ulike observasjonene kan hver enkelt transistor oppføre seg ulikt.



Figur 3.1: Simulert transistorkarakteristikk [2]

Ved å bruke et arbeidspunkt fra graf 3.1, ble det ingen forsterkning i dette tilfellet. Tilpasninger gjort med med variable motstander og analyse av hvordan signalet endret seg resulterer i et arbeidspunkt som gir forsterkning. Arbeidspunktet er gitt i tabell 3.1. Implementasjon som vist i figur 3.2, med tilhørende komponentverdier i tabell 3.2 og  $V_{DD} = 5V$ , gir en forsterkningsfaktor gitt i ligning 3.1, der  $v_1$  og  $v_2$  er peak-to-peak verdier.

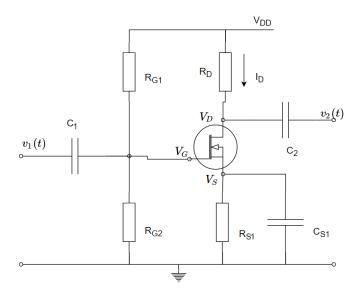
$$A_1 = \frac{v_2}{v_1} = \frac{934.8mV}{42.2mV} = 22.15. \tag{3.1}$$

Tabell 3.2: Komponentverdier til figur 3.2

**Tabell 3.1:** Arbeidspunkt til transistor i figur 3.2

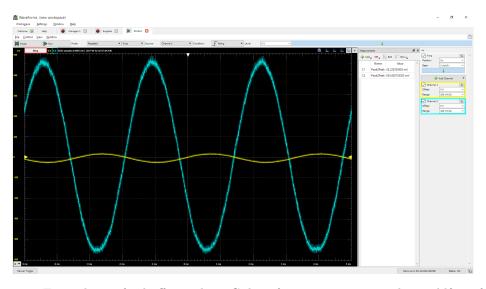
	Verdi
$V_{DS}$	1.84 V
$V_{GS}$	1.04 V
$I_D$	3.8 mA

Komponent	Verdi
$R_{G1}$	$10~\mathrm{k}\Omega$
$R_{G2}$	$10~\mathrm{k}\Omega$
$R_D$	$845 \Omega$
$R_{S1}$	$150 \Omega$
$C_1$	$1 \mu F$
$C_{S1}$	$100 \ \mu F$



Figur 3.2: Forsterkerkrets

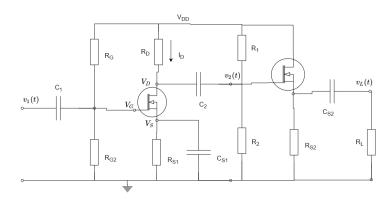
Verdiene til forsterkningsfaktoren finner man ved å analysere forsterkningen over  $v_2$  fra figur 3.3. For at lasten ikke skal belaste systemet implementeres en 'Source Follower', som vist i avsnittet 'Prinsipiell løsning', figur 2.2. Source Followeren implementeres med høy inngangsmotstand, lav  $R_{S2}$  og lav lastmotstand. På denne måten vil kretsen fungere som et buffer. Implementerer man bufferet sammen med forsterkerkretsen, får man et design som vist i figur 3.4, med tilhørende komponentverdier i tabell 3.4.



**Figur 3.3:** Forsterkning før buffer og last. Gul graf viser inngangssignalet og blå graf viser utgangssignalet.

Tabell 3.3: Arbeidspunkt til transistor i bufferkretsen

	Verdi	
$V_{DS}$	2.68 V	
$V_{GS}$	2.51 V	
$I_D$	101 mA	

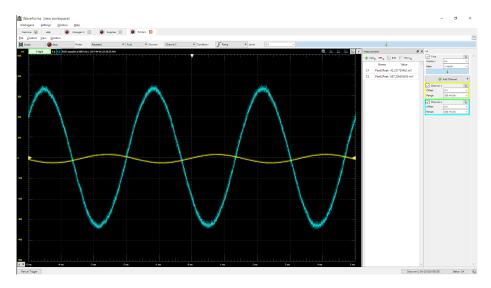


Figur 3.4: Implementasjon av forsterkerkrets.  $V_{DD}=5V$ 

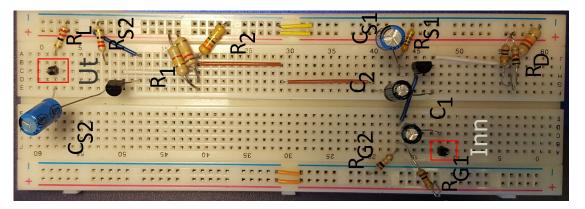
Tabell 3.4: Komponentverdier til figur 3.4

Komponent	Verdi
$R_{G1}$	$10~\mathrm{k}\Omega$
$R_{G2}$	$10~\mathrm{k}\Omega$
$R_D$	845 Ω
$R_{S1}$	150 Ω
$R_{S2}$	$22 \Omega$
$R_1$	$105~\mathrm{k}\Omega$
$R_2$	$3.3~\mathrm{M}\Omega$
$R_L$	$22 \Omega$
$C_1$	$1 \mu F$
$C_2$	$1 \mu F$
$C_{S1}$	$100 \ \mu F$
$C_{S2}$	$100~\mu F$

Med denne implementasjonen får man en forsterkning,  $A[dB]=A_1[dB]\cdot A_2[dB]\approx 20\cdot lg(16.3)=24.2dB$ , visualisert i figur 3.5.



Figur 3.5: Visualisering av utgangssignal (blå) og inngangssignal (gul).



Figur 3.6: Fotografi av design.

#### 4 Konklusjon

I dette designet har vi implementert en enkel transistorforsterker. BS107 har en simulert transistorkarakteristikk som vist i figur 3.1, på side 4, men grunnet store avvik fra datablad og simulert karakteristikk ble komponentverdier justert slik at et arbeidspunkt ble funnet. Designet er tilpasset for å få god virkningsgrad og den totale forsterkningen blir 24.2dB.

#### Referanser

- [1] Harald Garvik, Torstein Bolstad. Litt om bruk av forsterkere. NTNU, 2017.
- [2] Lars Lundheim, Harald Garvik. Døme på dimensjonering av ein enkel forsterkar. NTNU, 2016.
- [3] TTT4260, Øving 8. NTNU, 2017.
- [4] ON Semiconductor. Small Signal MOSFET, 2014. Rev. 7.