

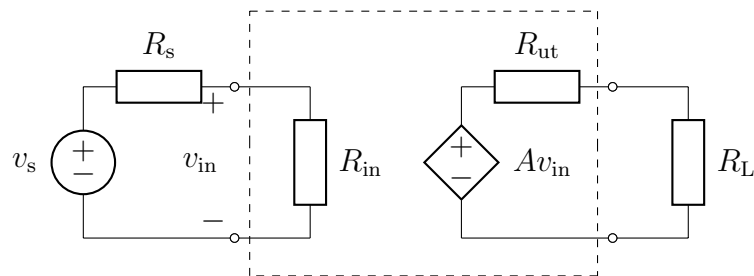
# Tentamen i Elektronik för E (del 2), ESS010, 11 januari 2013

Tillåtna hjälpmedel: Formelsamling i kretsteori.

## 1

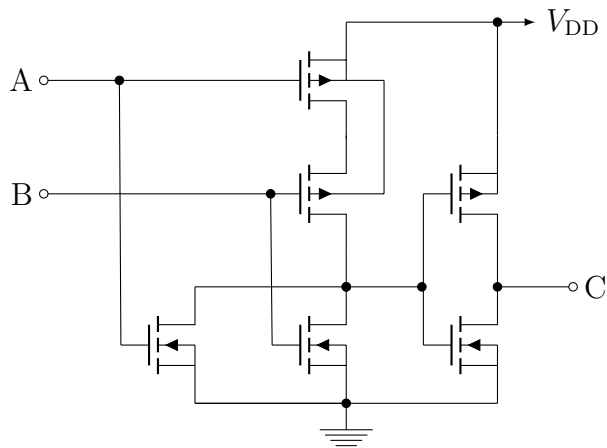
Du har en mikrofon som kan modelleras som en spänningskälla i serie med en resistans. Du vill driva en högtalare som kan modelleras som en resistans, och använder en förstärkare enligt kopplingen nedan.

- Beräkna effektutvecklingen  $p_L$  i  $R_L$ .
- Hur ska  $R_{in}$  väljas för att få  $p_L$  oberoende av  $R_s$ ?
- Hur ska  $R_{ut}$  väljas för att maximera  $p_L$ ?



## 2

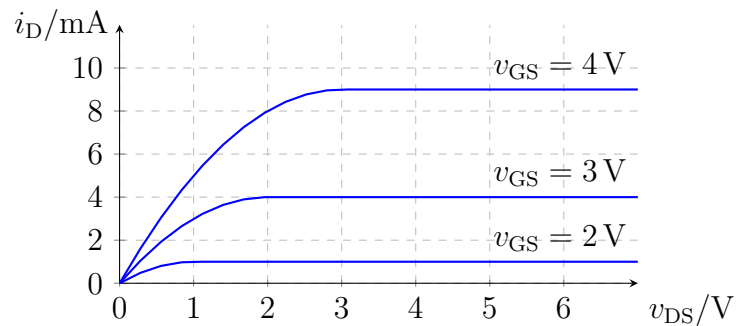
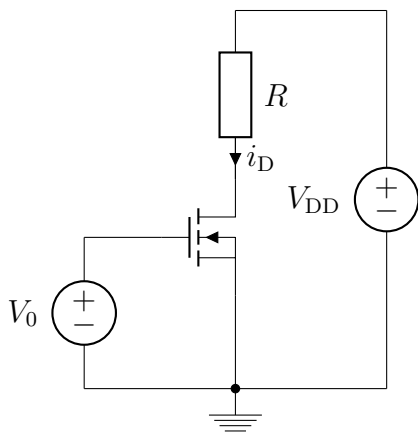
Vad är C som funktion av A och B i nedanstående krets? Svara med en sanningstabell.



### 3

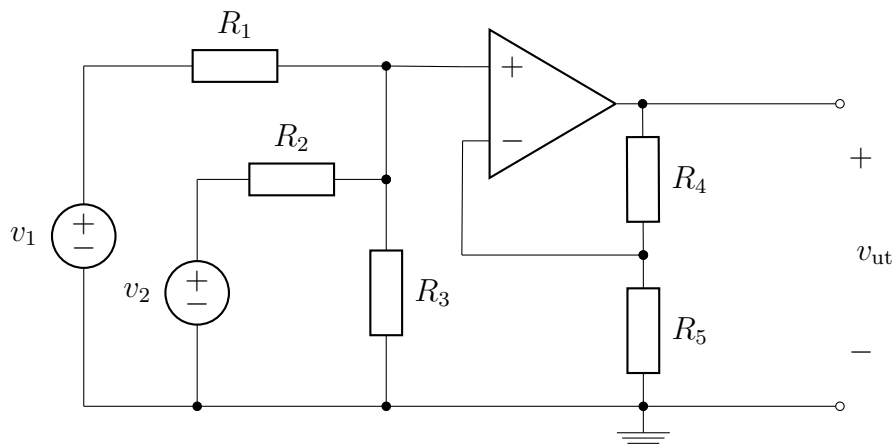
I kretsen nedan är  $V_{DD} = 5\text{ V}$  och  $V_0 = 3\text{ V}$ . Transistorn har tröskelspänningen  $V_t = 1\text{ V}$  och karakteristik enligt diagrammet. Rita av karakteristiken och lös problemet med en grafisk metod. Vad är  $i_D$ , och i vilket arbetsområde befinner sig transistorn, i följande fall?

- $R = 0.5\text{ k}\Omega$ .
- $R = 2.5\text{ k}\Omega$ .



### 4

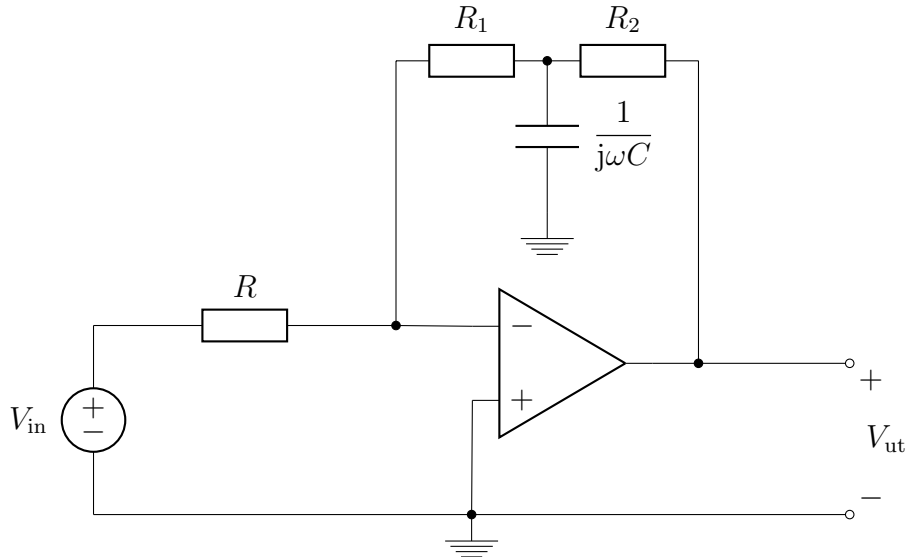
Beräkna  $v_{ut}$  i nedanstående krets, där OP:n är ideal.



## 5

Det är ibland önskvärt att kunna reglera fasen i en tidsharmonisk signal. I nedanstående krets är  $R_1$  och  $R_2$  delar av en potentiometer med totalresistans  $R$ , dvs  $R_1 = qR$  och  $R_2 = (1 - q)R$  där  $0 < q < 1$ . OP:n är ideal.

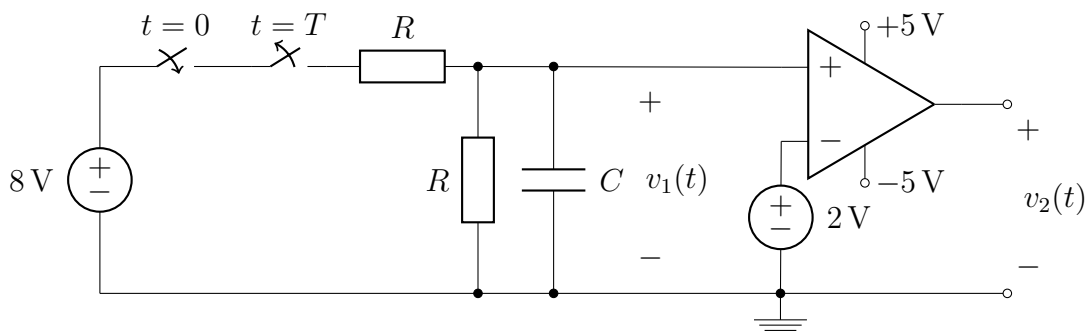
- Beräkna  $V_{ut}$ .
- Beräkna  $\arg(V_{ut}/V_{in})$  som funktion av  $q$ .



## 6

I nedanstående krets är den vänstra strömbrytaren öppen för  $t < 0$  och sluts vid  $t = 0$ . Den högra strömbrytaren är sluten för  $t < T$  och öppnas vid  $t = T$ . Anta att  $T \gg RC$  (det räcker med  $T \approx 5RC$ ). OP:ns utspänning begränsas av matningspotentialerna  $\pm 5$  V.

- Beräkna  $v_1(t)$  och  $v_2(t)$  för  $0 < t < T$ .
- Beräkna  $v_1(t)$  och  $v_2(t)$  för  $t > T$ .
- Skissa graferna för  $v_1(t)$  och  $v_2(t)$  för  $-T < t < 2T$ .



# Lösningar

## 1

Spänningen över lasten är

$$v_L = \frac{R_L}{R_L + R_{\text{ut}}} A v_{\text{in}} = \frac{R_L}{R_L + R_{\text{ut}}} A \frac{R_{\text{in}}}{R_{\text{in}} + R_s} v_s$$

vilket ger effekten

$$p_L = \frac{v_L^2}{R_L} = \frac{R_L}{(R_L + R_{\text{ut}})^2} \left( \frac{R_{\text{in}}}{R_{\text{in}} + R_s} \right)^2 A^2 v_s^2$$

Detta blir oberoende av  $R_s$  då  $R_{\text{in}} = 0$  eller  $R_{\text{in}} = \infty$ . Det första alternativet ger  $p_L = 0$  och förkastas därför.

För att maximera effekten med avseende på  $R_{\text{ut}}$ , noterar vi att  $p_L$  avtar ju större  $R_{\text{ut}}$  blir. Minsta möjliga val är  $R_{\text{ut}} = 0$ .

Svar: a)  $p_L = \frac{R_L}{(R_L + R_{\text{ut}})^2} \left( \frac{R_{\text{in}}}{R_{\text{in}} + R_s} \right)^2 A^2 v_s^2$ . b)  $R_{\text{in}} = \infty$ . c)  $R_{\text{ut}} = 0$ .

## 2

Kretsen kan analyseras i två steg: först de fyra transistorerna till vänster, sedan de två till höger (som bara inverterar signalen). Det räcker med att en av ingångarna är hög för att utgången ska bli hög.

A	B	C
0	0	0
0	1	1
1	0	1
1	1	1

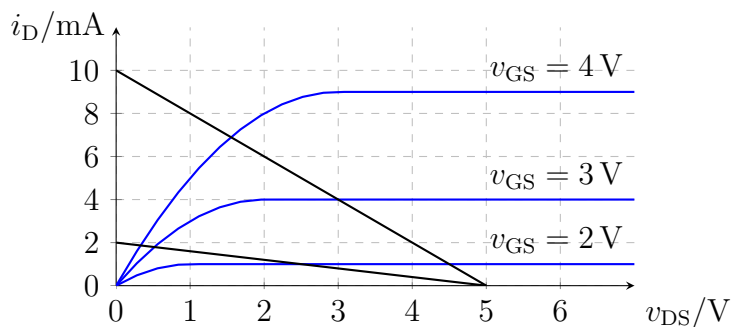
Den vänstra delen av kopplingen är en NOR-grind, och den högra en inverterare. Den sammansatta kopplingen är en OR.

## 3

Eftersom  $v_{\text{GS}} = V_0 = 3\text{V} > V_t$  är transistorn antingen i triodområdet eller det mättade området. KVL ger

$$V_{\text{DD}} - R i_{\text{D}} - v_{\text{DS}} = 0$$

För varje värde på  $R$  svarar denna ekvation mot en rät linje i diagrammet enligt



Skärningarna med grafen för  $v_{GS} = 3\text{ V}$  ger de sökta resultaten.

Svar:

a) Detta är den övre räta linjen, med skärningspunkt  $(v_{DS}, i_D) = (3\text{ V}, 4\text{ mA})$  i det mätade området ( $i_D$  oberoende av  $v_{DS}$ ).

b) Detta är den undre räta linjen, med skärningspunkt  $(v_{DS}, i_D) \approx (0.6\text{ V}, 1.9\text{ mA})$  i triodområdet.

## 4

Beteckna potentialen vid OP:ns plus-ingång med  $v$ . KVL i denna nod ger

$$\frac{v - v_1}{R_1} + \frac{v - v_2}{R_2} + \frac{v}{R_3} = 0 \quad \Rightarrow \quad v = \frac{\frac{v_1}{R_1} + \frac{v_2}{R_2}}{\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_3}}$$

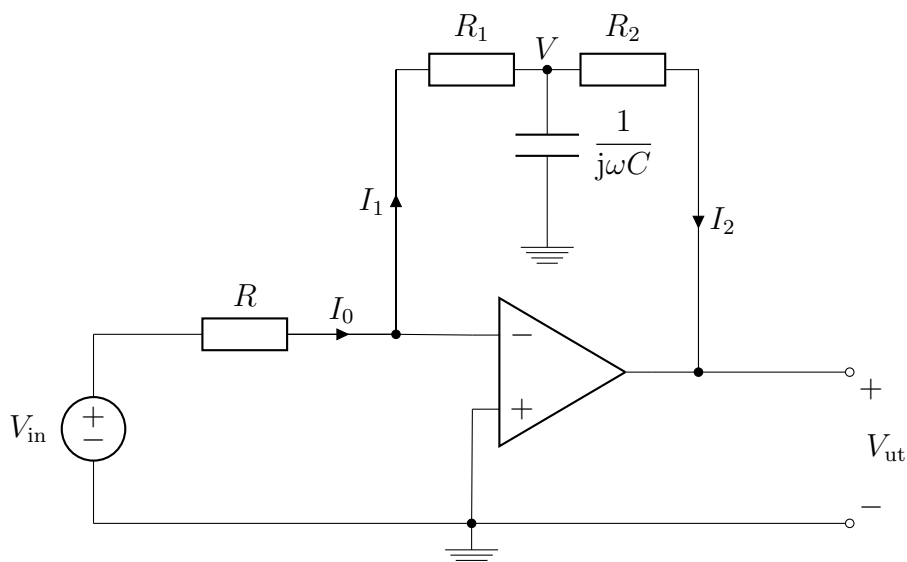
Tack vare den negativa återkopplingen har även OP:ns minusingång samma potential, vilken också ges av spänningsdelning av  $v_{ut}$  över  $R_4$  och  $R_5$ :

$$v = \frac{R_5}{R_4 + R_5} v_{ut} \quad \Rightarrow \quad v_{ut} = \frac{R_4 + R_5}{R_5} \frac{\frac{v_1}{R_1} + \frac{v_2}{R_2}}{\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_3}}$$

Svar: 
$$v_{ut} = \frac{R_4 + R_5}{R_5} \frac{\frac{v_1}{R_1} + \frac{v_2}{R_2}}{\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_3}}$$

## 5

Introducera nodpotentialen  $V$  och strömmarna  $I_0$ ,  $I_1$  och  $I_2$  enligt nedan.



Negativ återkoppling ger potential noll på OP:ns ingångar, vilket ger  $I_0 = V_{in}/R$ . Ingen ström in i minusingången ger  $I_1 = I_0$  och  $V = 0 - R_1 I_1 = -\frac{R_1}{R} V_{in}$ . KCL ger

$$I_2 = I_1 - j\omega C V = (1 + j\omega C R_1) \frac{V_{in}}{R}$$

Slutligen är

$$V_{\text{ut}} = V - R_2 I_2 = -\frac{R_1}{R} V_{\text{in}} - \frac{R_2}{R} (1 + j\omega R_1 C) V_{\text{in}} = -\left(\frac{R_1 + R_2}{R} + j\omega \frac{R_1 R_2}{R} C\right) V_{\text{in}} \\ = -(1 + j\omega RCq(1 - q)) V_{\text{in}}$$

där vi använde  $R_1 = qR$  och  $R_2 = (1 - q)R$ . Argumentet för överföringsfunktionen är

$$\arg\left(\frac{V_{\text{ut}}}{V_{\text{in}}}\right) = \arg(- (1 + j\omega RCq(1 - q))) = \pi + \arctan(\omega RCq(1 - q))$$

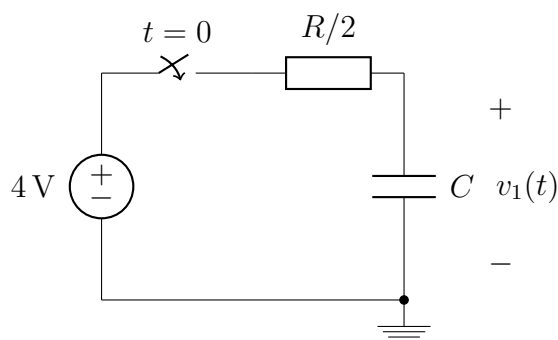
Svar: a)  $V_{\text{ut}} = -(1 + j\omega RCq(1 - q))V_{\text{in}}$ . b)  $\arg(V_{\text{ut}}/V_{\text{in}}) = \pi + \arctan(\omega RCq(1 - q))$ .

## 6

Operationsförstärkaren är kopplad som en komparator: då  $v_1 < 2\text{ V}$  är  $v_2 = -5\text{ V}$ , och då  $v_1 > 2\text{ V}$  är  $v_2 = +5\text{ V}$ . Den vänstra delen av kretsen kan analyseras oberoende av OP:n.

a)  $0 < t < T$

Den vänstra delen av kretsen förenklas först genom en Théveninekvivalent för resistanserna och spänningskällan enligt nedan:



Detta svarar mot en uppladdning av en kapacitans med tidskonstant  $RC/2$ , dvs

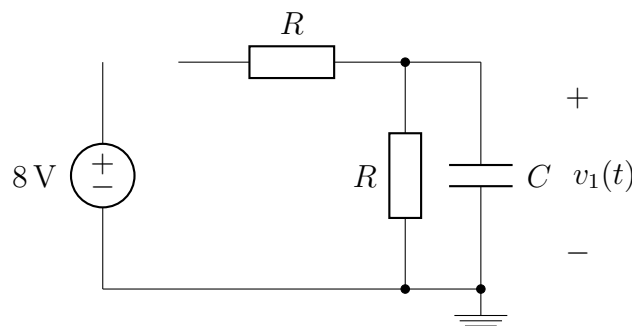
$$v_1(t) = 4\text{ V} \cdot (1 - e^{-t/(RC/2)})$$

Detta ger att  $v_1 = 2\text{ V}$  då  $t = \frac{RC}{2} \ln 2$ .

$$\text{Svar: } v_1(t) = 4\text{ V} \cdot (1 - e^{-2t/(RC)}) \text{ och } v_2(t) = \begin{cases} -5\text{ V} & t < \frac{RC}{2} \ln 2 \\ +5\text{ V} & t > \frac{RC}{2} \ln 2 \end{cases}$$

b)  $t > T$

Den vänstra delen av kretsen är nu



Detta svarar mot en urladdning av kapacitansen med en tidskonstant  $RC$ , med begynnelsevärdet  $V_T = 4 \text{ V} \cdot (1 - e^{-2T/(RC)})$ . Med  $T \approx 5RC$  är  $e^{-2T/RC} \approx e^{-10} \ll 1$ , dvs  $V_T = 4 \text{ V}$ .

$$v_1(t) = 4 \text{ V} \cdot e^{-(t-T)/(RC)}$$

Detta ger att  $v_1 = 2 \text{ V}$  då  $t - T = RC \ln 2$ .

Svar:  $v_1(t) = 4 \text{ V} \cdot e^{-(t-T)/(RC)}$  och  $v_2(t) = \begin{cases} +5 \text{ V} & t < T + RC \ln 2 \\ -5 \text{ V} & t > T + RC \ln 2 \end{cases}$

c)

