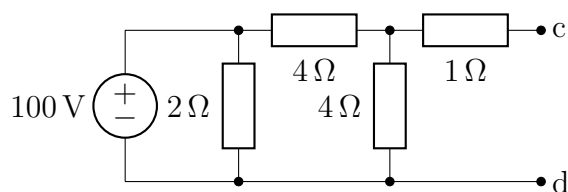


Tentamen i ETE115 Ellära och elektronik, 25/8 2014

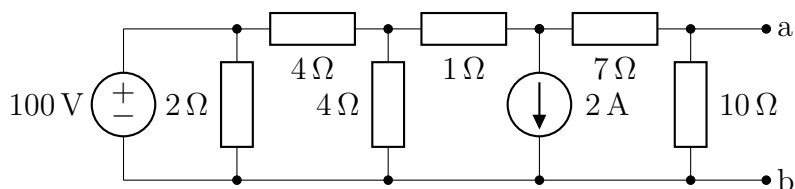
Tillåtna hjälpmedel: Formelsamling i kretsteori.

Observera att uppgifterna inte är sorterade i svårighetsordning. Alla lösningar skall ges tydliga motiveringar.

1



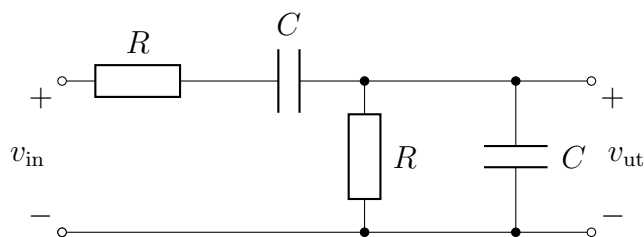
(a) Bestäm Théveninekvivalenten med avseende på nodparet cd.



(b) Bestäm Théveninekvivalenten med avseende på nodparet ab.

(c) Bestäm Nortonekvivalenten med avseende på nodparet ab.

2

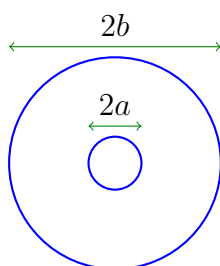


Figuren visar ett wienerfilter med insignal $v_{in}(t) = V_{in} \cos(\omega t)$ och utsignal $v_{ut}(t) = \text{Re}\{V_{ut}e^{j\omega t}\}$.

(a) Bestäm överföringsfunktionen $H(\omega) = V_{ut}/V_{in}$.

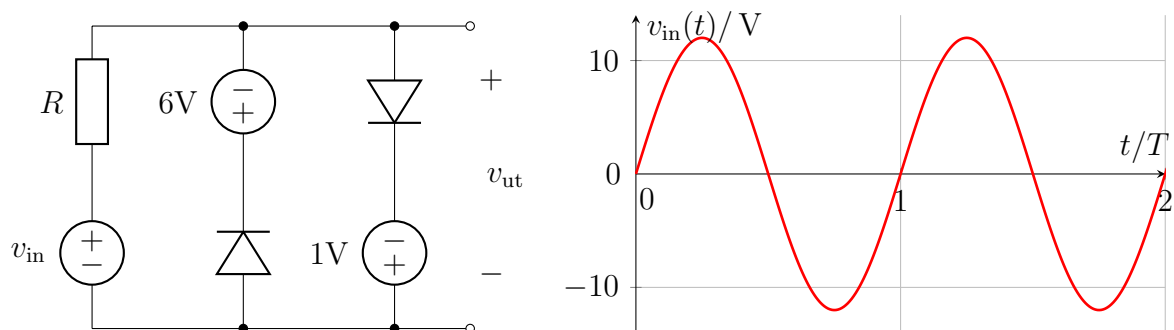
(b) Bestäm vinkelfrekvensen ω och överföringsfunktionen $H(\omega)$ för vilka V_{ut} och V_{in} är i fas.

3



Bestäm induktansen per längdenhet för en koaxialkabel. Innerledaren har radie a och ytterledaren radie b .

4



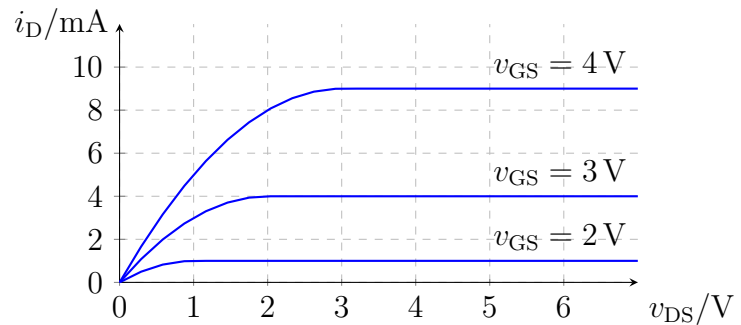
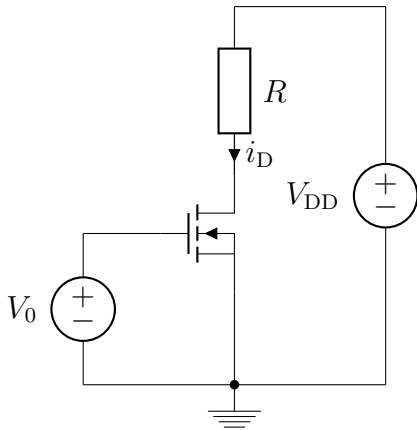
Bestäm utsignalen $v_{\text{ut}}(t)$ för $0 \leq t \leq 2T$ då $v_{\text{in}}(t) = 12 \sin(\omega t)$ V, $T = 1/f$, $\omega = 2\pi f$ och dioderna är ideala.

5

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?

(a) $R = 0.5\text{ k}\Omega$.

(b) $R = 2.5\text{ k}\Omega$.

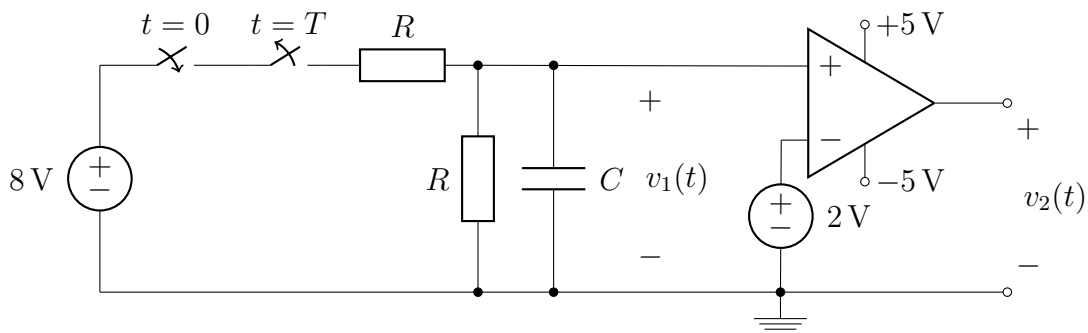


6

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 $\pm 5\text{ V}$.

(a) Beräkna $v_1(t)$ och $v_2(t)$ för $0 < t < T$.

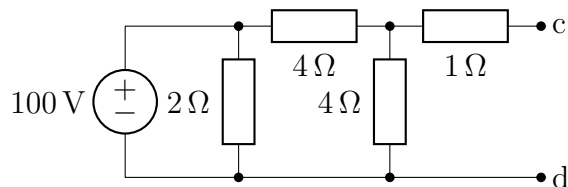
(b) Beräkna $v_1(t)$ och $v_2(t)$ för $t > T$.



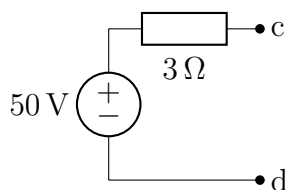
Lösningar

1

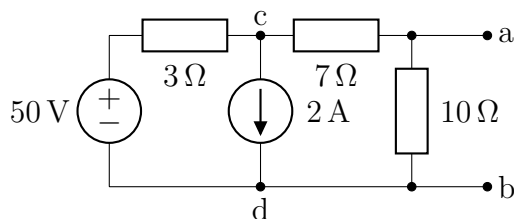
Bestäm först en Théveninekvivalent för cd



Tomgångsspänning med spänningsdelning $v_{cd} = 50\text{ V}$ och resistansen $R_{cd} = 4\ \Omega \parallel 4\ \Omega + 1\ \Omega = 3\ \Omega$. Vilket ger Théveninekvivalenten



Lägg till resterande del av kretsen

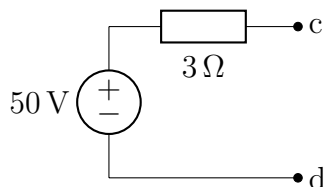


Nollställ källorna för $R_{ab} = 10\ \Omega \parallel 10\ \Omega = 5\ \Omega$. Superposition för tomgångsspänningen (spänningsdelning och strömgrening)

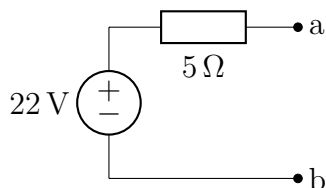
$$v_{ab} = \frac{10}{3 + 7 + 10} 50\text{ V} - 10 \frac{3}{3 + 7 + 10} 2\text{ V} = 25\text{ V} - 3\text{ V} = 22\text{ V}$$

Svar:

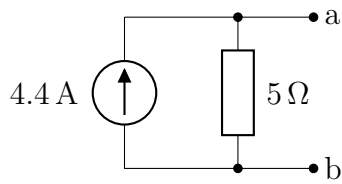
(a) Bestäm Théveninekvivalenten med avseende på nodparet cd.



(b) Bestäm Théveninekvivalenten med avseende på nodparet ab.

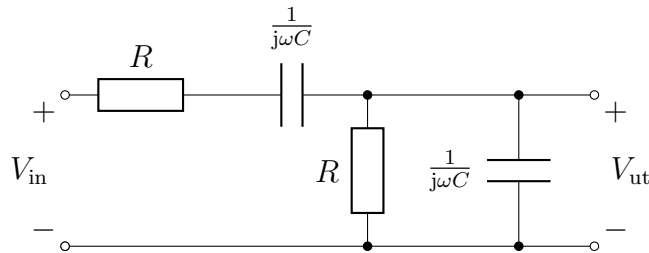


(c) Bestäm Nortonekvivalenten med avseende på nodparet ab.



2

Transformera till frekvensdomän med Re-konventionen $v_{in} = \text{Re}\{V_{in}e^{j\omega t}\}$ och $v_{ut} = \text{Re}\{V_{ut}e^{j\omega t}\}$. Använd nodanalys för att bestämma utsignalen



KCL på nod 1 ger

$$\frac{V_{ut} - V_{in}}{R + \frac{1}{j\omega C}} + \frac{V_{ut}}{R} + j\omega C V_{ut} = 0$$

och

$$V_{ut} \left(\frac{1}{R + \frac{1}{j\omega C}} + \frac{1}{R} + j\omega C \right) = \frac{V_{in}}{R + \frac{1}{j\omega C}}$$

samt

$$V_{ut} = \frac{V_{in}}{\left(R + \frac{1}{j\omega C}\right) \left(\frac{1}{R + \frac{1}{j\omega C}} + \frac{1}{R} + j\omega C\right)} = \frac{V_{in}}{1 + 1 + j\omega RC + \frac{1}{j\omega RC} + 1} = \frac{V_{in}}{3 + j\omega RC + \frac{1}{j\omega RC}}$$

Svar:

(a) Överföringsfunktionen

$$H(\omega) = \frac{V_{ut}}{V_{in}} = \frac{1}{3 + j\omega RC + \frac{1}{j\omega RC}}$$

(b) I fas om $j\omega RC + \frac{1}{j\omega RC} = 0$ som ger $\omega RC = 1$ och därmed $\omega = 1/(RC)$. Motsvarande överföringsfunktion $H = 1/3$.

3

Bestäm induktansen per längdenhet för en koaxialkabel. Innerledaren har radie a och ytterledaren radie b .

Induktans $L = \frac{\phi}{i}$. Låt innerledaren ha ström i och ytterledaren ström $-i$.

Symmetrin medför att den magnetiska fältstyrkan $\mathbf{H}(\mathbf{r})$ är riktad i \hat{e}_φ -riktningen och beror endast på avståndet $r_c = |\mathbf{r}_c|$ (från mittlinjen av koaxialkabeln):

$$\mathbf{H}(\mathbf{r}) = H(r_c)\hat{e}_\varphi$$

Omslut (delar av) innerledaren med en cirkel med radie r_{c1} . Använd Ampères lag

$$i = \oint_C \mathbf{H}(\mathbf{r}) \cdot d\mathbf{r} = \int_0^{2\pi} H(r_{c1})\hat{e}_\varphi \cdot \hat{e}_\varphi r_{c1} d\varphi = H(r_{c1})2\pi r_{c1}$$

och därmed

$$\mathbf{H}(\mathbf{r}) = \frac{i}{2\pi r_c}\hat{e}_\varphi \quad \text{för } a \leq r_c \leq b$$

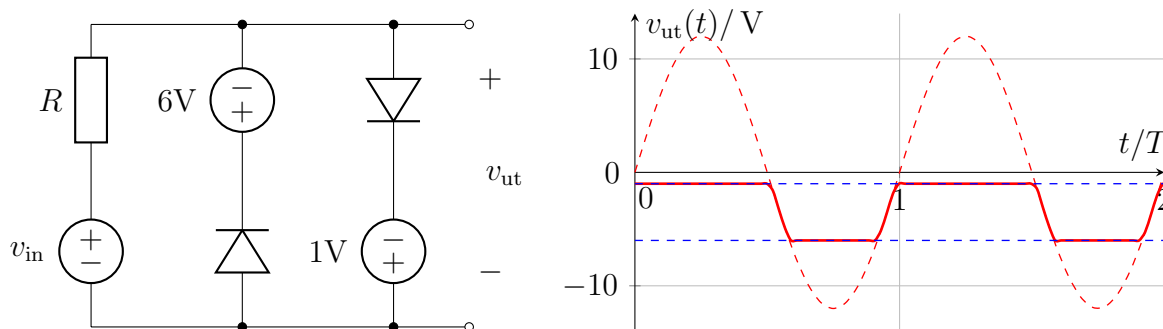
B-fältet ges av $\mathbf{B} = \mu_0\mathbf{H}$ och flödet genom att integrera B-fältet från inner- till yttreledaren över en längd ℓ :

$$\begin{aligned} \phi &= \int_S \mathbf{B} \cdot \mathbf{e}_n dS = \ell\mu_0 \int_{r_c=a}^b \mathbf{H}(\mathbf{r}) \cdot \hat{e}_\varphi dr_c = \ell\mu_0 \int_{r_c=a}^b H(r_c)\hat{e}_\varphi \cdot \hat{e}_\varphi dr_c = \ell\mu_0 \int_a^b H(r_c) dr_c \\ &= \ell\mu_0 \int_a^b \frac{i}{2\pi r_c} dr_c = \frac{i\ell\mu_0}{2\pi} [\ln r_c]_a^b = \frac{i\ell\mu_0}{2\pi} \ln \frac{b}{a} \end{aligned}$$

Svar: Induktans per längdenhet

$$\frac{L}{\ell} = \frac{\phi}{i\ell} = \frac{\mu_0}{2\pi} \ln \frac{b}{a}$$

4



Betrakta först kretsen med en tänkt utspänning v_{ut} . Den vänstra dioden leder ström (kortslutning) om $-v_{ut}(t) \geq 6\text{ V}$ eller $v_{ut}(t) \leq -6\text{ V}$ och den är avbrott om $v_{ut} \geq -6\text{ V}$. Den högra dioden leder ström (kortslutning) om $v_{ut}(t) \geq -1\text{ V}$ och den är avbrott om $v_{ut} \leq -1\text{ V}$. Totalt så begränsas (klippas) utspänningen till intervallet $-6\text{ V} \leq v_{ut} \leq -1\text{ V}$.

Om insignalen $v_{in}(t) < -6\text{ V}$ så är den vänstra dioden kortsloten och $v_{ut} = -6\text{ V}$. Om $-6\text{ V} \leq v_{in} \leq -1\text{ V}$ är dioderna avbrott och $v_{ut} = v_{in}$. Om $v_{in} > -1\text{ V}$ är den högra dioden kortsloten och $v_{ut} = -1\text{ V}$.

Svar:

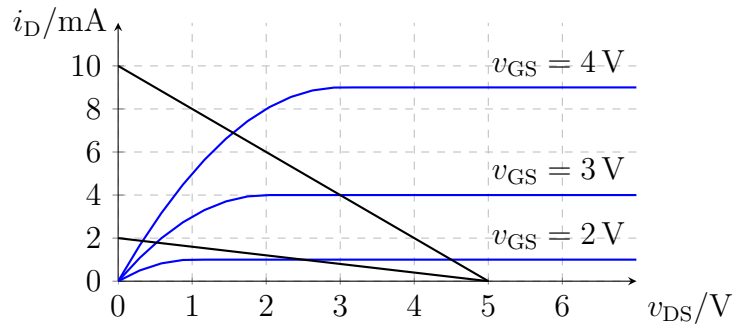
$$v_{ut}(t) = \begin{cases} -6\text{ V} & \text{om } v_{in}(t) < -6\text{ V} \\ v_{in}(t) & \text{om } -6\text{ V} \leq v_{in}(t) \leq -1\text{ V} \\ -1\text{ V} & \text{om } -1\text{ V} < v_{in}(t) \end{cases}$$

5

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

$$V_{DD} - Ri_D - v_{DS} = 0$$

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 mättade området (i_D oberoende av v_{DS}).

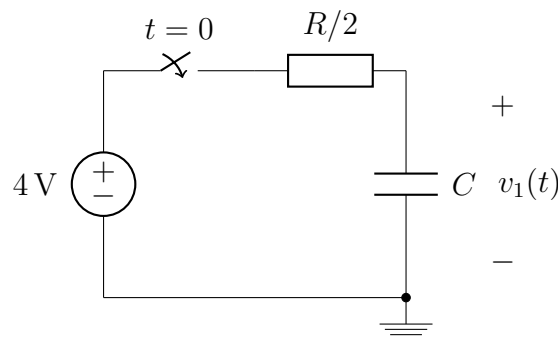
b) Detta är den undre räta linjen, med skärningspunkt $(v_{DS}, i_D) \approx (0.6\text{ V}, 1.9\text{ mA})$ i triodområdet.

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

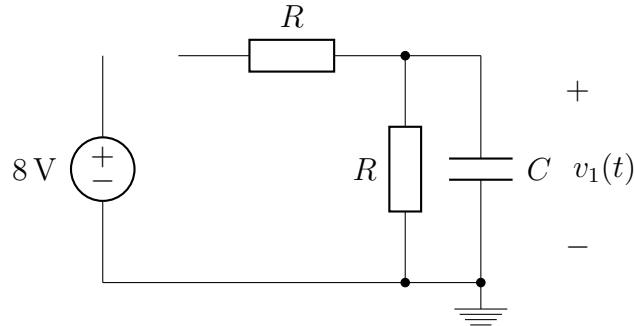
$$v_1(t) = 4\text{ V} \cdot (1 - e^{-t/(RC/2)})$$

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

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