

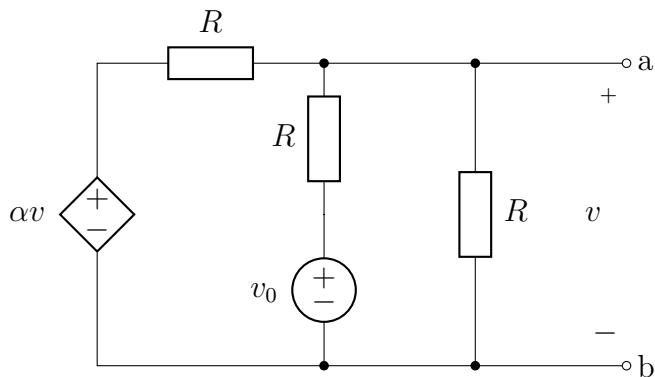
Tentamen i EITF90 Ellära och elektronik, 28/8 2018

Tillåtna hjälpmedel: Formelsamling i kretsteori.

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

1

Bestäm Thévenin-ekvivalenten med avseende på nodparet a–b i nedanstående krets.

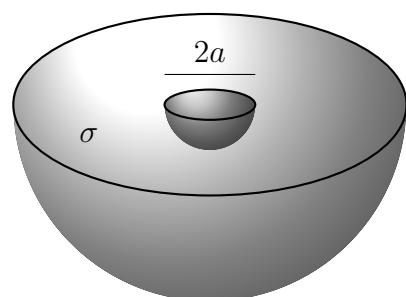


2

2b

En elektrod i form av en metallisk halvsfärs med radie a sänks ned i ett större halvsfäriskt metallskal med radie b fyllt med ett material med ledningsförmåga σ , enligt figur.

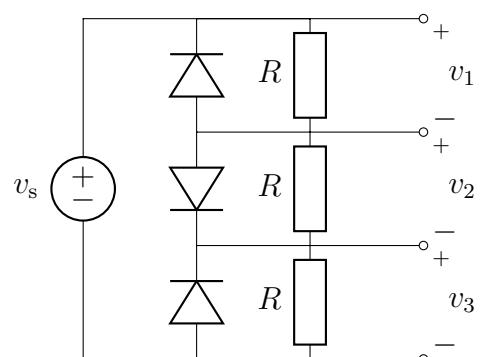
Beräkna resistansen R_{ab} .



3

Bestäm spänningarna $v_1(t)$, $v_2(t)$ och $v_3(t)$ om $v_{\text{in}}(t) = V_0 \sin(\omega t)$.

Dioderna kan antas vara idealala.



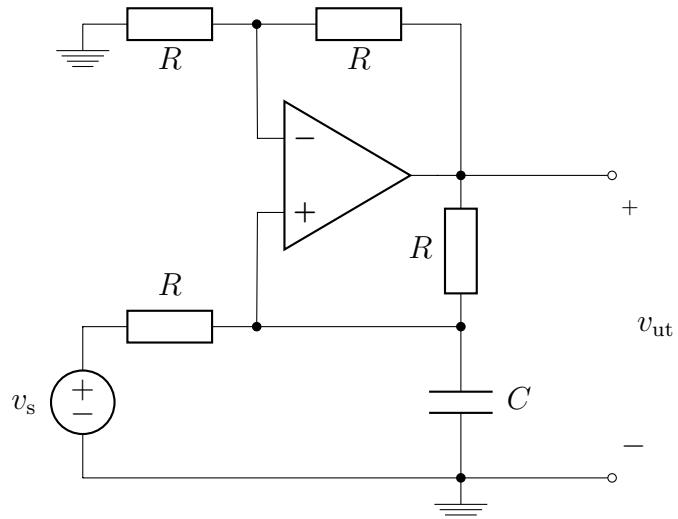
4

Bestäm utsignalen $v_{ut}(t)$ då

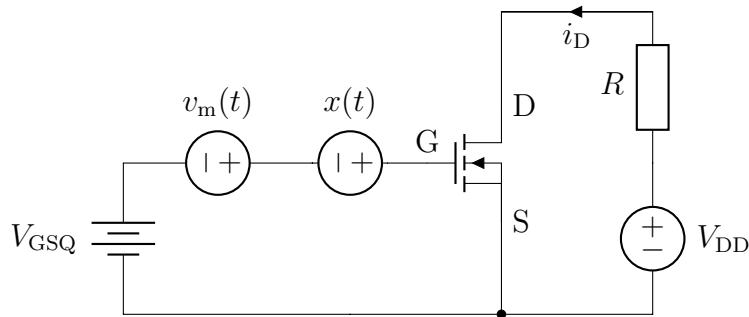
$$v_s(t) = V_0 \sin(\omega t) H(t),$$

där $H(t) = 0$ för $t < 0$ och $H(t) = 1$ för $t > 0$.

Operationsförstärkaren kan anses vara ideal och kondensatorn är oladdad för tider $t < 0$.



5



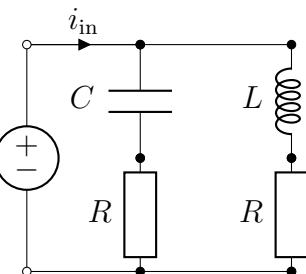
Eftersom dioder och transistorer har en olinjär ström-spänningsskarakteristik kan de användas för att modulera signaler. I figuren visas en enkel krets med en MOSFET (NMOS) för att illustrera principen. Antag att signalen $x(t) = A \cos(\omega_1 t)$ ska moduleras med bärvägen $v_m(t) = M \cos(\omega_c t)$ för att generera signaler med vinkelfrekvenser $\omega_c \pm \omega_1$. Tröskelspanningen V_{t0} och strömmen I_{DSS} är givna för transistorn. Likspänningarna V_{GSQ} och V_{DD} är valda så att transistorn befinner sig i mättnadsområdet.

- (a) Bestäm strömmen $i_D(t)$
- (b) Bestäm amplituden för frekvenskomponenterna $\omega_c \pm \omega_1$ i strömmen $i_D(t)$.

6

Figuren visar en krets med tidsharmonisk spänning $v_{in}(t) = \text{Re}\{V_{in} e^{j\omega t}\}$.

- (a) Bestäm den reaktiva effekten Q_L i spolen och Q_C i kondensatorn.
- (b) Bestäm den totala reaktiva effekten Q i kretsen för fallet $R = \sqrt{L/C}$.
- (c) Bestäm inimpedansen $Z(\omega) = V_{in}/I_{in}$ för fallet $R = \sqrt{L/C}$.



Lösningar

1

Jorda nod b och använd Kirchhoffs strömlag (KCL) i nod a:

$$\frac{v - \alpha v}{R} + \frac{v - v_0}{R} + \frac{v - 0}{R} = 0 \quad \Rightarrow \quad v = \frac{v_0}{3 - \alpha} = v_\infty$$

där v_∞ betecknar tomgångsspänningen. Vid kortslutning är spänningen $v = 0$, och vi får kortslutningsströmmen $i_0 = \frac{v_0}{R}$. Slutligen fås Thévenin-resistansen som

$$R_{\text{th}} = \frac{v_\infty}{i_0} = \frac{R}{3 - \alpha}$$

Svar: Thévenin-ekvivalenten ges av en spänningsskälla $v_{\text{th}} = \frac{v_0}{3 - \alpha}$ i serie med resistansen $R_{\text{th}} = \frac{R}{3 - \alpha}$.

2

Kan modellera resistansen som en seriekoppling av halvsfäriska skal med tjocklek dr som vardera har resistansen

$$dR = \frac{dr}{\sigma 2\pi r^2}$$

där vi använt att de sfäriska halvskalen har area $4\pi r^2/2 = 2\pi r^2$. Summara upp delresistanserna

$$R = \int dR = \int_a^b \frac{dr}{\sigma 2\pi r^2} = \frac{1}{2\pi\sigma} \left[\frac{-1}{r} \right]_a^b = \frac{1}{2\pi\sigma} \left(\frac{1}{a} - \frac{1}{b} \right)$$

Svar:

$$R = \frac{1}{2\pi\sigma} \left(\frac{1}{a} - \frac{1}{b} \right)$$

Alternativ fältteorilösning

Med strömfördelningen $\mathbf{J} = \frac{J_0}{r^2} \mathbf{e}_r$ har vi det elektriska fältet $\mathbf{E} = \mathbf{J}/\sigma = \frac{J_0}{\sigma r^2}$, och därmed spänningen

$$v_a - v_b = \int_{r=a}^b \mathbf{E} \cdot dr = \int_a^b \underbrace{\frac{J_0}{\sigma r^2} \mathbf{e}_r}_{= \mathbf{E}} \cdot \underbrace{dr}_{= e_r dr} = \frac{J_0}{\sigma} \int_a^b \frac{dr}{r^2} = \frac{J_0}{\sigma} \left[-\frac{1}{r} \right]_a^b = \frac{J_0}{\sigma} \left(\frac{1}{a} - \frac{1}{b} \right)$$

Den totala strömmen ges av en ytintegral som omsluter hela strömbanan. Denna väljs enklast som en halvsfär med radie $r = r_0$, där $a < r_0 < b$. Beteckna denna yta med S , och notera att integralen över den plana gränsytan ($\mathbf{e}_n = \mathbf{e}_z$) ger noll bidrag eftersom strömflödet är parallellt med denna gränsyta).

$$i_{ab} = \int_S \mathbf{J} \cdot \mathbf{e}_n dS = \int_{r=r_0} \underbrace{\frac{J_0}{r^2} \mathbf{e}_r}_{= \mathbf{J}} \cdot \underbrace{\mathbf{e}_r dr}_{= e_n dS} = \frac{J_0}{r_0^2} \int_{r=r_0} dS = \frac{J_0}{r_0^2} \underbrace{2\pi r_0^2}_{\text{ytan av en halv sfär}} = 2\pi J_0$$

Svar:

$$R_{ab} = \frac{v_a - v_b}{i_{ab}} = \frac{1}{\sigma 2\pi} \left(\frac{1}{a} - \frac{1}{b} \right)$$

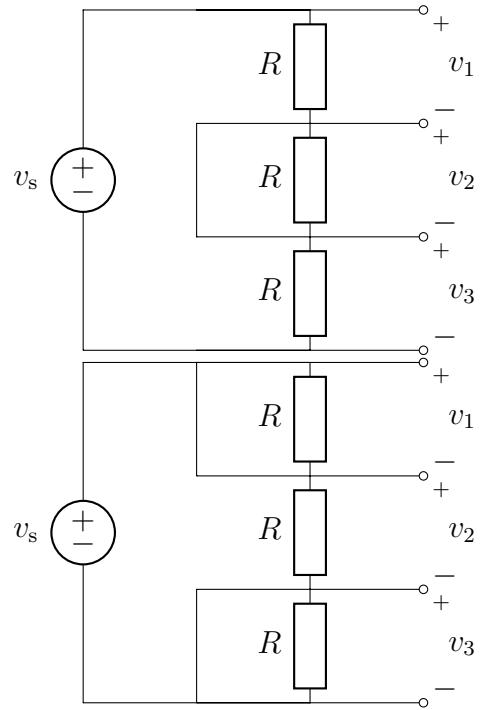
3

Då $v_{\text{in}}(t) > 0$ är den mittersta dioden kortsluten medan de andra två är avbrott. Det gör att

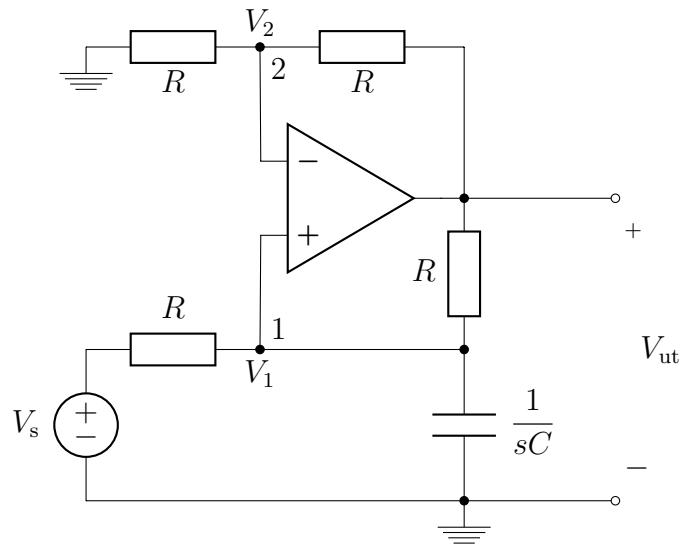
$$v_1(t) = v_3(t) = \frac{V_0}{2} \sin(\omega t) \quad \text{och} \quad v_2(t) = 0$$

Då $v_{\text{in}}(t) < 0$ är den mittersta dioden ett avbrott medan de andra två är kortslutna. Det gör att

$$v_1(t) = v_3(t) = 0 \quad \text{och} \quad v_2(t) = V_0 \sin(\omega t)$$



4



Transformera kretsen till Laplace-planet enligt ovan. Använd nodanalys på noderna 1 och 2, vilka har samma potential $V_1 = V_2$.

$$\text{Nod 1: } \frac{V_1 - V_s}{R} + \frac{V_1 - 0}{\frac{1}{sC}} + \frac{V_1 - V_{\text{ut}}}{R} = 0$$

$$\text{Nod 2: } \frac{V_1 - 0}{R} + \frac{V_1 - V_{\text{ut}}}{R} = 0$$

KCL för nod 2 ger $V_{\text{ut}} = 2V_1$ som insatt i KCL för nod 1 ger

$$V_{\text{ut}}(s) = \frac{2V_s}{sRC} \quad \Rightarrow \quad v_{\text{ut}}(t) = \frac{2}{RC} \int_0^t v_s(\tau) d\tau = \frac{2V_0}{RC} \int_0^t \sin(\omega\tau) d\tau$$

Svar:

$$v_s(t) = \frac{2V_0}{\omega RC} (1 - \cos(\omega t)) H(t)$$

5

Strömmen ges av

$$i_D = K(v_{GS} - V_{t0})^2 \quad (1)$$

i mättnadsområdet. Spänningen $v_{GS}(t)$ är

$$v_{GS}(t) = V_{GSQ} + M \cos(\omega_c t) + A \cos(\omega_1 t)$$

Insatt i (??)

$$\begin{aligned} i_D(t) &= K(V_{GSQ} + M \cos(\omega_c t) + A \cos(\omega_1 t) - V_{t0})^2 \\ &= K((V_{GSQ} - V_{t0})^2 + M^2 \cos^2(\omega_c t) + A^2 \cos^2(\omega_1 t) + 2(V_{GSQ} - V_{t0})(M \cos(\omega_c t) + A \cos(\omega_1 t))) \\ &\quad + 2KMA \cos(\omega_c t) \cos(\omega_1 t) \end{aligned}$$

Det är bara den sista termen som innehåller de intressanta termerna (de övriga termerna innehåller DC, ursprungliga frekvenser och dubbla frekvenser). Den sista termen kan skrivas

$$2KMA \cos(\omega_c t) \cos(\omega_1 t) = KMA (\cos([\omega_c + \omega_1]t) + \cos([\omega_c - \omega_1]t))$$

Svar: Strömmen $i_D(t)$ enligt ovan. Amplituden för frekvenskomponenterna $\omega_c \pm \omega_1$ är KMA .

6

- (a) Den komplexa effekten ges av $S = \frac{1}{2}VI^* = \frac{1}{2}Z|I|^2$, så bestämmer först strömmen genom spolen och kondensatoren

$$I_L = \frac{V_{in}}{R + j\omega L} \quad \text{och} \quad I_C = \frac{V_{in}}{R + \frac{1}{j\omega C}}$$

De komplexa effekterna är

$$S_L = \frac{1}{2}(R + j\omega L) \frac{|V_{in}|^2}{R^2 + \omega^2 L^2} \quad \text{och} \quad S_C = \frac{1}{2}(R + \frac{1}{j\omega C}) \frac{|V_{in}|^2}{R^2 + \frac{1}{\omega^2 C^2}}$$

som ger de reaktiva effekterna

$$Q_L = \frac{\omega L}{2} \frac{|V_{in}|^2}{R^2 + \omega^2 L^2} \quad \text{och} \quad Q_C = \frac{-1}{2\omega C} \frac{|V_{in}|^2}{R^2 + \frac{1}{\omega^2 C^2}}$$

- (b) För fallet $R = \sqrt{L/C}$ har vi

$$Q_L = \frac{\omega L}{2} \frac{|V_{in}|^2}{L/C + \omega^2 L^2} \quad \text{och} \quad Q_C = \frac{-\omega L}{2\omega^2 LC} \frac{|V_{in}|^2}{L/C + \frac{1}{\omega^2 C^2}} = \frac{-\omega L}{2} \frac{|V_{in}|^2}{\omega^2 L^2 + L/C} = -Q_L$$

Den totala reaktiva effekten är därmed $Q = 0$.

- (c) Kretsen är frekvensoberoende och rent resistiv med $Z(\omega) = R$.