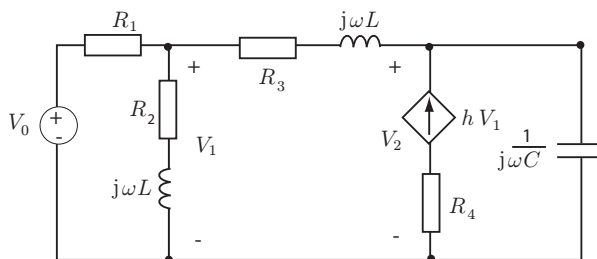


Tentamen Elektronik för F och N (ETE115) 8 januari 2010

Tillåtna hjälpmedel: formelsamling i kretsteori och elektronik.

1

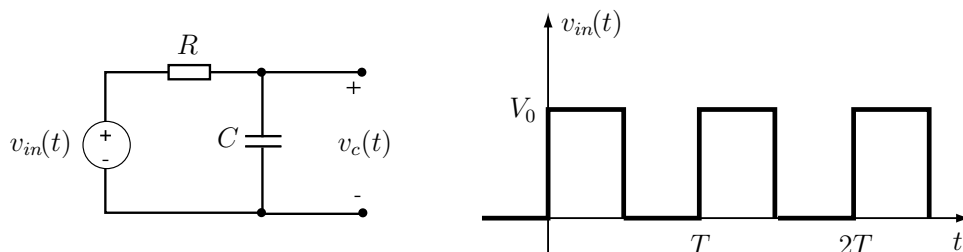


Vinkelfrekvensen ω , den komplexa spänningen V_0 , samt L , C , h , R_1 , R_2 , R_3 och R_4 , är kända. Bestäm ett ekvationssystem med två ekvationer ur vilka de komplexa spänningarna V_1 och V_2 kan bestämmas. Ekvationssystemet skall skrivas på formen

$$\begin{aligned} a_{11}V_1 + a_{12}V_2 &= b_1 \\ a_{21}V_1 + a_{22}V_2 &= b_2 \end{aligned}$$

där konstanterna a_{ij} och b_j endast får innehålla kända storheter.

2



Insignalen ges av en periodisk fyrkantsignal med periodtid T , enligt figur. Sambandet $T = 2RC$ gäller. För $t < 0$ är kondensatorn oladdad.

- Bestäm matematiska uttrycket för $v_c(t)$ i tidsintervallet $0 < t < T/2$. (svar räcker)
- Skissa $v_c(t)$ för $0 < t < 2T$.
- Bestäm matematiska uttrycket för $v_c(t)$ i ett tidsintervall $NT < t < (N+1)T$ där N är såpass stort att stationärt tillstånd råder, d.v.s. så att $v_c(NT) = v_c(NT+T)$.

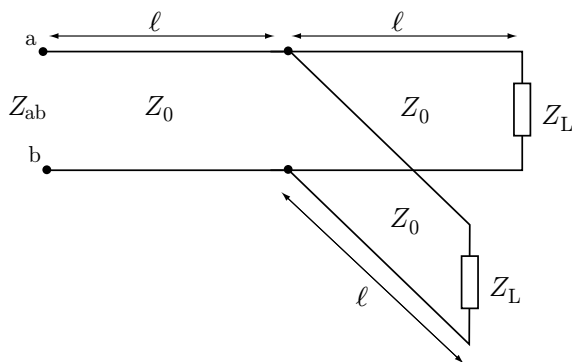
3

Två sfäriska metallytor har gemensamt centrum och radierna a respektive b , där $b > a$. Mellan sfärerna finns ett ledande material vars konduktivitet varierar med avståndet r från sfärernas centrum som

$$\sigma(r) = \sigma_0 \frac{r}{a}$$

Bestäm resistansen mellan sfärerna uttryckt i a , b och σ_0 .

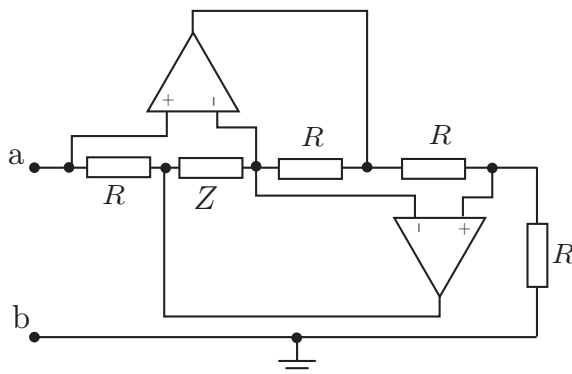
4



Tre identiska transmissionsledningar med karakteristisk impedans Z_0 och längd $\ell = \lambda/4$ (våglängd λ) är kopplade enligt figuren. Två av transmissionsledningarna avslutas i en given impedans Z_L . Bestäm impedansen Z_{ab} mellan nodparet ab .

Transmissionsledningarna kan anses vara förlustfria.

5

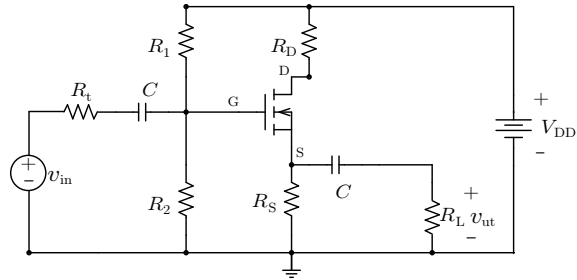


Figuren visar en koppling med två ideala operationsförstärkare och given resistans R .

Bestäm impedansen Z så att impedansen, Z_{ab} , mellan nodparet ab är induktiv med induktans L , dvs

$$Z_{ab} = j\omega L$$

6



Figuren visar en 'common drain' förstärkare med en NMOS-transistor. Likspänningskällan V_{DD} och motstånden R_1, R_2, R_S är valda så att transistorn är i mättnadsområdet. Insignalen $v_{in}(t) = V_{in} \cos(\omega t)$ är vald så att $V_{in} \ll V_{DD}$ och så att kopplingskapacitansernas impedanser kan försummas. Tröskelspänningen och konstanterna K, g_m och $r_d = \infty$ för transistorn är kända.

- a) Bestäm småsignalschemat för kopplingen.
- b) Bestäm utsignalen $v_{ut}(t)$.

Lösningförslag tentamen Elektronik för F och N (ETE115) 2010-01-08

L1

Nodanalys ger

$$\frac{V_1 - V_0}{R_1} + \frac{V_1}{R_2 + j\omega L} + \frac{V_1 - V_2}{R_3 + j\omega L} = 0$$

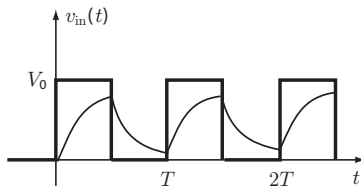
$$\frac{V_2 - V_1}{R_3 + j\omega L} - hV_1 + j\omega CV_2 = 0$$

Detta kan skrivas

$$V_1 \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2 + j\omega L} + \frac{1}{R_3 + j\omega L} \right) - V_2 \frac{1}{R_3 + j\omega L} = \frac{V_0}{R_1}$$

$$- V_1 \left(h + \frac{1}{R_3 + j\omega L} \right) + V_2 \left(\frac{1}{R_3 + j\omega L} + j\omega C \right) = 0$$

L2



a) För $0 < t < T/2$ gäller samma formel som för uppladdning av kondensatorn med ett steg, dvs

$$v_c(t) = V_0(1 - e^{-t/RC})$$

b) Kondensatorn laddas upp och ur i takt med fyrkantpulsens. Det ger kurvan i figuren.

c) Låt $v_c(NT) = V_1$ och $v_c(NT + T/2) = V_2$. Eftersom stationärt tillstånd råder måste $v_c(NT + T) = V_1$. Då gäller

$$\begin{cases} v_c(t) = V_1 + (V_0 - V_1)(1 - e^{-(t-NT)/RC}) & \text{för } NT \leq t \leq NT + T/2 \\ v_c(t) = V_2 e^{-(t-NT-T/2)/RC} & \text{för } NT + T/2 \leq t \leq NT + T \end{cases}$$

För $t = NT + T/2$ måste då gälla

$$V_1 + (V_0 - V_1)(1 - e^{-1}) = V_2$$

och för $t = NT + T$ måste gälla

$$V_1 = V_2 e^{-1}$$

Från dessa ekvationer fås

$$V_1 = \frac{V_0 e^{-1}}{1 + e^{-1}}$$

$$V_2 = V_0 \frac{1 - e^{-1}}{1 - e^{-2}} = \frac{V_0}{1 + e^{-1}}$$

Uttrycket för $v_c(t)$ ges alltså av

$$\begin{cases} v_c(t) = V_1 + (V_0 - V_1)(1 - e^{-(t-NT)/RC}) \\ \quad = V_0 - \frac{V_0}{1 + e^{-1}} e^{-(t-NT)/RC} & NT \leq t \leq NT + T/2 \\ v_c(t) = \frac{V_0}{1 + e^{-1}} e^{-(t-NT-T/2)/RC} & NT + T/2 \leq t \leq NT + T \end{cases}$$

L3

Antag en ström I mellan skalerna och bestäm spänningen V . Strömmen I ger upphov till strömtätheten

$$\vec{J}(r) = \frac{I}{4\pi r^2}, \quad a < r < b$$

Detta ger det elektriska fältet

$$\vec{E}(r) = \frac{1}{\sigma(r)} \vec{J}(r) = \frac{Ia}{4\pi\sigma_0 r^3}, \quad a < r < b$$

Integration ger spänningen

$$V = \int_a^b \hat{r} \cdot \vec{E}(r) dr = \frac{Ia}{8\pi\sigma_0} \left(\frac{1}{a^2} - \frac{1}{b^2} \right)$$

Resistansen ges då av $R = \frac{V}{I} = \frac{a}{8\pi\sigma_0} \left(\frac{1}{a^2} - \frac{1}{b^2} \right)$

Alternativt kan man se området mellan skalerna som seriekopplade resistanser med resistansen $\Delta R = \frac{\Delta r}{4\pi r^2 \sigma(r)} = \frac{a}{4\pi\sigma_0 r^3} \Delta r$. Seriekoppling ger då $\Delta r \rightarrow 0$

$$R = \int_a^b \frac{a}{4\pi\sigma_0 r^3} dr = \frac{a}{8\pi\sigma_0} \left(\frac{1}{a^2} - \frac{1}{b^2} \right)$$

L4

Kvartsvågstransformatorn ($\lambda/4$) ger

$$Z_{\text{in}} = Z_0^2 / Z_L \quad (1)$$

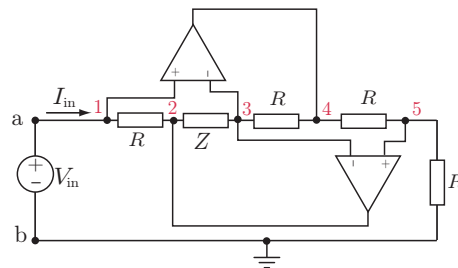
för de två högra transmissionsledningarna. De är parallellkopplade, vilket ger

$$Z_{L2} = Z_{\text{in}} / 2 = Z_0^2 / (2Z_L) \quad (2)$$

Med ytterligare en kvartsvågstransformator

$$Z_{\text{ab}} = Z_0^2 / Z_{L2} = 2Z_L \quad (3)$$

L5



De ideala operationsförstärkarna ger först att $V_1 = V_3 = V_5$.

Nodanalys i noderna 5,3 och 1:

$$\frac{V_{\text{in}} - V_4}{R} + \frac{V_{\text{in}} - 0}{R} = 0 \Rightarrow 2V_{\text{in}} = V_4$$

och

$$\frac{V_{in} - V_2}{Z} + \frac{V_{in} - V_4}{R} = 0 \Rightarrow V_{in} - V_2 = -\frac{Z}{R}(V_{in} - V_4) = \frac{Z}{R}V_{in}$$

och

$$-I_{in} + \frac{V_{in} - V_2}{R} = 0 \Rightarrow I_{in} = \frac{V_{in} - V_2}{R} = \frac{Z}{R^2}V_{in}$$

Impedansen mellan nodparet ab är

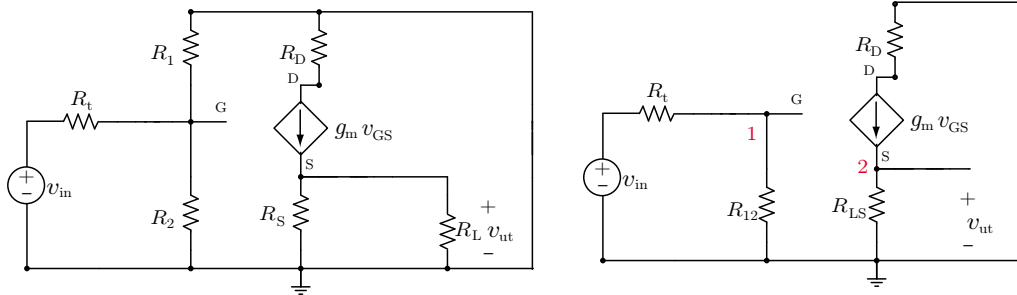
$$Z_{ab} = \frac{V_{in}}{I_{in}} = \frac{R^2}{Z}$$

En kapacitans C har impedansen $Z_C = 1/(j\omega C)$ dvs

$$\frac{R^2}{Z} = \frac{1}{j\omega C} \Rightarrow Z = j\omega R^2 C = j\omega L$$

där $L = R^2 C$.

L6



- a) Använd småsignalmodellen för transistorn och ersätt kopplingskapacitanserna och likspänningskällan med kortslutningar. Förenkla med $R_{12} = R_1 // R_2$ och $R_{LS} = R_L // R_S$.
- b) Utsignalen $v_{ut}(t) = v_2(t)$ bestäms tex med nodanalys:

$$v_1 = v_{in} \frac{R_{12}}{R_{12} + R_t}$$

nod 2

$$-g_m(v_1 - v_2) + \frac{v_2 - 0}{R_{LS}} = 0 \Rightarrow v_2 \left(\frac{1}{R_{LS}} + g_m \right) = g_m v_1 = g_m v_{in} \frac{R_{12}}{R_{12} + R_t}$$

och

$$v_{ut}(t) = v_{in}(t) \frac{R_{LS} g_m}{R_{LS} g_m + 1} \frac{R_{12}}{R_{12} + R_t}$$