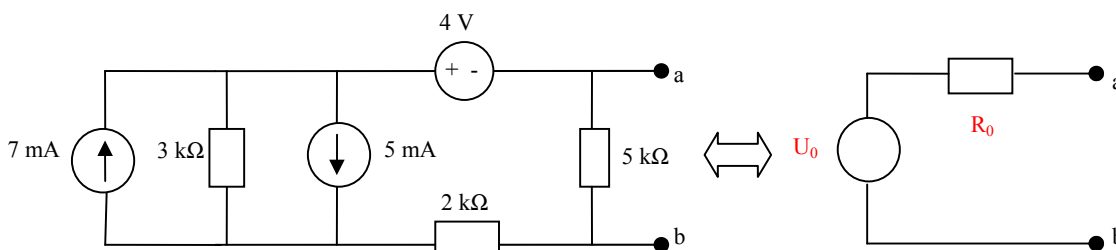


Korta lösningsförslag till Tentamen i Elektriska kretsar för Z1, 15/1-2008.

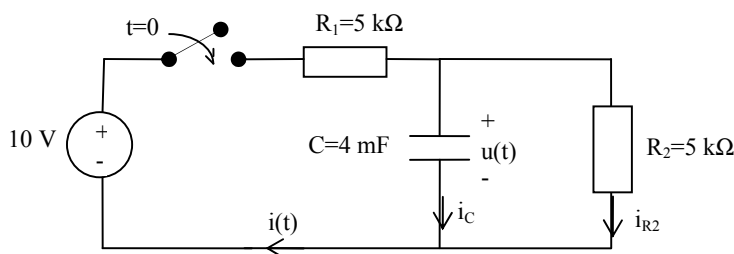
- Bestäm den ekvivalenta Thévenin-kretsen till tvåpolen a-b nedan. (7p)
 - I vilket avseende är Thévenin-kretsen ekvivalent med den ursprungliga kretsen? (3p)



- Genom att t.ex. omväxlande omvandla mellan spännings och strömkälla (slå först ihop strömkällorna, $7\text{ mA} - 5\text{ mA} = 2\text{ mA}$ med riktning uppåt i figur) fås till slut Thévenin-ekvivalenten (dvs spänningskälla U_0 i serie med resistans R_0): $U_0 = 1\text{ V}$, $R_0 = 2.5\text{ k}\Omega$.
- Kretsarna är ekvivalenta utifrån sett (m.a.p. tvåpolen a-b), kretsarna har t.ex. samma U-I karaktäristik utifrån a-b.

- I nedanstående krets råder stationärtillstånd vid tiden $t=0$ s när brytaren sluts och likspänningskällan kopplas in.

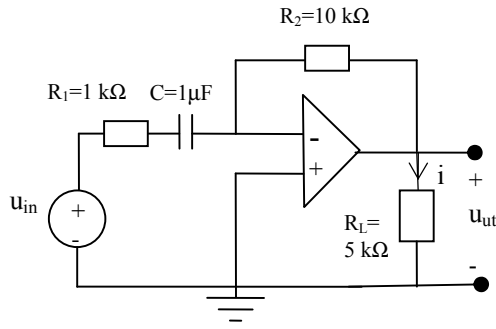
 - Beräkna och skissa $u(t)$ för $t \geq 0$. Kapacitansen är oladdad vid $t=0^-$. (6p)
 - Beräkna $i(t)$ för $t \rightarrow \infty$. (2p)
 - Kan en ström flyta i grenen med kapacitansen när den som nedan är kopplad till en likspänningskälla – förklara! (2p)



- Vid $t=0^-$ gäller att C är oladdad $\Rightarrow u(0^-) = 0\text{ V}$. b) För $t \geq 0$ ger KVL t.v: $-10 + R_1 \cdot i(t) + u(t) = 0$. KCL ger $i = i_C + i_{R_2} = C \frac{du}{dt} + \frac{u}{R_2}$ och vi får genom eliminering av i : $-10 + R_1 C \frac{du}{dt} + R_1 \frac{u}{R_2} + u(t) = 0 \Rightarrow \frac{du}{dt} + u(t) \left(\frac{1}{R_1 C} + \frac{1}{R_2} \right) = \frac{10}{R_1 C} \Rightarrow \frac{du}{dt} + u(t)/10 = 0.5$. Ansätt $u(t) = k_1 + k_2 e^{-t/10}$ (partikulär+homogenlösning). Insättning i d.e. ger $k_1 = 5 \Rightarrow u(t) = 5 + k_2 e^{-t/10}$. Begynnelsevärdet (spänningskontinuitet över C) ger: $u(0^+) = u(0^-) = 0\text{ V} \Rightarrow k_2 = -5$. $u(t) = 5(1 - e^{-t/10})\text{ V}$.
- Ingen ström passerar genom C vid stationärtillstånd ($t \rightarrow \infty$), $i = 10 / (R_1 + R_2) = 1\text{ mA}$.
- Transient kan en ström flyta ”genom” C vid inkoppling av likspänningskälla (dvs laddningar flyter upp på kondensatorplattorna), efter en tid uppstår ett stationärtillstånd med strömmen $i_C = 0$.

- En sinusformad spänningskälla $u_{in}(t) = 0.5 \cos 1000t\text{ V}$ kopplas till en Op-förstärkare enligt figur (Operationsförstärkaren kan antas vara ideal).

 - Beräkna $u_{ut}(t)$ samt strömmen $i(t)$ genom lasten R_L . (6p)
 - Vad är potentialen vid Op-förstärkarens inverterande ingång – förklara! (2p)
 - Diskutera några skillnader mellan en verklig och en ideal Op-förstärkare. (2p)



a) Inverterande förstärkarkrets ger $U_{ut}/U_{in} = -Z_2/Z_1 = -R_2/(R_1 + 1/j\omega C) = -j\omega R_2 C / (1 + j\omega R_1 C) = -j10 / (1 + j)$. $U_{ut} = U_{in} \cdot (-j10 / (1 + j)) = 0.5 \cdot 10 e^{-j90^\circ} / 1.41 e^{j45^\circ} \approx 3.54 e^{-j135^\circ}$ V. Strömmen $I = U_{ut}/R_L = 0.71 e^{-j135^\circ}$ mA. Transformera till tidsplanet: $u_{ut}(t) = \text{Re}\{3.54 e^{-j135^\circ} e^{j1000t}\} = 3.54 \cos(1000t - 135^\circ)$ V, $i(t) = 0.71 \cos(1000t - 135^\circ)$ mA.

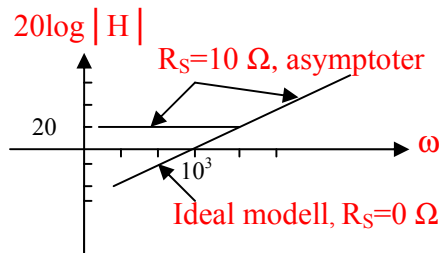
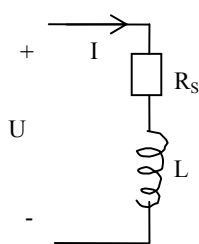
b) Återkopplingen via R_2 gör att kretsen ställer in sig så att potentialen $v_- = v_+ (= 0$ V i detta fall, virtuell jord).

c) En ideal Op har t.ex $R_{in} = R_{ut} = 0$ och förstärkning $= \infty$. En verklig Op har ändliga värden på dessa parametrar.

4. En verklig spole kan approximeras med en ideal induktans L i serie med en resistans R_S enligt figuren nedan. En överföringsfunktion för kretsen är $H(j\omega) = Z(j\omega) = U/I$.

a) Rita ett approximativt Bodediagram för beloppet $|H(j\omega)|$ för den ideala induktansen (med $R_S = 0 \Omega$) och för modellen enligt figuren. Antag att $R_S = 10 \Omega$ och $L = 1$ mH. (7p)

b) I vilket frekvensintervall kan den ideala induktansen anses approximera spolen väl? (3p)



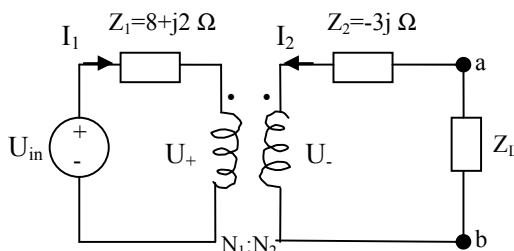
a) $H = R_S + j\omega L \Rightarrow |H| = (R_S^2 + (\omega L)^2)^{0.5}$. För Bode-diagrammet, plotta $20 \log |H|$ vs ω med logskala på ω -axeln. För ideala fallet ($R_S = 0$) fås $|H| = \omega L = \omega / 1000$, vilket ger en rät linje i Bode-diagrammet med lutning +20 dB/dekad. För $R_S = 10 \Omega$ fås $|H| = (R_S^2 + (\omega L)^2)^{0.5}$ vilket för låga frekvenser (försumma ωL) ger $\Rightarrow |H| = (R_S^2)^{0.5} = 10 \Rightarrow |H|_{dB} = 20$ dB, horisontell linje i Bode-diagrammet. För höga frekvenser fås (försumma R_S) $|H| = \omega L$ enl tidigare.

b) För stora frekvenser är ideala modellen ok, $\omega > 10^4 - 10^5$ rad/s, se Bode-diagrammet.

5. En last Z_L skall kopplas till en källa $U_{in} = 8e^{j0^\circ}$ V via en transformator med $N_1 = 8000$ och $N_2 = 4000$ enligt nedanstående figur (transformatorn kan antas vara ideal).

a) Bestäm lasten Z_L så att maximal aktiv effekt fås i lasten. (7p)

b) Beräkna den aktiva effekt som utvecklas i den valda lasten. (3p)



a) Finn först en Thévenin-ekvivalent ($U_0 = U_{ab}$, R_0) till a-b (utan Z_L inkopplad). Använd transformator-ekvationer för ideal transformator. Tomgångsspänning $U_0 = U_{ab}$: Vid tomgång är strömmen i sekundärkretsen $I_2 = 0$ ty öppen krets \Rightarrow strömmen i primärkretsen $I_1 = -(N_2/N_1)I_2 = 0 \Rightarrow U_0 = U_+ = (N_2/N_1)U_- = (N_2/N_1)U_{in} = U_{in}/2 = 4$ V. Kortslutningsström: Spegla lasten Z_2 till primärkretsen, $Z_2' = (N_1/N_2)^2 Z_2 = -12j \Omega$. Då fås $I_1 = U_{in}/(Z_1 + Z_2') = 8/(8-j10)$ A och vi får $I_2 = -2I_1 = -8/(4-j5)$ A och $I_k = -I_2 = 8/(4-j5)$ A och därmed blir $Z_0 = U_0/I_k = 2-j5/2 \Omega$. Välj $Z_L = Z_0^* = 2+j5/2 \Omega$ för maximal aktiv effekt i lasten (anpassning).

b) $P = 0.5R_L |I|^2 = 0.5R_L |U_0/(Z_0 + Z_L)|^2 = 0.5 \cdot 2 \cdot (4/(2+2))^2 = 1$ W.