

# Tentamen i Elkretsanalys för EI1102/EI1100

Datum/tid: 2012-10-20, kl 9-14. Hjälpmedel: Papper och penna. **Endast en** uppgift per blad.

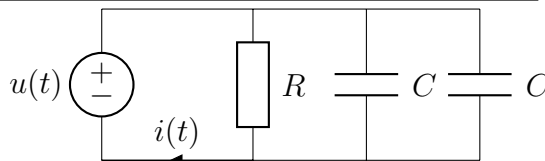
Godkänt om  $(A \geq 25\%) \& (B \geq 25\%) \& (A + B \geq 50\%)$ . Bonus räknas in i A+B värdet.

Namn och personnummer på varje blad.

Examinator: Lars Jonsson

## A – Likström och Transienter

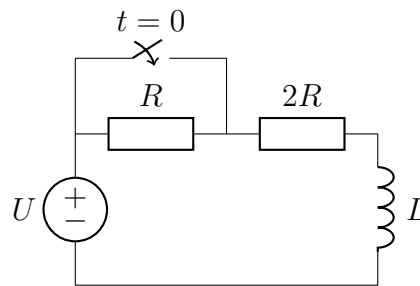
1) [4p] Antag att kondensatorerna är fullt laddade vid  $t = 0^-$ . Ge uttrycket för strömmen  $i(t)$  som funktion av tid för  $t > 0$ . Här är  $u(t)$  en godtycklig insignal. Storheter tillåtna i svaret:  $u(t)$ ,  $R$ ,  $C$ .



2) [6p] Här är  $U$  en likspänning. Kända storheter är  $R$ ,  $L$  och  $U$ . Vi antar att kretsen har varit länge i tillståndet med öppen switch vid  $t = 0$ .

a) Bestäm strömmen genom spolen *och* spänningen över spolen för  $t > 0$ . Var noggrann med tecken och riktningar.

b) Rita graferna för spänning och ström som funktion av tid och visa hur/var kontinuitetsvillkoret är uppfyllt.



## B – Växelström

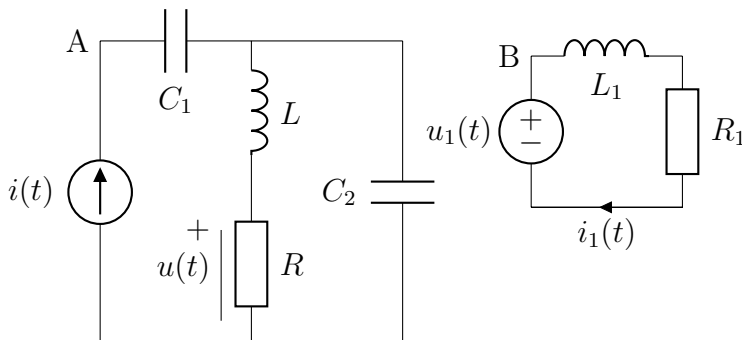
Angivna komplexa strömmar och spänningar är i toppvärdesskalan med *cosinus* som referens. Använd toppvärdesskala och med *cosinus* som referens.

3) [8p]

a) Givet  $i(t) = I_0 \cos(\omega t)$  i krets A. Låt  $U(\omega)$  vara den komplexa motsvarigheten till  $u(t)$ . Bestäm den komplexa jämviktsspänningen  $U(\omega)$ . Ange amplitud och fas av  $U(\omega)$ . Här är  $\omega^2 LC_2 < 1$  och  $I_0 > 0$ .

b) Låt  $\omega L_1 = R_1$ . Om  $u_1(t) = U_0[\cos(\omega t) + \sin(\omega t)]$  vad blir jämviktsströmmen  $i_1(t)$  i krets B? Här är  $U_0 > 0$ .

Notera: Jämvikt = steady state.

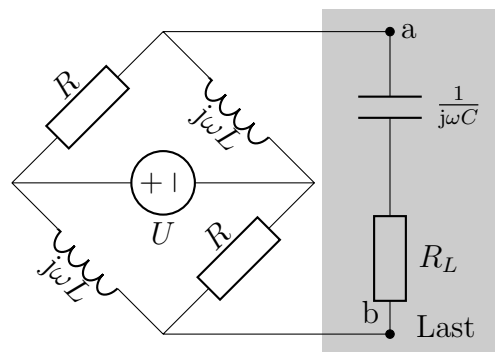


4) [6p] Källan  $U$  är en komplex spänningskälla med vinkelfrekvensen  $\omega$ . Komponenterna i det grå-skuggade området utgör en last till resten av kretsen.

**Bestäm** lastresistansen  $R_L$  och lastkapacitansen  $C$  så att den aktiva effekten i  $R_L$  blir maximal.

Koppla sedan bort lasten och räkna ut **tomgångsspänningen** mellan ab.

Antag att kretsen är i sitt jämviktstillstånd.



Var god vänd.

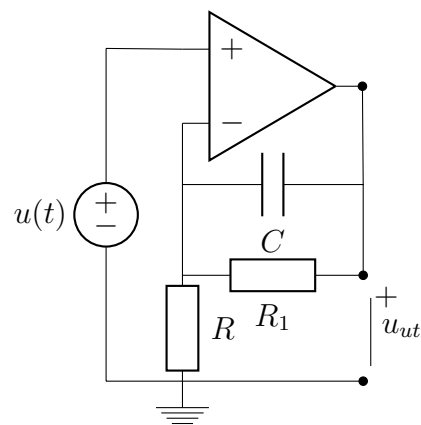
5) [6p] Kretsen visar en förenklad del av signalanalysdelen för laborationen. Låt  $R_1 = 50R$ .

a) Givet en insignal  $u(t) = U_1 \cos(\omega t)$ . **Bestäm** överföringsfunktionen  $H$  som kvoten mellan ut- och insignal i lämplig domän. **Bestäm** eventuella gränshänserser. **Rita** också ett Bode-diagram för  $|H|$ . Vilket filter beskriver kretsen?

Ledning a: Behandla operationsförstärkaren som ideal.  $\log_{10}(50) \approx 1.7$ .

b) I laborationen var signalen  $u(t) = U_0 + U_1 \cos(\omega t)$ . Här precis som i labben har vi operationsförstärkarens matningen som  $U_{max} = 9.0V$  och  $U_{min} = 0V$  (dvs jord). Insignalen har  $U_0 = 4.5V$  och  $U_1 \ll U_{max}$ ,  $\omega = 1/(2R_1C)$ . Vad blir utsignalen  $u_{ut}(t)$ ? Kommentera!

Ledning b: Insignalen kan ses som de två första termerna i en Fourier serie. Använd superposition. Operationsförstärkaren kan behandlas som ideal i matarområdet.



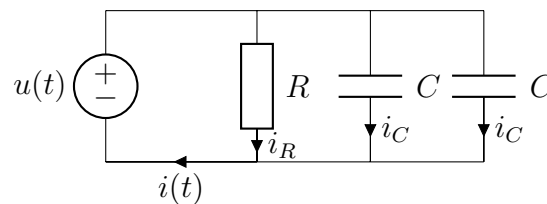
# Lösningförslag till Elkretsanalys för EI1102/EI1100

Datum/tid: 2012-10-20,

Examinator: Lars Jonsson

1) Notera att alla komponenter har samma spänning. Strömmen genom resistorn blir  $i_R = u(t)/R$ , och genom vardera av kondensatorerna:  $i_C = Cdu/dt$ . KCL ger **(Svar)**

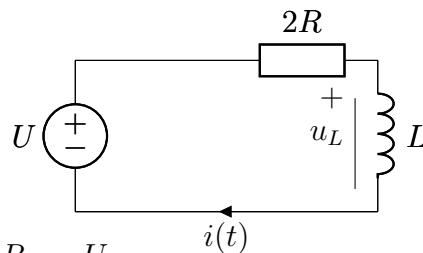
$$i(t) = i_R + 2i_C = \frac{u(t)}{R} + 2C\frac{du(t)}{dt} \quad (1)$$



Notera att informationen om att kondensatorn är fulladdad ej behövs i denna uppgift.

2) Före  $t = 0$  är kontakten öppen och den har varit länge i detta tillstånd. Dvs, vi har likström och likspänning vilket resulterar i att spolen uppträder som en kortslutning. Från KVL får vi  $i(0) = U/(3R)$ .

För  $t > 0$  är kontakten stängd och vi har kortslutit  $R$ . Detta resulterar i figuren till höger. För en spole gäller  $u_L = Ldi/dt$ . Potentialvandring ger:



$$U - 2Ri - u_L = 0 \Rightarrow L\frac{di}{dt} + 2Ri = U \Rightarrow \frac{di}{dt} + \frac{2R}{L}i = \frac{U}{L} \quad (2)$$

Lösningen till denna ekvation är  $i(t) = Ke^{-2Rt/L} + U/(2R)$ . För att bestämma konstanten  $K$  använder vi kontinuitet och initial-villkoret:

$$i(0) = K + \frac{U}{2R} = \frac{U}{3R} \Rightarrow K = -\frac{U}{6R} \quad (3)$$

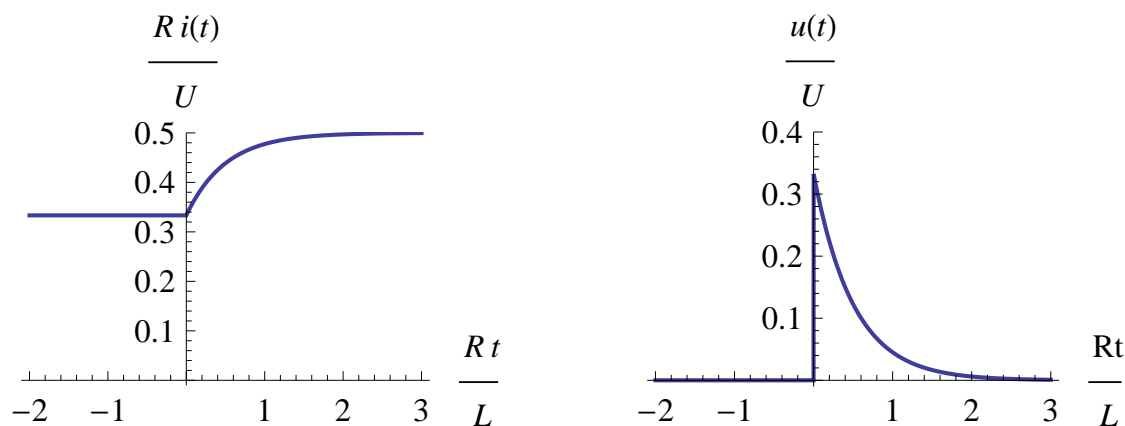
För  $t \geq 0$  får därför **(delsvar:)**

$$i(t) = \frac{U}{6R}(3 - e^{-2Rt/L}) \quad (4)$$

Spänningen fås genom  $u_L = Ldi/dt$  och blir **(delsvar:)**

$$u_L(t) = \frac{U}{3}e^{-2Rt/L} \quad (5)$$

b)



Notera att strömmen är kontinuerlig vid  $t = 0$  medan spänningen är diskontinuerlig vid samma tid.

**3a)** Kretsen är översatt till  $j\omega$ -domän. Den komplexa strömmen motsvarande  $i(t)$  är  $I(\omega) = I_0$ . Kondensatorn  $C_1$  påverkar inte kretsen då den är i serie med en strömkälla (och kan tas bort).

Vi använder nodanalys. Låt b vara referens, dvs  $V_b = 0$ . I nod a får vi från KVL:

$$V_a - I_L(R + j\omega L) = 0, \Rightarrow I_L = \frac{V_a}{R + j\omega L}, \quad (6)$$

$$V_a - I_C \frac{1}{j\omega C_2} = 0 \Rightarrow I_C = j\omega C_2 V_a \quad (7)$$

KCL i nod a ger:

$$\frac{V_a}{R + j\omega L} + j\omega C_2 V_a = I \Rightarrow V_a = I \frac{R + j\omega L}{1 - \omega^2 C_2 L + j\omega C_2 R} \quad (8)$$

Vi söker  $U(\omega) = RI_L$ , och får **(delsvar:)**

$$U(\omega) = R \frac{V_a}{R + j\omega L} = \frac{RI_0}{1 - \omega^2 LC_2 + j\omega C_2 R} \quad (9)$$

Vi noterar att då  $[\omega C_2] = \Omega^{-1}$  och  $[\omega L] = \Omega$  att vi har följande dimension på uttrycket

$$V = \frac{\Omega A}{1 + \Omega \Omega^{-1} + \Omega^{-1} \Omega} = \Omega A = V \quad (10)$$

Dvs höger och vänster led har samma dimension. – Bra.

Amplitud och fas blir **(delsvar:)**

$$|U| = \frac{RI_0}{(1 - \omega^2 C_2 L)^2 + (\omega C_2 R)^2}, \quad \arg U = -\arctan \frac{\omega C_2 R}{1 - \omega^2 C_2 L}. \quad (11)$$

vi ser att då  $\omega^2 CL < 1$  är realdelen positiv och arctan ger rätt vinkel. Vidare har vi använt att  $I_0 > 0$  dvs  $\arg I_0 = 0$ .

**b)** Vi har  $u_1 = u_a + u_b$ . Här är  $u_a = U_0 \cos(\omega t)$  och  $u_b = U_0 \sin(\omega t) = U_0 \cos(\omega t - \pi/2)$ . Vi får därför

$$U_a(\omega) = U_0, \quad \text{och} \quad U_b = U_0 e^{-j\pi/2} = -jU_0. \quad (12)$$

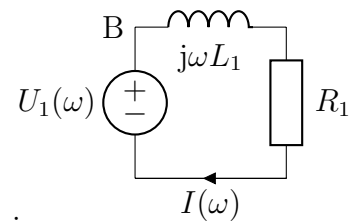
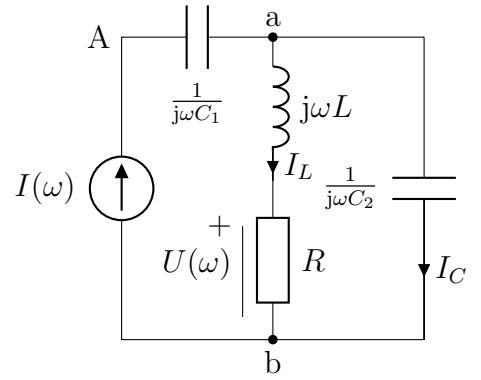
Vi får alltså att  $U_1 = U_0(1 - j)$ . Vi söker strömmen  $I(\omega)$  och får från KVL att **(delsvar:)**

$$U_1 - (j\omega L_1 + R_1)I = 0 \Rightarrow I = \frac{U_1}{R_1 + j\omega L_1} = \frac{U_0}{R_1} \frac{1 - j}{1 + j}, \quad (13)$$

där vi använt  $\omega L_1 = R_1$ . Amplitud och argument

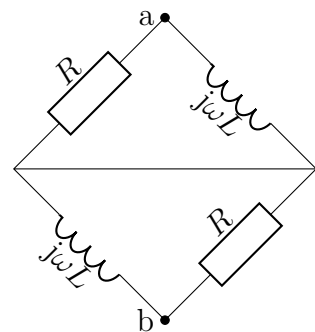
$$|I| = \frac{U_0}{R_1} \frac{|1 - j|}{|1 + j|} = \frac{U_0}{R_1}, \quad \arg I = \arg(1 - j) - \arg(1 + j) = -2 \arctan 1 = -\frac{\pi}{2} \quad (14)$$

där vi använt att  $U_0 > 0$ . Tidssignalen blir **(delsvar:)**  $i(t) = \text{Re}(|I|e^{j\omega t}) = (U_0/R_1) \cos(\omega t - \pi/2) = (U_0/R_1) \sin(\omega t)$ .



4) Vi söker källkretsens impedans  $Z_T$  mellan ab. Källkretsen med nollställd strömkälla är ritad i figuren till höger. Den inre impedansen som blir

$$Z_T = 2R // (j\omega L) = \frac{2j\omega LR}{R + j\omega L} = \frac{2j\omega LR(R - j\omega L)}{R^2 + (\omega L)^2} = \frac{2R(\omega L)^2}{R^2 + (\omega L)^2} + j \frac{2R^2\omega L}{R^2 + (\omega L)^2} \quad (15)$$



Vi vet nu att lasten  $Z_L = Z_T^*$  ger maximal effekt i lasten. Här är  $Z_L = R - \frac{j}{\omega C}$  och kan därför läsa av att **(delsvar:)**

$$R_L = 2R \frac{(\omega L)^2}{R^2 + (\omega L)^2} \text{ och } C = \frac{1}{\omega \text{Im}(Z_L)} = \frac{1}{2\omega^2 L} \left(1 + \frac{(\omega L)^2}{R^2}\right)$$

Vi använder nod-analys för att bestämma tomgångsspänningen. Vi har fyra noder abxy och väljer y som referens. Vi ser att i x är  $V_x = U$ . Nodanalys i a ger:

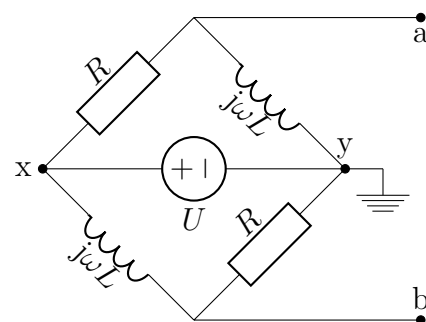
$$\frac{V_a - U}{R} + \frac{V_a}{j\omega L} = 0 \Rightarrow V_a = U \frac{j\omega L}{R + j\omega L}$$

och i nod b:

$$\frac{V_b - U}{j\omega L} + \frac{V_b}{R} = 0 \Rightarrow V_b = U \frac{R}{R + j\omega L}$$

Theveninsspänningen  $U_{ab} = V_a - V_b$  blir **(delsvar:)**

$$U_{ab} = U \frac{j\omega L - R}{j\omega L + R}$$



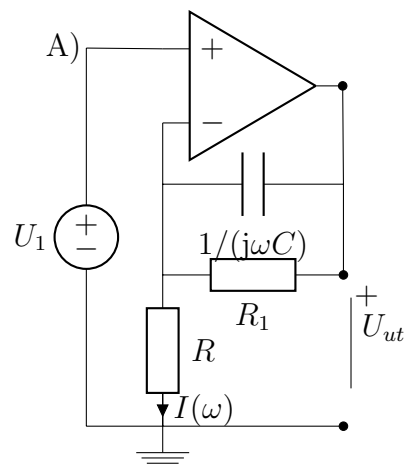
5a) Vi har en harmonisk insignal. Vi använder  $j\omega$ -metoden för att bestämma överföringsfunktionen. Insignalen  $u(t)$  motsvaras av det komplexa  $U(\omega) = U_1$ . Utsignalen blir  $U_{ut}(\omega)$ . Krets A är ritad i frekvensdomän finns till höger.

En ideal operationsförstärkare har  $V_+ = V_-$ , och  $I_+ = I_- = 0$ . Här  $V_+ = U_1$ .

KVL från -pol till jord ger  $I(\omega) = U_1/R$ . KVL från minus pol till utgång ger:

$$U_{ut} = U_1 + I(R_1 // (1/(j\omega C))) = U_1 \left(1 + \frac{R_1}{R(1 + j\omega CR_1)}\right) \Rightarrow \quad (16)$$

$$H(\omega) = \frac{U_{ut}}{U_1} = \frac{(R + R_1)(1 + j\omega C \frac{R_1 R}{R + R_1})}{R(1 + j\omega CR_1)} \text{ delsvar.} \quad (17)$$

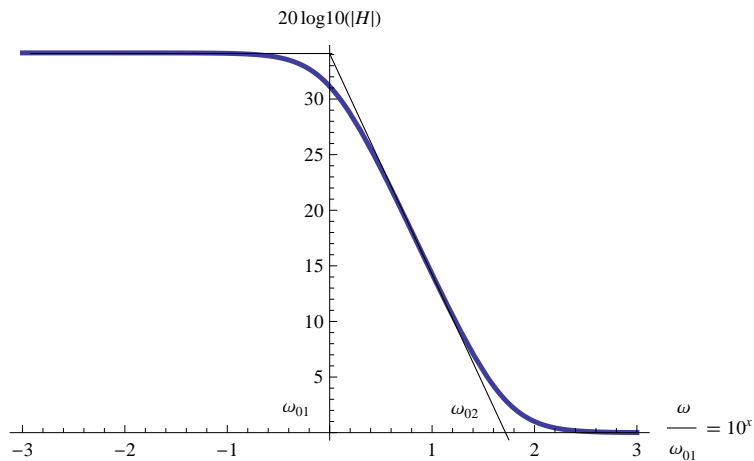


Om vi byter  $j\omega = s$  får vi uttrycket i Laplace domän.

Vi jämför överföringsfunktionen med standardformen för två första ordningens filter dvs  $(1 + j\frac{\omega}{\omega_0})$ . Vi ser att gränshfrekvensen i nämnaren är  $\omega_{01} = \frac{1}{R_1 C}$  och i täljaren  $\omega_{02} = \frac{R_1 + R}{C R R_1} = 51\omega_{01}$  **(delsvar)**.

För  $\omega \rightarrow 0$  får vi förstärkningen  $(R + R_1)/R = 51$  ggr. För  $\omega \rightarrow \infty$  får vi förstärkningen 1. För att plotta Bode-diagrammet noterar vi att  $\log_{10} 1 = 0$  och  $20 \log_{10} 51 \approx 34$

Vi har ett lågpassfilter med förstärkning 51 ggr. gränshfrekvens  $\omega_{01}$ . Frekvenser högre än  $\omega_{02}$  förstärks signalen med 1. Se figuren nedan för Bode-diagrammet.



**5b)** Insignalen är  $u(t) = U_0 + U_1(\cos \omega t)$ . Superposition gör att vi studera likströmsfallet  $u^{(1)}(t) = U_0$  och växelströmsfallet  $u^{(2)}(t) = U_1 \cos(\omega t)$ . Fall 2 har vi redan löst i (a). Fall (1) får vi genom att titta på likströmsrepresentationen av kretsen. Alternativt kan vi konstatera att eftersom det är likström motsvarar det  $\omega = 0$  och vi får  $H(\omega = 0) = 51$ .

Totala utsignalen får vi genom superposition den blir  $u_{ut} = 51U_0 + \text{Re}(H(\omega)U_1(\omega)e^{j\omega t})$ , om operationsförstärkaren är ideal. Här har vi matarspänningarna 9V och 0V, och vi konstaterar att  $51U_0 \approx 230V \gg 9V$  dvs opera-

tionsförstärkaren bottnar.

**(Svar)** utsignalen blir  $u_{ut}(t) = U_{max} = 9V$  då operationsförstärkaren bottnar.