

1.

Deluppgift	Svar	Förslag till motivering (ska inte finnas med i tentamen!)
a)	S	Seriekoppling av impedanserna $\frac{1}{j\omega C}$ och $j\omega L$ ger den resulterande impedansen $\frac{1}{j\omega C} + j\omega L = \frac{1 - \omega^2 LC}{j\omega C}$ vilken antar värdet 0 Ohm för vinkelfrekvesen $\omega = 1/\sqrt{LC}$ .
b)	S	Fourierseriekoefficienterna ges av uttrycket $c_k = \frac{1}{T} \int_{-T_0/2}^{T_0/2} x(t) e^{jk\omega_0 t} dt = \frac{1}{T} \int_{-T_0/2}^{T_0/2} x(t) (\cos(k\omega_0 t) + j \sin(k\omega_0 t)) dt =$ $= \frac{1}{T} \int_{-T_0/2}^{T_0/2} x(t) \cos(k\omega_0 t) dt + \frac{j}{T} \int_{-T_0/2}^{T_0/2} x(t) \sin(k\omega_0 t) dt$ Om $x(t)$ är udda kommer den första integralen bli =0, medan den andra generellt blir nollskiljd och ger rent imaginära koefficienter.
c)	F	För det första är det inte säkert att summan blir en periodisk signal, det blir den bara om $\omega_1$ och $\omega_2$ förhåller sig till varandra som hela tal. För det andra: om summan blir periodisk ges dess grundvinkelfrekvens av största gemensamma delare av $\omega_1$ och $\omega_2$ .
d)	F	Två elektriska komponenter som parallellkopplas har alltid samma spänning över sig.
e)	F	De är snarare funktioner av frekvens.

2.

- a) För den komplexa insignalen  $\tilde{x}(t) = X \cdot e^{j\omega t}$ , där  $X \in \mathbb{C}$  och  $\omega \in \mathbb{R}$ , ansätts för differentialekvationen den komplexvärda partikulärlösningen  $\tilde{y}_p(t) = Y \cdot e^{j\omega t}$ , där  $Y \in \mathbb{C}$ . Differentialekvationens homogena lösning  $y_h(t)$  går, för ett stabilt LTI-system, alltid mot noll när tiden går mot oändligheten ( $\lim_{t \rightarrow \infty} y_h(t) = 0$ ). Vid insättning av  $\tilde{x}(t)$  och  $\tilde{y}_p(t)$  i differentialekvationen erhålls

$$\frac{d^2(Y \cdot e^{j\omega t})}{dt^2} + 3 \frac{d(Y \cdot e^{j\omega t})}{dt} + 2(Y \cdot e^{j\omega t}) = 4 \frac{d(X \cdot e^{j\omega t})}{dt} \Rightarrow$$

$$Y \cdot (j\omega)^2 e^{j\omega t} + 3Y \cdot (j\omega) e^{j\omega t} + 2Y e^{j\omega t} = 4X \cdot (j\omega) e^{j\omega t} \Rightarrow$$

$$Y(-\omega^2 + j3\omega + 2) = X \cdot j4\omega$$

Frekvensfunktionens värde vid vinkelfrekvensen  $\omega$  definieras som kvoten mellan utsignalens komplexa amplitud och insignalens komplexa amplitud, dvs.  $H(\omega) = \frac{Y}{X} = \frac{j4\omega}{-\omega^2 + j3\omega + 2}$ .

b) För given insignal  $x(t) = 7 + 3 \cos\left(2t + \frac{\pi}{2}\right)$  till ett stabilt LTI-system med frekvensfunktion

$$H(\omega) = \frac{j4\omega}{2 - \omega^2 + j3\omega} \text{ erhålls utsignalen } y(t) = 7 \cdot H(0) + 3|H(2)| \cos\left(2t + \frac{\pi}{2} + \arg H(2)\right), \text{ där}$$

$$\begin{cases} H(0) = \frac{0}{2} = 0 \text{ och} \\ H(2) = \frac{j4 \cdot 2}{2 - 2^2 + j3 \cdot 2} = \frac{j4}{-1 + j3} = \frac{4e^{j\frac{\pi}{2}}}{\sqrt{1+9} \cdot e^{j\left(\arctan\frac{3}{-1} + \pi\right)}} = \frac{4}{\sqrt{10}} e^{j\left(\frac{\pi}{2} - (\arctan 3 + \pi)\right)} = \frac{4}{\sqrt{10}} e^{j\left(-\frac{\pi}{2} + \arctan 3\right)} \end{cases}$$

Fasbidraget  $+\pi$  tillkommer eftersom realdelen av  $-1 + j3$  är negativ. Vi får alltså

$$\underline{y(t)} = 0 + 3 \cdot \frac{4}{\sqrt{10}} \cos\left(2t + \frac{\pi}{2} - \frac{\pi}{2} + \arctan 3\right) = \underline{\underline{\frac{12}{\sqrt{10}} \cos(2t + \arctan 3)}}.$$

Anm: Utsignalen blir alltså lika med differentialekvationens partikulärlösning. Eftersom insignalen läggs på systemet vid  $t = -\infty$  och LTI-systemet är stabilt, så har den blivit den homogena lösningen "dött ut" för länge sedan (se resonemanget i deluppgift a).

3.  $x(t)$  har periodtid  $T_0 = 2$  sek. och följaktligen grundvinkelfrekvensen  $\omega_0 = \frac{2\pi}{T_0} = \pi$  rad/sek.

De komplexa fouriersseriecoeffienterna för den periodiska insignalen  $x(t)$  beräknas då som

$$\begin{aligned} \underline{c_k} &= \frac{1}{T_0} \int_{T_0} x(t) e^{-jk\omega_0 t} dt = \frac{1}{2} \int_{-1}^1 x(t) \cdot e^{-jk\pi t} dt = \frac{1}{2} \int_{-1}^0 1 \cdot e^{-jk\pi t} dt + \frac{1}{2} \int_0^1 (-1) \cdot e^{-jk\pi t} dt \\ &= \frac{1}{-2jk\pi} \left( \left[ e^{-jk\pi t} \right]_{-1}^0 - \left[ e^{-jk\pi t} \right]_0^1 \right) = \frac{-1}{j2k\pi} \left( e^0 - e^{jk\pi} - (e^{-jk\pi} - e^0) \right) = \frac{e^{-jk\pi} - e^{jk\pi}}{-1 - j^2} = \frac{(-1)^k - (-1)^k}{-1 - j^2} \\ &= \frac{j}{k\pi} \left( 1 - (-1)^k \right) = \begin{cases} \frac{j2}{k\pi}; & \text{udda } k \\ 0; & \text{jämna } k \end{cases} \end{aligned}$$

Faktorn  $\frac{j}{k\pi}$  i beräkningen ovan medför att uttrycket inte gäller för  $k = 0$ . Medelvärdesnivån  $c_0$  måste

$$\text{därför beräknas separat: } \underline{c_0} = \frac{1}{T_0} \int_{T_0} x(t) e^{-jk\omega_0 t} dt \Bigg|_{k=0} = \frac{1}{2} \int_{-1}^1 x(t) dt = \dots = \underline{\underline{0}}$$

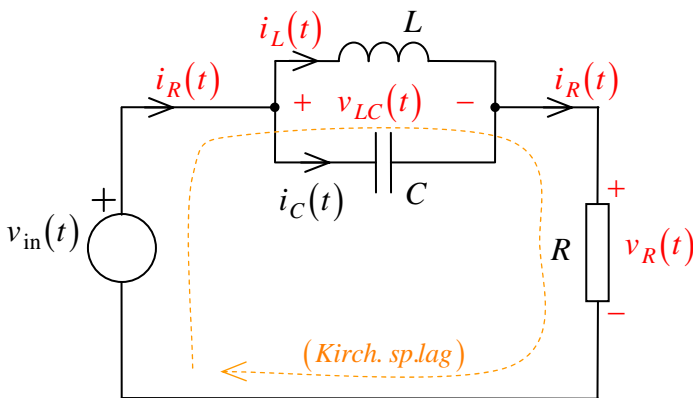
(man kan även se direkt i figuren att medelvärdesnivån för  $x(t)$  är noll.)

Utsignalens komplexa fouriersseriecoeffienter  $d_k$  erhålls från sambandet  $Y = X \cdot H(\omega)$ , som gäller för stabila LTI-system – där  $X$  är insignalens komplexa amplitud ( $= c_k$  här) och  $Y$  är utsignalens komplexa amplitud ( $= d_k$  här). För jämna  $k$  blir därför  $d_k = c_k = 0$  ( $\Rightarrow |d_k| = 0, \arg d_k = 0$ ) och för udda  $k$  får vi

$$\underline{d_k} = c_k \cdot H(k\omega_0) = \frac{j2}{k\pi} \cdot \frac{jk\omega_0}{jk\omega_0 + 2} \Bigg|_{\omega_0 = \pi} = \frac{j^2 2k\pi}{k\pi(jk\pi + 2)} = \frac{-2}{2 + jk\pi}, \text{ vilket ger utsignalens amplitudspektrum}$$

$$\underline{\underline{|d_k|}} = \frac{2}{\sqrt{2^2 + (k\pi)^2}} \text{ och fasspektrum } \underline{\underline{\arg d_k}} = \arg(-2) - \arg(2 + jk\pi) = \pi - \arctan \frac{k\pi}{2}.$$

4. Inför först hjälpstorheterna  $i_L(t)$ ,  $v_{LC}(t)$ ,  $i_R(t)$ , och  $v_R(t)$  i figuren, t.ex. med förslagna riktningar (vilket är mest logiskt här). Kom ihåg att strömmen går från högre till lägre potential genom  $R$ ,  $L$  och  $C$ !



Ström-spänningsambanden för  $R$ ,  $L$  och  $C$  kommer att behövas i lösningen:

$$i_C(t) = C \cdot \frac{dv_{LC}(t)}{dt} \quad (1)$$

$$v_{LC}(t) = L \cdot \frac{di_L(t)}{dt} \quad (2)$$

$$v_R(t) = R \cdot i_R(t) \quad (3)$$

a) Andra samband som kan vara användbara vid lösningen är

Kirchhoffs strömlag:  $i_R(t) = i_C(t) + i_L(t)$  (4) (gäller i de båda förgreningsnoderna)

Kirchhoffs spänningslag:  $v_{in}(t) - v_{LC}(t) - v_R(t) = 0$  (5) ( $\Sigma$  potentialändringar ett varv runt kretsen)

Börja med ett samband för utsignalen  $i_C(t)$  (lämpligen ekv. (1)) och utveckla det tills du erhåller den sökta differentialekvationen, som bara innehåller utsignalen  $i_C(t)$ , insignalen  $v_{in}(t)$  samt  $R$ ,  $L$  och  $C$ :

$$\begin{aligned} i_C(t) &= C \cdot \frac{dv_{LC}(t)}{dt} = v_{LC}(t) \text{ från ekv. (5)} = C \cdot \frac{dv_{in}(t)}{dt} - C \cdot \frac{dv_R(t)}{dt} = v_R(t) \text{ från ekv. (3)} / \\ &= C \cdot \frac{dv_{in}(t)}{dt} - RC \cdot \frac{di_R(t)}{dt} = i_R(t) \text{ från ekv. (4)} = C \cdot \frac{dv_{in}(t)}{dt} - RC \cdot \frac{di_C(t)}{dt} - RC \cdot \frac{di_L(t)}{dt} \\ &= \frac{di_L(t)}{dt} \text{ från ekv. (2)} = C \cdot \frac{dv_{in}(t)}{dt} - RC \cdot \frac{di_C(t)}{dt} - \frac{RC}{L} \cdot v_{LC}(t) \quad (6) \end{aligned}$$

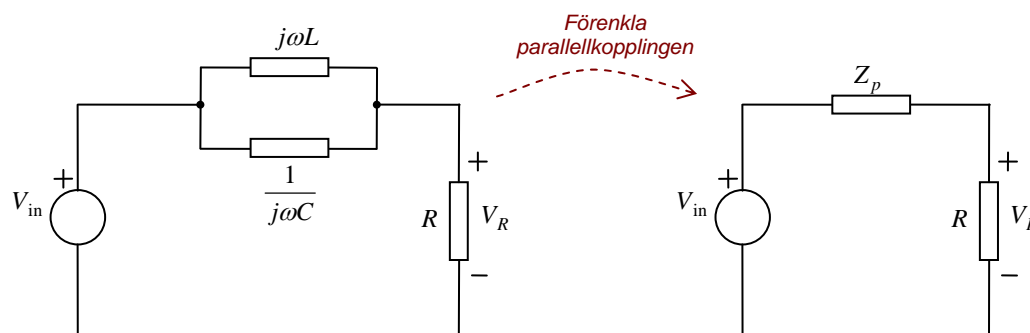
Återstår att eliminera  $v_{LC}(t)$  i ekvation (6): Om ekvationen *deriveras* en gång, så kan den resulterande termen  $C \cdot \frac{dv_{LC}(t)}{dt}$  som en sista eliminering (ekv. (1)) bytas ut mot utsignalen  $i_C(t)$ .

Derivering av ekv. (6) ger alltså

$$\frac{di_C(t)}{dt} = C \cdot \frac{d^2v_{in}(t)}{dt^2} - RC \cdot \frac{d^2i_C(t)}{dt^2} - \frac{RC}{L} \cdot \frac{dv_{LC}(t)}{dt} = C \cdot \frac{d^2v_{in}(t)}{dt^2} - RC \cdot \frac{d^2i_C(t)}{dt^2} - \frac{R}{L} \cdot i_C(t),$$

som ger den sökta differentialekvationen  $RC \cdot \frac{d^2i_C(t)}{dt^2} + \frac{di_C(t)}{dt} + \frac{R}{L} \cdot i_C(t) = C \cdot \frac{d^2v_{in}(t)}{dt^2}$

5. a) Rita kretsens ekvivalenta komplexschema:



$$\text{Impedanserna } j\omega L \text{ och } \frac{1}{j\omega C} \text{ är parallellkopplade} \Rightarrow Z_p = \frac{1}{j\omega C} \parallel j\omega L = \frac{\frac{1}{j\omega C} \cdot j\omega L}{\frac{1}{j\omega C} + j\omega L} = \frac{j\omega L}{1 - \omega^2 LC}.$$

Spänningsdelning i figuren ovan till höger ger då

$$V_R = V_{in} \frac{R}{R + Z_p} = V_{in} \frac{R}{R + \frac{j\omega L}{1 - \omega^2 LC}} = V_{in} \frac{1 - \omega^2 LC}{1 - \omega^2 LC + j\omega \frac{L}{R}}$$

$$\underline{\underline{H(\omega)}} = \frac{\text{Utsignalens komplexa amplitud}}{\text{Insignalens komplexa amplitud}} = \frac{V_R}{V_{in}} = \frac{1 - \omega^2 LC}{1 - \omega^2 LC + j\omega \frac{L}{R}}$$

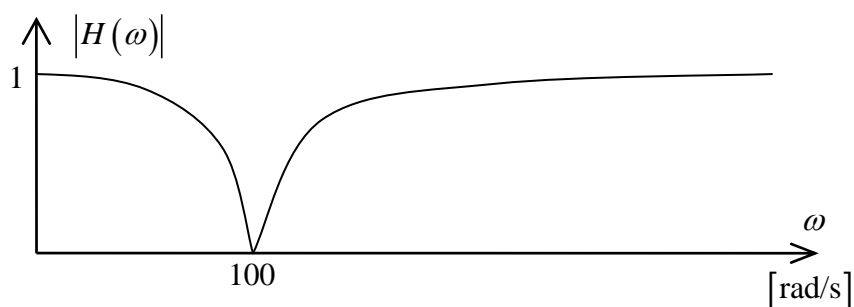
$$= \left/ \begin{array}{l} R = 60 \, \Omega \\ L = 0.2 \, \text{H} \\ C = 0.5 \, \text{mF} \end{array} \right/ = \frac{1 - \frac{\omega^2}{10^4}}{1 - \frac{\omega^2}{10^4} + j \frac{\omega}{300}} = \frac{10^4 - \omega^2}{10^4 - \omega^2 + j \frac{100\omega}{3}}$$

b) Undersök/bestäm värdet på amplitudkaraktäristiken  $|H(\omega)| = \frac{|10^4 - \omega^2|}{\sqrt{(10^4 - \omega^2)^2 + \left(\frac{100\omega}{3}\right)^2}}$  vid  $\omega = 0$ ,

då  $\omega \rightarrow \infty$  och vid ytterligare något lämpligt ändligt  $\omega$ -värde:

$\omega$	$ H(\omega) $
0	$\frac{ 10^4 - 0 }{\sqrt{(10^4 - 0)^2 + (0)^2}} = 1$
$\rightarrow \infty$	$\lim_{\omega \rightarrow \infty} \frac{\left  \frac{10^4}{\omega^2} - 1 \right }{\sqrt{\left( \frac{10^4}{\omega^2} - 1 \right)^2 + \left( \frac{100}{3\omega} \right)^2}} = \frac{ 0 - 1 }{\sqrt{(0 - 1)^2 + (0)^2}} = 1$
Då $10^4 - \omega^2 = 0$ , dvs. $\omega = 100$	$\frac{0}{\sqrt{(0)^2 + \left( \frac{100}{3} \cdot 100 \right)^2}} = 0$

Skiss av amplitudkaraktäristikens typutseende (kommentar: det är ett Notchfilter):



- c) Insignalen är  $v_{\text{in}}(t) = 2.5 \sin\left(80t + \frac{\pi}{3}\right) - 3 \cos\left(100t - \frac{\pi}{5}\right)$  volt. Eftersom systemet är ett stabilt LTI-system, kommer utsignalen att bli

$$v_R(t) = 2.5 |H(80)| \sin\left(80t + \frac{\pi}{3} + \arg H(80)\right) - 3 |H(100)| \cos\left(100t - \frac{\pi}{5} + \arg H(100)\right).$$

Eftersom  $H(100) = 0$ , enligt uppgift b), kommer den andra termen att helt filtreras bort av systemet.

$$\frac{H(80)}{10^4 - 80^2 + j \frac{8000}{3}} = \frac{3600}{3600 + 2667j} = \frac{3600}{\sqrt{3600^2 + 2667^2} \cdot e^{j \arctan \frac{2667}{3600}}} \approx \frac{1}{e^{j\alpha}} = e^{-j\alpha} \approx 0.80 \cdot e^{-0.64}$$

dvs.  $|H(80)| \approx 0.8$  och  $\arg H(80) \approx -0.64 \Rightarrow \underline{\underline{v_R(t) \approx 2.0 \sin(80t + 0.41) \text{ volt}}}$