KTH ei1110 Elkretsanalys (CELTE), tentamen (TEN2) 2018-03-12 kl 08-13.

Hjälpmedel: Inga extra hjälpmedel är tillåtna.

Alla källor ska antas vara tidsharmoniska växelströmskällor om inget annat explicit anges och beteckningar såsom V_0, I_1 etc. beskriver oftast amplituden hos dessa. Om ingen annan information ges ska komponenter antas vara ideala. Angivna värden hos komponenter (t.ex. R för ett motstånd, V för en spänningskälla) ska antas vara kända storheter och andra markerade storheter (t.ex. strömmen genom, eller spänningen över, ett motstånd) ska antas vara okända storheter. Antag **stationärt tillstånd**, dvs. lång tid efter alla komponenter har kopplats ihop.

Några viktiga saker för att kunna få maximalt antal poäng:

- Endast ett problem per sida och text på baksidan kommer inte att beaktas.
- Tänk på att er handstil måste vara tydlig för att lösningen ska kunna bedömas. Kan vi inte läsa, kan vi inte ge poäng! Använd inte rödpenna.
- Lösningarna bör som oftast uttryckas i de kända storheterna och förenklas **innan** eventuella värden används. Därmed visas förståelse för problemet.
- Ge alltid din krets och var tydlig med diagram och definitioner av variabler. Tänk på hur du definierar polariteten och riktningen på de spänningar och strömmar du använder. Använd passiv teckenkonvention. Om det fattas figur med definierade variabler utsatta kan det bli avdrag vid tvetydighet. Var noga med definitionen av impedanserna, t.ex. en spoles impedans är inte "L", detta kan ge avdrag.
- Därtill, dela tiden mellan talen och kontrollera svarens rimlighet genom t.ex. dimensionsanalys eller alternativ lösningsmetod.

Betygsgränserna är: 50% (E), 60% (D), 70% (C), 80% (B), 90% (A).

Ingen avrundning görs.

För (Fx) krävs > 45% samt att inte mer än ett tal har poängen x sådan att 0 < x < 50%. (Med detta menas att för att få Fx får endast ett tal dra ner resultatet under godkänt.)

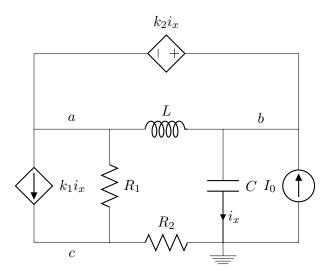
Examinator: Daniel Månsson (08 790 9044)

Lycka till och ta det lugnt!

Uppgift 1 [10 p.]

För kretsen nedan.

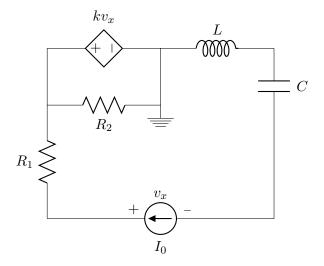
- (a) [7 p.] Ställ upp de nödvändiga nodekvationerna uttryckt enbart i de kända storheterna. I de slutgiltiga uttrycken ska termerna vara samlade och rimligt förenklade.
- (b) [3 p.] Härled numeriskt huruvida strömmen genom eller spänningen över C leder (ligger före) genom att bestämma och rita $i_C(t)$ och $v_C(t)$. Antag att $V_b = 1 j$, $Z_C = -j$ och att $\omega = 1$ [rad/s].



Uppgift 2 [8 p.]

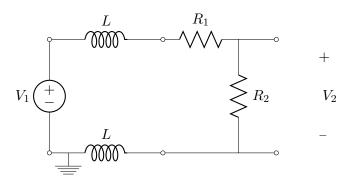
För kretsen nedan, beräkna den komplexa effekten för varje komponent, uttryckt i de kända storheterna. Du måste använda passiv teckenkonvention och vara tydlig med hur dina strömmar och spänningar definieras.

($\mathit{Tips},$ kontrollera dina delsteg genom att visa att $\sum S = 0$ är uppfyllt).



Uppgift 3 [11 p.]

(a) [3 p.] Kretsen nedan är en spänningsdelare där ledningsimpedanserna tagits i beaktande (via L). Härled överföringsfunktionen, $H(\omega)$, samt studera den genom att rita Bodediagrammen för förstärkningen med <u>och</u> utan förluster, dvs. $|H(\omega)|$ (inkluderat värden på nivåer och intressanta brytfrekvenser). $(H(\omega)$ måste ges på formen enligt nedan.)



(b) [8 p.] Rita Bodediagrammet för förstärkningen nedan, dvs. $|H(\omega)|$, inkluderat värden på nivåer (algebraiskt förenklade, ej numeriska värden) och intressanta brytfrekvenser.

$$H = k \frac{(1+j\frac{\omega}{\omega_1})(1+j\frac{\omega}{\omega_4})}{(1+j\frac{\omega}{\omega_2})(1+j\frac{\omega}{\omega_3})}$$

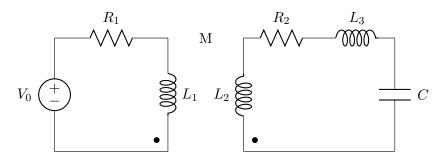
 $k=3;\,\omega_1=1~\mathrm{[rad/s]};\,\omega_2=10~\mathrm{[rad/s]};\,\omega_3=100~\mathrm{[rad/s]};\,\omega_4=300~\mathrm{[rad/s]}$

Uppgift 4 [11 p.]

Nedan finns en krets i vilken en last, Z_4 , ska kopplas in parallellt med R_2 . Bestäm Z_4 för att maximalt med aktiv effekt ska utvecklas i denna.

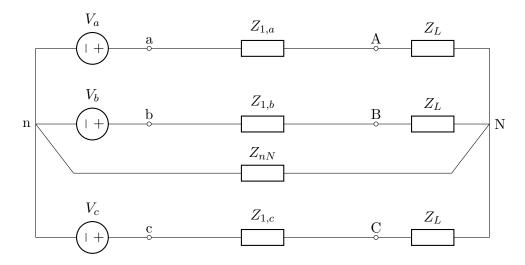
Ställa upp nödvändiga ekvationssystem/relationer som behövs lösas <u>och visa tydligt</u> hur de ska behandlas för att kunna bestämma \mathbb{Z}_4 .

Du måste tydligt visa, och i ord beskriva, din plan för hur problemet ska lösas för att få poäng.



Uppgift 5 [4 p.]

Ge de korrekta svaren på flervalsfrågorna. Endast $\underline{\text{ett}}$ svar på varje fråga är rätt och ingen motivering behövs.



1. [1 p.] Hur stor är den skenbara effekten som utvecklas i återledaren i ett balanserat trefassystem.

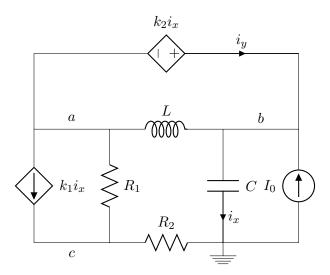
(a)
$$\propto 3 \frac{V_a}{Z_{1,a} + Z_L}$$

- (b) $\propto \sqrt{3}\sqrt{\sum (P_i)}$ där i = a, b, c(c) 0
- (d) $\propto \sqrt{3}$
- 2. [1 p.] För ett balanserat trefassystem, om den förbrukade aktiva effekten i en av fasernas last (dvs. $|Z_L|$) är P, vad är då den aktiva effekten i trefaslasten?
 - (a) 3P
 - (b) $\sqrt{3}P$
 - (c) $P/\sqrt{3}$
 - (d) 0
- 3. [1 p.] Hur ser en balanserad trefaslast ut om den reaktiva effekt här är lika med den skenbara?
 - (a) $\propto R$
 - (b) $\propto 1/(j\omega C)$
 - (c) $\propto j\omega L$
 - (d) 0
- 4. [1 p.] Vilket alternativ representerar en balanserad trefaskälla (cosinus som referens och abc sekvens):
 - (a) $V_a = 3$, $V_b = \sqrt{9}\cos(\omega t + 165^\circ)$, $V_c = \sqrt{9}\angle 75^\circ$

 - (b) $V_a = 2 2j$, $V_b = \sqrt{8}\cos(\omega t 120^\circ)$, $V_c = \sqrt{8}\angle 120^\circ$ (c) $V_a = -3j$, $V_b = \sqrt{9}\angle 210^\circ$, $V_c = \sqrt{9}\cos(\omega t + 30^\circ)$
 - (d) inget av ovan

KTH ei
1110 Elkretsanalys (CELTE), tentamen (TEN2) 2018-03-12 kl
 $08{-}13$ - Lösningsförslag.

Uppgift 1 [10 p.]



(a) Vi börjar med att använda KCL i de angivna noderna för att få nodekvationerna:

a:
$$k_1 i_x + \frac{v_a - v_c}{R_1} + \frac{v_a - v_b}{j\omega L} + i_y = 0$$
 (1)

b:
$$-I_0 + i_x + \frac{v_b - v_a}{j\omega L} - i_y = 0$$
 (2)

c:
$$-k_1 i_x + \frac{v_c - v_a}{R_1} + \frac{v_c - 0}{R_2} = 0$$
 (3)

Vi ser att $i_x = v_b j \omega C$. Istället för att infört strömmen i_y kunde vi använt oss av en supernod men kontentan är att vi endast behöver två noder så vi slår ihop, t.ex., a och b och använder oss av en kort KVL: $+v_a + k_2 i_x - v_b = 0$ vilket ger oss (med i_x ovan) att $v_b = \frac{v_a}{1 - k_2 j \omega C}$. Om vi använder oss av allt detta så får vi:

a:
$$k_1 v_b j \omega C + \frac{v_a - v_c}{R_1} - I_0 + v_b j \omega C = 0$$
 (4)

c:
$$-k_1 v_b j\omega C + \frac{v_c - v_a}{R_1} + \frac{v_c}{R_2} = 0$$
 (5)

$$\rightarrow$$
 (6)

a:
$$k_1 \frac{v_a}{1 - k_2 j\omega C} j\omega C + \frac{v_a - v_c}{R_1} - I_0 + \frac{v_a}{1 - k_2 j\omega C} j\omega C = 0$$
 (7)

c:
$$-k_1 \frac{v_a}{1 - k_2 j\omega C} j\omega C + \frac{v_c - v_a}{R_1} + \frac{v_c}{R_2} = 0$$
 (8)

Vi samlar termerna och får:

a:
$$v_a \left(\frac{k_1 j \omega C}{1 - k_2 j \omega C} + \frac{1}{R_1} + \frac{j \omega C}{1 - k_2 j \omega C} \right) - v_c \frac{1}{R_1} = I_0$$
 (9)

c:
$$v_a \left(-\frac{k_1 j \omega C}{1 - k_2 j \omega C} - \frac{1}{R_1} \right) + v_c \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right) = 0$$
 (10)

(b)

Vi får $v_b = V_c = 1 - j = \sqrt{2} \angle -\pi/4$ (= $\sqrt{2} \angle 7\pi/4$) samt information om Z_c så vi vet att strömmen genom kondensatorn, C, blir:

$$I_C = V_C/Z_C = \frac{1-j}{-j} = 1+j = \sqrt{2} \angle \pi/4.$$
 (11)

 V_C har ett fasargument som är < 0 så den har förskjutits till höger om y-axeln (dvs den kommer senare i tiden) och tvärtom för I_C som kommer tidigare (dvs leder/ligger före i tiden) som stämmer med vår ramsa "ELI the ICE man". Se graf nedan.

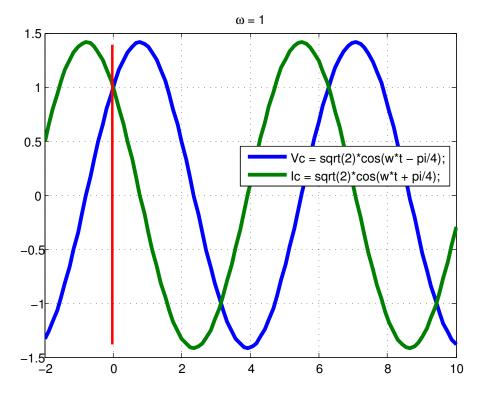
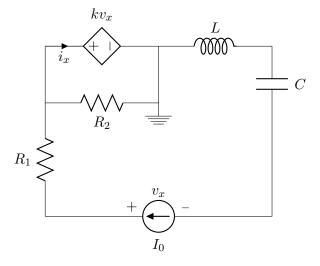


Figure 1: $V_c(t)$ och $I_c(t)$ och med $\omega=1$ som exempel.

Uppgift 2 [8 p.]



Vi börjar med att bestämma v_x i kända storheter genom KVL:

$$+v_x - R_1 I_0 - kv_x - I_0 j\omega L - I_0 \frac{1}{j\omega C} \to$$
 (12)

$$v_x = \frac{I_0 Z}{1 - k} \tag{13}$$

$$Z = R_1 + j\omega L + \frac{1}{j\omega C} \tag{14}$$

Vi behöver också veta strömmen genom " kv_x " som vi får med en KCL:

$$-I_0 + I_{R_2} + i_x = 0 \to -I_0 + \frac{kv_x}{R_2} + i_x = 0$$
 (15)

$$i_x = I_0 - \frac{kv_x}{R_2} = I_0 - \frac{kI_0Z}{R_2(1-k)}$$
(16)

Eftersom vi inte har några mer data, t.ex., diagram eller värden så kan vi anta, för att slippa $\frac{1}{2}$ faktorn, att källorna är givna i effektivvärde, vilket ger oss att den komplexa effekten ges av $S = VI^*$ och om vi tillämpar detta på våra komponenter får vi (med passiv teckenkonvention, där vi för in ett minustecken för strömmen om den går ut ur "+"-terminalen av den definierade spänningen för komponenten):

$$S_{I_0} = V_{I_0} I_{I_0}^* = v_x (-I_0)^* = -\frac{Z|I_0|^2}{1-k}$$
(17)

$$S_{R_1} = V_{R_1} I_{R_1}^* = R_1 I_0 I_0^* = R_1 |I_0|^2$$
(18)

$$S_L = V_L I_L^* = j\omega L I_0 I_0^* = j\omega L |I_0|^2 \tag{19}$$

$$S_C = V_C I_C^* = \frac{1}{i\omega C} I_0 I_0^* = \frac{1}{i\omega C} |I_0|^2$$
 (20)

$$S_{R_2} = V_{R_2} I_{R_2}^* = k v_x \left(\frac{k v_x}{R_2}\right)^* = \frac{|k v_x|^2}{R_2} = \frac{1}{R_2} \left|\frac{k I_0 Z}{1 - k}\right|^2$$
 (21)

$$= (22)$$

$$S_{kv_x} = V_{kv_x} I_{kv_x}^* = kv_x i_x^* = k \frac{I_0 Z}{1 - k} I_0 \left(1 - \frac{kZ}{R_2 (1 - k)} \right)^*$$
 (23)

Vi kontrollerar om detta kan vara rätt genom att titta på $\sum S = 0$ för de tidiga

uttrycken:

$$\sum S = S_{R_1} + S_L + S_C + S_{R_2} + S_{kv_x} + S_{I_0} = \tag{24}$$

$$|I_0|^2(R_1 + j\omega L + \frac{1}{j\omega C}) + \frac{|kv_x|^2}{R_2} + kv_x I_x^* - v_x I_0^* =$$
(25)

$$|I_0|^2 Z + \frac{|kv_x|^2}{R_2} + kv_x \left(I_0 - \frac{kv_x}{R_2}\right)^* - v_x I_0^* =$$
(26)

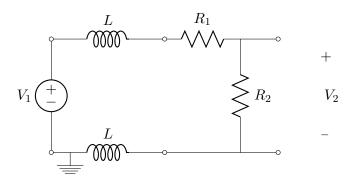
$$|I_0|^2 Z + k v_x (I_0)^* - v_x I_0^* = \tag{27}$$

$$|I_0|^2 Z + k \frac{I_0 Z}{1 - k} I_0^* - \frac{I_0 Z}{1 - k} I_0^* =$$
 (28)

$$\frac{Z}{1-k}|I_0|^2(1-k+k-1) = 0 (29)$$

Q.E.D

Uppgift 3 [11 p.]



(a) En KVL för strömmen i kretsen ger oss att:

$$V_2 = R_2 I = R_2 \frac{V_1}{2i\omega L + R_1 + R_2} \to H = \frac{V_2}{V_1} =$$
 (30)

$$V_{2} = R_{2}I = R_{2}\frac{V_{1}}{2j\omega L + R_{1} + R_{2}} \to H = \frac{V_{2}}{V_{1}} =$$

$$\frac{R_{2}}{\left(1 + j\frac{2\omega L}{R_{1} + R_{2}}\right)(R_{1} + R_{2})} = K\frac{1}{1 + j\frac{\omega}{\omega_{1}}}, \, \text{där}$$
(30)

$$K = \frac{R_2}{R_1 + R_2}, \, \omega_1 = \frac{R_1 + R_2}{2L} \tag{32}$$

Vi får diagrammet:

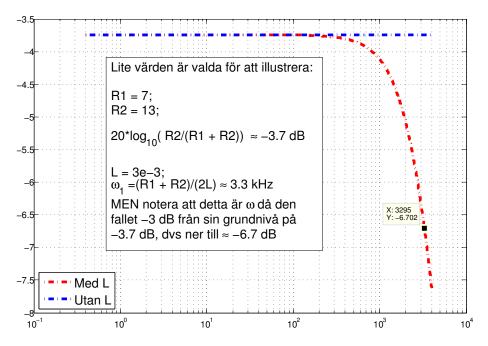


Figure 2: Förstärkningen $|H(\omega)|$ med och utan induktanserna L.

(b)
$$H = K \frac{(1+j\frac{\omega}{\omega_1})(1+j\frac{\omega}{\omega_4})}{(1+j\frac{\omega}{\omega_2})(1+j\frac{\omega}{\omega_2})}$$

Vi utnyttjar approximationen att $|1+\frac{j\omega}{\omega_i}|\approx 1$ om $\omega<\omega_i$ och att $|1+\frac{j\omega}{\omega_i}|\approx\frac{\omega}{\omega_i}$ om $\omega>\omega_i$. Vi gör detta stegvis för de fem frekvensområden som är intressanta och får:

$$|H(\omega < \omega_1)| \approx K \frac{1*1}{1*1} = K \tag{33}$$

$$|H(\omega_1 < \omega < \omega_2)| \approx K \frac{\frac{\omega}{\omega_1} * 1}{1 * 1} = K \frac{1}{\omega_1} \omega \tag{34}$$

$$|H(\omega_2 < \omega < \omega_3)| \approx K \frac{\frac{\omega}{\omega_1} * 1}{\frac{\omega}{\omega_2} * 1} = K \frac{\omega_2}{\omega_1}$$
 (35)

$$|H(\omega_{3} < \omega < \omega_{4})| \approx K \frac{\frac{\omega}{\omega_{1}} * 1}{\frac{\omega}{\omega_{2}} \frac{\omega}{\omega_{3}}} = K \frac{\omega_{2}\omega_{3}}{\omega_{1}} \frac{1}{\omega}$$

$$|H(\omega_{4} < \omega)| \approx K \frac{\frac{\omega}{\omega_{1}} \frac{\omega}{\omega_{4}}}{\frac{\omega}{\omega_{2}} \frac{\omega}{\omega_{3}}} = K \frac{\omega_{2}\omega_{3}}{\omega_{1}\omega_{4}}$$

$$(36)$$

$$|H(\omega_4 < \omega)| \approx K \frac{\frac{\omega_1}{\omega_1} \frac{\omega_4}{\omega_4}}{\frac{\omega_2}{\omega_2} \frac{\omega}{\omega_3}} = K \frac{\omega_2 \omega_3}{\omega_1 \omega_4}$$
 (37)

Som ses är det bara två områden där |H| är explicit beroende av vinkelfrekvensen ω , dvs som inte är konstanta i sitt intervall. Om man tar $20log_{10}(...)$ av nivåerna så får man värden och vi vet att nollställena och polerna ändrar lutningen med +20 respektive -20 dB/dekad. Vi får diagrammet:

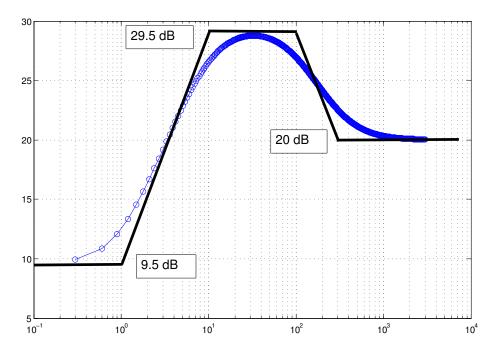
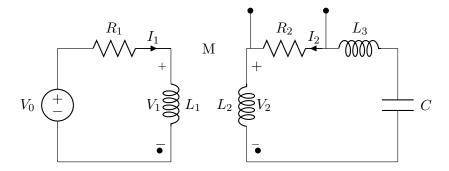


Figure 3: Förstärkningen, $|H(\omega)|$, med värdena i uppgiften.

Uppgift 4 [11 p.]



För att bestämma Z_4 som ger att maximalt med aktiv effekt utvecklas i denna, behöver vi veta hur Thevenin ekvivalenten ser ut när man tittar in i kretsen där R_2 sitter. Detta eftersom vi ska välja så att $Z_4 = Z_{TH}^*$. Därmed behöver vi veta $V_{oc} = V_{R_2}$ och I_{sc} där.

Vi börjar med $V_{oc} = V_{R_2}$ vilket är spänning över R_2 i vår krets. Därmed behöver vi veta strömmen I_2 . Vi definierar I_1 och I_2 enligt figur som ger oss för "dot convention"

samverkande flöde då. KVL på båda sidorna ger oss:

$$+V_0 - I_1 R_1 - V_1 = 0 (38)$$

$$+V_2 + I_2 \left(R_2 + j\omega L_3 + \frac{1}{j\omega C} \right) = 0$$
 (39)

Vi behöver också veta V_1 och V_2 som vi får ifrån (samverkande flöden):

$$V_1 = j\omega L_1 I_1 + j\omega M I_2 \tag{40}$$

$$V_2 = j\omega L_2 I_2 + j\omega M I_1 \tag{41}$$

Vi kan nu sätta in V_1 och V_2 och lösa ut I_2 (och I_1 om vi vill). Nu har vi $V_{oc} = V_{R_2}I_2$. Nu tar vi oss an I_{sc} som vi får om vi kortsluter R_2 och beräknar strömmen $I_{sc} = I'_2$ då. Vi upprepar vad vi gjort ovan och får nu (notera att R_2 är borta pga kortslutningen och att variablerna nu är annorlunda):

$$+V_0 - I_1' R_1 - V_1' = 0 (42)$$

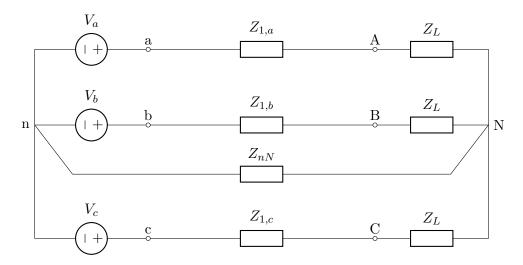
$$+V_2' + I_2' \left(j\omega L_3 + \frac{1}{j\omega C} \right) = 0 \tag{43}$$

$$V_1' = j\omega L_1 I_1' + j\omega M I_2' \tag{44}$$

$$V_2' = j\omega L_2 I_2' + j\omega M I_1' \tag{45}$$

Ur detta kan vi som tidigare lösa ut I_2' och får $I_{sc}=I_2'$. Nu får vi $Z_4=Z_{TH}^*=\frac{V_{oc}}{I_{sc}}^*$.

Uppgift 5 [4 p.]



1. [1 p.] Hur stor är den skenbara effekten som utvecklas i återledaren i ett balanserat trefassystem.

(a)
$$\propto 3 \frac{V_a}{Z_{1,a} + Z_L}$$

(a)
$$\propto 3 \frac{V_a}{Z_{1,a} + Z_L}$$

(b) $\propto \sqrt{3} \sqrt{\sum (P_i)} \, \text{där } i = a, b, c$

$$(d) \propto \sqrt{3}$$

2. [1 p.] För ett balanserat trefassystem, om den förbrukade aktiva effekten i en av fasernas last (dvs. $|Z_L|$) är P, vad är då den aktiva effekten i trefaslasten?

(a)
$$3P$$

(b)
$$\sqrt{3}P$$

(c)
$$P/\sqrt{3}$$

3. [1 p.] Hur ser en balanserad trefaslast ut om den reaktiva effekt här är lika med den skenbara?

(a)
$$\propto R$$

(b)
$$\propto 1/(j\omega C)$$

(c)
$$\propto j\omega L$$

- **Denna kräver lite förklaring eftersom det ligger i detaljerna. Vi har från början att S = P + jQ och den skenbara effekten är $|S| = \sqrt{P^2 + Q^2} \ge 0$. Om Q = |S|så är $Q \ge 0$ och P = 0. Samtidigt har vi att $Q = |S| \sin \phi$ och $P = |S| \cos \phi$. Därmed måste vi ha $Q = |Q| \angle \pi/2$ vilket ger att fasförskjutnignen i lasten är $\pi/2$ och därmed är det en induktiv last.
- 4. [1 p.] Vilket alternativ representerar en balanserad trefaskälla (cosinus som referens och abc sekvens):

(a)
$$V_a = 3$$
, $V_b = \sqrt{9}\cos(\omega t + 165^\circ)$, $V_c = \sqrt{9}\angle - 75^\circ$

(b)
$$V_a = 2 - 2j$$
, $V_b = \sqrt{8}\cos(\omega t + 100^\circ)$, $V_c = \sqrt{8} \angle 120^\circ$

(c)
$$V_a = -3j$$
, $V_b = \sqrt{9}\angle - 210^\circ$, $V_c = \sqrt{9}\cos(\omega t + 30^\circ)$

(d) inget av ovan