

---

---

Kapitel 3  
**Lektion 3**

---

---

**Övning 3.1.**

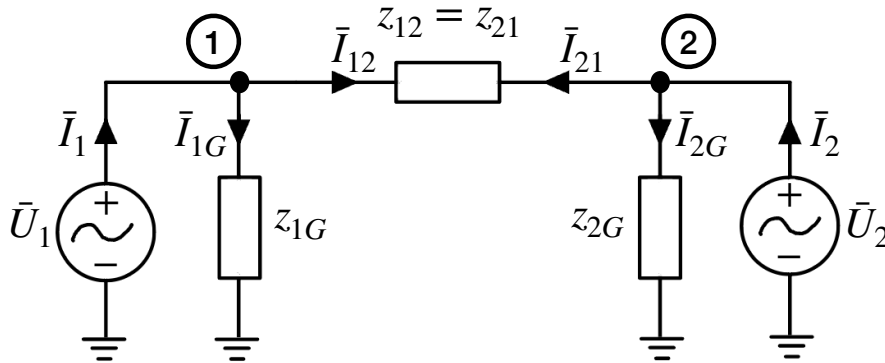
I denna uppgift ska vi undersöka strukturen på en krets admittansmatris, samt se hur den kan användas för att bestämma strömmarna i kretsen. Uppgiften är ta fram admittansmatrisen för kretsen i Figur 3.1 samt beskriva strömmarna  $\bar{I}_1$  och  $\bar{I}_2$  med hjälp av den. Kända storheter är spänningarna  $\bar{U}_1$  och  $\bar{U}_2$ , samt impedanserna  $z_{12} = z_{21}$ ,  $z_{1G}$ , och  $z_{2G}$ .

- a) Bekanta dig med nomenklaturen i figuren, framförallt betydelsen av indexen 12, 21, 1G, samt 2G.
- b) Bestäm uttryck för strömmarna  $\bar{I}_{12}$ ,  $\bar{I}_{21}$ ,  $\bar{I}_{1G}$ , samt  $\bar{I}_{2G}$ , i termer av de kända storheterna.
- c) Skriv om uttrycken från b) med admittanser ( $y$ ) istället för impedanser ( $z$ ).
- d) Använd svaret från c) samt Kirchhoffs strömlag för att hitta uttryck för strömmarna  $\bar{I}_1$  och  $\bar{I}_2$ .
- e) Visa att svaret från d) kan skrivas om på formen

$$\begin{bmatrix} \bar{I}_1 \\ \bar{I}_2 \end{bmatrix} = Y \begin{bmatrix} \bar{U}_1 \\ \bar{U}_2 \end{bmatrix} \quad (3.1)$$

genom att definiera matrisen  $Y$  på lämpligt sätt. Ser du någon fördel med att använda admittanser?

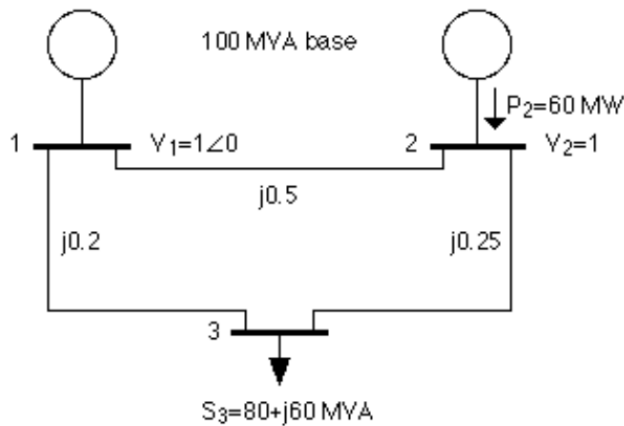
- f) Reflektera över strukturen på admittansmatrisen  $Y$ . Vad kan man säga om elementen på dess diagonal och vad kan man säga om övriga element? Vad händer till exempel om endast en spänning är nollskild?



Figur 3.1: Figur till Övning 3.1.

**Övning 3.2.**

Sätt upp 3x3 admittansmatrisen i per enhet för systemet i Figur 3.2. Impedanserna är angivna i per enhet. (Spänningarna och effekterna givna i figuren används inte för att lösa uppgiften).



Figur 3.2: Figur till Övning 3.2.

**Övning 3.3.**

Använd systemet i Figur 3.2 för att svara på följande frågor.

- Klassificera bussarna som *slack buss*, *PV-buss* (generator) eller *PQ-buss* (last/konsu).
- Avgör för varje buss om spänningens storlek och fasvinkel är kända eller inte.
- Avgör för varje buss om totalt tillförd aktiv och reaktiv effekt är känd eller inte.

**Övning 3.4.**

Rita en krets som har admittansmatrisen nedan. Numrera bussarna 1-4 så att de stämmer överens med raderna och kolumnerna i matrisen. Notera att induktansen har positiv impedans  $j\omega L$ , men negativ admittans eftersom  $1/(j\omega L) = -j/(\omega L)$ .

$$Y_{bus} = \begin{bmatrix} 0.1 - j10 & 0 & 0 & j10 \\ 0 & 0.2 - j5 & 0 & j5 \\ 0 & 0 & 0.25 - j5 & j5 \\ j10 & j5 & j5 & -j20 \end{bmatrix} \Omega^{-1}$$

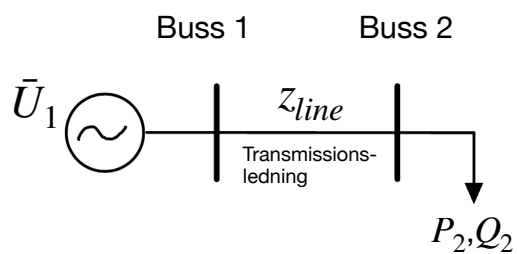
**Övning 3.5.**

När man studerar ett transmissionsnät är det vanligt att på konsumentensida specificera önskad effekt (aktiv och reaktiv), och att på generatorsida specificera spänningen. I denna uppgift ska vi studera enlinjeschemat i Figur 3.5 där två bussar, buss 1 och buss 2, är sammankopplade med en transmissionsledning med impedans  $z_{line}$ . Buss 1 är en slack-buss där spänningen  $\bar{U}_1$  är given, och buss 2 är en PQ-buss med effekterna  $P_2$  och  $Q_2$ . Uppgiften är att undersöka hur effekten som generatoren vid buss 1 måste leverera, för att efterfrågan hos buss 2 ska mötas kan beräknas, beräknas med hjälp av admittansmatrisen.

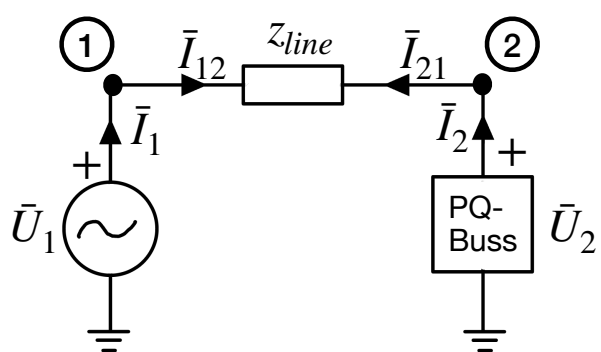
Som stöd för att teckna admittansmatrisen visar figuren även motsvarande krets. I kretsen modelleras buss 1 en spänningskälla med spänning  $\bar{U}_1$  som tidigare. Buss 2 är däremot inte lika enkel att modellera då effekterna  $P_2$  och  $Q_2$  inte kan översättas direkt till någon komponent. För att kringgå detta så ansätter vi i stället spänningen  $\bar{U}_2$  över bussen samt strömmen  $\bar{I}_2$  genom den, detta gör att vi kan hantera den på samma sätt som en spänningskälla när vi tecknar admittansmatrisen. Givna storheter är  $\bar{U}_1$ ,  $z_{load}$ ,  $P_2$ , samt  $Q_2$ .

- Ta fram ett uttryck för admittansmatrisen samt teckna ett uttryck för strömmarna  $\bar{I}_1$  och  $\bar{I}_2$ , likt (3.1) i Övning 3.1 e).
- Hur många ekvationer samt hur många okända finns i uttrycket från a)? Är systemet lösbart?
- Teckna uttryck för den skenbara effekten  $\bar{S}_2$ , dels som funktion av  $\bar{I}_2$  och  $\bar{U}_2$  och dels som funktion av effekterna  $P_2$  och  $Q_2$ .
- Hur många ekvationer samt hur många okända finns det i uttrycken från a) och c) tillsammans? Är systemet lösbangående beräkningar behöver göras utan ett motiverande resonemang räcker)?
- Bestäm ett uttryck för effekten som generatoren vid buss 1 måste leverera, givet att strömmarna  $\bar{I}_1$  och  $\bar{I}_2$  är kända.

Enlineschema:



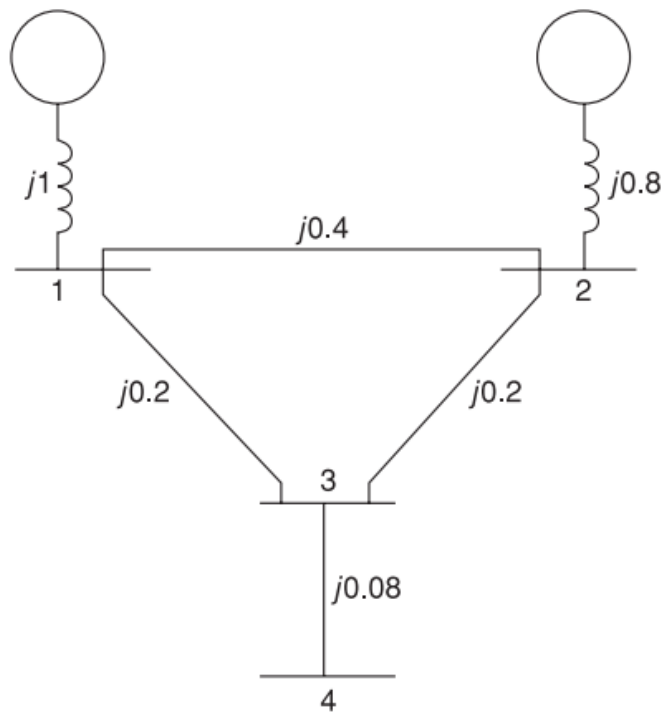
Motsvarande krets:



Figur 3.3: Figur till Övning 3.5.

**Övning 3.6.**

Givet enlinjeschemat av ett enkelt system som visas i Figur 3.4, rita admittansdiagrammet för systemet och ta fram 4x4 bus admittansmatrisen  $\mathbf{Y}_{bus}$ . Metodiken för att bygga admittansmatrisen bygger på att källorna är direkt kopplade till bussarna, för att man vill bestämma strömmen från alla källor in till bussen. En spänningskälla i serie med impedans kan göras om till en strömkälla parallellt med en impedans.



Figur 3.4: Figur till Övning 3.6.

---

---

Kapitel 3  
**Lektion 3**

---

---

**Övning 3.1.**

a) Indexet 12 betecknar 'från nod 1 till nod 2' och 1G betecknar 'från nod 1 till jord (Ground)'

b)

$$\begin{aligned}\bar{I}_{12} &= \frac{\bar{U}_1 - \bar{U}_2}{z_{12}} \quad (= -\bar{I}_{21}), & \bar{I}_{21} &= \frac{\bar{U}_2 - \bar{U}_1}{z_{21}} \quad (= -\bar{I}_{12}) \\ \bar{I}_{1G} &= \frac{\bar{U}_1}{z_{1G}}, & \bar{I}_{2G} &= \frac{\bar{U}_2}{z_{2G}}\end{aligned}$$

c)

$$\begin{aligned}\bar{I}_{12} &= y_{12}(\bar{U}_1 - \bar{U}_2), & \bar{I}_{21} &= y_{21}(\bar{U}_2 - \bar{U}_1) \\ \bar{I}_{1G} &= y_{1G}\bar{U}_1, & \bar{I}_{2G} &= y_{2G}\bar{U}_2\end{aligned}$$

d) Nod 1:

$$0 = \bar{I}_1 - \bar{I}_{12} - \bar{I}_{1G} \Rightarrow \bar{I}_1 = \bar{I}_{12} + \bar{I}_{1G} = y_{12}(\bar{U}_1 - \bar{U}_2) + y_{1G}\bar{U}_1$$

Nod 2:

$$0 = \bar{I}_2 - \bar{I}_{21} - \bar{I}_{2G} \Rightarrow \bar{I}_2 = \bar{I}_{21} + \bar{I}_{2G} = y_{21}(\bar{U}_2 - \bar{U}_1) + y_{2G}\bar{U}_2$$

e)

$$\begin{aligned} \begin{bmatrix} \bar{I}_1 \\ \bar{I}_2 \end{bmatrix} &= \begin{bmatrix} y_{12}(\bar{U}_1 - \bar{U}_2) + y_{1G}\bar{U}_1 \\ y_{21}(\bar{U}_2 - \bar{U}_1) + y_{2G}\bar{U}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} (y_{12} + y_{1G})\bar{U}_1 - y_{12}\bar{U}_2 \\ (y_{21} + y_{2G})\bar{U}_2 - y_{21}\bar{U}_1 \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} y_{12} + y_{1G} & -y_{12} \\ -y_{21} & y_{21} + y_{2G} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{U}_1 \\ \bar{U}_2 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

En fördel med att använda admittanser är att strömmar då kan skrivas som produkter mellan admittanser och spänningar vilket resulterar i ett bekvämt uttryck när spänningen sedan bryts ut.

f) För en krets med  $K$  noder är admittansmatrisen en kvadratisk matris med  $K$  rader och kolumner, och kan därmed skrivas som

$$Y = \begin{bmatrix} Y_{1,1} & Y_{1,2} & \cdots & Y_{1,K} \\ Y_{2,1} & Y_{2,2} & \cdots & Y_{2,K} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ Y_{K,1} & Y_{K,2} & \cdots & Y_{K,K} \end{bmatrix}.$$

Varje rad  $m$  i admittansmatrisen hör till nod  $m$ 's källström ( $\bar{I}_m$ , strömmen som går genom spänningskällan i detta fall), och varje kolumn  $n$  hör till buss  $n$ 's spänning ( $\bar{U}_n$ ). Man kan se det som att elementet  $Y_{m,n}$ , på position  $(m, n)$ , beskriver hur spänning  $\bar{U}_n$  påverkar strömmen  $\bar{I}_m$  på följande vis:

- För ett element som inte ligger på diagonalen ( $m \neq n$ ) motsvarar  $Y_{m,n}$  den negerade admittansen mellan nod  $m$  och  $n$  ( $-y_{12}$  eller  $-y_{21}$  i detta fall)
  - Skulle elementet vara noll ( $Y_{m,n} = 0$ ) betyder det att det saknas anslutning mellan nod  $m$  och  $n$ .
- För ett element som ligger på diagonalen ( $m = n$ ) så motsvarar  $Y_{m,n}$  summan av alla admittanser som är direkt kopplade till nod  $m$  ( $= n$ ).
  - Man kan också se det som att diagonalelementet  $(m, m)$  är summan av nod  $n$ 's admittans till jord och admittanserna till övriga noder, d.v.s.

$$Y_{m,m} = y_{mG} + \sum_{n \neq m} y_{mn}$$

- Detta betyder också att summan av alla element på rad  $m$  i admittansmatrisen motsvarar admittansen mellan jord och nod  $m$ , d.v.s

$$y_{mG} = \sum_{n=1}^K Y_{m,n}$$

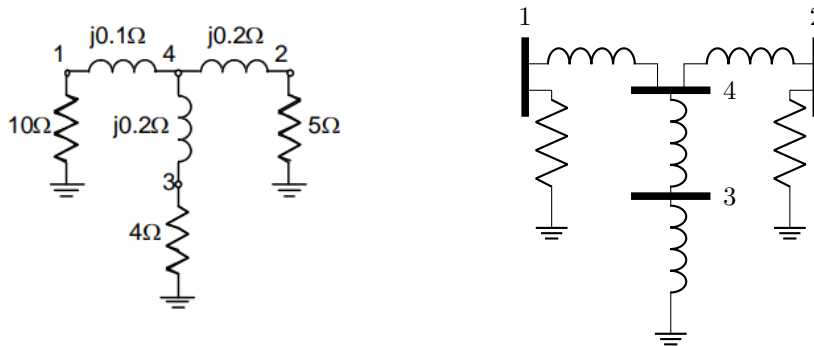
### Övning 3.2.

$$Y_{bus} = j \begin{bmatrix} -7 & 2 & 5 \\ 2 & -6 & 4 \\ 5 & 4 & -9 \end{bmatrix} \text{ p.u.}$$

### Övning 3.3.

Upg \ Bus	1	2	3
a)	slack	PV	PQ
b)	$V_1$ and $\theta_1$ kända	$V_2$ känd, $\theta_2$ okänd	$V_3$ and $\theta_3$ okända
c)	$P_1$ and $Q_1$ okända	$P_2$ känd, $Q_2$ okänd	$P_3$ and $Q_3$ kända

### Övning 3.4.



Figur 3.1: Alternativa lösningar till Övning 3.4.

### Övning 3.5.

a)

$$\begin{bmatrix} \bar{I}_1 \\ \bar{I}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} y_{line} & -y_{line} \\ -y_{line} & y_{line} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{U}_1 \\ \bar{U}_2 \end{bmatrix}$$

b) Uttrycket är en matrisekvation med två rader, vilket motsvarar två ekvationer. De okända storheterna är  $\bar{I}_1$ ,  $\bar{I}_2$ , och  $\bar{U}_2$ , därmed tre stycken. Eftersom uttrycken är komplexvärda kan man även bryta upp alla ekvationer i två, en för realdelen och en för imaginärdelen; då fås istället 4 ekvationer och 6 okända. Eftersom antalet okända är större än antalet ekvationer är systemet inte lösbart.

c)

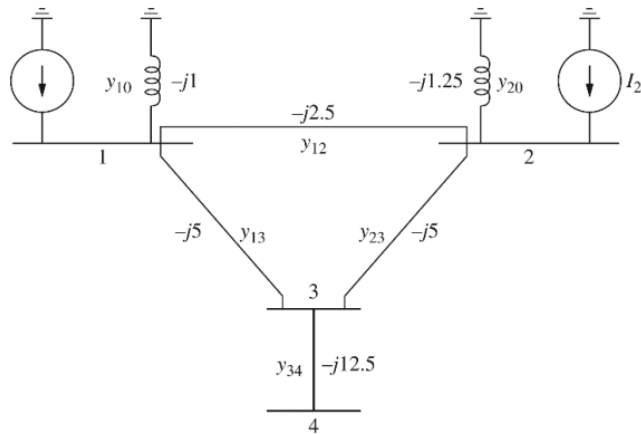
$$\begin{aligned} \bar{S}_2 &= \bar{U}_2 \bar{I}_2^* \\ \bar{S}_2 &= P_2 + jQ_2 \end{aligned}$$

- d) Antalet ekvationer i c) är två, och tillsammans med ekvationerna från a) får vi alltså 4 ekvationer. Antalet okända är nu också 4 ( $\bar{I}_1$ ,  $\bar{I}_2$ ,  $\bar{U}_2$ , och  $\bar{S}_2$ ), och systemet bör vara lösbart (och det går att visa att så är fallet).
- e) Den skenbara effekten som generatoren måste producera är  $\bar{S}_1 = \bar{U}_1 \bar{I}_1^* = -\bar{U}_1 \bar{I}_2^*$ .

### Övning 3.6.

Se Figur 3.2

The admittance diagram for the system is shown below:



$$\bar{Y}_{BUS} = \begin{bmatrix} \bar{Y}_{11} & \bar{Y}_{12} & \bar{Y}_{13} & \bar{Y}_{14} \\ \bar{Y}_{21} & \bar{Y}_{22} & \bar{Y}_{23} & \bar{Y}_{24} \\ \bar{Y}_{31} & \bar{Y}_{32} & \bar{Y}_{33} & \bar{Y}_{34} \\ \bar{Y}_{41} & \bar{Y}_{42} & \bar{Y}_{43} & \bar{Y}_{44} \end{bmatrix} = j \begin{bmatrix} -8.5 & 2.5 & 5.0 & 0 \\ 2.5 & -8.75 & 5.0 & 0 \\ 5.0 & 5.0 & -22.5 & 12.5 \\ 0 & 0 & 12.5 & -12.5 \end{bmatrix} S$$

where  $\bar{Y}_{11} = \bar{y}_{10} + \bar{y}_{12} + \bar{y}_{13}$ ;  $\bar{Y}_{22} = \bar{y}_{20} + \bar{y}_{12} + \bar{y}_{23}$ ;  $\bar{Y}_{23} = \bar{y}_{13} + \bar{y}_{23} + \bar{y}_{34}$

$\bar{Y}_{44} = y_{34}$ ;  $\bar{Y}_{12} = \bar{Y}_{21} = -\bar{y}_{12}$ ;  $\bar{Y}_{13} = \bar{Y}_{31} = -\bar{y}_{13}$ ;  $\bar{Y}_{23} = \bar{Y}_{32} = -\bar{y}_{23}$

and  $\bar{Y}_{34} = \bar{Y}_{43} = -\bar{y}_{34}$

Figur 3.2: Lösning till Övning 3.6.