

PRIPREMA ZA VEŽBU 6

1. Za dvopristupnu LVN RC mrežu na Slici 1, poznato je $0 < R_1, R_2, C_1 < \infty$. Prvi pristup mreže je između čvorova 1 i 2, a drugi između čvorova 3 i 4.

- U kompleksnom domenu, napisati redukovani tablo jednačina potrebnih za određivanje konstitutivnih relacija (KR) mreže u <u>z</u>-formi.
 Koristeći Matlab:
- b) Odrediti (KR) mreže u z-formi,
- c) Ispitati da li je mreža recipročna i odrediti uslove simetričnosti mreže,
- d) Za vrednosti parametara određenih pod c), odrediti (KR) mreže u \underline{v} -formi, i iz njih odrediti parametre ekvivalentne PI-mreže,
- e) Ako su $R_1 = R_2 = 10 [\Omega]$, $C_1 = 0.01 [F]$, f = 50 [Hz] i $\omega = 2\pi f$, izračunati numeričke vrednosti <u>z</u>-parametara,
- f) U Simulink-u, koristeći biblioteku SimPowerSystems nacrtati modele mreže sa slike 1 i njene ekvivalentne PI-mreže, i na njima izmeriti <u>z</u>-parametre (potvrditi rezultate dobijene pod d) i e)).



REŠENJE:

a) U kompleksnom domenu, redukovani tablo jednačina glasi:

NKZ + SKZ+KR:
$$\begin{cases} \underline{U}_1 = R_1 \underline{I}_1 + \frac{1}{j\omega C_1} (\underline{I}_1 + \underline{I}_2) \\ \\ \underline{U}_2 = R_2 \underline{I}_2 + \frac{1}{j\omega C_1} (\underline{I}_1 + \underline{I}_2) \end{cases}$$

b) Redukovani tablo sadrži dve jednačine, u kojima figurišu 4 promenjive (\underline{U}_1 , \underline{I}_1 , \underline{U}_2 , \underline{I}_2). Ovde je jedino potrebno grupisati impedanse koje figurišu uz \underline{I}_1 i \underline{I}_2 . U opštem slučaju, za određivanje KR dvopristupne mreže izraženih u nekoj od 6 eksplicitnih formi preko primarnih parametara, ukoliko u sistemu jednačina figuriše *n* promenjivih, potrebno je postaviti *n*-2 jednačine i rešiti ih po svim promenjivim *osim* po onim koje treba da se pojave kao kontrolišuće veličine u konkretnoj formi (ovde \underline{I}_1 i \underline{I}_2). U Matlab-u je, osim parametara kola, takođe potrebno definisati simboličke promenjive za kompleksne predstavnike struja i napona na pristupima mreže.

>> syms w R1 R2 C1 positive
>> syms U1_U2_I1_I2_
>> eq1 = U1_ == R1*I1_ + 1/(j*w*C1)*(I1_+I2_) ;
>> eq2 = U2_ == R2*I2_ + 1/(j*w*C1)*(I1_+I2_) ;

```
>> res_za_KR_u_Z_formi = solve(eq1,eq2,U1_, U2_);
>> U1_ = collect(simplify(res_za_KR_u_Z_formi.U1_),I1_)
>> U2_ = collect(simplify(res_za_KR_u_Z_formi.U2_),I2_)
```

Parametre $\underline{z}_{11}, \underline{z}_{12}, \underline{z}_{21}$ i \underline{z}_{22} možemo odrediti na sledeći način: budući da je

$$\begin{cases} \underline{U}_1 = \underline{z}_{11}\underline{I}_1 + \underline{z}_{12}\underline{I}_2 \\ \underline{U}_2 = \underline{z}_{21}\underline{I}_1 + \underline{z}_{22}\underline{I}_2 \end{cases}$$

sledi da su

$$\underline{z}_{11} = \frac{\underline{U}_1}{\underline{I}_1} \bigg|_{\underline{I}_2=0} , \ \underline{z}_{12} = \frac{\underline{U}_1}{\underline{I}_2} \bigg|_{\underline{I}_1=0} , \ \underline{z}_{21} = \frac{\underline{U}_2}{\underline{I}_1} \bigg|_{\underline{I}_2=0} , \ \underline{z}_{22} = \frac{\underline{U}_2}{\underline{I}_2} \bigg|_{\underline{I}_1=0}$$

U Matlab-u,

```
>> z11_= simplify(sym(subs(U1_/I1_,I2_,0)))
>> z12_= simplify(sym(subs(U1_/I2_,I1_,0)))
>> z21_= simplify(sym(subs(U2_/I1_,I2_,0)))
>> z22_= simplify(sym(subs(U2_/I2_,I1_,0)))
```

Ovaj način određivanja primarnih parametara ima sledeću interpretaciju: za određivanje parametara \underline{z}_{11} i \underline{z}_{21} , polaznu mrežu treba na drugom pristupu "zatvoriti otvorenom vezom" (fiksirati struju \underline{I}_2 na nulu), a na prvom pristupu je zatvoriti nezavisnim strujnim generatorom, čiji je kompleksni predstavnik u prinudnom prostoperiodičnom režimu \underline{I}_1 ($\underline{I}_1=\underline{I}_{test}$). Iz ovako dobijenog *kola*, određujemo \underline{z}_{11} kao $\underline{U}_1/\underline{I}_1$ i \underline{z}_{21} kao $\underline{U}_2/\underline{I}_1$. Za određivanje parametara \underline{z}_{12} i \underline{z}_{22} formiramo drugo kolo, u kome polaznu mrežu na prvom pristupu zatvaramo otvorenom vezom (fiksiramo struju \underline{I}_1 na nulu), dok kolo pobuđujemo sa drugog pristupa nezavisnim strujnim generatorom \underline{I}_2 ($\underline{I}_2=\underline{I}_{test}$). Iz ovako dobijenog kola, određujemo \underline{z}_{12} kao $\underline{U}_1/\underline{I}_2$ i \underline{z}_{22} kao $\underline{U}_2/\underline{I}_2$. U ostalim formama KR, kola treba zatvarati na odgovarajući način kratkim ili otvorenim vezama, odnosno pobuđivati nezavisnim naponskim ili strujnim izvorima (npr., u \underline{h} -formi, prvo kolo pobuđujemo nezavisnim strujnim generatorom na prvom pristupu i zatvaramo kratkom vezom na drugom, a drugo kolo zatvaramo na prvom pristupu otvorenom vezom i pobuđujemo nezavisnim naponskim generatorom na drugom). Ovaj postupak ćemo koristiti u rešavanju zadatka pod tačkom f), tj. u simulaciji kola u Simulink-u.

Recipročnost se u <u>z</u>-formi ispituje proverom da li je <u>z</u>₁₂=<u>z</u>₂₁, a simetričnost proverom da li je <u>z</u>₁₁=<u>z</u>₂₂. U ovom zadatku, mreža je recipročna $(1/(j\omega C_1)=1/(j\omega C_1))$, a iz uslova simetričnosti $(R_1+1/(j\omega C_1)=R_2+1/(j\omega C_1))$ sledi da mora važiti $R_1=R_2$.

Za neku recipročnu i simetričnu dvopristupnu mrežu, parametri ekvivalentne PI mreže se najlakše određuju iz \underline{v} -parametara, koji se lako određuju iz \underline{z} -parametara (matrica \underline{z} je inverzna matrica matrice \underline{z}). U Matlab-u,

```
>> syms R positive % nadalje cemo radi jednostavnosti koristiti oznaku R, R1=R2=R
>> R1=R;R2=R; % Matlabu treba proslediti uslov sim
>> z11_=subs(z11_);z12_=subs(z12_);z21_=subs(z21_);z22_=subs(z22_);
>> Zmatrica=[z11_,z12_;z21_,z22_]
>> Ymatrica=inv(Zmatrica)
>> y11_=simplify(Ymatrica(1,1)); y12_=simplify(Ymatrica(1,2));
>> y21_=simplify(Ymatrica(2,1)); y22_=simplify(Ymatrica(2,2));
>> ys_=y11_ % ys_ je y_s(opstveno_) =y11_=y22_
>> ym =y12 % ym je y m(edjusobno ) =y12 =y21
```

Recipročnu i simetričnu mrežu je, umesto sa 4 parametra, moguće opisati sa 2 parametra, koje smo radi jednostavnosti označili sa ys_i i ym_i (od $\underline{y}_{sopstveno}$, budući da ys_i opisuje uticaj sopstvene kontrolišuće promenjive na kontrolisanu promenjivu na nekom pristupu, i od $\underline{y}_{medusobno}$, koje opisuje međusobni uticaj dva pristupa, tj. uticaj kontrolišuće promenjive sa jednog pristupa na kontrolisanu promenjivu sa drugog pristupa).

Parametre ekvivalentne PI šeme određujemo u odnosu na smerove i oznake struja/napona i admitansi sa slike 1a:



U Matlab-u, parametre y_{hor} i y_{vert} određujemo na sledeći način:

```
>> clear U1_ I1_ U2_ I2_
>> syms U1_ I1_ U2_ I2_ y_vert_ y_hor_
>> jn1=I1_=y_vert_*U1_+y_hor_*(U1_-U2_);
>> jn2=I2_=y_vert_*U2_-y_hor_*(U1_-U2_);
>> jn3=I1_=ys_*U1_+ym_*U2_;
>> jn4=I2_=ym_*U1_+ys_*U2_;
>> res_za_PI_param=solve(jn1,jn2,jn3,jn4,y_vert_,y_hor_,I1_,I2_)
>> % ovo su opsti izrazi za parametre ekvivalentne PI seme,
>> % izrazeni preko ys i ym
>> y_vert_=simplify(res_za_PI_param.y_vert_)
>> y_hor_=simplify(res_za_PI_param.y_hor_)
```

Kao rezultat prethodnih naredbi dobijamo opšte izraze za \underline{y}_{vert} i \underline{y}_{hor} izražene u terminima parametara \underline{y}_s i \underline{y}_m , $\underline{y}_{vert} = \underline{y}_s + \underline{y}_m$, $\underline{y}_{hor} = -\underline{y}_m$. U ovom zadatku, nakon zamene dobijamo $\underline{y}_{vert} = (j\omega C_1)/(j\omega R C_1 + 2)$ i $\underline{y}_{hor} = 1/(R(j\omega R C_1 + 2))$.

Da bi nacrtali ekvivalentnu PI šemu u Simulink-u, treba odrediti numeričke vrednosti impedansi u horizontalnoj i vertikalnim granama. Impedansa $1/\underline{y}_{hor}$ se može predstaviti kao redna veza otpora 2 *R* i kalema $L_{ekv}=R^2 \cdot C_1$. Impedansa \underline{y}_{vert} se može predstaviti kao redna veza otpora *R* i kondenzatora C/2. Jedan način da se to izvede u Matlab-u je:

```
>> % za brojne vrednosti u ovom zadatku (C1=1e-2[F], R1=R2=R=10[Oma])
>> % izracunacemo realne i imaginarne delove impedansi u PI
>> % ekvivalentnoj semi, i onda cemo ih intrepetirati kao
>> % R, C ili L sa konkretnim numerickim vrednostima:
>> R=10;C1=1e-2;
>> y vert =simplify(sym(eval(y vert )));
>> y_hor_=simplify(sym(eval(y_hor_)));
>> z vert =1/y vert ; % iz admitansi u impedanse
>> z hor =1/y hor ;
>> z vert real=simplify(real(z vert )) % realni deo daje otpor
>> % rezultat je 10, intrepetiramo ga kao otpor R=10 Oma
   z vert imag=simplify(imag(z vert )) % imaginarni
>>
                                                 deo
                                                      daje
                                                            kalem
                                                                  ili
kondenzator
```

```
>> % rezultat je -200/w, sto interpretiramo kao kondenzator,
>> % -j*200/w=1/(j*w*0.005)=1/(j*w*0.5e-2), sto je polovina od 1e-2,
>> % koliko iznosi C => kondenzator C/2
>> z_hor_real=simplify(real(z_hor_))
>> % rezultat je 20, sto je 2*10, tj. otpor otpornosti 2*R
>> z_hor_imag=simplify(imag(z_hor_))
>> % rezultat je w, sto interpretiramo kao kalem induktivnosti 1H
>> % ovo je zapravo kalem cija je induktivnost
>> % Lekv=R^2*C=10^2*1e-2=100*0.01=1 Henri
```

Da bismo dobili numeričke vrednosti \underline{z} parametara sa kojima ćemo porediti izmerene vrednosti ovih parametara u Simulink-u, izračunati \underline{z} -parametri na f=50Hz su:

```
>> f=50;w=2*pi*f;
>> z11_=eval(z11_)
>> z12_=eval(z12_)
>> z21_=eval(z21_)
>> z22_=eval(z22_)
>> z11_moduo=abs(z11_)
>> z11_faza=rad2deg(angle(z11_))
>> z12_moduo=abs(z12_)
>> z12_faza=rad2deg(angle(z12_))
>> z21_moduo=abs(z21_)
>> z21_faza=rad2deg(angle(z21_))
>> z22_moduo=abs(z22_)
>> z22_faza=rad2deg(angle(z22_))
```

Tako smo dobili vrednosti $|\underline{z}_{11}|=10.0051\Omega$, $\angle \underline{z}_{11}=-1.8232^{\circ}$, $|\underline{z}_{12}|=0.3183\Omega$, $\angle \underline{z}_{12}=-90^{\circ}$, $|\underline{z}_{21}|=0.3183\Omega$, $\angle \underline{z}_{21}=-90^{\circ}$, $|\underline{z}_{22}|=10.0051\Omega$, $\angle \underline{z}_{22}=-1.8232^{\circ}$.

Mrežu sa slike 1 i njoj ekvivalentnu PI mrežu možemo modelovati u Simulink-u, korišćenjem blokova iz SymPowerSystems (Simscape->Electrical->Specialized Power Systems ->Fundamental Blocks) biblioteke. Detaljno modelovanje obe mreže je priloženo u datoteci "TEK_VEZBA_5_RES_ZAD_1_SIMULINK". Kada se ova datoteka učita, pojaviće se najviši nivo (top-model) u kome su mreže modelovane, čiji je izgled prikazan na slici 1b:



Slika 1.b

Levim dvoklikom miša otvaraju se dva pod-bloka (sub-systems) ovog modela, u kojima se mere parametri \underline{z}_{11} i \underline{z}_{21} , kao i \underline{z}_{12} i \underline{z}_{22} , u obe mreže (T i PI mreži), na način na koji je to objašnjeno ranije u pripremi ove vežbe. Njihov izgled je prikazan na slikama 1.c i 1.d:



Slika 1.c: Merenje <u>z</u>₁₂ i <u>z</u>₂₂ u T i ekvivalentnoj PI mreži

Nakon startovanja simulacije, na odgovarajućim displejima će biti prikazane vrednosti četiri \underline{z} parametra, budući da su maksimalne vrednosti nezavisnih strujnih generatora zadate kao 1[A].

Detaljno pogledajte modelovanje svih podblokova koji se koriste u ovom modelu (otpornici, kalemi, kondenzatori, generatori, voltmetri, merenje impedanse itd.), tako što ćete napraviti levi dvoklik mišem na njih. Takođe pogledajte blok **powergui** (višenamenski grafički korisnički interfejs za različita merenja i određivanja odziva LTI sistema). U njemu se, između ostalog, mogu prikazati moduo i faza neke merene impedanse, u funkciji frekvencije f (zapravo grafik amplitudske i fazne karakteristike za neku impedansu). Do toga možete doći doklikom na **powergui**, pa izabrati *Tools*, pa *Impedance Measurement*. U ovom zadatku dobićete sadržaj slike 1.d:



Slika 1.d: Grafici amplitudske i fazne karakteristike za izmerenu impedansu \underline{z}_{11}

Još jedna interesantna funkcionalnost **powergui** bloka je detaljno merenje napona i struja za sve promenjive stanja koje se javljaju u modelu, pokazivanja voltmetara i ampermetara, signala nezavisnih izvora itd (dvoklik na **powergui**, pa *Tools* i na kraju *Steady-State*) što je prikazano na slici 1.e:

Powergui Steady-State Tool. model: TEK_VEZBA_7_RES_ZAD_1	
Steady state values:	
STATES :	Units:
Uc_Maranje zll i z21/C//Z demo = 2.0223a-002 V -176.36* Uc_Maranje zll i z21/C//Z lero = 6.35564-001 V -88.18* Uc_Maranje zll i z21/Cl = 3.1831a-001 V -90.00* Il_Maranje zll i z21/Lekv = 3.1767a-002 A 93.64* Uc_Maranje zl2 i z22/C//Z lero = 6.35564-001 V -88.18* Uc_Maranje zl2 i z22/C//Z lero = 6.35564-001 V -88.18* Uc_Maranje zl2 i z22/C/Z lero = 3.1831a-001 V -90.00* Il_Maranje zl2 i z22/Lekv = 3.1878-002 A -96.36*	Peak values
HEASUREMENTS :	
Merenje zll i z2./Voltaetar T2 3.1831a-001 V -90.00* Merenje zll i z2./Voltaetar P32 3.1831a-001 V -1.82* Merenje zll i z2./Voltaetar T12 3.1831a-001 V -1.82* Merenje zl2 i z2./Voltaetar T3 1.0005+1001 V -1.82* Merenje zl2 i z2./Voltaetar T3 1.0005+1001 V -1.82* Merenje zl2 i z2./Voltaetar T3 3.1831a-001 V -90.00* Merenje zl2 i z2./Voltaetar T4 3.1831a-001 V -90.00* Merenje zl2 i z2./Voltaetar T4 3.1831a-001 V -90.00* Merenje zl2 i z2./Voltaetar T4 3.1831a-001 V -90.00*	9) 🔄
SOURCES :	
Merenje zll i z21/II=Ig PI = 1.0000e+000 Å 0.00° Merenje zll i z21/UT0-Ig T = 1.0000e+000 Å 0.00° Merenje zll i z21/UT0-Drena veza (IZ=0) PI = 0.0000e+000 Å 0.00° Merenje zll i z21/UT0-Drena veza (IZ=0) PI = 0.0000e+000 Å 0.00° Merenje zll i z21/UT0-Drena veza (IZ=0) T = 0.0000e+000 Å 0.00° Merenje zll i z22/IZ=1g PI = 1.0000e+000 Å 0.00°	✓ States ✓ Measurements
Herenje zl2 i z22/12*ig T = 1.0000+000 Å 0.00" Herenje zl2 i z22/0tvorena veza (II=0) PI = 0.0000+000 Å 0.00"	
NONLINEAR ELEMENTS :	Sources
U Merenje zli i z21/merenje zli PI = 1.0005e+001 V -1.82* U Merenje zli i z21/merenje zli T = 1.0005e+001 V -1.82* U Merenje zli z21/merenje z21 T = 3.8318-001 V -50.00* U Merenje zli z z22/merenje zli PI = 3.8318-001 V -50.00* U Merenje zli z z22/merenje zli PI = 3.8318-001 V -50.00* U Merenje zli z z22/merenje zli PI = 1.0005e+001 V -1.82* U Merenje zli z z22/merenje zli PI = 1.0005e+001 V -1.82* U Merenje zli z z22/merenje zli PI = 1.0005e+001 V -1.82* I Merenje zli z z22/merenje zli PI = 0.0000e+000 A 0.00* I Merenje zl	Nonlinear elements Format: 4.505e+004 (tloating point)
	Update Steady State Values
×	Close

Slika 1.e. Merenja napona i struja u simuliranim kolima prikazanim na slikama 1.b i 1.c