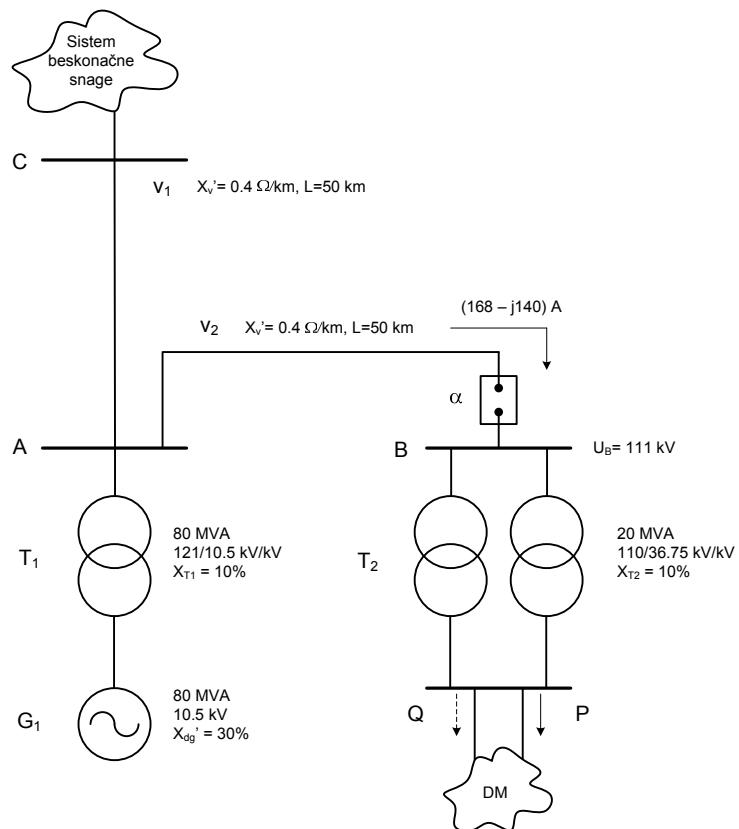
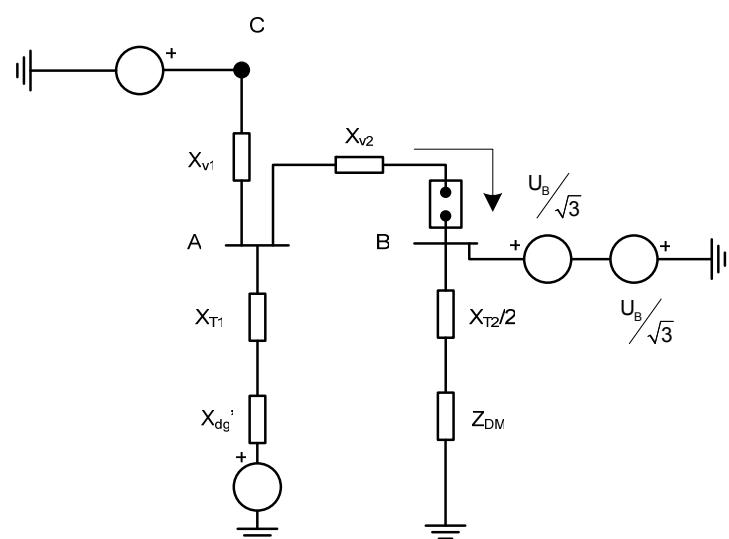


3. Na slici je jednopolno prikazan trofazni EES sa svim potrebnim parametrima. U režimu rada neposredno prije nastanka KS kroz prekidač protiče struja  $(168 - j140)$ A u naznačenom smjeru. Fazni stav struje je određen u odnosu na fazni napon na sabirnicama B, koji u ovom režimu iznosi  $111/\sqrt{3}$  kV. Odrediti tranzijentnu struju tropolnog kratkog spoja koja protiče kroz prekidač  $\alpha$  u slučaju da se kvar dogodio na sabirnicama B. Koliko iznosi snaga isključenja prekidača u tom slučaju.

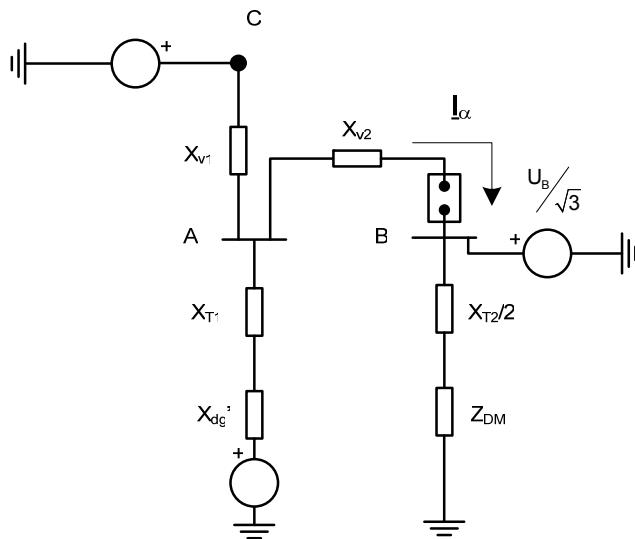
Zadatak riješiti primjenom metode superpozicije.



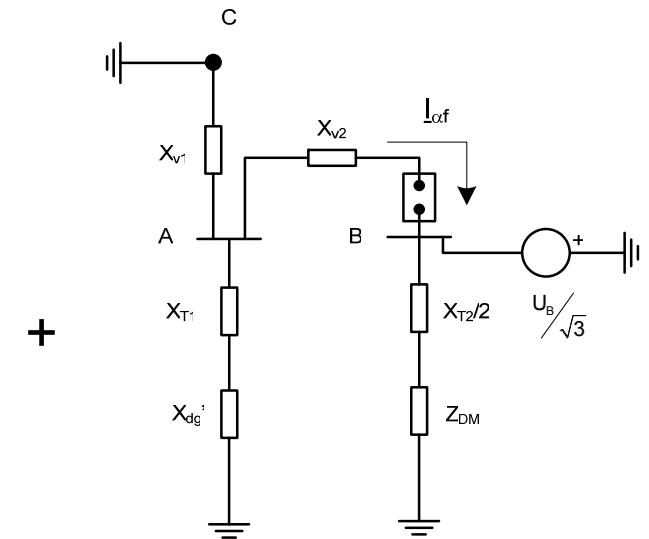
Iz zadatka se uočava da je doslo do tropolnog kratkog spoja na sabirnicama B, pa je zamjenska šema,



Na slici je kratki spoj predstavljen sa dvije oprečno vezane ems. čiji je napon jednak faznom naponu na mjestu kvara prije nego što se kvar desio. Ako se primjeni metoda superpozicije, posmatrana šema može se razložiti na dvije šeme,



NORMALNI REŽIM  
(NEPOSREDNO PRIJE KVARA)



FIKTIVNI REŽIM

$$X_{v1} = X_{v2} = 50 \cdot 0.4 = 20 \Omega$$

$$X_{T1} = \frac{10}{100} \frac{121^2}{80} = 18.3 \Omega$$

$$X_{dg}' = \frac{30}{100} \frac{(10.5)^2}{80} \left( \frac{121}{10.5} \right)^2 = 54.9 \Omega$$

Svi parametri svedeni su na 110 kV nivo.

Iz zadatka je poznata vrijednost struje kroz prekidač prije kvara

$$I_\alpha = (168 - j140) \text{ A}$$

Struja kvara je određena strujom kroz prekidač  $\alpha$  u fiktivnom režimu.

$$I_{ak} = I_\alpha + I_{af}$$

Sa šeme koja predstavlja fiktivni režim može se odrediti struja kroz prekidač prema izrazu,

$$I_{af} = \frac{U_B/\sqrt{3}}{\frac{X_{v1}(X_{T1}+X_{dg}')}{X_{v1}+X_{T1}+X_{dg}'}+X_{v2}} = -j1.8 \text{ kA}$$

Time je struja kvara,

$$I_{ak} = I_\alpha + I_{af} = (0.168-j1.94) \text{ kA}$$

$$I_{\alpha k} = \sqrt{(0.168)^2 + (1.94)^2} = 1.947 \text{ kA}$$

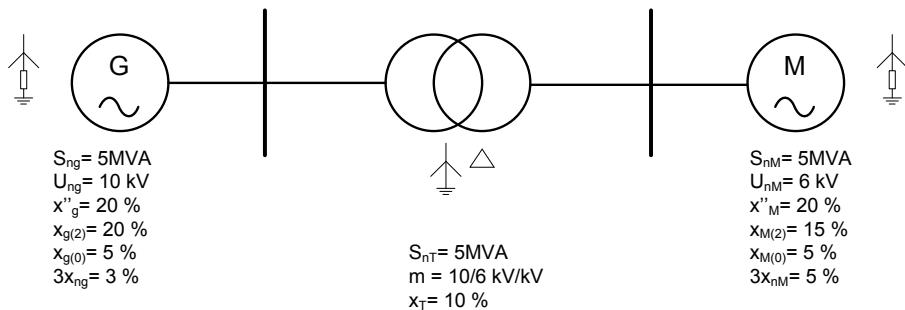
Na kraju, snaga isključenja prekidača iznosi,

$$S_{i\alpha} = \sqrt{3} U_B I_{\alpha k} = \sqrt{3} \cdot 111 \cdot 1.947 = 374 \text{ MVA}.$$

4. Na slici je predstavljen sistem: trofazni sinhroni generator-transformator-sinhroni motor. Na sabirnicama motora, za vrijeme normalnog pogona pri snazi 5 MW, faktoru snage  $\cos\varphi = 1$  i naponu 6 kV, došlo je do jednopoljnog KS u fazi R na mjestu K.

Odrediti struju na mjestu kvara i struju motora u svim fazama za vrijeme subtranzijentnog perioda KS vodeći računa da je sistem prije nastalog kvara bio opterećen, a ne u praznom hodu.

Podaci su dati na slici ( $S_B = 5 \text{ MVA}$ , a bazni naponi su jednaki nominalnim naponima). Koristiti metod superpozicije.

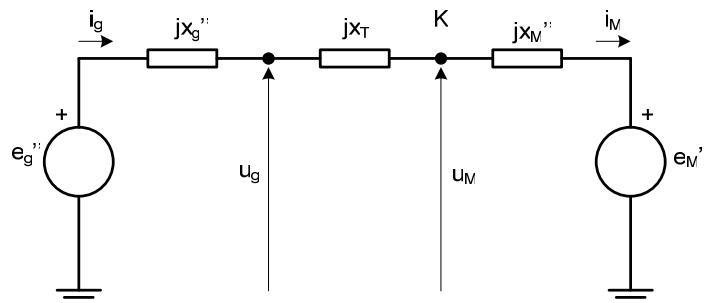


Ako se koristi princip superpozicije prepoznaju se tri radna režima:

- režim kvara
- normalni režim i
- fiktivni režim.

Pritom, važi jednakost: režim kvara = normalni režim + fiktivni režim

Ako se formira zamjenska šema normalnog režima (režim rada neposredno prije kvara):



$$U_M = 6/0^\circ \text{ kV} \text{ znači } u_M = 1/0^\circ$$

$$P_M = 5 \text{ MW} \text{ znači } p_M = 1$$

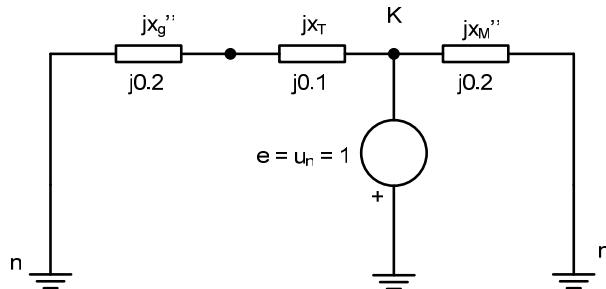
$$i_{MR} = p_M / (u_M \cos\varphi) = 1/0^\circ$$

$$i_{MS} = 1/-120^\circ \quad i_{MT} = 1/120^\circ$$

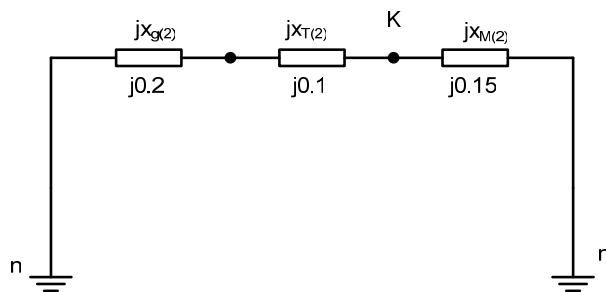
### fiktivni režim

Kako je u pitanju 1KS, onda se formiraju 3 zamjenske šeme (direktnog, inverznog i nultog redoslijeda).

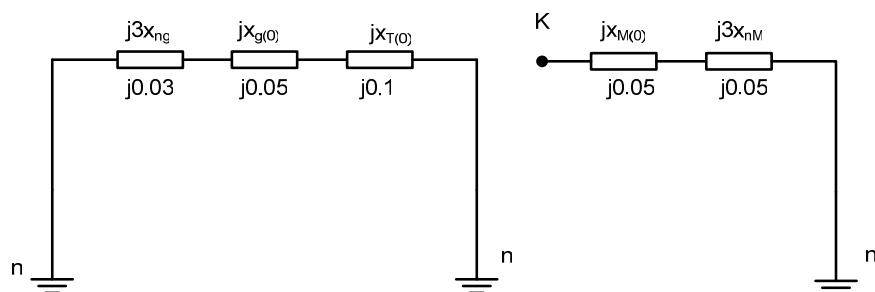
direktni redoslijed



inverzni redoslijed



nulti redoslijed



Potrebito je primjetiti da u direktnom redoslijedu postoji ems na mjestu kvara koja je jednaka po modulusu i naponu na mjestu kvara u normalnom režimu, ali je suprotno usmjerena. Uzimajući u obzir da je zamjenska šema za slučaj 1KS jednaka rednoj vezi sva tri komponentna sistema onda se dobija šema kao na slici dolje.

$$i_{kfR(1)} = i_{kfR(2)} = i_{kfR(0)} = \frac{1}{\frac{j0.3 \cdot j0.2}{j0.5} + \frac{j0.3 \cdot j0.15}{j0.45} + j0.1} = -j3.125$$

$$i_{kfR} = i_{kfR(1)} + i_{kfR(2)} + i_{kfR(0)} = -j9.37$$

$$i_{kfR} = i_{kfs} = i_{kfr}$$

$$i_{fMR(1)} = -j3.125 \frac{j0.3}{j0.3+j0.2} = -j1.87$$

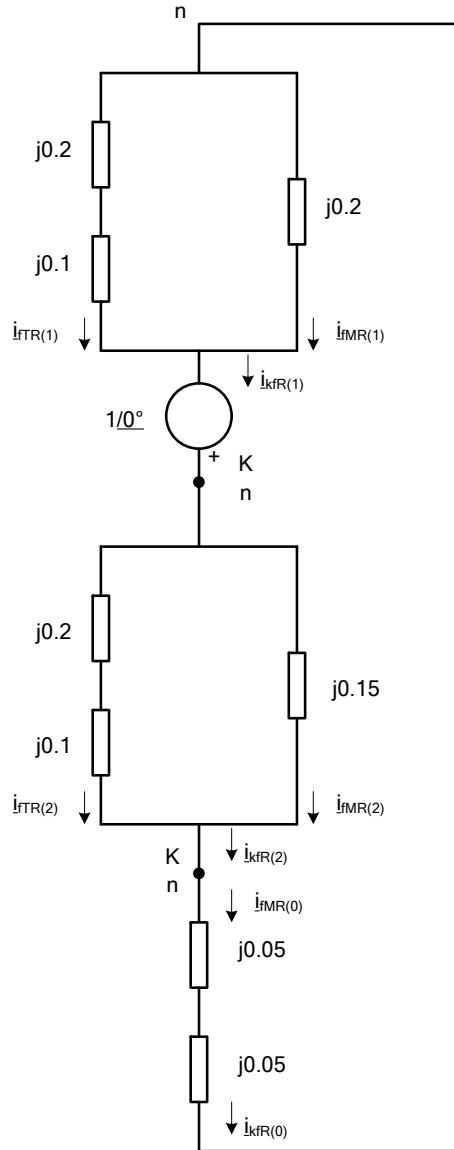
$$i_{fMR(2)} = -j2.08$$

$$i_{fMR(0)} = -j3.12$$

$$i_{fMR} = -j7.07$$

$$i_{fMS} = 0.18 - j1.14$$

$$i_{fMT} = -0.18 - j1.14$$



$$i_{kMR} = -i_{MR} + i_{fMR} = -1 + j7.07$$

Struja motora u normalnom režimu ( $i_{kMR}$ ) je usmjerena od mesta kvara ka motoru pa je uzeta sa znakom “-“ jer je suprotno usmjerena u odnosu na struju kvara i struju fiktivnog režima na istom mjestu.

$$i_{kMS} = -i_{MS} + i_{fMS}$$

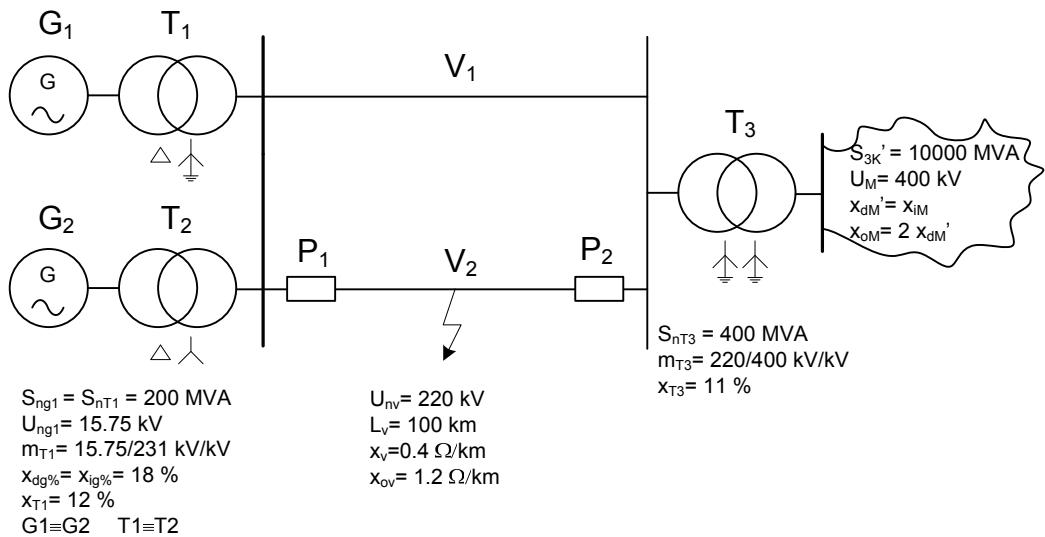
$$i_{kMT} = -i_{MT} + i_{fMT}$$

5. Na slici je dat jednostavan EES. Za slučaj 1KS na sredini voda  $V_2$  odrediti:

a) struju kvara

b) struje koje teku kroz prekidače  $P_1$  i  $P_2$  u fazi koja je pogodjena kvarom na vodu  $V_2$ .

Fazni napon na mjestu kvara prije nastanka kvara iznosio je  $220/\sqrt{3}$ . Ostali potrebni podaci dati su na slici.



$$X_{G1(1)} = X_{G2(1)} = X_{G1(2)} = X_{G2(2)} = \frac{18}{100} \frac{15.75^2}{200} \left( \frac{231}{15.75} \right)^2 = 48.02 \Omega$$

$$X_{T1(1)} = X_{T2(1)} = X_{T1(2)} = X_{T2(2)} = X_{T1(0)} = X_{T2(0)} = \frac{12}{100} \frac{231^2}{200} = 32.02 \Omega$$

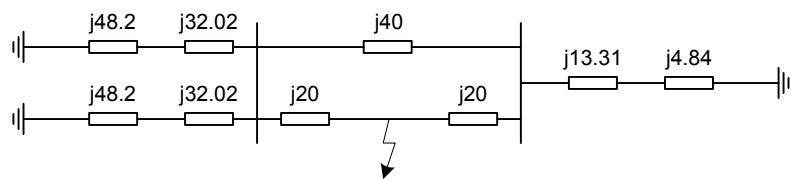
$$X_{V1(1)} = X_{V2(1)} = X_{V1(2)} = X_{V2(2)} = 0.4 \cdot 100 = 40 \Omega$$

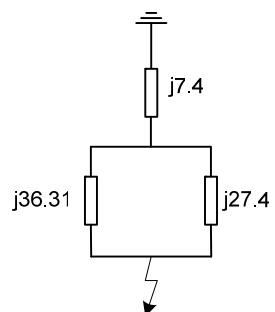
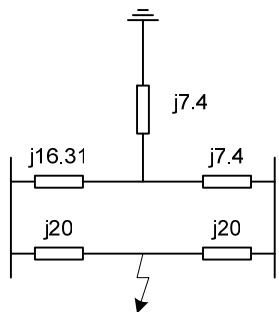
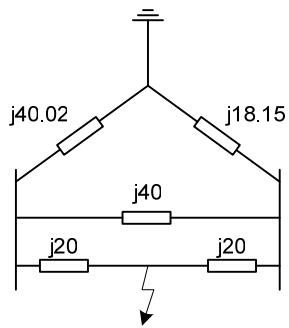
$$X_{V1(0)} = X_{V2(0)} = 1.2 \cdot 100 = 120 \Omega$$

$$X_{T3(1)} = X_{T3(2)} = X_{T3(0)} = \frac{11}{100} \frac{220^2}{400} = 13.31 \Omega$$

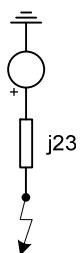
$$X_M = \frac{400^2}{10000} \frac{220^2}{400^2} = 4.84 \Omega$$

Potrebito je, na početku, definisati zamjenske šeme svih komponentnih sistema. Kako su svi parametri direktnog i inverznog redoslijeda jednakim dovoljno je posmatrati samo direktni redoslijed i njega sveti na sto jednostavniju šemu.

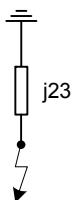




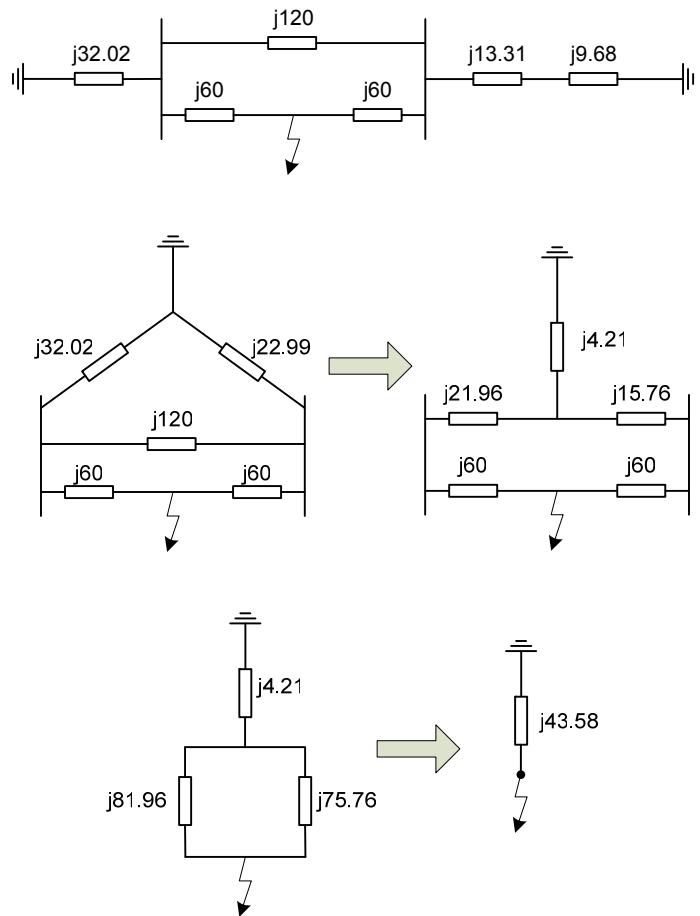
Na kraju, zamjenska šema direktnog redoslijeda je,



a, inverznog,



Sada, šema nultog redoslijeda,



Poznato je da je zamjenska šema u slučaju 1KS redna veza svih komponentnih sistema, tada je ukupna struja kvara,

a)

$$\underline{I}_{R(1)} = \underline{I}_{R(2)} = \underline{I}_{R(0)} = \frac{U_{fr}}{Z_{(1)} + Z_{(2)} + Z_{(0)}} = -j1.418 \text{ kA}$$

$$I_{kR} = 3 \underline{I}_{R(1)} = -j4.254 \text{ kA}$$

b) struje kroz prekidače

$$\underline{I}_{LR(1)} = \frac{27.4}{36.31+27.4} I_{R(1)} = -j0.61 \text{ kA} = \underline{I}_{LR(2)}$$

$$\underline{I}_{DR(1)} = \frac{36.31}{36.31+27.4} I_{R(1)} = -j0.808 \text{ kA} = \underline{I}_{DR(2)}$$

$$\underline{I}_{LR(0)} = \frac{75.76}{75.76+81.96} I_{R(1)} = -j0.681 \text{ kA}$$

$$\underline{I}_{DR(0)} = \frac{81.96}{75.76+81.96} I_{R(1)} = -j0.737 \text{ kA}$$

$$I_{L\text{prekidača}} = \underline{I}_{LR(1)} + \underline{I}_{LR(2)} + \underline{I}_{LR(0)} = -j1.901 \text{ kA}$$

$$I_{D\text{prekidača}} = \underline{I}_{DR(1)} + \underline{I}_{DR(2)} + \underline{I}_{DR(0)} = -j2.353 \text{ kA.}$$