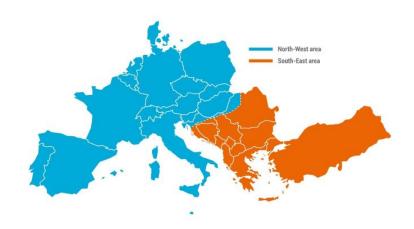
### Zadatak 1

Joso je 8.1. nakon ručka krivo preklopio spojno polje u TS Ernestinovo i slučajno razdvojio pola Europe. Zbog Josinog lapsusa došlo je do kaskadnog ispada vodova te se sinkroni sustav kontinentalne Europe razdvojio na dva otoka prema slici 1. Podaci o proizvodnji i potrošnji neposredno prije kvara prikazani su u tablici 1. Dodatno, **neposredno nakon razdvajanja** velika promjena frekvencije u Francuskoj i Italiji je automatski uključila podfrekvencijsko rasterećenje koje je isklopilo ukupno 1.7 GW potrošnje, dok je nadfrekvencijsko rasterećenje u Turskoj isklopilo elektranu koja je u tom trenutku proizvodila 1 GW. Pretpostavite da su oba područja sposobna vratiti frekvenciju na nazivnu vrijednost te izračunajte sva stanja koja sustavi prolaze od trenutka neposredno prije nastanka kvara sve do trenutka neposredno prije resinkronizacije ova dva područja. (10 bodova)

Tablica 1: Podaci o interkonekciji

Proizvodnja		Potrošnja		
Snaga	Regulacijska energija	Snaga	Regulacijska energija	
$P_g^{\text{NW}} = 293.7 \text{ GW}$	$K_g^{\text{NW}} = 42  \frac{\text{GW}}{\text{Hz}}$	$P_l^{\rm NW} = 300~{\rm GW}$	$K_l^{\text{NW}} = 4 \frac{\text{GW}}{\text{Hz}}$	
$P_g^{\rm SE} = 36.3 \; \rm GW$	$K_g^{\rm SE} = 24  \frac{\rm GW}{\rm Hz}$	$P_l^{\rm SE} = 30~{\rm GW}$	$K_l^{\rm SE} = 2.5  \frac{\rm GW}{\rm Hz}$	



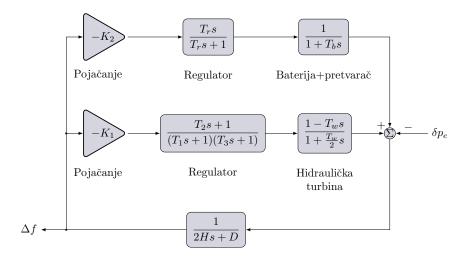
Slika 1: Separacija sustava u interkonekciji

## Zadatak 2

Jednostavan dinamički model AC mikromreže (50 Hz) u otočnom pogonu prikazan je na slici ispod. Mikromreža se sastoji od sinkronog hidroagregata te baterije koja pomaže u regulaciji frekvencije. Parametri sustava su: H=5 s; D=2 p.u.;  $K_1=24$  p.u.;  $T_1=0.5$  s;  $T_2=5$  s;  $T_3=50$  s;  $T_2=10$  p.u.;  $T_1=1$  s;  $T_2=1$  s;  $T_3=10$  p.u.;  $T_3=10$  p.u.;  $T_3=10$  p.u. Ako se snaga potrošnje naglo poveća za 0.1 p.u., potrebno je izračunati:

- a) novu frekvenciju sustava u stacionarnom stanju nakon poremećaja;
- b) novu snagu koju baterija daje u mrežu ili uzima iz mreže u stacionarnom stanju nakon poremećaja;
- c) novu snagu proizvodnje hidroagregata u stacionarnom stanju nakon poremećaj;
- d) početni RoCoF ( $t = 0^+$ ).

#### (10 bodova)

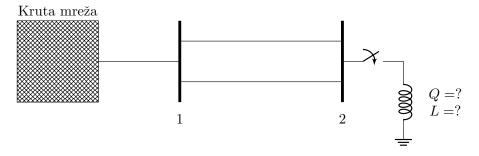


Tromost sustava i reg. energija potrošača

## Zadatak 3

Na slici 2 prikazan je dvostruki dalekovod u praznom hodu. Napon krute mreže iznosi 220 kV. Parametri voda su sljedeći:  $R=0.05~\Omega/{\rm km},~L=1.5~{\rm mH/km},~C=15.0~{\rm nF/km}.$  Parametri su izraženi po fazi za jedan dalekovod. Duljina dalekovoda je 300 km. Frekvencija sustava je 50 Hz. Potrebno je projektirati prigušnicu koja će spustiti napon čvorišta 2 za  $\approx 6\%$ . Koliko iznose nazivna snaga takve prigušnice<sup>1</sup>, induktivitet po fazi ako je ona spojena u spoj **trokut** te snaga tijekom pogona (pri stvarnom naponu čvorišta 2)?

Napomena: U proračunu pretpostavite da je fazni kut napona čvorišta  $2\approx 0^\circ$  u odnosu na krutu mrežu. (10 bodova)



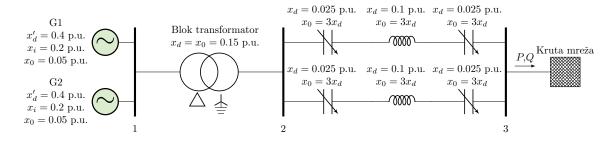
Slika 2: Dalekovod u praznom hodu

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup>Nazivna snaga odnosi se na nazivni napon

## Zadatak 4

Dva identična agregata neke elektrane spojena su na krutu mrežu preko blok-transformatora i dvostrukog dalekovoda kompenziranog s oba kraja preko tiristorski upravljanih serijskih kondenzatora (TCSC) koji su podešeni prema slici 3. Agregati u naduzbuđenom režimu rada u mrežu predaju snagu P=0.9 p.u. pri  $\cos \varphi = 0.95$ . Napon krute mreže iznosi  $1 \angle 0^\circ$  p.u. Na jednom od dva paralelna voda nastaje tropolni kratki spoj neposredno iza sabirnice 2. Ako zaštita isklopi vod u kvaru u trenutku kada elektrana postigne kut opterećenja  $\delta=rac{5\pi}{9}$ , a automatski ponovni uklop (APU) proradi pri  $\delta=rac{2\pi}{3}$ , potrebno je odrediti ostaje li predmetna elektrana u sinkronizmu.

#### (10 bodova)



Slika 3: Spoj elektrane s dva agregata s krutom mrežom

## Zadatak 5

Potrebno je linearizirati nelinearni, dvomaseni dinamički model vjetroagregata koji je opisan jednadžbama (1)–(5), te definirati varijable stanja i odrediti matricu stanja.  $T_t(\omega_t, v_w, \beta)$  je funkcija koja opisuje mehanički moment turbine, dok je  $T_e(\omega_q)$  funkcija koja opisuje elektromehanički moment generatora.  $C_t(\omega_t, v_w, \beta)$  je funkcija aerodinamičkog koeficijenta agregata.

#### (10 bodova)

$$2H_t \frac{d\omega_t}{dt} = T_t(\omega_t, v_w, \beta) - K_s \gamma - D_s(\omega_t - \omega_g)$$

$$2H_g \frac{d\omega_g}{dt} = K_s \gamma + D_s(\omega_t - \omega_g) - T_e(\omega_g)$$
(2)

$$2H_g \frac{d\omega_g}{dt} = K_s \gamma + D_s(\omega_t - \omega_g) - T_e(\omega_g)$$
 (2)

$$\frac{d\gamma}{dt} = 2\pi f_n(\omega_t - \omega_g) \tag{3}$$

$$T_t(\omega_t, v_w, \beta) = \frac{1}{2} R^2 \pi v_w^3 C_t(\omega_t, v_w, \beta)$$
(4)

$$T_e(\omega_g) = K_g \omega_g^2 \tag{5}$$

Varijable sustava su:

 $\omega_t,\,\omega_g$  — brzina vrtnje turbine, odnosno generatora;

 $\gamma$  — kut uvijanja vratila;

 $v_w$ —brzina vjetra;

 $\beta$ —kut zakreta lopatica.

#### Parametri sustava su:

 $H_t$ ,  $H_q$ —konstanta tromosti turbine, odnosno generatora;

 $K_s$ ,  $D_s$  — krutost i trenje vratila;

 $K_g$ —koeficijent elektromehaničkog momenta generatora;

 $f_n$ —nazivna mrežna frekvencija;

*R*—polumjer koji opisuju lopatice turbine.

U stacionarnom stanju vrijedi sljedeće:  $\omega_{t,0} = \omega_{g,0}$ ;  $T_{t,0} = T_{e,0} = K_s \gamma_0$ .

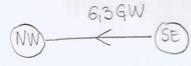
Napomena: Zbog složenosti funkcija  $T_t$  i  $C_t$  nije potrebno izvoditi točan analitički izraz. Potrebno je samo postaviti čemu su jednaki koeficijenti linearizirane funkcije  $T_t$ .

PROIZVODNUA		POTROŚWA	
DNW _ 193,76W	Reg.en.  Kg <sup>NW</sup> = 42 GW  Hz  Kg <sup>SE</sup> = 24 GW  Hz	Inaga $P_e^{NW} = 3006W$ $P_e^{SE} = 306W$	Reg. en. Kenn 4 Gw Hz Ke <sup>SE</sup> = 2,5 Gw Hz

NW -ispala potrosnia 1,79W

SE

- ispala proizvodnji 16W



$$8Pe = -1.7GW$$
  $Sf = \frac{SPg - SPe}{Kg + Ke} = \frac{-6.3 - (-1.7)}{4.2 + 4} = -0.11 + 2$ 

$$\Delta P_g^{NW} = -kg^{NW} \Delta f = -42 \cdot (-0,1) = 4,26W$$

$$\Delta P_e^{NW} = ke^{NW} \Delta f = 4(-0,1) = -0,46W$$

$$P_g^{NW} = 293,7 + 4,2 = 297,96W$$

Pe'NW = 300-0,4-1,7=297,9 GW Sexundarna regulacija

$$\Delta f = 0.1 Hz \Rightarrow f = 50Hz$$
  
 $\delta Pg = \Delta f (Kg^{NW} + Ke^{NW}) = 4.6 GW$ 

$$\Delta P_{g}^{2}NW = -Kg^{3}NW + \Delta f^{2} = -4,2GW \rightarrow P_{g}^{3}NW = 297,9 - 4,12 + 4,6 = 298,3GW$$

$$\Delta P_{e}^{2}NW = -Ke^{3}NW + \Delta f^{2} = 0,4GW \rightarrow P_{e}^{3}NW = 297,9 + 0,14 + 0 = 298,3GW$$

$$\Delta P_{e}^{2}NW = -Ke^{3}NW + \Delta f^{2} = 0,4GW \rightarrow P_{e}^{3}NW = 297,9 + 0,14 + 0 = 298,3GW$$

$$\Delta P_{e}^{3}NW = -Ke^{3}NW + \Delta f^{2} = 0,4GW \rightarrow P_{e}^{3}NW = 297,9 + 0,14 + 0 = 298,3GW$$

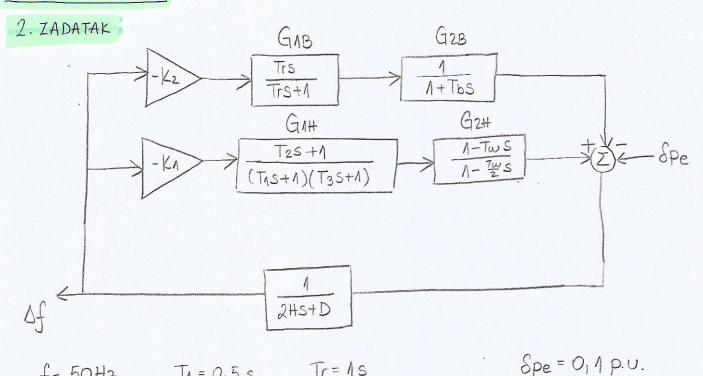
$$\Delta f = \frac{SP_9 - SP_e}{Kg + Ke} = \frac{-1 - (-613)}{24 + 215} = 0.12 + 2$$

$$f' = f + \Delta f = 50.12 + 2$$

$$\begin{array}{l} \Delta P_{g}^{SE} = -K_{g}^{SE} \cdot \Delta f = -24.0, 2 = -4.86W \rightarrow P_{g}^{'SE} = 36.3 - 4.8 - 1 = 30.56W \\ \Delta P_{e}^{SE} = -K_{e}^{SE} \cdot \Delta f = 2.5 \cdot 0.2 = 0.56W \rightarrow P_{e}^{'SE} = 30 + 0.5 + 0 = 30.56W \end{array}$$

Serundarna regulacija  $\Delta f' = -0.2H^2 \rightarrow f'' = 50H^2$   $\delta P_g = \Delta f (K_g^{SE} + K_e^{SE}) = -5.3 \text{ GW}$   $\Delta P_g^{SE}' = -K_g \cdot \Delta f' = -24 \cdot (-0.2) = 4.8 \text{ GW}$   $\Delta P_e^{SE}' = K_e \cdot \Delta f' = 2.5 (-0.2) = -0.5 \text{ GW}$   $\Delta P_e^{SE}' = 30.5 + 4.8 - 5.3 = 30 \text{ GW}$   $\Delta P_e^{SE} = 30.5 - 0.5 + 0 = 30 \text{ GW}$ 

# ZIR 2020./2021.



$$f = 50H2$$
  $T_1 = 0.5s$   $T_7 = 1s$   
 $H = 5s$   $T_2 = 5s$   $T_6 = 0.02s$   
 $D = 2p.u.$   $T_3 = 50s$   $P_{++}(0) = 0.5p.u.$   
 $K_1 = 24p.u$   $K_2 = 10p.u.$   $P_{--}(0) = -0.1p.u$ 

$$\Delta f = \left[ \Delta f \left( -K_2 G_{1B} G_{2B} - K_{1} G_{1H} G_{2H} \right) - \delta p_e \right] \frac{1}{2HS + D}$$

$$\Delta f = \frac{-\delta p_e}{2HS + D + K_2 G_{1B} G_{2B} + K_1 G_{1H} G_{2H}}$$

$$\Delta f \left( t \to \infty \right) = \lim_{S \to 0} \frac{1}{2HS + D + K_2 \cdot O \cdot 1 + K_1 \cdot 1 \cdot 1}$$

$$\Delta f \left( t \to \infty \right) - \frac{-\delta p_e}{D + K_1} = \frac{-O_1 1}{2 + 24} = -O_1 00385 / .50 Hz$$

$$\Delta f \omega = -0,1923 Hz$$

$$f \omega = f + \Delta f \omega = 49,8077 Hz$$

b) 
$$P_b(\infty) = ?$$

$$\Delta P_{B}(\omega) = \lim_{s \to 0} s \cdot \Delta P_{B}(s) = \lim_{s \to 0} s \Delta f(s) (-K_{2}) G_{AB}(0) G_{2B}(0) = \lim_{s \to 0} s \frac{-0,00385}{5} \cdot 0 = 0$$

$$P_{B\infty} = P_{B}(0) + \Delta P_{B}(\infty) = -O_{1}\Lambda P.U.$$

C) 
$$P_{H}(\infty) = ?$$

$$\Delta P_{H}(\infty) = \limsup_{S \to 0} \Delta P_{H}(s) = \Delta f(s)(-K_{A}) = 0,0923$$

$$S = 0$$

$$P_{H}(\infty) = P_{H}(0) + \Delta P_{H}(\infty) = 0,5923 \text{ p.u.}$$

d) 
$$\frac{df}{dt}\Big|_{t=0+} = ?$$

$$-\frac{\delta pe}{s}$$

$$\Delta f(t\to 0) = \lim_{s\to \infty} s$$

$$\frac{2Hs+D+K_2G_{18}G_{28}+K_1G_{14}+G_{24}}{s}$$

$$\frac{df}{dt}|_{t=0+} = \lim_{s \to \infty} s \left[ \Delta f(s) \right]_{t \to 0}$$

$$\frac{df}{dt}(0) = \lim_{s \to \infty} s^{2} \frac{-\frac{\delta Pe}{s}}{2Hs+D+K_{2}G_{B}+K_{4}G_{H}} = \frac{1}{2}$$

$$= \lim_{s \to \infty} \frac{-\delta Pe}{2H+\frac{D}{s}} = -\frac{\delta Pe}{2H} = -\frac{0.11}{2.5} = -0.101 \frac{p.u.}{s} / .50H_{2}$$

$$= -0.15 \frac{H^{2}}{.5}$$

# ZIR 2020, 12021.

# 3. LADATAK

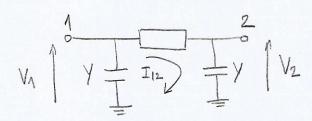
$$Q_1 = 220kV$$
 $R = 0.05 \frac{\Omega}{km}$ 

$$C = 15 \frac{nF}{km}$$

$$\frac{Z}{2} = \frac{1}{2} (R + j\omega L) \cdot l = 7,5 + j + 0,6858 \Omega$$

$$= 71,08 < 83,940$$

# 1) BEZ PRIGUŠNICE

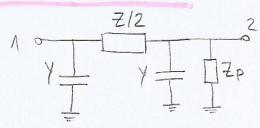


$$V_1 = V_2 + I_{12} \cdot \frac{Z}{2}$$
,  $I_{12} = I_{20} = V_2 \cdot Y$ 

$$V_1 = V_2 + V_2 \cdot \frac{Z}{Z} = V_2 \cdot (1 + \frac{Z}{Z})$$

$$V_2 = \frac{V_1}{1+y\frac{Z}{2}} / \cdot \sqrt{3} \Rightarrow U_2 = \frac{U_1}{1+y\frac{Z}{2}} \frac{220k}{1-0.0999 \pm j0.0106} = 244.4k2 - 0.695$$

# 2) S PRIGUŠNICOM



$$V_{1} = V_{2}^{2} + I_{12} \frac{Z}{Z}$$

$$I_{12} = \frac{V_{1} - V_{2}^{2}}{Z} = \frac{(220k - 229.76k)/\sqrt{3}}{71.08 \angle 83.94^{\circ}} = \frac{5.625k\angle 180^{\circ}}{71.08 \angle 83.94^{\circ}} = 79.28 \angle 96.06^{\circ}$$

$$= -8.37 + j78.84$$

$$I_{12} = I_{20} + I_{p} = V_{2}^{2} \cdot y + \frac{V_{2}^{2}}{Z_{p}} \Rightarrow Z_{p} = \frac{V_{2}^{2}}{I_{12} - V_{2}^{2} y}$$

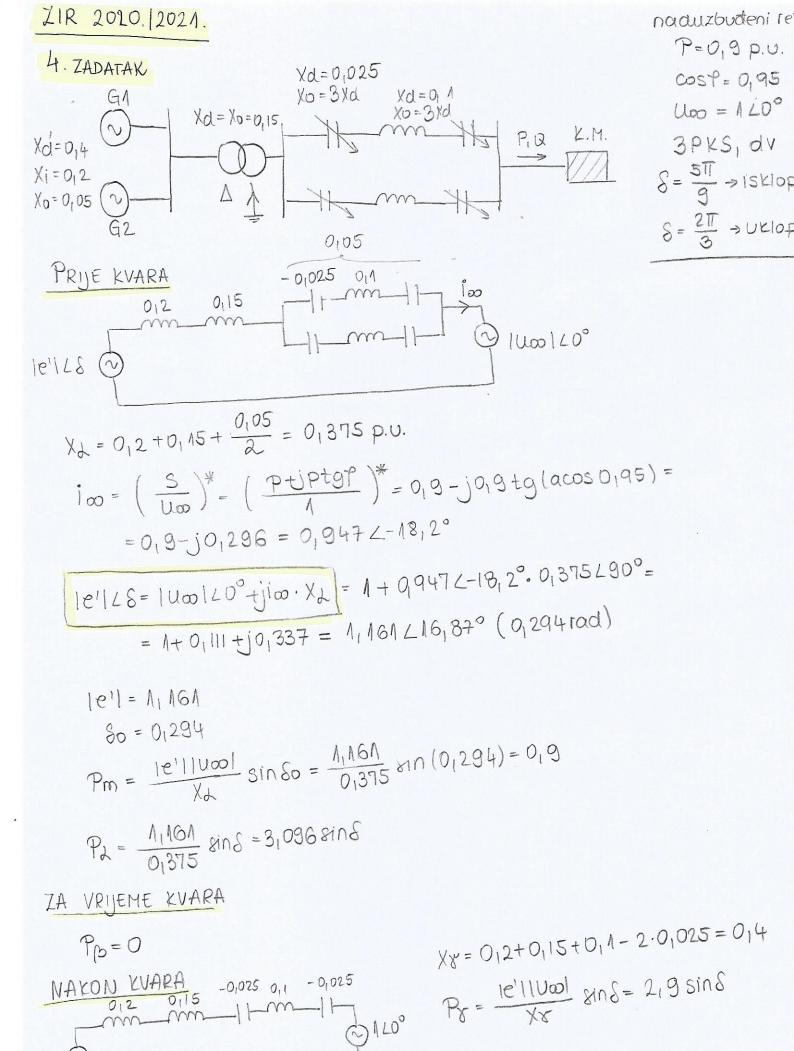
$$Z_{p} = \frac{229,76 k / \sqrt{3}}{-8,37+j78,84-j187,53} = j1216 \Omega$$

$$1092-940$$

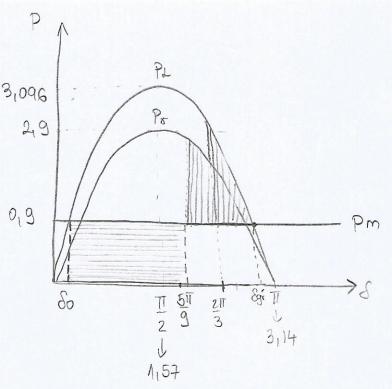
$$\Delta Q = 3 \frac{U_2^{'2}}{Zp} = 3 \frac{(229.76 \, \text{k})^2}{1216} = 130,24 \, \text{MVAr}$$

$$Z = 3 \frac{U_2^{'2}}{Zp} = 3 \frac{(229.76 \, \text{k})^2}{1216} = 130,24 \, \text{MVAr}$$

$$Z = 3 \frac{1216}{21.50} = 3,87 \, \text{H}$$



1e'128



$$P_{1} = 3.096$$
 $P_{6} = 0$ 
 $P_{8} = 2.9$ 
 $P_{m} = 0.9$ 
 $2.094 = UKLOP S_{0} = 2T/3$ 
 $1.745 = 15KLOP S_{i} = 5T$ 
 $S_{0} = 0.294$ 

$$Aa = Pm \left( \frac{511}{9} - S_0 \right) = 0.9 \left( \frac{511}{9} - 0.294 \right) = 1.306$$

$$Ad = \int (Pssin S - Pm) dS + \int (Pasin S - Pm) dS = \frac{211}{9}$$

$$P \left( \frac{211}{9} - \frac{211}{9} \right) = \frac{211}{511} = \frac{211}{511}$$

$$= P_{8} \left(-\cos \frac{2\pi}{3} + \cos \frac{5\pi}{9}\right) - P_{m} \left(\frac{2\pi}{3} - \frac{5\pi}{9}\right) + P_{d} \left(-\cos \frac{2\pi}{3} + \cos \frac{2\pi}{3}\right) - P_{m} \left(\frac{2\pi}{3} + \frac{2\pi}{3}\right)$$

$$= 2,9 \cdot 0,326 - 0,9 \cdot 0,349 + 3,096 \cdot 0,457 - 0,9 \cdot 0,752 =$$

$$= 1,369$$

Ad > Aa Sustav, je stabilan.