

Gauss-Seidelov metod za proračun tokova snaga

Gauss-Seidelov metod za proračun tokova snaga se sastoji od sljedećih koraka:

a) Prepostavljaju se početne vrijednosti modula i faznih stavova napona svih čvorova u skladu sa sprovedenom klasifikacijom čvorova.

b) Ako je čvor i PQ čvor, kompleksna vrijednost napona čvora i u k -toj iteraciji se određuje primjenom relacije:

$$\underline{U}_i^{(k)} = \frac{1}{Y_{ii}} \left[\frac{P_i - jQ_i}{\underline{U}_i^{*(k-1)}} - \sum_{j=1}^{i-1} \underline{Y}_{ij} \underline{U}_j^{(k)} - \sum_{j=i+1}^n \underline{Y}_{ij} \underline{U}_j^{(k-1)} \right]$$

Ako je čvor i PV čvor, primjeni prethodne relacije prethodi određivanje injektiranja reaktivne snage u čvoru primjenom relacije:

$$Q_i^{(k)} = -Im \left\{ \underline{U}_i^{*(k-1)} \left[\sum_{j=1}^{i-1} \underline{Y}_{ij} \underline{U}_j^{(k)} + \sum_{j=i}^n \underline{Y}_{ij} \underline{U}_j^{(k-1)} \right] \right\}$$

Ukoliko se izračunata vrijednost reaktivne snage generatora nalazi unutar dozvoljenih granica:

$$Q_{im} \leq Q_i^{(k)} \leq Q_{iM}$$

može se pristupiti ažuriranju kompleksne vrijednosti napona u čvoru i . Kako se u tom slučaju generator nalazi unutar svog regulacionog opsega u pogledu reaktivne snage, izračunata vrijednost napona se koristi samo za ažuriranje faznog stava napona.

Ukoliko se izračunata vrijednost reaktivne snage ne nalazi unutar dozvoljenih granica, injektiranje reaktivne snage u čvoru se fiksira primjenom relacije:

$$Q_i^{(k)} = \begin{cases} Q_{im}, & Q_i^{(k)} < Q_{im} \\ Q_{iM}, & Q_i^{(k)} > Q_{iM} \end{cases}$$

c) Ponavljanjem prethodnog koraka za sve čvorove se kompletira jedna iteracija Gauss-Seidelovog metoda za proračun tokova snaga. Iterativni postupak se ponavlja dok za sve čvorove nije zadovoljeno:

$$|\underline{U}_i^{(k)} - \underline{U}_i^{(k-1)}| \leq \varepsilon$$

Učitavanje podataka o sistemu

```
load("9 bus system.mat", "System");
```

Inicijalizacija parametara sistema

```
Number_of_Buses = size(System.Buses,1);  
Bus_Type = System.Buses(:,2);  
V = System.Buses(:,3);  
Theta = System.Buses(:,4);  
P_load = System.Buses(:,5);  
Q_load = System.Buses(:,6);  
P_gen = System.Buses(:,7);  
Q_gen = System.Buses(:,8);
```

```
Q_gen_min = System.Buses(:,9) ;
Q_gen_max = System.Buses(:,10) ;
```

Formiranje matrice admitansi nezavisnih čvorova

```
Yb = create_Yb(System) ;
```

Inicijalizacija vektora injektiranja aktivne i reaktivne snage, promjenljivih stanja i promjenljivih toka programa

```
P = P_gen - P_load ;
Q = Q_gen - Q_load ;
V = V.*exp(sqrt(-1)*Theta) ;
V_old = 0*V ;
Tolerance = 1e-6 ;
Iteration = 0 ;
```

Glavna petlja

```
while any(abs(V-V_old)>Tolerance)

    % Ažuriranje promjenljivih toka programa

    Iteration = Iteration + 1 ;
    V_old = V ;

    % Primjena jednačina Gauss-Seidelovog metoda za sve čvorove osim
    % balansnog

    for i = 2 : Number_of_Buses

        if Bus_Type(i) == 2

            % Ako je čvor i PV čvor, prije ažuriranja napona je neophodno
            % izvršiti procjenu injektiranja reaktivne snage

            S = 0 ;

            for j = 1 : Number_of_Buses

                S = S + Yb(i,j)*V(j) ;

            end

            Q(i) = -imag(conj(V(i))*S) ;
            Q_gen(i) = Q(i) + Q_load(i) ;

            % Provjera zadovoljenja regulacionog opsega generatora

            if Q_gen(i) < Q_gen_min(i) || Q_gen(i) > Q_gen_max(i)

                % Ako je procijenjena vrijednost injektiranja reaktivne
                % snage izvan regulacionog opsega generatora, generatorski
```

```

% čvor se u ovoj iteraciji tretira kao PQ čvor sa unaprijed
% definisanim injektiranjem aktivne i reaktivne snage

Q_gen(i) = max(min(Q_gen(i),Q_gen_max(i)),Q_gen_min(i)) ;
Q(i) = Q_gen(i) - Q_load(i) ;

% Ažuriranje kompleksne vrijednosti napona

S = 0 ;

for j = 1 : Number_of_Buses

    if i ~= j

        S = S + Yb(i,j)*V(j) ;

    end

end

V(i) = 1/Yb(i,i)*((P(i)-sqrt(-1)*Q(i))/conj(V(i))-S) ;

else

    % Procjena faznog stava napona

    S = 0 ;

    for j = 1 : Number_of_Buses

        if i ~= j

            S = S + Yb(i,j)*V(j) ;

        end

    end

    V(i) = 1/Yb(i,i)*((P(i)-sqrt(-1)*Q(i))/conj(V(i))-S) ;
    V(i) = abs(V_old(i))*exp(sqrt(-1)*angle(V(i))) ;

end

else

    % Ako je čvor i PQ čvor, pristupa se procjeni kompleksne
    % vrijednosti napona

    S = 0 ;

    for j = 1 : Number_of_Buses

        if i ~= j

```

```

S = S + Yb(i,j)*V(j) ;

end

end

V(i) = 1/Yb(i,i)*((P(i)-sqrt(-1)*Q(i))/conj(V(i))-S) ;

end

end

```

Određivanje modula i faznih stavova napona

```

Theta = angle(V)*180/pi ;
V = abs(V) ;

```

Prikazivanje modula i faznih stavova napona

```

disp([V Theta])

```

1.0000	0
1.0000	9.6623
1.0000	4.7643
0.9870	-2.4088
0.9755	-4.0210
1.0034	1.9193
0.9856	0.6152
0.9962	3.7932
0.9576	-4.3533