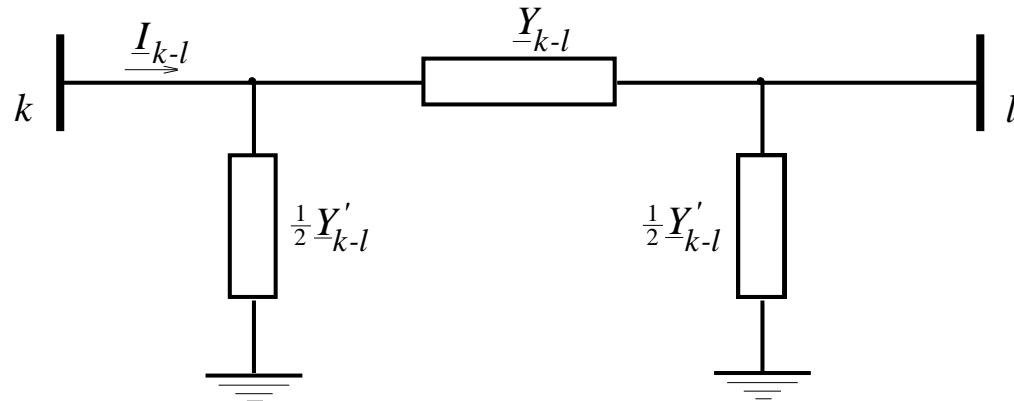


РАСПРЕДЕЛБА НА МОКНОСТИ



$$\underline{I}_{k-l} = (\underline{U}_k - \underline{U}_l) \cdot \underline{Y}_{k-l} + \underline{U}_k \cdot \frac{\underline{Y}'_{k-l}}{2}$$

$$\underline{I}_{l-k} = (\underline{U}_l - \underline{U}_k) \cdot \underline{Y}_{k-l} + \underline{U}_l \cdot \frac{\underline{Y}'_{k-l}}{2}$$

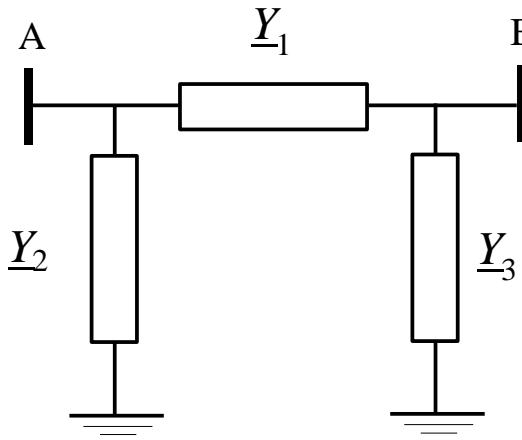
$$\underline{S}_{k-l} = P_{k-l} + jQ_{k-l} = \underline{U}_k \cdot \underline{I}_{k-l}^* = \underline{U}_k \cdot \left[(\underline{U}_k^* - \underline{U}_l^*) \cdot \underline{Y}_{k-l}^* + \underline{U}_k^* \cdot \frac{(\underline{Y}'_{k-l})^*}{2} \right]$$

$$\underline{S}_{l-k} = P_{l-k} + jQ_{l-k} = \underline{U}_l \cdot \underline{I}_{l-k}^* = \underline{U}_l \cdot \left[(\underline{U}_l^* - \underline{U}_k^*) \cdot \underline{Y}_{k-l}^* + \underline{U}_l^* \cdot \frac{(\underline{Y}'_{k-l})^*}{2} \right]$$

РАСПРЕДЕЛБА НА МОКНОСТИ

- ако елементот е трансформатор

$$\underline{Y}_{1(k-l)} = \frac{\underline{Y}_{k-l}}{m_{k-l}}$$



$$\underline{Y}_{2(k-l)} = \left(\frac{1}{m_{k-l}} - 1 \right) \cdot \underline{Y}_{1(k-l)}$$

$$\underline{Y}_{3(k-l)} = (m_{k-l} - 1) \cdot \underline{Y}_{1(k-l)}$$

$$\underline{I}_{k-l} = (\underline{U}_k - \underline{U}_l) \cdot \underline{Y}_1 + \underline{U}_k \cdot \underline{Y}_2$$

$$\underline{I}_{l-k} = (\underline{U}_l - \underline{U}_k) \cdot \underline{Y}_1 + \underline{U}_l \cdot \underline{Y}_3$$

$$\underline{S}_{k-l} = P_{k-l} + jQ_{k-l} = \underline{U}_k \cdot \underline{I}_{k-l}^* = \left(\frac{\underline{U}_k^2}{m_{k-l}} - \underline{U}_k \cdot \underline{U}_l^* \right) \cdot \frac{\underline{Y}_{k-l}^*}{m_{k-l}}$$

$$\underline{S}_{l-k} = P_{l-k} + jQ_{l-k} = \underline{U}_l \cdot \underline{I}_{l-k}^* = \left(\underline{U}_l^2 - \frac{\underline{U}_l \cdot \underline{U}_k^*}{m_{k-l}} \right) \cdot \underline{Y}_{k-l}^*$$

РАСПРЕДЕЛБА НА МОЌНОСТИ

- Комплексни загуби на моќност во гранката $k-l$

$$\Delta \underline{S}_{k-l} = \Delta P_{l-k} + j\Delta Q_{l-k}$$

$$\Delta P_{k-l} = \Delta P_{l-k} = P_{k-l} + P_{l-k}$$

$$\Delta Q_{k-l} = \Delta Q_{l-k} = Q_{k-l} + Q_{l-k}$$

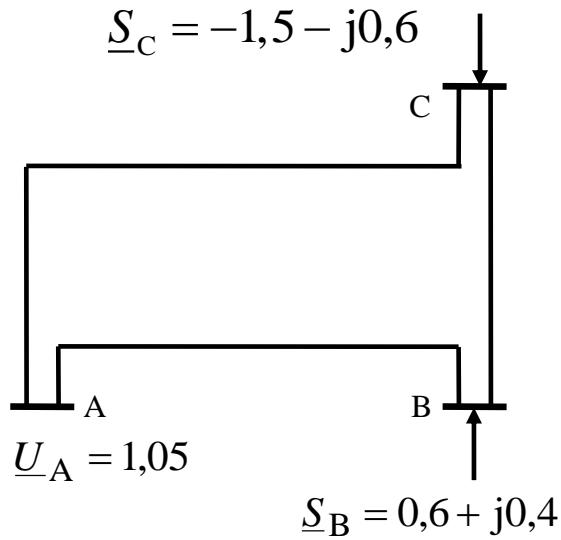
- Комплексни загуби на моќност во ЕЕС

$$\Delta \underline{S} = \Delta P + j\Delta Q = \sum_{k-l \in \gamma} \Delta \underline{S}_{k-l}$$

$$\Delta \underline{S} = \Delta P + j\Delta Q = \sum_{i=1}^n (P_i + jQ_i)$$

РАСПРЕДЕЛБА НА МОКНОСТИ

FDC – XB – Пример 4.9 за систем без PU јазли



Податоци за гранките (per unit)

| Гранка | R | X | G' | B' |
|--------|---|------|----|------|
| A-B | 0 | 0,08 | 0 | 0,01 |
| B-C | 0 | 0,32 | 0 | 0,04 |
| A-C | 0 | 0,16 | 0 | 0,02 |

Решение ($\epsilon=10^{-3}$)

$$U_C = 0,9221041 \cdot e^{-j9,4^\circ} = 0,9097222 - j0,1506035$$

$$U_B = 1,04784 \cdot e^{j0,37^\circ} = 1.047818 + j6,766608 \cdot 10^{-3}$$

$$S_A = 0,8999974 + j0,9326116$$

РАСПРЕДЕЛБА НА МОЌНОСТИ

FDC – XB – Пример 4.9 за систем без PU јазли

$$\underline{U}_C = 0,9221041 \cdot e^{-j9,4^\circ} = 0,9097222 - j0,1506035$$

$$\underline{S}_A = 0,8999974 + j0,9326116$$

$$\underline{U}_B = 1,04784 \cdot e^{j0,37^\circ} = 1,047818 + j6,766608 \cdot 10^{-3}$$

$$\underline{U}_A = 1,05$$

$$\underline{S}_{A-B} = \underline{U}_A \cdot \left[(\underline{U}_A - \underline{U}_B)^* \cdot \underline{Y}_{A-B}^* + \frac{(\underline{Y}'_{A-B})^*}{2} \cdot \underline{U}_A^* \right]$$

$$\underline{S}_{A-B} = 1,05 \cdot \left[(2,181172 + j6,703206) \cdot 10^{-3} \cdot (j12,5) + (-j5 \cdot 10^{-3}) \cdot 1,05 \right] = (-0,08797958 + j0,02311539)$$

$$\underline{S}_{B-A} = \underline{U}_B \cdot \left[(\underline{U}_B - \underline{U}_A)^* \cdot \underline{Y}_{A-B}^* + \frac{(\underline{Y}'_{A-B})^*}{2} \cdot \underline{U}_B^* \right] = U_B^2 \cdot \left(\underline{Y}_{B-A} + \frac{\underline{Y}'_{B-A}}{2} \right)^* + [(\underline{U}_B - \underline{U}_A) \cdot \underline{Y}_{B-A}]^*$$

$$\begin{aligned} \underline{S}_{B-A} &= (1,047818 + j6,766608 \cdot 10^{-3}) \cdot \left[(-2,181172 - j6,703206) \cdot 10^{-3} \cdot (j12,5) + \right. \\ &\quad \left. + (-j5 \cdot 10^{-3}) \cdot (1,047818 - j6,766608 \cdot 10^{-3}) \right] \\ &= (0,08797958 - j0,0334966) \end{aligned}$$

РАСПРЕДЕЛБА НА МОЌНОСТИ

FDC – XB – Пример 4.9 за систем без PU јазли

| Елемент <i>i–k</i> | Моќност на почетокот (per unit) | Моќност на крајот (per unit) | Загуби на моќност (per unit) |
|-----------------------|------------------------------------|---------------------------------|---------------------------------|
| A–B | $-0,08797958 + j0,02311539$ | $0,08797958 - j0,03349660$ | $-j0,01038121$ |
| B–C | $0,5120189 + j0,4334975$ | $-0,5120189 - j0,3355975$ | $j0,0979$ |
| A–C | $0,9879768 + j0,9094971$ | $-0,9879768 - j0,6643959$ | $j0,2451013$ |

$$\Delta \underline{S} = \Delta \underline{S}_{A-B} + \underline{S}_{B-C} + \underline{S}_{A-C} = j0,3326201$$

$$\underline{S}_C = -1,5 - j0,6$$

$$\underline{S}_B = 0,6 + j0,4$$

$$\underline{S}_A = 0,8999974 + j0,9326116$$

$$\Delta \underline{S} = \underline{S}_A + \underline{S}_B + \underline{S}_C = 2,6 \cdot 10^{-6} + j0,3326185$$

РАСПРЕДЕЛБА НА МОЌНОСТИ

Приближна пресметка на текови на моќност во гранките – *DC Load Flow*

$$\underline{S}_{i-k} = P_{i-k} + jQ_{i-k} = \underline{U}_i \cdot \underline{I}_{i-k}^* = \underline{U}_i \cdot \left[\left(\underline{U}_i^* - \underline{U}_k^* \right) \cdot \underline{Y}_{i-k}^* + \underline{U}_i^* \cdot \frac{\left(\underline{Y}'_{i-k} \right)^*}{2} \right]$$

$$Q_{i-k} = -U_i^2 \cdot \left(B_{i-k} + \frac{B'_{i-k}}{2} \right) - U_i \cdot U_k \cdot (G_{i-k} \cdot \sin \theta_{ik} - B_{i-k} \cdot \cos \theta_{ik})$$

$$P_{i-k} = U_i^2 \cdot \left(G_{i-k} + \frac{G'_{i-k}}{2} \right) - U_i \cdot U_k \cdot (G_{i-k} \cdot \cos \theta_{ik} + B_{i-k} \cdot \sin \theta_{ik})$$

$$G'_{i-k} \ll G_{i-k}$$

$$R_{i-k} \ll X_{i-k} \Rightarrow \underline{Z}_{i-k} \approx jX_{i-k} \Rightarrow G_{i-k} \approx 0 \Rightarrow B_{i-k} \approx -\frac{1}{X_{i-k}}$$

РАСПРЕДЕЛБА НА МОЌНОСТИ

Приближна пресметка на текови на моќност во гранките – DC Load Flow

$$P_{i-k} = U_i^2 \cdot \left(G_{i-k} + \frac{G'_{i-k}}{2} \right) - U_i \cdot U_k \cdot (G_{i-k} \cdot \cos \theta_{ik} + B_{i-k} \cdot \sin \theta_{ik})$$

$$R_{i-k} \ll X_{i-k} \Rightarrow Z_{i-k} \approx jX_{i-k} \Rightarrow G_{i-k} \approx 0 \Rightarrow B_{i-k} \approx -\frac{1}{X_{i-k}}$$

$$P_{i-k} \approx U_i^2 \cdot G_{i-k} - U_i \cdot U_k \cdot B_{i-k} \cdot \sin \theta_{ik} = \frac{U_i \cdot U_k \cdot \sin \theta_{ik}}{X_{i-k}}$$

$$\sin(\theta_i - \theta_k) \approx \theta_i - \theta_k \quad U_i \approx 1.00 \text{ per unit}, \quad i = 1, \dots, n$$

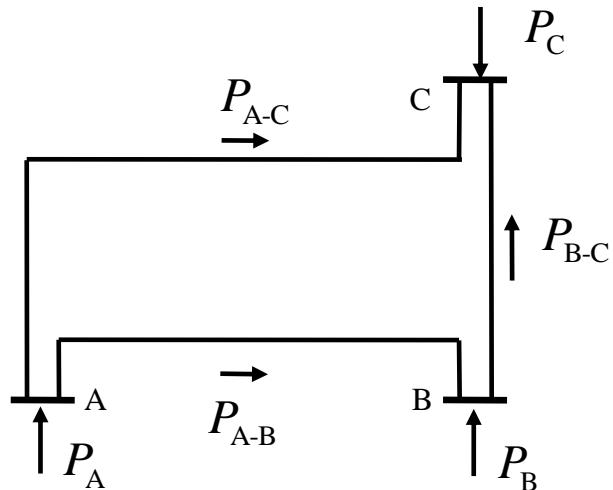
$$P_{i-k} \approx \frac{\theta_i - \theta_k}{X_{i-k}}$$

$$P_{k-i} \approx \frac{\theta_k - \theta_i}{X_{i-k}}$$

$$\Delta P_{k-i} = R_{i-k} \cdot I_{i-k}^2 = P_{i-k} + P_{k-i} = 0$$

РАСПРЕДЕЛБА НА МОЌНОСТИ

Приближна пресметка на текови на моќност во гранките – *DC Load Flow*



$$P_C = -P_{B-C} - P_{A-C}$$

$$P_B = -P_{A-B} + P_{B-C}$$

$$P_A = P_{A-B} + P_{A-C}$$

$$A = \begin{bmatrix} C & B & A \\ A-B & 0 & -1 & 1 \\ B-C & -1 & 1 & 0 \\ A-C & -1 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$A^T = \begin{bmatrix} A-B & B-C & A-C \\ C & 0 & -1 & -1 \\ B & -1 & 1 & 0 \\ A & 1 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

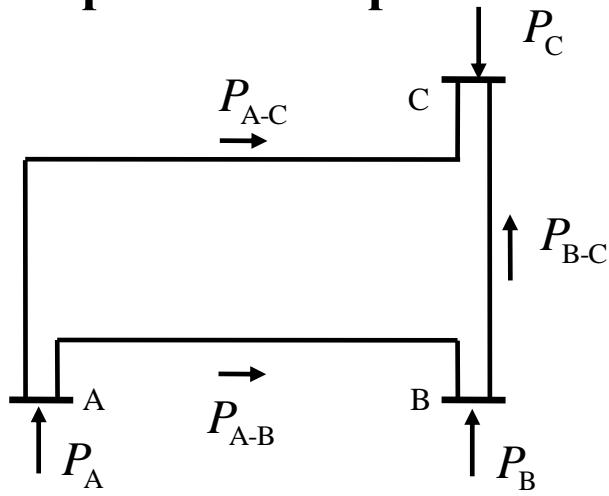
$$A^T \times \mathbf{P}_{k-i} = \begin{bmatrix} C \\ B \\ A \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} P_{A-B} \\ P_{B-C} \\ P_{A-C} \end{bmatrix}$$

$$A^T \times \mathbf{P}_{k-i} = \begin{bmatrix} C \\ B \\ A \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} -P_{B-C} - P_{A-C} \\ -P_{A-B} + P_{B-C} \\ P_{A-B} + P_{A-C} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} P_C \\ P_B \\ P_A \end{bmatrix}$$

$$A^T \cdot [P_{k-i}] = \mathbf{P}$$

РАСПРЕДЕЛБА НА МОЌНОСТИ

Приближна пресметка на текови на моќност во гранките – DC Load Flow



$$A^T \cdot [P_{k-i}] = P$$

$$P_{i-k} \approx \frac{\theta_i - \theta_k}{X_{i-k}}$$

$$\sum_{k \in \alpha_i} P_{i-k} = P_i; i = 1, \dots, n$$

$$\frac{\theta_C - \theta_B}{X_{C-B}} + \frac{\theta_C - \theta_A}{X_{C-A}} = P_C$$

$$\sum_{k \in \alpha_i} \frac{\theta_i - \theta_k}{X_{i-k}} = P_i; i = 1, \dots, n$$

$$\frac{\theta_B - \theta_A}{X_{B-A}} + \frac{\theta_B - \theta_C}{X_{B-C}} = P_B$$

$$\frac{\theta_A - \theta_B}{X_{A-B}} + \frac{\theta_A - \theta_C}{X_{A-C}} = P_A$$

$$\begin{matrix} C \\ B \\ A \end{matrix} \begin{bmatrix} -P_{B-C} - P_{A-C} \\ -P_{A-B} + P_{B-C} \\ P_{A-B} + P_{A-C} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} P_C \\ P_B \\ P_A \end{bmatrix}$$

$$\begin{matrix} C \\ B \\ A \end{matrix} \begin{bmatrix} P_{C-B} + P_{C-A} \\ P_{B-A} + P_{B-C} \\ P_{A-B} + P_{A-C} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} P_C \\ P_B \\ P_A \end{bmatrix}$$

$$\theta_C \cdot \left(\frac{1}{X_{C-B}} + \frac{1}{X_{C-A}} \right) + \theta_B \cdot \frac{-1}{X_{C-B}} + \theta_A \cdot \frac{-1}{X_{C-A}} = P_C$$

$$\theta_C \cdot \frac{-1}{X_{B-C}} + \theta_B \cdot \left(\frac{1}{X_{B-C}} + \frac{1}{X_{B-A}} \right) + \theta_A \cdot \frac{-1}{X_{B-A}} = P_B$$

$$\theta_C \cdot \frac{-1}{X_{A-C}} + \theta_B \cdot \frac{-1}{X_{A-B}} + \theta_A \cdot \left(\frac{1}{X_{A-C}} + \frac{1}{X_{A-B}} \right) = P_A$$

РАСПРЕДЕЛБА НА МОЌНОСТИ

Приближна пресметка на текови на моќност во гранките – *DC Load Flow*

$$\theta_i \cdot \sum_{k \in \alpha_i} \frac{1}{X_{i-k}} + \sum_{k \in \alpha_i} \frac{-1}{X_{i-k}} \cdot \theta_k = P_i; i = 1, \dots, n$$

Систем линеарни равенки за $n-1$ непознати фазни агли на напоните

$$\theta_i \cdot \sum_{k \in \alpha_i} \frac{1}{X_{i-k}} + \sum_{k \in \alpha_i} \frac{-1}{X_{i-k}} \cdot \theta_k = P_{i_{(\text{дадена})}}; i = 1, \dots, n-1$$

Познати се активните моќности во сите јазли, освен во slack-от (реден број n)

$$B''_{11} \cdot \theta_1 + B''_{12} \cdot \theta_2 + \dots + B''_{1n} \cdot \theta_n = P_{1_{(\text{дадена})}}$$

$$B''_{21} \cdot \theta_1 + B''_{22} \cdot \theta_2 + \dots + B''_{2n} \cdot \theta_n = P_{2_{(\text{дадена})}}$$

⋮

$$B''_{n-1,1} \cdot \theta_1 + B''_{n-1,2} \cdot \theta_2 + \dots + B''_{n-1,n} \cdot \theta_n = P_{n-1_{(\text{дадена})}}$$

$$\theta_n = 0$$

$$B''_{11} \cdot \theta_1 + B''_{12} \cdot \theta_2 + \dots + B''_{1n-1} \cdot \theta_{n-1} = P_{1_{(\text{дадена})}}$$

$$B''_{21} \cdot \theta_1 + B''_{22} \cdot \theta_2 + \dots + B''_{2,n-1} \cdot \theta_{n-1} = P_{2_{(\text{дадена})}}$$

⋮

$$B''_{n-1,1} \cdot \theta_1 + B''_{n-1,2} \cdot \theta_2 + \dots + B''_{n-1,n-1} \cdot \theta_{n-1} = P_{n-1_{(\text{дадена})}}$$

РАСПРЕДЕЛБА НА МОЌНОСТИ

Приближна пресметка на текови на моќност во гранките – *DC Load Flow*

Систем линеарни равенки со *за n–1* непознати фазни агли

– за решавање на системот равенки се користи неитеративна постапка

$$\sum_{k=1}^n B''_{ik} \cdot \theta_k = P_{i(\text{дадена})}; i = 1, \dots, n-1 \quad B''' \cdot \boldsymbol{\theta} = \mathbf{P}_{(\text{дадена})}$$

$$\begin{bmatrix} B''_{11} & B''_{22} & \cdots & B''_{n-1,n-1} \\ B''_{21} & B''_{22} & \cdots & B''_{2,n-1} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ B''_{n-1,1} & B''_{n-1,2} & \cdots & B''_{n-1,n-1} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \theta_1 \\ \theta_2 \\ \vdots \\ \theta_{n-1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} P_{1(\text{дадена})} \\ P_{2(\text{дадена})} \\ \vdots \\ P_{n-1(\text{дадена})} \end{bmatrix}$$

Сума на сусцептанции на гранките поврзани на јазолот i

$$B''_{ii} = \sum_{k \in \alpha_i} \frac{1}{X_{i-k}}; i = 1, \dots, n-1$$

Сума (со негативен знак) на сусцептанциите на гранките помеѓу јазлите i и k

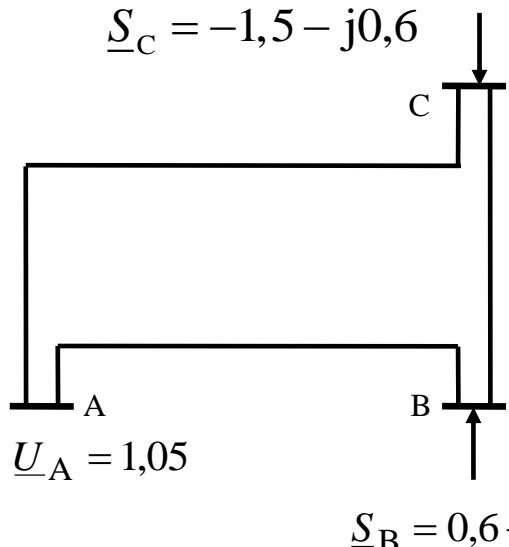
$$B''_{ik} = B''_{ki} = -\sum_{k \in \beta_i} \frac{1}{X_{i-k}}; i, k = 1, \dots, n-1; i \neq k$$

Матрица B''' – се занемаруваат напречните гранки и активните отпорности на надолжните гранки, а при пресметка на напречните гранки за трансформаторите се смета дека преносниот однос е еднаков на 1 ($m_{i-k}=1$ per unit)

РАСПРЕДЕЛБА НА МОЌНОСТИ

Приближна пресметка на текови на моќност во гранките – DC Load Flow

Приближна пресметка – Пример 4.9



Податоци за јазлите (per unit)

| Јазол | P | Q | U | θ | Тип | РБ |
|-------|------|------|------|---|-----|----|
| A | ? | ? | 1,05 | 0 | S | 3 |
| C | -1,5 | -1,0 | ? | ? | PQ | 1 |
| B | 0,6 | 0,4 | ? | ? | PQ | 2 |

Податоци за гранките (per unit)

| Гранка | R | X | G' | B' |
|--------|---|------|----|------|
| A-B | 0 | 0,08 | 0 | 0,01 |
| B-C | 0 | 0,32 | 0 | 0,04 |
| A-C | 0 | 0,16 | 0 | 0,02 |

$$B_{CB}''' = B_{BC}''' = -\frac{1}{X_{C-B}} = -\frac{1}{0,32} = -3,125$$

$$B_{CC}''' = \left(\frac{1}{X_{C-B}} + \frac{1}{X_{C-A}} \right) = \left(\frac{1}{0,32} + \frac{1}{0,16} \right) = 9,375$$

$$B_{BB}''' = \left(\frac{1}{X_{C-B}} + \frac{1}{X_{B-A}} \right) = \left(\frac{1}{0,32} + \frac{1}{0,08} \right) = 15,625$$

$$B''' = \begin{bmatrix} 9,375 & -3,125 \\ -3,125 & 15,625 \end{bmatrix} \begin{matrix} C \\ B \end{matrix}$$

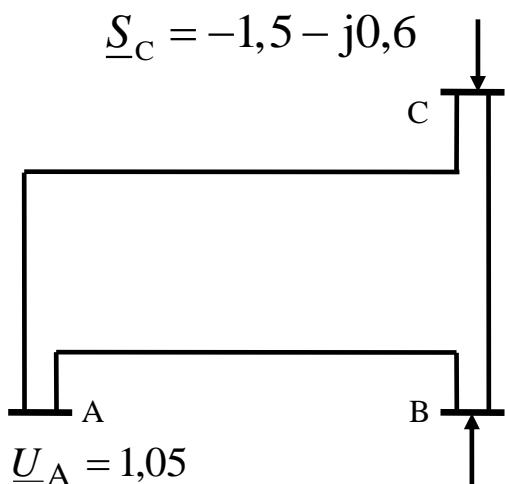
РАСПРЕДЕЛБА НА МОЌНОСТИ

Приближна пресметка на текови на мокност во гранките – DC Load Flow

Приближна пресметка – Пример 4.9

Податоци за јазлите (per unit)

| Јазол | P | Q | U | θ | Тип | РБ |
|-------|------|------|------|----------|-----|----|
| A | ? | ? | 1,05 | 0 | S | 3 |
| C | -1,5 | -1,0 | ? | ? | PQ | 1 |
| B | 0,6 | 0,4 | ? | ? | PQ | 2 |



$$S_B = 0,6 + j0,4$$

C B

$$B''' = \begin{bmatrix} 9,375 & -3,125 \\ -3,125 & 15,625 \end{bmatrix} C$$

$$\begin{bmatrix} 9,375 & -3,125 \\ -3,125 & 15,625 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \theta_C \\ \theta_B \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} P_{C(\text{дадена})} \\ P_{B(\text{дадена})} \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} 9,375 & -3,125 \\ -3,125 & 15,625 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \theta_C \\ \theta_B \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1,5 \\ 0,6 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} 1 & -0,3333333 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \theta_C \\ \theta_B \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -0,16 \\ 6,857146 \cdot 10^{-3} \end{bmatrix}$$

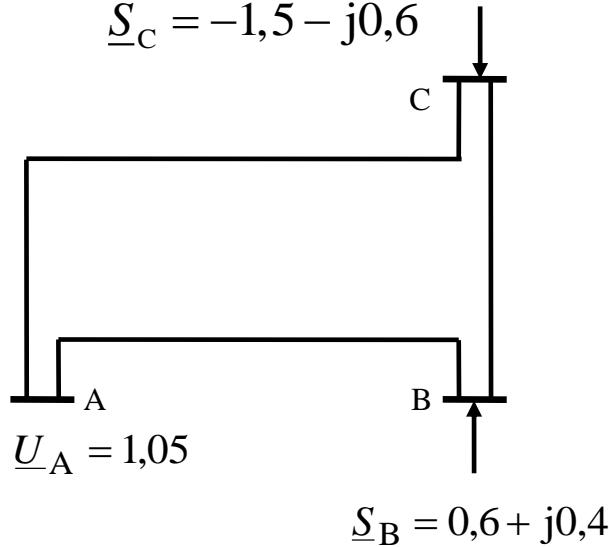
$$\theta_B = 6,857146 \cdot 10^{-3}$$

$$\theta_C = -0,16 - \theta_B \cdot (-0,3333333) = -0,1577143$$

РАСПРЕДЕЛБА НА МОЌНОСТИ

Приближна пресметка на текови на мокност во гранките – DC Load Flow

Приближна пресметка – Пример 4.9



$$\theta_B = 6,857146 \cdot 10^{-3}$$

$$\theta_C = -0,16 - \theta_B \cdot (-0,3333333) = -0,1577143$$

$$P_{A-B} = \frac{\theta_A - \theta_B}{X_{A-B}} = \frac{0 - 6,857146 \cdot 10^{-3}}{0,08} = -0,08571433$$

$$P_{B-C} = \frac{\theta_B - \theta_C}{X_{B-C}} = \frac{6,857146 \cdot 10^{-3} - (-0,1577143)}{0,32} = 0,5142857$$

$$P_{A-C} = \frac{\theta_A - \theta_C}{X_{A-C}} = \frac{0 - (-0,1577143)}{0,08} = 0,9857143$$

$$-P_{A-C} - P_{B-C} = -0,9857143 - 0,5142857 = -1,5 = P_C$$

$$-P_{A-C} + P_{B-C} = -(-0,08571433) + 0,5142857 = 0,6 = P_B$$

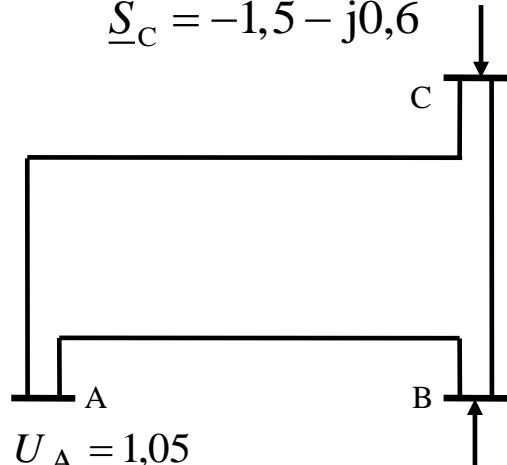
$$P_{A-B} + P_{A-C} = -0,08571433 + (0,9857143) \approx 0,9 = P_A$$

РАСПРЕДЕЛБА НА МОЌНОСТИ

Приближна пресметка на текови на моќност во гранките – DC Load Flow

Приближна пресметка – Пример 4.9

$$\underline{S}_C = -1,5 - j0,6$$



$$U_A = 1,05$$

$$\underline{S}_B = 0,6 + j0,4$$

$$-P_{A-C} - P_{B-C} = -0,9857143 - 0,5142857 = -1,5 = P_C$$

$$-P_{A-C} + P_{B-C} = -(-0,08571433) + 0,5142857 = 0,6 = P_B$$

$$P_{A-B} + P_{A-C} = -0,08571433 + (0,9857143) \approx 0,9 = P_A$$

| Елемент $i-k$ | Активна моќност на почетокот (per unit) | | Разлика (%) | Активна моќност на крајот (per unit) | | Разлика (%) |
|------------------|--|------------|-------------|---|-------------|-------------|
| | „Точна“ | Приближна | | „Точна“ | Приближна | |
| B-A | 0,08797958 | 0,08571433 | 2,6 | -0,08797958 | -0,08571433 | 2,6 |
| B-C | 0,5120189 | 0,5142857 | -0,4 | -0,5120189 | -0,5142857 | -0,4 |
| A-C | 0,9879768 | 0,9857143 | 0,2 | -0,9879768 | -0,9857143 | 0,2 |

РАСПРЕДЕЛБА НА МОЌНОСТИ

Приближна пресметка на текови на моќност во гранките – *DC Load Flow*

Споредба на резултати од други примери

| Елемент $i-k$ | Активна моќност на почетокот (per unit) | | Разлика (%) | Активна моќност на крајот (per unit) | | Разлика (%) |
|------------------|--|-----------|-------------|---|------------|-------------|
| | „Точна“ | Приближна | | „Точна“ | Приближна | |
| 2–1 | 0,2155559 | 0,2076923 | 3,6 | -0,2096111 | -0,2076923 | 0,9 |
| 3–1 | 0,1951581 | 0,1923077 | 1,5 | -0,1903998 | -0,1923077 | -1,0 |
| 3–2 | 0,1161923 | 0,1076923 | 7,3 | -0,1155555 | -0,1076923 | 6,8 |

| Елемент $i-k$ | Активна моќност на почетокот (per unit) | | Разлика (%) | Активна моќност на крајот (per unit) | | Разлика (%) |
|------------------|--|-----------|-------------|---|------------|-------------|
| | „Точна“ | Приближна | | „Точна“ | Приближна | |
| C–A | 0,5360915 | 0,5484227 | 2,3 | -0,5360915 | -0,5484227 | 2,3 |
| D–A (a) | 0,4439505 | 0,4095329 | -7,8 | -0,4276144 | -0,4095329 | -4,2 |
| D–A (b) | 0,4821574 | 0,4451973 | -7,7 | -0,4640393 | -0,4451973 | -4,1 |
| B–C | 0,6126582 | 0,6452690 | 5,3 | -0,6082335 | -0,6452690 | 6,1 |