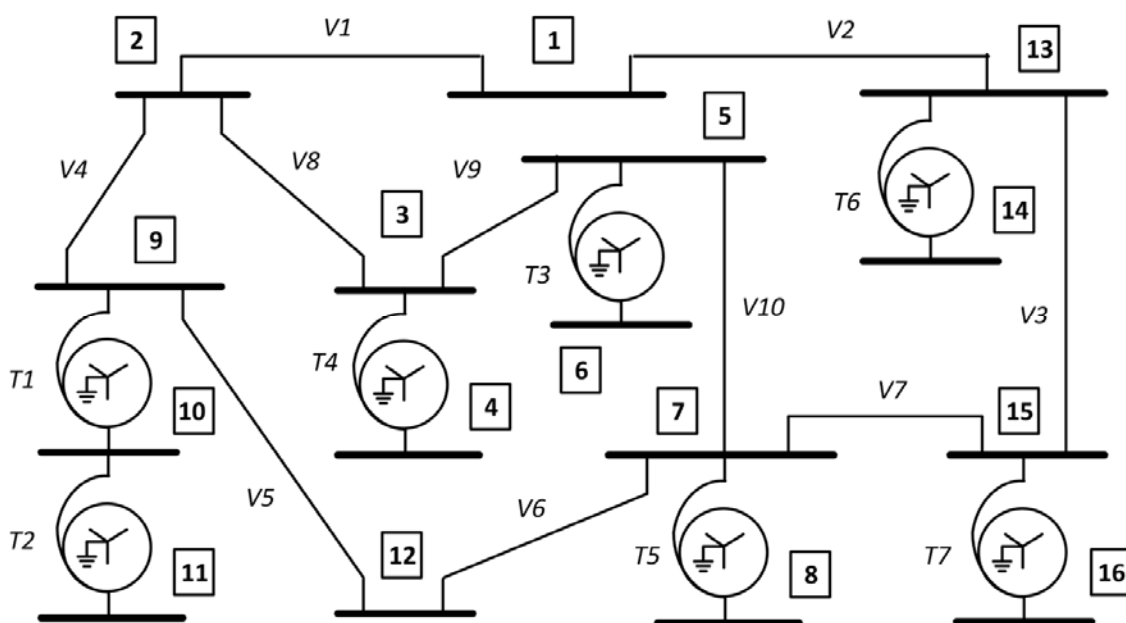


Úloha typu Optimal Load Flow

Pro obvod na obrázku

- Optimalizujte Load Flow prostřednictvím řízení toků jalových výkonů v uzlech *PU* (tj. v uzlech *PQ* a *PU* je třeba dodržet *P* a v uzlech *PQ* navíc ještě *Q*) za předpokladu, že napětí se v každém uzlu bude pohybovat mezi 95 – 105% U_n , a určete celkové ztráty v síti
- Optimalizujte Load Flow jako v b) s tím rozdílem, že je možné provádět redispečink v uzlech typu *PU* (tj. celkový součet *P* v uzlech *PU* musí být dodržen) a určete celkové ztráty v síti



Uzlová data:

Číslo uzlu	Jmen. napětí U_n [kV]	Napětí U_w [p.u.]	Typ uzlu	P_{odb} [MW]	Q_{odb} [MVar]	P_{dod} [MW]	Q_{dod} [MVar]
1	400	1,05	Uδ (slack)	-	-	-	-
2	400	-	PQ	80	40	186	392
3	400	-	PQ	30	30	350	105
4	110	-	PQ	221	85	54	27
5	400	-	PQ	0	0	0	0
6	110	-	PQ	257	90	115	55
7	400	-	PQ	0	0	0	0
8	110	-	PQ	402	130	11	6
9	400	-	PQ	0	0	0	0
10	231	-	PQ	221	120	105	80
11	110	-	PQ	589	270	336	170
12	400	1,05	PU	80	40	789	395
13	400	-	PQ	0	0	0	0
14	110	1,03	PU	1087	440	760	340
15	400	-	PQ	440	0	0	0
16	231	-	PQ	270	0	0	0

Data větví:

Číslo větvě	Název	Počáteční uzel (ZU)	Konečný uzel (KU)	R [Ω]	X [Ω]	X [μS]	t [-]
1	V1	1	2	1,53	15,88	202,5	1
2	V2	1	13	0,63	6,56	83,6	1
3	V3	13	15	8,26	85,6	1091,4	1
4	V4	2	9	2,83	29,36	374,3	1
5	V5	12	9	1,3	13,52	172,4	1
6	V6	7	12	3,18	32,92	419,7	1
7	V7	7	15	2,68	27,76	353,9	1
8	V8	2	3	1,58	21,9	281,0	1
9	V9	3	5	3,23	33,52	427,8	1
10	V10	5	7	2,44	25,28	322,3	1
11	T1	9	10	1	28,8	0	1
12	T2	10	11	0	14,0	0	1
13	T3	5	6	0	32,0	0	1
14	T4	3	4	0	64,0	0	1
15	T5	7	8	0	32,0	0	1
16	T6	13	14	0	32,0	0	1
17	T7	15	16	0	32,0	0	1

Návod

I. FORMULACE LAGRANGEOVY FUNKCE

Cílovou funkcí pro tuto úlohu představují celkové ztráty v síti, které můžeme vyjádřit jako:

$$\begin{aligned}\Delta P_z &= \operatorname{Re} \left[\sum_{i=1}^{NU} \sum_{j=i}^{NU} (U_i \cdot e^{j \cdot \delta_i} - U_j \cdot e^{j \cdot \delta_i}) \cdot (U_i \cdot e^{-j \cdot \delta_i} - U_j \cdot e^{-j \cdot \delta_i}) \cdot Y_{ij} \cdot e^{-j \cdot \gamma_{ij}} \right] = \\ &= \operatorname{Re} \left[\sum_{i=1}^{NU} \sum_{j=i}^{NU} (U_i^2 + U_j^2 - 2 \cdot U_i \cdot U_j \cdot e^{j(\delta_i - \delta_j)}) \cdot Y_{ij} \cdot e^{-j \cdot \gamma_{ij}} \right]\end{aligned}$$

V případě, že kromě uzlu Slack jsou všechny činné výkony zadány (PU a PQ uzly), je možné optimalizační úlohu přeformulovat z $\min[\Delta P_z]$ na $\min[P_{Slack}]$ protože platí:

$$\Delta P_z = \sum_{i=1}^{NU} P_i = P_{Slack} + \sum_{\substack{i=1 \\ i \in PQPU}}^{NU} P_i$$

Cílová funkce je tedy výkon v bilančním uzlu:

$$f(\bar{\delta}, \bar{U}) = P_{Slack}(\bar{\delta}, \bar{U})$$

Protože napětí se mají pohybovat v rozmezí stanovených hodnot U_L a U_U , je možné stanovit penalizační funkci, kterou sečteme s cílovou funkcí. Obdržíme tak rozšířenou cílovou funkcí:

$$F(\bar{\delta}, \bar{U}) = P_{Slack}(\bar{\delta}, \bar{U}) + \sum_{i=1}^{NU} \frac{\eta_{Li}}{2} (U_i - U_{Li})^2 \cdot I_{Li} + \sum_{i=1}^{NU} \frac{\eta_{Ui}}{2} (U_i - U_{Ui})^2 \cdot I_{Ui}$$

kde η_{Li} a η_{Ui} jsou váhové konstanty penalizačních funkcí a I_{Li} a I_{Ui} logické funkce, které nabývají hodnoty 0, je-li splněna podmínka resp. 1 v opačném případě. Ostatní omezující podmínky jsou typu rovnosti tj. dosažení zadaných činných výkonů P_w v uzlech typu PQ a PU a jalových výkonů Q_w v uzlech typu PQ. Lagrangeovu funkci tak získáme ve tvaru:

$$\begin{aligned} L(\bar{\delta}, \bar{U}, \bar{\lambda}_p, \bar{\lambda}_q) &= F(\bar{\delta}, \bar{U}) + \bar{\lambda}_p \cdot (\bar{P} - \bar{P}_w) + \bar{\lambda}_q \cdot (\bar{Q} - \bar{Q}_w) = \\ &= P_{Slack}(\bar{\delta}, \bar{U}) + \sum_{i=1}^{NU} \frac{\eta_{Li}}{2} (U_i - U_{Li})^2 \cdot I_{Li} + \sum_{i=1}^{NU} \frac{\eta_{Ui}}{2} (U_i - U_{Ui})^2 \cdot I_{Ui} + \\ &+ \sum_{\substack{i=1 \\ i \in PQPU}}^{NU} \lambda_{Pi} \cdot (P_i(\bar{\delta}, \bar{U}) - P_{wi}) + \sum_{\substack{i=1 \\ i \in PQ}}^{NU} \lambda_{Qi} \cdot (Q_i(\bar{\delta}, \bar{U}) - Q_{wi}) \end{aligned}$$

II. GRADIENT A HESIÁN

Gradient této funkce bude ve tvaru:

$$\nabla L(\bar{\delta}, \bar{U}, \bar{\lambda}_p, \bar{\lambda}_q) = \begin{pmatrix} \frac{\partial [P_{Slack} + \bar{\lambda}_p \cdot \bar{P}_{PQPU} + \bar{\lambda}_q \cdot \bar{Q}_{PQ}]}{\partial \bar{\delta}} \\ \frac{\partial [P_{Slack} + \bar{\lambda}_p \cdot \bar{P}_{PQPU} + \bar{\lambda}_q \cdot \bar{Q}_{PQ} + \frac{\eta_L \cdot I_L}{2} (\bar{U} - \bar{U}_L)^2 + \frac{\eta_U \cdot I_U}{2} (\bar{U} - \bar{U}_U)^2]}{\partial \bar{U}} \\ \frac{\partial [\bar{\lambda}_p \cdot (\bar{P}_{PQPU} - \bar{P}_w)]}{\partial \bar{\lambda}_p} \\ \frac{\partial [\bar{\lambda}_q \cdot (\bar{Q}_{PQ} - \bar{Q}_w)]}{\partial \bar{\lambda}_q} \end{pmatrix}$$

Bude-li Jacobiho funkcionální matice (identická jako je použita k řešení BPF)

$$[\mathbf{J}] = \begin{bmatrix} PQPU & \frac{\partial \bar{P}_{PQPU}}{\partial \bar{\delta}_{PQPU}} & \frac{\partial \bar{P}_{PQPU}}{\partial \bar{U}_{NU}} \\ PQ & \frac{\partial \bar{Q}_{PQ}}{\partial \bar{\delta}_{PQPU}} & \frac{\partial \bar{Q}_{PQ}}{\partial \bar{U}_{NU}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} [\mathbf{J}_{P\delta}] & [\mathbf{J}_{PU}] \\ [\mathbf{J}_{Q\delta}] & [\mathbf{J}_{QU}] \end{bmatrix}$$

je možné gradient přepsat také jako

$$\nabla L = \begin{pmatrix} \frac{\partial P_{Slack}}{\partial \bar{\delta}} + [\mathbf{J}_{P\delta}] \cdot \bar{\lambda}_P + [\mathbf{J}_{Q\delta}] \cdot \bar{\lambda}_Q \\ \frac{\partial P_{Slack}}{\partial \bar{U}} + [\mathbf{J}_{PU}] \cdot \bar{\lambda}_P + [\mathbf{J}_{QU}] \cdot \bar{\lambda}_Q + \overline{\eta_L \cdot I_L} \cdot (\bar{U} - \bar{U}_L) + \overline{\eta_U \cdot I_U} \cdot (\bar{U} - \bar{U}_U) \\ \bar{P}_{PQPU} - \bar{P}_W \\ \bar{Q}_{PQ} - \bar{Q}_W \end{pmatrix}$$

a obsahuje tedy celkem $NU + 2 \cdot PU + 3 \cdot PQ$ derivací.

Hessovu matici vyjádříme jako:

$$\begin{aligned} [\mathbf{H}] &= \begin{bmatrix} PQPU & \frac{\partial^2 h}{\partial \bar{\delta}_{PQPU}^2} & \frac{\partial^2 h}{\partial \bar{\delta}_{PQPU} \partial \bar{U}_{NU}} \\ NU & \frac{\partial^2 h}{\partial \bar{U}_{NU} \partial \bar{\delta}_{PQPU}} & \frac{\partial^2 h}{\partial \bar{U}_{NU}^2} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} PQPU & \frac{\partial^2 h}{\partial \bar{\delta}_{PQPU}^2} \\ NU & \frac{\partial^2 h}{\partial \bar{U}_{NU}^2} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} PQPU & \frac{\partial^2 h}{\partial \bar{\delta}_{PQPU}^2} \\ NU & \frac{\partial^2 h}{\partial \bar{U}_{NU}^2} \end{bmatrix} = \\ &= \begin{bmatrix} [\mathbf{H}_{\delta\delta}] & [\mathbf{H}_{U\delta}]^T \\ [\mathbf{H}_{U\delta}] & [\mathbf{H}_{UU}] \end{bmatrix} \quad \text{kde} \quad h = P_{Slack} + \bar{\lambda}_P \cdot \bar{P}_{PQPU} + \bar{\lambda}_Q \cdot \bar{Q}_{PQ} \end{aligned}$$

Ovroubený hessián bude:

$$[\mathbf{W}] = \nabla^2 L = \begin{bmatrix} [\mathbf{H}] & [\mathbf{J}] \\ [\mathbf{J}]^T & [\mathbf{0}] \end{bmatrix}$$

III. FORMULACE PROBLÉMU PRO REDISPEČINK

Protože pro všechny uzly PU bude platit jediná omezující podmínka

$$\lambda_{PU} \cdot \left(\sum_{i=1}^{NU} P_i(\bar{\delta}, \bar{U}) + \sum_{i \in PU} P_{Wi} \right) = 0$$

Lagrangeovu funkci přepíšeme na:

$$\begin{aligned} L(\bar{\delta}, \bar{U}, \bar{\lambda}_P, \bar{\lambda}_Q) &= P_{Slack}(\bar{\delta}, \bar{U}) + \sum_{i=1}^{NU} \frac{\eta_{Li}}{2} (U_i - U_{Li})^2 \cdot I_{Li} + \sum_{i=1}^{NU} \frac{\eta_{Ui}}{2} (U_i - U_{Ui})^2 \cdot I_{Ui} + \\ &\lambda_{PU} \cdot \left(\sum_{i=1}^{NU} P_i(\bar{\delta}, \bar{U}) + \sum_{i \in PU} P_{Wi} \right) + \sum_{i=1}^{NU} \lambda_{Pi} \cdot (P_i(\bar{\delta}, \bar{U}) - P_{Wi}) + \sum_{i=1}^{NU} \lambda_{Qi} \cdot (Q_i(\bar{\delta}, \bar{U}) - Q_{Wi}) \end{aligned}$$

Jacobiho funkcionální matice bude:

$$[\mathbf{J}] = \begin{bmatrix} 1 & \frac{\partial \sum^{PQPU} \bar{P}_{PU}}{\partial \bar{\delta}_{PQPU}} & \frac{\partial \sum^{NU} \bar{P}_{PU}}{\partial \bar{U}_{NU}} \\ PQ & \frac{\partial \bar{P}_{PQ}}{\partial \bar{\delta}_{PQPU}} & \frac{\partial \bar{P}_{PQ}}{\partial \bar{U}_{NU}} \\ PQ & \frac{\partial \bar{Q}_{PQ}}{\partial \bar{\delta}_{PQPU}} & \frac{\partial \bar{Q}_{PQ}}{\partial \bar{U}_{NU}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} [\mathbf{J}_{\Sigma P\delta}] & [\mathbf{J}_{\Sigma PU}] \\ [\mathbf{J}_{P\delta}] & [\mathbf{J}_{PU}] \\ [\mathbf{J}_{Q\delta}] & [\mathbf{J}_{QU}] \end{bmatrix}$$

Tím se změní část gradientu

$$\nabla_{\delta} L = \frac{\partial P_{Slack}}{\partial \bar{\delta}} + [\mathbf{J}_{\Sigma P\delta}] \cdot \lambda_{PU} + [\mathbf{J}_{P\delta}] \cdot \bar{\lambda}_P + [\mathbf{J}_{Q\delta}] \cdot \bar{\lambda}_Q$$

$$\nabla_U L = \frac{\partial P_{Slack}}{\partial \bar{U}} + [\mathbf{J}_{\Sigma PU}] \cdot \lambda_{PU} + [\mathbf{J}_{PU}] \cdot \bar{\lambda}_P + [\mathbf{J}_{QU}] \cdot \bar{\lambda}_Q + \overline{\eta_L} \cdot I_L \cdot (\bar{U} - \bar{U}_L) + \overline{\eta_U} \cdot I_U \cdot (\bar{U} - \bar{U}_U)$$

a u Hessiánu bude

$$h = P_{Slack} + \lambda_{PU} \cdot \sum \bar{P}_{PU} + \bar{\lambda}_P \cdot \bar{P}_{PQ} + \bar{\lambda}_Q \cdot \bar{Q}_{PQ}$$

Tím jsou dány všechny vztahy nutné pro aplikaci Newtonovy metody. Pozor! Newtonova metoda nezaručuje obecně konvergenci ve všech případech. Existence konvergence může být závislá na zadání počátečního bodu (platí i pro BPF). Naopak, ukazuje se, že tato metoda konverguje velmi rychle v bodě blízkém optimu.

Výsledky

- a) Ztráty 23,08 MW
- b) Ztráty 22,93 MW ($\mathbf{P}_{\text{dod}(14)} + 78,3 \text{ MW}$ a $\mathbf{P}_{\text{dod}(12)} - 78,3 \text{ MW}$)

Tabulka derivací pro úlohu OPF

Prvek admitanční matice: $\hat{Y}_{ij} = Y_{ij} \cdot e^{j \cdot \gamma_{ij}}$

Úhel $\alpha_{ij} = \delta_i - \delta_j - \gamma_{ij}$ (platí, že $\alpha_{ii} = \delta_i - \delta_i - \gamma_{ii} = -\gamma_{ii}$)

Tabulka prvních derivací:

operace	S_k	P_k	Q_k
$\frac{\partial}{\partial U_k}$	$\frac{S_k}{U_k} + U_k \cdot Y_{kk} \cdot e^{j \cdot \alpha_{kk}}$	$\frac{P_k}{U_k} + U_k \cdot Y_{kk} \cdot \cos \alpha_{kk}$	$\frac{Q_k}{U_k} + U_k \cdot Y_{kk} \cdot \sin \alpha_{kk}$
$\frac{\partial}{\partial U_m}$	$U_k \cdot Y_{km} \cdot e^{j \cdot \alpha_{km}}$	$U_k \cdot Y_{km} \cdot \cos \alpha_{km}$	$U_k \cdot Y_{km} \cdot \sin \alpha_{km}$
$\frac{\partial}{\partial \delta_k}$	$j \cdot (S_k - U_k^2 \cdot Y_{kk} \cdot e^{j \cdot \alpha_{kk}})$	$-Q_k + U_k^2 \cdot Y_{kk} \cdot \sin \alpha_{kk}$	$P_k - U_k^2 \cdot Y_{kk} \cdot \cos \alpha_{kk}$
$\frac{\partial}{\partial \delta_m}$	$-j \cdot U_k \cdot U_m \cdot Y_{km} \cdot e^{j \cdot \alpha_{km}}$	$U_k \cdot U_m \cdot Y_{km} \cdot \sin \alpha_{km}$	$-U_k \cdot U_m \cdot Y_{km} \cdot \cos \alpha_{km}$

Tabulka druhých derivací:

operace	S_k	P_k	Q_k
$\frac{\partial^2}{\partial U_k^2}$	$2 \cdot Y_{kk} \cdot e^{j \cdot \alpha_{kk}}$	$2 \cdot Y_{kk} \cdot \cos \alpha_{kk}$	$2 \cdot Y_{kk} \cdot \sin \alpha_{kk}$
$\frac{\partial^2}{\partial U_k \partial U_m}$	$Y_{km} \cdot e^{j \cdot \alpha_{km}}$	$Y_{km} \cdot \cos \alpha_{km}$	$Y_{km} \cdot \sin \alpha_{km}$
$\frac{\partial^2}{\partial U_k \partial \delta_k}$	$j \cdot \left(\frac{S_k}{U_k} - U_k \cdot Y_{kk} \cdot e^{j \cdot \alpha_{kk}} \right)$	$-\frac{Q_k}{U_k} + U_k \cdot Y_{kk} \cdot \sin \alpha_{kk}$	$\frac{P_k}{U_k} - U_k \cdot Y_{kk} \cdot \cos \alpha_{kk}$
$\frac{\partial^2}{\partial U_k \partial \delta_m}$	$-j \cdot U_m \cdot Y_{km} \cdot e^{j \cdot \alpha_{km}}$	$U_m \cdot Y_{km} \cdot \sin \alpha_{km}$	$-U_m \cdot Y_{km} \cdot \cos \alpha_{km}$
$\frac{\partial^2}{\partial U_m^2}$	0	0	0
$\frac{\partial^2}{\partial U_m \partial \delta_k}$	$j \cdot U_k \cdot Y_{km} \cdot e^{j \cdot \alpha_{km}}$	$-U_k \cdot Y_{km} \cdot \sin \alpha_{km}$	$U_k \cdot Y_{km} \cdot \cos \alpha_{km}$
$\frac{\partial^2}{\partial U_m \partial \delta_m}$	$-j \cdot U_k \cdot Y_{km} \cdot e^{j \cdot \alpha_{km}}$	$U_k \cdot Y_{km} \cdot \sin \alpha_{km}$	$-U_k \cdot Y_{km} \cdot \cos \alpha_{km}$
$\frac{\partial^2}{\partial \delta_k^2}$	$-S_k + U_k^2 \cdot Y_{kk} \cdot e^{j \cdot \alpha_{kk}}$	$-P_k + U_k^2 \cdot Y_{kk} \cdot \cos \alpha_{kk}$	$-Q_k + U_k^2 \cdot Y_{kk} \cdot \sin \alpha_{kk}$
$\frac{\partial^2}{\partial \delta_k \partial \delta_m}$	$U_k \cdot U_m \cdot Y_{km} \cdot e^{j \cdot \alpha_{km}}$	$U_k \cdot U_m \cdot Y_{km} \cdot \cos \alpha_{km}$	$U_k \cdot U_m \cdot Y_{km} \cdot \sin \alpha_{km}$
$\frac{\partial^2}{\partial \delta_m^2}$	$-U_k \cdot U_m \cdot Y_{km} \cdot e^{j \cdot \alpha_{km}}$	$-U_k \cdot U_m \cdot Y_{km} \cdot \cos \alpha_{km}$	$-U_k \cdot U_m \cdot Y_{km} \cdot \sin \alpha_{km}$

Tabulka derivací s převody transformátorů pro úlohu OPF

Vzorce pro derivace podle napětí a úhlů jsou stejné s tím, že prvky admitanční matice Y_{ij} jsou obecně funkcemi převodů $Y_{ij} = Y_{ij}(t_{KM1}, t_{KM2}, t_{KM3}, \dots)$. Větev transformátoru (z uzlu K do uzlu M) je chápána jako admitance Y_{KM} , sériově spojená s ideálním transformátorem s převodem t_{KM} .

Tabulka prvních derivací:

operace	S_k	P_k	Q_k
$\frac{\partial}{\partial t_{KM}}$	$k = K:$ $\frac{U_K \cdot U_M \cdot Y_{KM} \cdot e^{j \cdot \alpha_{KM}}}{t_{KM}^2}$	$k = K:$ $\frac{U_K \cdot U_M \cdot Y_{KM} \cdot \cos \alpha_{KM}}{t_{KM}^2}$	$k = K:$ $\frac{U_K \cdot U_M \cdot Y_{KM} \cdot \sin \alpha_{KM}}{t_{KM}^2}$
	$k = M:$ $\frac{U_K \cdot U_M \cdot Y_{KM} \cdot e^{j \cdot \alpha_{KM}}}{t_{KM}^2}$ $- \frac{2 \cdot U_M^2 \cdot Y_{KM} \cdot e^{-j \cdot \gamma_{KM}}}{t_{KM}^3}$	$k = M:$ $\frac{U_K \cdot U_M \cdot Y_{KM} \cdot \cos \alpha_{KM}}{t_{KM}^2}$ $- \frac{2 \cdot U_M^2 \cdot Y_{KM} \cdot \cos \gamma_{KM}}{t_{KM}^3}$	$k = M:$ $\frac{U_K \cdot U_M \cdot Y_{KM} \cdot \sin \alpha_{KM}}{t_{KM}^2}$ $+ \frac{2 \cdot U_M^2 \cdot Y_{KM} \cdot \sin \gamma_{KM}}{t_{KM}^3}$
	$k \neq K, M:$ 0	$k \neq K, M:$ 0	$k \neq K, M:$ 0

Tabulka druhých derivací:

operace	S_k	P_k	Q_k
$\frac{\partial^2}{\partial U_k \partial t_{KM}}$	$k = K:$ $\frac{U_M \cdot Y_{KM} \cdot e^{j \cdot \alpha_{KM}}}{t_{KM}^2}$	$k = K:$ $\frac{U_M \cdot Y_{KM} \cdot \cos \alpha_{KM}}{t_{KM}^2}$	$k = K:$ $\frac{U_M \cdot Y_{KM} \cdot \sin \alpha_{KM}}{t_{KM}^2}$
	$k = M:$ $\frac{U_K \cdot Y_{KM} \cdot e^{j \cdot \alpha_{KM}}}{t_{KM}^2}$ $- \frac{4 \cdot U_M \cdot Y_{KM} \cdot e^{-j \cdot \gamma_{KM}}}{t_{KM}^3}$	$k = M:$ $\frac{U_M \cdot Y_{KM} \cdot \cos \alpha_{KM}}{t_{KM}^2}$ $- \frac{4 \cdot U_M \cdot Y_{KM} \cdot \cos \gamma_{KM}}{t_{KM}^3}$	$k = M:$ $\frac{U_M \cdot Y_{KM} \cdot \sin \alpha_{KM}}{t_{KM}^2}$ $+ \frac{4 \cdot U_M \cdot Y_{KM} \cdot \sin \gamma_{KM}}{t_{KM}^3}$
	$k \neq K, M:$ 0	$k \neq K, M:$ 0	$k \neq K, M:$ 0
$\frac{\partial^2}{\partial U_m \partial t_{KM}}$	$k = K, m = M:$ $\frac{U_K \cdot Y_{KM} \cdot e^{j \cdot \alpha_{KM}}}{t_{KM}^2}$	$k = K, m = M:$ $\frac{U_K \cdot Y_{KM} \cdot \cos \alpha_{KM}}{t_{KM}^2}$	$k = K, m = M:$ $\frac{U_K \cdot Y_{KM} \cdot \sin \alpha_{KM}}{t_{KM}^2}$
	$k = M, m = K:$ $\frac{U_M \cdot Y_{KM} \cdot e^{j \cdot \alpha_{KM}}}{t_{KM}^2}$	$k = M, m = K:$ $\frac{U_M \cdot Y_{KM} \cdot \cos \alpha_{KM}}{t_{KM}^2}$	$k = M, m = K:$ $\frac{U_M \cdot Y_{KM} \cdot \sin \alpha_{KM}}{t_{KM}^2}$
	$k, m \neq K, M:$ 0	$k, m \neq K, M:$ 0	$k, m \neq K, M:$ 0
$\frac{\partial^2}{\partial \delta_k \partial t_{KM}}$	$k = K, M:$ $j \cdot \frac{U_K \cdot U_M \cdot Y_{KM} \cdot e^{j \cdot \alpha_{KM}}}{t_{KM}^2}$	$k = K, M:$ $-\frac{U_K \cdot U_M \cdot Y_{KM} \cdot \sin \alpha_{KM}}{t_{KM}^2}$	$k = K, M:$ $\frac{U_K \cdot U_M \cdot Y_{KM} \cdot \cos \alpha_{KM}}{t_{KM}^2}$
	$k \neq K, M:$ 0	$k \neq K, M:$ 0	$k \neq K, M:$ 0

operace	S_k	P_k	Q_k
$\frac{\partial^2}{\partial \delta_m \partial t_{KM}}$	$k = K, M, m = M, K:$ $-j \cdot \frac{U_K \cdot U_M \cdot Y_{KM} \cdot e^{j \cdot \alpha_{KM}}}{t_{KM}^2}$	$k = K, M, m = M, K:$ $\frac{U_K \cdot U_M \cdot Y_{KM} \cdot \sin \alpha_{KM}}{t_{KM}^2}$	$k = K, M, m = M, K:$ $-\frac{U_K \cdot U_M \cdot Y_{KM} \cdot \cos \alpha_{KM}}{t_{KM}^2}$
	$k, m \neq K, M:$ 0	$k, m \neq K, M:$ 0	$k, m \neq K, M:$ 0
$\frac{\partial^2}{\partial t_{KM}^2}$	$k = K:$ $\frac{-2 \cdot U_K \cdot U_M \cdot Y_{KM} \cdot e^{j \cdot \alpha_{KM}}}{t_{KM}^3}$	$k = K:$ $\frac{-2 \cdot U_K \cdot U_M \cdot Y_{KM} \cdot \cos \alpha_{KM}}{t_{KM}^3}$	$k = K:$ $\frac{-2 \cdot U_K \cdot U_M \cdot Y_{KM} \cdot \sin \alpha_{KM}}{t_{KM}^3}$
	$k = M:$ $\frac{-2 \cdot U_K \cdot U_M \cdot Y_{KM} \cdot e^{j \cdot \alpha_{KM}}}{t_{KM}^3}$ $+ \frac{6 \cdot U_M^2 \cdot Y_{M0} \cdot e^{-j \cdot \gamma_{KM}}}{t_{KM}^4}$	$k = M:$ $\frac{-2 \cdot U_K \cdot U_M \cdot Y_{KM} \cdot \cos \alpha_{KM}}{t_{KM}^3}$ $+ \frac{6 \cdot U_M^2 \cdot Y_{M0} \cdot \cos \gamma_{KM}}{t_{KM}^4}$	$k = M:$ $\frac{-2 \cdot U_K \cdot U_M \cdot Y_{KM} \cdot \sin \alpha_{KM}}{t_{KM}^3}$ $- \frac{6 \cdot U_M^2 \cdot Y_{M0} \cdot \sin \gamma_{KM}}{t_{KM}^4}$
	$k \neq K, M$ a smíšené derivace: 0	$k \neq K, M$ a smíšené derivace: 0	$k \neq K, M$ a smíšené derivace: 0