

В.С. ХАЧАТРЯН, С.Э. ГРИГОРЯН

МЕТОД ОПРЕДЕЛЕНИЯ ЧАСТНЫХ ПРОИЗВОДНЫХ ОТ ПОТЕРЬ АКТИВНОЙ И РЕАКТИВНОЙ МОЩНОСТЕЙ ЭЛЕКТРОЭНЕРГЕТИЧЕСКОЙ СИСТЕМЫ ПО АКТИВНЫМ МОЩНОСТЯМ СТАНЦИОННЫХ УЗЛОВ

Предлагается метод определения частных производных от потерь мощностей по активным мощностям независимых станционных узлов, которые одновременно могут быть как типа P-U, так и типа P-Q.

Ключевые слова: оптимизация, матрица, узел, модель, станция, потеря, мощность, модуль, аргумент, режим.

При оптимизации режима электроэнергетической системы (ЭЭС) важным фактором является учет изменения потерь мощностей в сетях, осуществляемый с помощью соответствующих выражений относительных приростов потерь [1-5].

В настоящее время имеется множество методов определения относительных приростов потерь мощностей, которые рассматриваются как определенный этап расчета установившегося режима ЭЭС, однако при P-U или при P-Q типах станционных узлов.

В данной статье рассматривается вопрос определения относительных приростов потерь как определенный этап расчета установившегося режима ЭЭС, при котором станционные узлы могут быть одновременно как типа P-U, так и типа P-Q.

Для построения соответствующей математической модели относительных приростов потерь или частных производных от потерь мощностей по активным мощностям станционных узлов принимается следующая система индексов:

$m(n) = B, 1, 2, \dots, G_1$, где G_1 - число независимых станционных узлов типа P-U. Станционный узел с индексом "B" выбирается в качестве базисного (балансирующего) и является зависимым узлом; $k(\ell) = G_1 + 1, G_1 + 2, \dots, G_1 + G_2 = G$, где G_2 - число независимых станционных узлов типа P-Q, а G - общее число независимых станционных узлов; $t(\tau) = G + 1, G + 2, \dots, G + H = M$, где H - число нагрузочных узлов типа P-Q, а M - число независимых узлов рассматриваемой ЭЭС; $i(j) = 1, 2, \dots, G_1; G_1 + 1, G_1 + 2, \dots, G_1 + G_2; G_1 + G_2 + 1, G_1 + G_2 + 2, \dots, G_1 + G_2 + H$, в состав которых входят все M независимые узлы.

Математическая модель ЭЭС для определения относительных приростов потерь мощностей представляется в виде

$$\Pi_a = \Pi_a(P, Q, U, \Psi_u), \quad (1)$$

$$\Pi_p = \Pi_p(\mathbf{P}, \mathbf{Q}, \mathbf{U}, \Psi_u); \quad (2)$$

$$\Phi_{pi}(\mathbf{P}, \mathbf{Q}, \mathbf{U}, \Psi_u) = 0, \quad (3)$$

$$\Phi_{qi}(\mathbf{P}, \mathbf{Q}, \mathbf{U}, \Psi_u) = 0, \quad (4)$$

где Π_a и Π_p - функции потерь активной и реактивной мощностей, зависящие от узловых режимных параметров; выражения (3), (4) - системы нелинейных алгебраических уравнений установившегося режима.

На основании вышеприведенной математической модели (1)-(4), с учетом выбранной системы индексов, можно написать следующие выражения для определения частных производных от потерь активной и реактивной мощностей по активным мощностям станционных узлов:

$$\frac{\partial \Pi_a}{\partial P_a} = \left(\frac{\partial \Pi_a}{\partial P_a} \right) + \sum_{n=1}^{\Gamma_1} \frac{\partial \Pi_a}{\partial Q_n} \frac{\partial Q_n}{\partial P_a} + \sum_{\ell=\Gamma_1+1}^{\Gamma} \frac{\partial \Pi_a}{\partial U_\ell} \frac{\partial U_\ell}{\partial P_a} + \sum_{\tau=\Gamma+1}^M \frac{\partial \Pi_a}{\partial U_\tau} \frac{\partial U_\tau}{\partial P_a} + \sum_{j=1}^M \frac{\partial \Pi_a}{\partial \Psi_{uj}} \frac{\partial \Psi_{uj}}{\partial P_a}, \quad (5)$$

$$\frac{\partial \Pi_p}{\partial P_a} = \left(\frac{\partial \Pi_p}{\partial P_a} \right) + \sum_{n=1}^{\Gamma_1} \frac{\partial \Pi_p}{\partial Q_n} \frac{\partial Q_n}{\partial P_a} + \sum_{\ell=\Gamma_1+1}^{\Gamma} \frac{\partial \Pi_p}{\partial U_\ell} \frac{\partial U_\ell}{\partial P_a} + \sum_{\tau=\Gamma+1}^M \frac{\partial \Pi_p}{\partial U_\tau} \frac{\partial U_\tau}{\partial P_a} + \sum_{j=1}^M \frac{\partial \Pi_p}{\partial \Psi_{uj}} \frac{\partial \Psi_{uj}}{\partial P_a}. \quad (6)$$

Частные производные $(\partial \Pi_a / \partial P_a)$, $(\partial \Pi_p / \partial P_a)$; $\partial \Pi_a / \partial Q_n$, $\partial \Pi_p / \partial Q_n$; $\partial \Pi_a / \partial U_\ell$, $\partial \Pi_p / \partial U_\ell$; $\partial \Pi_a / \partial U_\tau$, $\partial \Pi_p / \partial U_\tau$; $\partial \Pi_a / \partial \Psi_{uj}$, $\partial \Pi_p / \partial \Psi_{uj}$ определяются на основании аналитических выражений функции потерь активной и реактивной мощностей.

В выражениях (5), (6): $\partial Q_n / \partial P_a$, $\partial U_\ell / \partial P_a$, $\partial U_\tau / \partial P_a$, $\partial \Psi_{uj} / \partial P_a$ - соответственно частные производные от реактивных мощностей независимых станционных узлов типа P-U; от модулей комплексных напряжений независимых станционных узлов типа P-Q; от модулей комплексных напряжений нагрузочных узлов типа P-Q; от аргументов комплексных напряжений независимых узлов по активным мощностям станционных узлов.

Таким образом, число вышеотмеченных частных производных составляет $2M$, для определения которых относительно систем нелинейных алгебраических уравнений установившегося режима (3)-(4), с учетом выбранной системы индексов, можем написать

$$\left(\frac{\partial \Phi_{pm}}{\partial P_a} \right) + \sum_{n=1}^{\Gamma_1} \frac{\partial \Phi_{pm}}{\partial Q_n} \frac{\partial Q_n}{\partial P_a} + \sum_{\ell=\Gamma_1+1}^{\Gamma} \frac{\partial \Phi_{pm}}{\partial U_\ell} \frac{\partial U_\ell}{\partial P_a} + \sum_{\tau=\Gamma+1}^M \frac{\partial \Phi_{pm}}{\partial U_\tau} \frac{\partial U_\tau}{\partial P_a} + \sum_{j=1}^M \frac{\partial \Phi_{pm}}{\partial \Psi_{uj}} \frac{\partial \Psi_{uj}}{\partial P_a} = 0, \quad (7)$$

$$\left(\frac{\partial \Phi_{pk}}{\partial P_a} \right) + \sum_{n=1}^{\Gamma_1} \frac{\partial \Phi_{pk}}{\partial Q_n} \frac{\partial Q_n}{\partial P_a} + \sum_{\ell=\Gamma_1+1}^{\Gamma} \frac{\partial \Phi_{pk}}{\partial U_\ell} \frac{\partial U_\ell}{\partial P_a} + \sum_{\tau=\Gamma+1}^M \frac{\partial \Phi_{pk}}{\partial U_\tau} \frac{\partial U_\tau}{\partial P_a} + \sum_{j=1}^M \frac{\partial \Phi_{pk}}{\partial \Psi_{uj}} \frac{\partial \Psi_{uj}}{\partial P_a} = 0, \quad (8)$$

$$\left(\frac{\partial \Phi_{pt}}{\partial P_\alpha}\right) + \sum_{n=1}^{\Gamma_1} \frac{\partial \Phi_{pt}}{\partial Q_n} \frac{\partial Q_n}{\partial P_\alpha} + \sum_{\ell=\Gamma_1+1}^{\Gamma} \frac{\partial \Phi_{pt}}{\partial U_\ell} \frac{\partial U_\ell}{\partial P_\alpha} + \sum_{\tau=\Gamma+1}^M \frac{\partial \Phi_{pt}}{\partial U_\tau} \frac{\partial U_\tau}{\partial P_\alpha} + \sum_{j=1}^M \frac{\partial \Phi_{pt}}{\partial \Psi_{uj}} \frac{\partial \Psi_{uj}}{\partial P_\alpha} = 0, \quad (9)$$

$$\left(\frac{\partial \Phi_{qi}}{\partial P_\alpha}\right) + \sum_{n=1}^{\Gamma_1} \frac{\partial \Phi_{qi}}{\partial Q_n} \frac{\partial Q_n}{\partial P_\alpha} + \sum_{\ell=\Gamma_1+1}^{\Gamma} \frac{\partial \Phi_{qi}}{\partial U_\ell} \frac{\partial U_\ell}{\partial P_\alpha} + \sum_{\tau=\Gamma+1}^M \frac{\partial \Phi_{qi}}{\partial U_\tau} \frac{\partial U_\tau}{\partial P_\alpha} + \sum_{j=1}^M \frac{\partial \Phi_{qi}}{\partial \Psi_{uj}} \frac{\partial \Psi_{uj}}{\partial P_\alpha} = 0. \quad (10)$$

Системы уравнений (7)-(10) в матричной форме имеют вид

$$\begin{bmatrix} \frac{\partial \Phi_{pm}}{\partial Q_n} & \frac{\partial \Phi_{pm}}{\partial U_\ell} & \frac{\partial \Phi_{pm}}{\partial U_\tau} & \frac{\partial \Phi_{pm}}{\partial \Psi_{uj}} \\ \frac{\partial \Phi_{pk}}{\partial Q_n} & \frac{\partial \Phi_{pk}}{\partial U_\ell} & \frac{\partial \Phi_{pk}}{\partial U_\tau} & \frac{\partial \Phi_{pk}}{\partial \Psi_{uj}} \\ \frac{\partial \Phi_{pt}}{\partial Q_n} & \frac{\partial \Phi_{pt}}{\partial U_\ell} & \frac{\partial \Phi_{pt}}{\partial U_\tau} & \frac{\partial \Phi_{pt}}{\partial \Psi_{uj}} \\ \frac{\partial \Phi_{qi}}{\partial Q_n} & \frac{\partial \Phi_{qi}}{\partial U_\ell} & \frac{\partial \Phi_{qi}}{\partial U_\tau} & \frac{\partial \Phi_{qi}}{\partial \Psi_{uj}} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \frac{\partial Q_n}{\partial P_\alpha} \\ \frac{\partial U_\ell}{\partial P_\alpha} \\ \frac{\partial U_\tau}{\partial P_\alpha} \\ \frac{\partial \Psi_{uj}}{\partial P_\alpha} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{\partial \Phi_{pm}}{\partial P_\alpha} \\ -\frac{\partial \Phi_{pk}}{\partial P_\alpha} \\ -\frac{\partial \Phi_{pt}}{\partial P_\alpha} \\ -\frac{\partial \Phi_{qi}}{\partial P_\alpha} \end{bmatrix}. \quad (11)$$

Искомые частные производные определяются в виде

$$\begin{bmatrix} \frac{\partial Q_n}{\partial P_\alpha} \\ \frac{\partial U_\ell}{\partial P_\alpha} \\ \frac{\partial U_\tau}{\partial P_\alpha} \\ \frac{\partial \Psi_{uj}}{\partial P_\alpha} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{\partial \Phi_{pm}}{\partial Q_n} & \frac{\partial \Phi_{pm}}{\partial U_\ell} & \frac{\partial \Phi_{pm}}{\partial U_\tau} & \frac{\partial \Phi_{pm}}{\partial \Psi_{uj}} \\ \frac{\partial \Phi_{pk}}{\partial Q_n} & \frac{\partial \Phi_{pk}}{\partial U_\ell} & \frac{\partial \Phi_{pk}}{\partial U_\tau} & \frac{\partial \Phi_{pk}}{\partial \Psi_{uj}} \\ \frac{\partial \Phi_{pt}}{\partial Q_n} & \frac{\partial \Phi_{pt}}{\partial U_\ell} & \frac{\partial \Phi_{pt}}{\partial U_\tau} & \frac{\partial \Phi_{pt}}{\partial \Psi_{uj}} \\ \frac{\partial \Phi_{qi}}{\partial Q_n} & \frac{\partial \Phi_{qi}}{\partial U_\ell} & \frac{\partial \Phi_{qi}}{\partial U_\tau} & \frac{\partial \Phi_{qi}}{\partial \Psi_{uj}} \end{bmatrix}^{-1} \cdot \begin{bmatrix} -\frac{\partial \Phi_{pm}}{\partial P_\alpha} \\ -\frac{\partial \Phi_{pk}}{\partial P_\alpha} \\ -\frac{\partial \Phi_{pt}}{\partial P_\alpha} \\ -\frac{\partial \Phi_{qi}}{\partial P_\alpha} \end{bmatrix}. \quad (12)$$

В явновыраженной форме функции активной и реактивной мощностей имеют вид

$$\Pi_a = \sum_{i=1}^M \sum_{j=1}^M [a_{ij}(P_i P_j + Q_i Q_j) + b_{ij}(Q_i P_j - P_i Q_j)], \quad (13)$$

$$\Pi_p = \sum_{i=1}^M \sum_{j=1}^M [c_{ij}(P_i P_j + Q_i Q_j) + d_{ij}(Q_i P_j - P_i Q_j)], \quad (14)$$

где

$$a_{ij} = \frac{R_{ij}}{U_i U_j} \cos(\Psi_{ui} - \Psi_{uj}), \quad b_{ij} = \frac{R_{ij}}{U_i U_j} \sin(\Psi_{ui} - \Psi_{uj}), \quad (15)$$

$$c_{ij} = \frac{X_{ij}}{U_i U_j} \cos(\Psi_{ui} - \Psi_{uj}), \quad d_{ij} = \frac{X_{ij}}{U_i U_j} \sin(\Psi_{ui} - \Psi_{uj}). \quad (16)$$

Частные производные $(\partial \Pi_a / \partial P_\alpha)$, $\partial \Pi_a / \partial Q_n$, $\partial \Pi_a / \partial U_\ell$, $\partial \Pi_a / \partial U_\tau$, а также $\partial \Pi_a / \partial \Psi_{uj}$, входящие в выражение (5), определяются в виде

$$\left(\frac{\partial \Pi_a}{\partial P_\alpha} \right) = 2 \sum_{j=1}^M (a_{\alpha j} P_j - b_{\alpha j} Q_j), \quad (17)$$

$$\frac{\partial \Pi_a}{\partial Q_n} = 2 \sum_{j=1}^M (a_{nj} Q_j + b_{nj} P_j), \quad (18)$$

$$\frac{\partial \Pi_a}{\partial U_\ell} = -\frac{2}{U_\ell} \sum_{j=1}^M [a_{\ell j} (P_\ell P_j + Q_\ell Q_j) + b_{\ell j} (Q_\ell P_j - P_\ell Q_j)], \quad (19)$$

$$\frac{\partial \Pi_a}{\partial U_\tau} = -\frac{2}{U_\tau} \sum_{j=1}^M [a_{\tau j} (P_\tau P_j + Q_\tau Q_j) + b_{\tau j} (Q_\tau P_j - P_\tau Q_j)], \quad (20)$$

$$\frac{\partial \Pi_a}{\partial \Psi_{uj}} = -2 \sum_{j=1}^M [b_{ij} (P_i P_j + Q_i Q_j) + a_{ij} (Q_i P_j - P_i Q_j)]. \quad (21)$$

Частные производные $(\partial \Pi_p / \partial P_\alpha)$, $\partial \Pi_p / \partial Q_n$, $\partial \Pi_p / \partial U_\ell$, $\partial \Pi_p / \partial U_\tau$ и $\partial \Pi_p / \partial \Psi_{uj}$, входящие в выражение (6), определяются в виде

$$\left(\frac{\partial \Pi_p}{\partial P_\alpha} \right) = 2 \sum_{j=1}^M (c_{\alpha j} P_j - d_{\alpha j} Q_j), \quad (22)$$

$$\frac{\partial \Pi_p}{\partial Q_n} = 2 \sum_{j=1}^M (c_{nj} Q_j + d_{nj} P_j), \quad (23)$$

$$\frac{\partial \Pi_p}{\partial U_\ell} = -\frac{2}{U_\ell} \sum_{j=1}^M [c_{\ell j} (P_\ell P_j + Q_\ell Q_j) + d_{\ell j} (Q_\ell P_j - P_\ell Q_j)], \quad (24)$$

$$\frac{\partial \Pi_p}{\partial U_\tau} = -\frac{2}{U_\tau} \sum_{j=1}^M [c_{\tau j} (P_\tau P_j + Q_\tau Q_j) + d_{\tau j} (Q_\tau P_j - P_\tau Q_j)], \quad (25)$$

$$\frac{\partial \Pi_p}{\partial \Psi_{uj}} = -2 \sum_{j=1}^M [d_{ij} (P_i P_j + Q_i Q_j) + c_{ij} (Q_i P_j - P_i Q_j)]. \quad (26)$$

Частные производные $\partial Q_n / \partial P_\alpha$, $\partial U_\ell / \partial P_\alpha$, $\partial U_\tau / \partial P_\alpha$ и $\partial \Psi_{uj} / \partial P_\alpha$, входящие в выражения (5) и (6), определяются на основании систем нелинейных алгебраических уравнений (7)-(10) или матричного уравнения (12).

Представим системы нелинейных алгебраических уравнений установившегося режима (3) и (4) в виде

$$\Phi_{pm} = P_m - \left[\frac{U_E}{U_m} (P_m \cos \Psi_{um} + Q_m \sin \Psi_{um}) + \sum_{j=1}^M (R_{mj} A_{mj} + X_{mj} B_{mj}) \right] = 0, \quad (27)$$

$$\Phi_{pk} = P_k - \left[\frac{U_E}{U_k} (P_k \cos \Psi_{uk} + Q_k \sin \Psi_{uk}) + \sum_{j=1}^M (R_{kj} A_{kj} + X_{kj} B_{kj}) \right] = 0, \quad (28)$$

$$\Phi_{pt} = P_t - \left[\frac{U_E}{U_t} (P_t \cos \Psi_{ut} + Q_t \sin \Psi_{ut}) + \sum_{j=1}^M (R_{tj} A_{tj} + X_{tj} B_{tj}) \right] = 0, \quad (29)$$

$$\Phi_{qi} = Q_i - \left[-\frac{U_E}{U_i} (P_i \sin \Psi_{ui} - Q_i \cos \Psi_{ui}) + \sum_{j=1}^M (X_{ij} A_{ij} - R_{ij} B_{ij}) \right] = 0, \quad (30)$$

где

$$A_{ij} = \frac{1}{U_i U_j} [(P_i P_j + Q_i Q_j) \cos(\Psi_{ui} - \Psi_{uj}) + (Q_i P_j - P_i Q_j) \sin(\Psi_{ui} - \Psi_{uj})], \quad (31)$$

$$B_{ij} = \frac{1}{U_i U_j} [(P_i P_j + Q_i Q_j) \sin(\Psi_{ui} - \Psi_{uj}) - (Q_i P_j - P_i Q_j) \cos(\Psi_{ui} - \Psi_{uj})], \quad (32)$$

причем

$$i, j = [m(n), k(\ell), t(\tau)].$$

Можно заметить, что число нелинейных алгебраических уравнений (27)-(32) составляет $2M$, т.е. столько, сколько имеется неизвестных частных производных типа $\partial Q_n / \partial P_\alpha$, $\partial U_\ell / \partial P_\alpha$, $\partial U_\tau / \partial P_\alpha$ и $\partial \Psi_{ij} / \partial P_\alpha$.

На основании систем нелинейных алгебраических уравнений установившегося режима ЭЭС (27)-(32) определим аналитические выражения частных производных, входящих в матричное выражение (12).

Для определения необходимых частных производных целесообразно вышеприведенные выражения представить в виде

$$\Phi_{pm} = P_m - \left[\frac{U_\square}{U_m} (P_m \cos \Psi_{um} + Q_m \sin \Psi_{um}) + \frac{R_{mm}}{U_m^2} (P_m^2 + Q_m^2) + \sum_{\substack{j=1 \\ j \neq m}}^M (R_{mj} A_{mj} + X_{mj} B_{mj}) \right] = 0, \quad (33)$$

$$\Phi_{pk} = P_k - \left[\frac{U_\square}{U_k} (P_k \cos \Psi_{uk} + Q_k \sin \Psi_{uk}) + \frac{R_{kk}}{U_k^2} (P_k^2 + Q_k^2) + \sum_{\substack{j=1 \\ j \neq k}}^M (R_{kj} A_{kj} + X_{kj} B_{kj}) \right] = 0, \quad (34)$$

$$\Phi_{pt} = P_t - \left[\frac{U_E}{U_t} (P_t \cos \Psi_{ut} + Q_t \sin \Psi_{ut}) + \frac{R_u}{U_t^2} (P_t^2 + Q_t^2) + \sum_{\substack{j=1 \\ j \neq t}}^M (R_j A_j + X_j B_j) \right] = 0, \quad (35)$$

$$\Phi_{qi} = Q_i - \left[-\frac{U_E}{U_i} (P_i \sin \Psi_{ui} - Q_i \cos \Psi_{ui}) + \frac{X_{ii}}{U_i^2} (P_i^2 + Q_i^2) + \sum_{\substack{j=1 \\ j \neq i}}^M (X_{ij} A_j - R_{ij} B_j) \right] = 0. \quad (36)$$

На основании (33)-(36) можно установить аналитические выражения частных производных, входящих в выражение (12):

- при одинаковых индексах:

$$\frac{\partial \Phi_{pm}}{\partial Q_m} = - \left[\frac{U_E}{U_m} \sin \Psi_{um} + \frac{2Q_m}{U_m^2} R_{mm} + \sum_{\substack{j=1 \\ j \neq m}}^M [Q_j (a_{mj} + d_{mj}) + P_j (b_{mj} - c_{mj})] \right], \quad (37)$$

$$\frac{\partial \Phi_{qi}}{\partial Q_i} = 1 - \left[\frac{U_E}{U_i} \cos \Psi_{ui} + \frac{2Q_i}{U_i^2} X_{ii} + \sum_{\substack{j=1 \\ j \neq i}}^M [Q_j (c_{ij} - b_{ij}) + P_j (d_{ij} + a_{ij})] \right], \quad (38)$$

$$\frac{\partial \Phi_{pk}}{\partial U_k} = \frac{U_E}{U_k} (P_k \cos \Psi_{uk} + Q_k \sin \Psi_{uk}) + \frac{2(P_k^2 + Q_k^2)}{U_k^3} R_{kk} + \sum_{\substack{j=1 \\ j \neq k}}^M \left[\frac{1}{U_k} (R_{kj} A_{kj} + X_{kj} B_{kj}) \right], \quad (39)$$

$$\frac{\partial \Phi_{pt}}{\partial U_t} = \frac{U_E}{U_t^2} (P_t \cos \Psi_{ut} + Q_t \sin \Psi_{ut}) + \frac{2(P_t^2 + Q_t^2)}{U_t^3} R_{tt} + \sum_{\substack{j=1 \\ j \neq t}}^M \left[\frac{1}{U_t} (R_{jt} A_{jt} + X_{jt} B_{jt}) \right], \quad (40)$$

$$\frac{\partial \Phi_{qi}}{\partial U_i} = -\frac{U_E}{U_i^2} (P_i \sin \Psi_{ui} - Q_i \cos \Psi_{ui}) + \frac{2(P_i^2 + Q_i^2)}{U_i^3} X_{ii} + \sum_{\substack{j=1 \\ j \neq i}}^M \left[\frac{1}{U_i} (X_{ij} A_{ij} - R_{ij} B_{ij}) \right], \quad (41)$$

$$\frac{\partial \Phi_{pm}}{\partial \Psi_{um}} = \frac{U_E}{U_m} (P_m \sin \Psi_{um} - Q_m \cos \Psi_{um}) + \sum_{\substack{j=1 \\ j \neq m}}^M (R_{mj} B_{mj} - X_{mj} A_{mj}), \quad (42)$$

$$\frac{\partial \Phi_{pk}}{\partial \Psi_{uk}} = \frac{U_E}{U_k} (P_k \sin \Psi_{uk} - Q_k \cos \Psi_{uk}) + \sum_{\substack{j=1 \\ j \neq k}}^M (R_{kj} B_{kj} - X_{kj} A_{kj}), \quad (43)$$

$$\frac{\partial \Phi_{pt}}{\partial \Psi_{ut}} = \frac{U_E}{U_t} (P_t \sin \Psi_{ut} - Q_t \cos \Psi_{ut}) + \sum_{\substack{j=1 \\ j \neq t}}^M (R_{tj} B_{tj} - X_{tj} A_{tj}), \quad (44)$$

$$\frac{\partial \Phi_{qi}}{\partial \Psi_{ui}} = \frac{U_E}{U_i} (P_i \cos \Psi_{um} + Q_m \sin \Psi_{um}) + \sum_{\substack{j=1 \\ j \neq i}}^M (R_{ij} A_{ij} + X_{ij} B_{ij}). \quad (45)$$

Затем определим следующие частные производные:

$$\frac{\partial \Phi_{pm}}{\partial P_m} = 1 - \left\{ \frac{U_E}{U_m} \cos \Psi_{um} + \frac{2P_m}{U_m^2} R_{mm} + \sum_{\substack{j=1 \\ j \neq m}}^M [P_m (a_{mj} + d_{mj}) - Q_m (b_{mj} - c_{mj})] \right\}, \quad (46)$$

$$\frac{\partial \Phi_{pk}}{\partial P_k} = 1 - \left\{ \frac{U_E}{U_k} \cos \Psi_{uk} + \frac{2P_k}{U_k^2} R_{kk} + \sum_{\substack{j=1 \\ j \neq k}}^M [P_k (a_{kj} + d_{kj}) - Q_k (b_{kj} - c_{kj})] \right\}, \quad (47)$$

$$\frac{\partial \Phi_{pt}}{\partial P_t} = 1 - \left\{ \frac{U_E}{U_t} \cos \Psi_{ut} + \frac{2P_t}{U_t^2} R_{tt} + \sum_{\substack{j=1 \\ j \neq t}}^M [P_t (a_{tj} + d_{tj}) - Q_t (b_{tj} - c_{tj})] \right\}, \quad (48)$$

$$\frac{\partial \Phi_{qi}}{\partial P_i} = - \left\{ -\frac{U_E}{U_i} \sin \Psi_{ui} + \frac{2P_i}{U_i^2} X_{ii} + \sum_{\substack{j=1 \\ j \neq i}}^M [P_i (c_{ij} - b_{ij}) - Q_i (d_{ij} + a_{ij})] \right\}; \quad (49)$$

- при разных индексах:

$$\frac{\partial \Phi_{pm}}{\partial Q_n} = - \left\{ \frac{R_{mn}}{U_m U_n} [Q_m \cos(\Psi_{um} - \Psi_{un}) - P_m \sin(\Psi_{um} - \Psi_{un})] + \frac{X_{mn}}{U_m U_n} [Q_m \sin(\Psi_{um} - \Psi_{un}) + P_m \cos(\Psi_{um} - \Psi_{un})] \right\}, \quad (50)$$

$$\frac{\partial \Phi_{pk}}{\partial Q_n} = - \left\{ \frac{R_{kn}}{U_m U_n} [Q_k \cos(\Psi_{uk} - \Psi_{un}) - P_k \sin(\Psi_{uk} - \Psi_{un})] + \frac{X_{kn}}{U_k U_n} [Q_k \sin(\Psi_{uk} - \Psi_{un}) + P_k \cos(\Psi_{uk} - \Psi_{un})] \right\}, \quad (51)$$

$$\frac{\partial \Phi_{pt}}{\partial Q_n} = - \left\{ \frac{R_{tn}}{U_t U_n} [Q_t \cos(\Psi_{ut} - \Psi_{un}) - P_t \sin(\Psi_{ut} - \Psi_{un})] + \frac{X_{tn}}{U_t U_n} [Q_t \sin(\Psi_{ut} - \Psi_{un}) + P_t \cos(\Psi_{ut} - \Psi_{un})] \right\}, \quad (52)$$

$$\frac{\partial \Phi_{qi}}{\partial Q_n} = - \left\{ \frac{X_{in}}{U_i U_n} [Q_i \cos(\Psi_{ui} - \Psi_{un}) - P_i \sin(\Psi_{ui} - \Psi_{un})] - \frac{R_{in}}{U_i U_n} [Q_i \sin(\Psi_{ui} - \Psi_{un}) + P_i \cos(\Psi_{ui} - \Psi_{un})] \right\}, \quad (53)$$

$$\frac{\partial \Phi_{pm}}{\partial P_n} = - \left\{ \frac{R_{mn}}{U_m U_n} [P_m \cos(\Psi_{um} - \Psi_{un}) + Q_m \sin(\Psi_{um} - \Psi_{un})] + \frac{X_{mn}}{U_m U_n} [P_m \sin(\Psi_{um} - \Psi_{un}) - Q_m \cos(\Psi_{um} - \Psi_{un})] \right\}, \quad (54)$$

$$\frac{\partial \Phi_{pk}}{\partial P_\ell} = - \left\{ \frac{R_{k\ell}}{U_k U_\ell} [P_k \cos(\Psi_{uk} - \Psi_{u\ell}) + Q_k \sin(\Psi_{uk} - \Psi_{u\ell})] + \frac{X_{k\ell}}{U_k U_\ell} [P_k \sin(\Psi_{uk} - \Psi_{u\ell}) - Q_k \cos(\Psi_{uk} - \Psi_{u\ell})] \right\}, \quad (55)$$

$$\frac{\partial \Phi_{pt}}{\partial P_\tau} = - \left\{ \frac{R_{t\tau}}{U_t U_\tau} [P_t \cos(\Psi_{ut} - \Psi_{u\tau}) + Q_t \sin(\Psi_{ut} - \Psi_{u\tau})] + \frac{X_{t\tau}}{U_t U_\tau} [P_t \sin(\Psi_{ut} - \Psi_{u\tau}) - Q_t \cos(\Psi_{ut} - \Psi_{u\tau})] \right\}, \quad (56)$$

$$\frac{\partial \Phi_{qi}}{\partial P_j} = - \left\{ \frac{X_{ij}}{U_i U_j} [P_i \cos(\Psi_{ui} - \Psi_{uj}) + Q_i \sin(\Psi_{ui} - \Psi_{uj})] - \frac{R_{ij}}{U_i U_j} [P_i \sin(\Psi_{ui} - \Psi_{uj}) - Q_i \cos(\Psi_{ui} - \Psi_{uj})] \right\}, \quad (57)$$

$$\frac{\partial \Phi_{pi}}{\partial U_j} = \frac{1}{U_n} (R_{ij} A_{ij} + X_{ij} B_{ij}), \quad (58)$$

$$\frac{\partial \Phi_{qi}}{\partial U_j} = \frac{1}{U_j} (R_{ij} B_{ij} - X_{ij} A_{ij}), \quad (59)$$

$$\frac{\partial \Phi_{pi}}{\partial \Psi_{uj}} = (R_{ij} B_{ij} - X_{ij} A_{ij}), \quad (60)$$

где

$$i = (m, k, t), \quad j = (n, \ell, \tau),$$

$$\frac{\partial \Phi_{qi}}{\partial \Psi_{uj}} = -(X_{ij} B_{ij} + R_{ij} A_{ij}). \quad (61)$$

В результате установлены аналитические выражения частных производных, входящих в (11) или (12).

Имея численные значения аналитических выражений частных производных, входящих в матричное выражение (12), можно определить численные значения искомым частных производных $\partial Q_n / \partial P_\alpha$, $\partial U_\ell / \partial P_\alpha$, $\partial U_\tau / \partial P_\alpha$, $\partial \Psi_{uj} / \partial P_\alpha$.

Следует отметить, что численные значения частных производных первого порядка, входящих в квадратную неособенную матрицу выражения (12), определяются на основании численных значений активных параметров установившегося режима рассматриваемой ЭЭС на данной итерации или данном этапе.

Имея численные значения частных производных $\partial Q_n / \partial P_\alpha$, $\partial U_\ell / \partial P_\alpha$, $\partial U_\tau / \partial P_\alpha$, а также $\partial \Psi_{uj} / \partial P_\alpha$, можно установить численные значения частных производных от потерь активной и реактивной мощностей по активным мощностям независимых стационарных узлов или относительных приростов потерь мощностей.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. **Хачатрян В. С.** К вопросу об определении производных от потерь активной и реактивной мощности по активным мощностям стационарных узлов // Изв. АН СССР. Энергетика и транспорт.-1970.- N 2.-С. 101-108.
2. **Хачатрян В. С.** Метод определения относительных приростов потерь в сетях больших электроэнергетических систем // Изв. АН СССР. Энергетика и транспорт.-1974.- N 5.-С. 138-142.
3. **Хачатрян В. С.** Метод определения относительных приростов потерь в сетях больших электроэнергетических систем при задании P-Q режимных параметров стационарных узлов // Изв. АН АрмССР. Сер. ТН.-1974.-N 2.-С. 57-65.
4. **Хачатрян В. С.** Метод и алгоритм оптимизации режимов больших энергосистем // Изв. АН СССР. Энергетика и Транспорт.-1976.- N 5.- С. 24-34.

5. **Хачатрян В.С., Мнацаканян М.А.** Определение допустимых относительных приростов потерь активной мощности электроэнергетической системы методом декомпозиции // Изв. НАН РА и ГИУА. Сер. ТН.-2005.- Т. 58, N 2.-С. 260-268.

ГИУА. Материал поступил в редакцию 15.02.2006.

Վ.Ս. ԽԱՉԱՏՐՅԱՆ, Ս.Է. ԳՐԻԳՈՐՅԱՆ

ԷԼԵԿՏՐԱԷՆԵՐԳԵՏԻԿԱԿԱՆ ՀԱՄԱԿԱՐԳԻ ՑԱՆՑԻ ԱԿՏԻՎ ԵՎ ՌԵԱԿՏԻՎ ՀԶՈՐՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐԻ ԿՈՐՈՒՍՏՆԵՐԻ ՄԱՍՆԱԿԻ ԱԾԱՆՑՅԱԼՆԵՐԻ ՈՐՈՇՈՒՄՆ ԸՍՏ ԷԼԵԿՏՐԱԿԱՆ ԿԱՅԱՆՆԵՐԻ ԱԿՏԻՎ ՀԶՈՐՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐԻ

Առաջարկվում է ակտիվ և ռեակտիվ հզորությունների կորուստների մասնակի ածանցյալների որոշման նոր մեթոդ՝ ըստ էլեկտրական կայանների ակտիվ հզորությունների, որոնք կարող են միաժամանակ լինել P-U և P-Q տեսքերի:

Առանցքային բառեր. լավարկում, մատրից, հանգույց, մոդել, կայան, կորուստ, հզորության մոդուլ, արգումենտ, ռեժիմ:

V.S. KHACHATRYAN, S.E. GRIGORYAN

METHOD OF DEFINING PARTIAL DERIVATIVES FROM LOSSES OF ACTIVE AND REACTIVE POWERS IN ELECTROPOWER SYSTEM OF ACTIVE POWERS OF STATION UNITS

A method of defining partial derivatives from losses of active and reactive powers in electropower system of active powers for independent station units which can simultaneously be both P-U types is proposed.

Keywords: optimization, matrix, unit, model, station, loss, power, module, argument, mode.