

В.С. ХАЧАТРЯН, Н.П. БАДАЛЯН, М.А. МНАЦАКАНЯН

РЕАЛИЗАЦИЯ "Y-Z, P-Q" ДИАКОПТИЧЕСКОЙ МАТЕМАТИЧЕСКОЙ МОДЕЛИ УСТАНОВИВШЕГОСЯ РЕЖИМА БОЛЬШОЙ ЭЛЕКТРОЭНЕРГЕТИЧЕСКОЙ СИСТЕМЫ ОТНОСИТЕЛЬНО U-Ψ ПАРАМЕТРОВ НЕЗАВИСИМЫХ СТАНЦИОННЫХ УЗЛОВ

Предлагается новый диакоптический метод расчета установившегося режима большой электроэнергетической системы, когда в качестве независимых переменных выбираются модули, аргументы комплексных напряжений станционных узлов и составляющие комплексных токов нагрузочных узлов.

Ключевые слова: модель, система, матрица, узел, нагрузка, параметр, мощность, рекуррентное выражение.

В настоящее время единственным перспективным направлением для решения режимных вопросов больших электроэнергетических систем (ЭЭС) становится метод диакоптики [1-7]. В опубликованных работах в качестве независимых переменных для станционных узлов были выбраны составляющие комплексных напряжений, что вызывает определенные затруднения при решении задач расчета допустимого установившегося режима. В настоящей работе в качестве независимых переменных выбираются модули и аргументы комплексных напряжений, что позволяет рассмотреть также вопрос расчета допустимого установившегося режима ЭЭС.

Рассматривается ЭЭС, состоящая из M независимых узлов. После удаления соответствующего количества линий электропередач ЭЭС, состоящая из M независимых узлов, представляется в виде совокупности радиально связанных N подсистем, состоящих соответственно из $M_1, M_2, \dots, M_N$ узлов так, что $M_1 + M_2 + \dots + M_N = M$.

Для построения соответствующей математической модели принимается та же система индексов, что и в [1]. В результате диакоптическая математическая модель большой ЭЭС представляется как совокупность математической модели радиально связанных подсистем.

Для первой подсистемы имеем

$$\begin{cases} \Phi_{pn_1}(U_{m_1}, \Psi_{U_{m_1}}) = 0, \\ \Phi_{qn_1}(U_{m_1}, \Psi_{U_{m_1}}) = 0; \end{cases} \quad (1)$$

$$\begin{cases} \Phi_{p\ell_1}(I'_{k_1}, I''_{k_1}) = 0, \\ \Phi_{q\ell_1}(I'_{k_1}, I''_{k_1}) = 0; \end{cases} \quad (2)$$

для второй подсистемы:

$$\begin{cases} \Phi_{pn_2}(U_{m_2}, \Psi_{Um_2}) = 0, \\ \Phi_{qn_2}(U_{m_2}, \Psi_{Um_2}) = 0; \end{cases} \quad (3)$$

$$\begin{cases} \Phi_{p\ell_2}(I'_{k_2}, I''_{k_2}) = 0, \\ \Phi_{q\ell_2}(I'_{k_2}, I''_{k_2}) = 0; \end{cases} \quad (4)$$

для последней N-й подсистемы:

$$\begin{cases} \Phi_{pn_H}(U_{m_H}, \Psi_{Um_H}) = 0, \\ \Phi_{qn_H}(U_{m_H}, \Psi_{Um_H}) = 0; \end{cases} \quad (5)$$

$$\begin{cases} \Phi_{p\ell_H}(I'_{k_H}, I''_{k_H}) = 0, \\ \Phi_{q\ell_H}(I'_{k_H}, I''_{k_H}) = 0. \end{cases} \quad (6)$$

В развернутой форме уравнения отдельных подсистем можно представить в виде

$$\begin{cases} \Phi_{pn_i}(U_{m_i}, \Psi_{Um_i}) = \{P_{n_i} - [P_{Bn_i} + \Phi_{pn_i}(U_{m_i}, \Psi_{Um_i})]\} = 0, \\ \Phi_{qn_i}(U_{m_i}, \Psi_{Um_i}) = \{Q_{n_i} - [Q_{Bn_i} + \Phi_{qn_i}(U_{m_i}, \Psi_{Um_i})]\} = 0; \end{cases} \quad (7)$$

$$\begin{cases} \Phi_{p\ell_i}(I'_{k_i}, I''_{k_i}) = \{P_{\ell_i} - [P_{B\ell_i} + \Phi_{p\ell_i}(I'_{k_i}, I''_{k_i})]\} = 0, \\ \Phi_{q\ell_i}(I'_{k_i}, I''_{k_i}) = \{Q_{\ell_i} - [Q_{B\ell_i} + \Phi_{q\ell_i}(I'_{k_i}, I''_{k_i})]\} = 0, \end{cases} \quad (8)$$

$i = 1, 2, 3, \dots, N.$

Функции Φ_{pn_i} , Φ_{qn_i} , $\Phi_{p\ell_i}$ и $\Phi_{q\ell_i}$, входящие в (7) и (8), приведены в [6], где приводятся также аналитические выражения P_{Bn_i} , Q_{Bn_i} , $P_{B\ell_i}$ и $Q_{B\ell_i}$.

В настоящей работе предлагается решение систем уравнений (7) и (8) методом минимизации или второго порядка с применением неособенных квадратных матриц Гессе. Применение данного метода требует построения следующей вспомогательной квадратичной функции для любой подсистемы:

$$F_i(U, \Psi) = \sum_i (\Phi_{pn_i}^2 + \Phi_{qn_i}^2). \quad (9)$$

Введем следующее обозначение:

$$W = (U, \Psi). \quad (10)$$

Тогда функция (9) принимает вид

$$F_i(W) = \sum_i (\Phi_{pn_i}^2 + \Phi_{qn_i}^2). \quad (11)$$

Разлагая функцию (11) в ряд Тейлора, получим

$$F(W) = F(W^0) + \frac{\partial F(W)}{\partial W} \Big|_{W^0} \Delta W + \frac{1}{2} \Delta W^T \frac{\partial^2 F(W)}{\partial W^2} \Big|_{W^0} \Delta W + F(W)_b, \quad (12)$$

где $F(W)_b$ - члены ряда Тейлора выше второго порядка; T - знак транспонирования.

Пренебрегая $F(W)_b$, выражение (12) примет вид

$$F(W) = F(W^0) + \left. \frac{\partial F(W)}{\partial W} \right|_{\omega^0} \Delta W + \frac{1}{2} \Delta W^T \left. \frac{\partial^2 F(W)}{\partial W^2} \right|_{\omega^0} \Delta W. \quad (13)$$

Теперь необходимо найти приращение ΔW вектора W , минимизирующего функцию (13). Производная функция (13) по ΔW дает

$$\frac{\partial \Phi(W)}{\partial \Delta W} = 0 \quad (14)$$

или

$$\frac{\partial \Phi(W)}{\partial \Delta W} \left[\Phi(W^0) + \left. \frac{\partial \Phi(W)}{\partial W} \right|_{\omega^0} \Delta W + \frac{1}{2} \Delta W^T \left. \frac{\partial^2 \Phi(W)}{\partial W^2} \right|_{\omega^0} \Delta W \right] = 0. \quad (15)$$

Поскольку

$$\frac{\partial \Phi(W^0)}{\partial \Delta W} = 0, \quad (16)$$

выражение (15) принимает более упрощенный вид:

$$\frac{\partial}{\partial \Delta W} \left[\left. \frac{\partial \Phi(W)}{\partial W} \right|_{\omega^0} \Delta W + \frac{1}{2} \Delta W^T \left. \frac{\partial^2 \Phi(W)}{\partial W^2} \right|_{\omega^0} \Delta W \right] = 0. \quad (17)$$

Рассмотрим частные производные в отдельности:

$$\left. \frac{\partial \Phi(W)}{\partial W} \right|_{\omega^0} + \left. \frac{\partial^2 \Phi(W)}{\partial W^2} \right|_{\omega^0} \Delta W = 0 \quad (18)$$

или

$$\left. \frac{\partial^2 \Phi(W)}{\partial W^2} \right|_{\omega^0} \Delta W = - \left. \frac{\partial \Phi(W)}{\partial W} \right|_{\omega^0}. \quad (19)$$

Введем следующие обозначения:

$$\left[\frac{\partial^2 \Phi(W)}{\partial W^2} \right] = [H(W)], \quad (20)$$

где $[H(W)]$ - матрица Гессе, элементы которой состоят из частных производных второго порядка от заданной функции. Матрица Гессе является квадратной и особенной, в силу чего имеет обратную ей матрицу.

С другой стороны,

$$\left[\frac{\partial \Phi(W)}{\partial W} \right] = [G(W)] \quad (21)$$

и является столбцевой матрицей градиента от заданной нелинейной функции.

В результате выражение (19) принимает следующий вид:

$$\Delta W = -[H(W)]_{\omega^0}^{-1} \times [G(W)]_{\omega^0}. \quad (22)$$

Выражение (22) изображает приращение вектора W и является его корректирующим элементом.

Новый вектор определяется в виде

$$[W]^1 = [W]^0 + [\Delta W]. \quad (23)$$

Для произвольного N -го шага или итерации выражение (23) представляется как рекуррентное выражение в виде

$$[W]^{N+1} = [W]^N + [\Delta W]^N \quad (24)$$

или в регулярной форме:

$$[W]^{N+1} = [W]^N - [H(W)]^{-1} \times [G(W)], \quad (25)$$

где N – номер итерации или шага.

Поскольку вектор W состоит из двух компонентов U и Ψ_U , то рекуррентное

выражение (25) в развернутой форме представляется в виде

$$\begin{bmatrix} U_{m_i} \\ \vdots \\ \Psi_{U_{m_i}} \end{bmatrix}^{N+1} = \begin{bmatrix} U_{m_i} \\ \vdots \\ \Psi_{U_{m_i}} \end{bmatrix}^N - \begin{bmatrix} \frac{\partial^2 F(U, \Psi_U)}{\partial U_{m_i} \partial \Psi_{U_{n_i}}} & \frac{\partial^2 F(U, \Psi_U)}{\partial U_{m_i} \partial \Psi_{U_i}} \\ \frac{\partial^2 F(U, \Psi_U)}{\partial \Psi_{U_{m_i}} \partial U_{n_i}} & \frac{\partial^2 F(U, \Psi_U)}{\partial \Psi_{U_i} \partial \Psi_{U_j}} \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} \frac{\partial F(U, \Psi_U)}{\partial U_{m_i}} \\ \vdots \\ \frac{\partial F(U, \Psi_U)}{\partial \Psi_{U_{m_i}}} \end{bmatrix}. \quad (26)$$

Частные производные первого порядка, входящие в столбцевую матрицу градиентов, определяются в виде

$$\frac{\partial F(U, \Psi)}{\partial U_{m_i}} = 2 \sum_i \left(\Phi_{pn_i} \frac{\partial \Phi_{pn_i}}{\partial U_{m_i}} + \Phi_{qn_i} \frac{\partial \Phi_{qn_i}}{\partial U_{m_i}} \right), \quad (27)$$

$$\frac{\partial F(U, \Psi)}{\partial \Psi_{Um_i}} = 2 \sum_i \left(\Phi_{pn_i} \frac{\partial \Phi_{pn_i}}{\partial \Psi_{Um_i}} + \Phi_{qn_i} \frac{\partial \Phi_{qn_i}}{\partial \Psi_{Um_i}} \right). \quad (28)$$

Частные производные второго порядка, входящие в матрицу Гессе рекуррентного выражения (26), определяются в виде

$$\begin{aligned} \frac{\partial^2 F(U, \Psi)}{\partial U_{m_i} \partial U_{n_i}} = 2 \sum_i \left(\frac{\partial \Phi_{pn_i}}{\partial U_{m_i}} \frac{\partial \Phi_{pn_i}}{\partial U_{n_i}} + \Phi_{pn_i} \frac{\partial^2 \Phi_{pn_i}}{\partial U_{m_i} \partial U_{n_i}} + \right. \\ \left. + \frac{\partial \Phi_{qn_i}}{\partial U_{m_i}} \frac{\partial \Phi_{qn_i}}{\partial U_{n_i}} + \Phi_{qn_i} \frac{\partial^2 \Phi_{qn_i}}{\partial U_{m_i} \partial U_{n_i}} \right), \end{aligned} \quad (29)$$

$$\begin{aligned} \frac{\partial^2 F(U, \Psi)}{\partial U_{m_i} \partial \Psi_{Un_i}} = 2 \sum_i \left(\frac{\partial \Phi_{pn_i}}{\partial U_{m_i}} \frac{\partial \Phi_{pn_i}}{\partial \Psi_{Un_i}} + \Phi_{pn_i} \frac{\partial^2 \Phi_{pn_i}}{\partial U_{m_i} \partial \Psi_{Un_i}} + \right. \\ \left. + \frac{\partial \Phi_{qn_i}}{\partial U_{m_i}} \frac{\partial \Phi_{qn_i}}{\partial \Psi_{Un_i}} + \Phi_{qn_i} \frac{\partial^2 \Phi_{qn_i}}{\partial U_{m_i} \partial \Psi_{Un_i}} \right), \end{aligned} \quad (30)$$

$$\begin{aligned} \frac{\partial^2 F(U, \Psi)}{\partial \Psi_{Um_i} \partial U_{n_i}} = 2 \sum_i \left(\frac{\partial \Phi_{pn_i}}{\partial \Psi_{Um_i}} \frac{\partial \Phi_{pn_i}}{\partial U_{n_i}} + \Phi_{pn_i} \frac{\partial^2 \Phi_{pn_i}}{\partial \Psi_{Um_i} \partial U_{n_i}} + \right. \\ \left. + \frac{\partial \Phi_{qn_i}}{\partial \Psi_{Um_i}} \frac{\partial \Phi_{qn_i}}{\partial U_{n_i}} + \Phi_{qn_i} \frac{\partial^2 \Phi_{qn_i}}{\partial \Psi_{Um_i} \partial U_{n_i}} \right), \end{aligned} \quad (31)$$

$$\begin{aligned} \frac{\partial^2 F(U, \Psi)}{\partial \Psi_{Um_i} \partial \Psi_{Un_i}} = 2 \sum_i \left(\frac{\partial \Phi_{pn_i}}{\partial \Psi_{Um_i}} \frac{\partial \Phi_{pn_i}}{\partial \Psi_{Un_i}} + \Phi_{pn_i} \frac{\partial^2 \Phi_{pn_i}}{\partial \Psi_{Um_i} \partial \Psi_{Un_i}} + \right. \\ \left. + \frac{\partial \Phi_{qn_i}}{\partial \Psi_{Um_i}} \frac{\partial \Phi_{qn_i}}{\partial \Psi_{Un_i}} + \Phi_{qn_i} \frac{\partial^2 \Phi_{qn_i}}{\partial \Psi_{Um_i} \partial \Psi_{Un_i}} \right), \end{aligned} \quad (32)$$

$$\begin{aligned} \frac{\partial^2 F(U, \Psi)}{\partial \Psi_{m_i}^2} = 2 \sum_i \left(\frac{\partial \Phi_{pn_i}}{\partial \Psi_{m_i}} \frac{\partial \Phi_{pn_i}}{\partial \Psi_{m_i}} + \Phi_{pn_i} \frac{\partial^2 \Phi_{pn_i}}{\partial \Psi_{m_i} \partial \Psi_{m_i}} + \right. \\ \left. + \frac{\partial \Phi_{qn_i}}{\partial \Psi_{m_i}} \frac{\partial \Phi_{qn_i}}{\partial \Psi_{m_i}} + \Phi_{qn_i} \frac{\partial^2 \Phi_{qn_i}}{\partial \Psi_{m_i} \partial \Psi_{m_i}} \right), \end{aligned} \quad (33)$$

$$\frac{\partial^2 F(U, \Psi)}{\partial U_{m_i}^2} = 2 \sum_i \left(\frac{\partial \Phi_{pn_i}}{\partial U_{m_i}} \frac{\partial \Phi_{pn_i}}{\partial U_{m_i}} + \Phi_{pn_i} \frac{\partial^2 \Phi_{pn_i}}{\partial U_{m_i} \partial U_{m_i}} + \right. \\ \left. + \frac{\partial \Phi_{qn_i}}{\partial U_{m_i}} \frac{\partial \Phi_{qn_i}}{\partial U_{m_i}} + \Phi_{qn_i} \frac{\partial^2 \Phi_{qn_i}}{\partial U_{m_i} \partial U_{m_i}} \right). \quad (34)$$

Для перехода от неявновыраженных форм частных производных к явновыраженным формам функций Φ_{pn_i} и Φ_{qn_i} удобнее их представить в виде

$$\Phi_{pn_i} = P_{n_i} - \left\{ P_{\text{Б}n_i} + g_{n_i, n_i} U_{n_i}^2 + \sum_{\substack{m_i \\ m_i \neq n_i}} U_{n_i} [g_{n_i, m_i} \cos(\Psi_{Un_i} - \Psi_{Um_i}) + \right. \\ \left. + b_{n_i, m_i} \sin(\Psi_{Un_i} - \Psi_{Um_i})] U_{m_i} \right\}, \quad (35)$$

$$\Phi_{qn_i} = Q_{n_i} - \left\{ Q_{\text{Б}n_i} - b_{n_i, n_i} U_{n_i}^2 + \sum_{\substack{m_i \\ m_i \neq n_i}} U_{n_i} [g_{n_i, m_i} \sin(\Psi_{Un_i} - \Psi_{Um_i}) - \right. \\ \left. - b_{n_i, m_i} \cos(\Psi_{Un_i} - \Psi_{Um_i})] U_{m_i} \right\}. \quad (36)$$

Пользуясь выражениями (35) и (36), можно определить частные производные первого и второго порядков, входящие в (27)-(34).

Частные производные первого и второго порядка, входящие в (27) и (28), определяются в виде:

– при одинаковых индексах, т.е. когда $m_i = n_i$:

$$\frac{\partial \Phi_{pn_i}}{\partial U_{n_i}} = - \left\{ \frac{\partial P_{\text{Б}n_i}}{\partial U_{n_i}} + 2g_{n_i, n_i} U_{n_i} + \sum_{\substack{m_i \\ m_i \neq n_i}} [g_{n_i, m_i} \cos(\Psi_{Un_i} - \Psi_{Um_i}) + \right. \\ \left. + b_{n_i, m_i} \sin(\Psi_{Un_i} - \Psi_{Um_i})] U_{m_i} \right\}, \quad (37)$$

$$\frac{\partial \Phi_{qn_i}}{\partial U_{n_i}} = - \left\{ \frac{\partial Q_{\text{Б}n_i}}{\partial U_{n_i}} - 2b_{n_i, n_i} U_{n_i} + \sum_{\substack{m_i \\ m_i \neq n_i}} [g_{n_i, m_i} \sin(\Psi_{Un_i} - \Psi_{Um_i}) - \right. \\ \left. - b_{n_i, m_i} \cos(\Psi_{Un_i} - \Psi_{Um_i})] U_{m_i} \right\}, \quad (38)$$

$$\frac{\partial \Phi_{pn_i}}{\partial \Psi_{Un_i}} = - \left\{ \frac{\partial P_{Bn_i}}{\partial \Psi_{Un_i}} - \sum_{\substack{m_i \\ m_i \neq n_i}} U_{n_i} [g_{n_i, m_i} \sin(\Psi_{Un_i} - \Psi_{Um_i}) - \right. \\ \left. - b_{n_i, m_i} \cos(\Psi_{Un_i} - \Psi_{Um_i})] U_{m_i} \right\}, \quad (39)$$

$$\frac{\partial \Phi_{qn_i}}{\partial \Psi_{Un_i}} = - \left\{ \frac{\partial Q_{Bn_i}}{\partial \Psi_{Un_i}} - \sum_{\substack{m_i \\ m_i \neq n_i}} U_{n_i} [g_{n_i, m_i} \cos(\Psi_{Un_i} - \Psi_{Um_i}) + \right. \\ \left. + b_{n_i, m_i} \sin(\Psi_{Un_i} - \Psi_{Um_i})] U_{m_i} \right\}. \quad (40)$$

Для определения частных производных $\partial P_{Bn_i} / \partial U_{n_i}$, $\partial Q_{Bn_i} / \partial U_{n_i}$, $\partial P_{Bn_i} / \partial \Psi_{Un_i}$ и $\partial Q_{Bn_i} / \partial \Psi_{Un_i}$ имеем

$$P_{Bn_i} = - \sum_{m_i} (g_{n_i, m_i} \cos \Psi_{Un_i} + b_{n_i, m_i} \sin \Psi_{Un_i}) U_0 U_{n_i} + \\ + \sum_{\ell_i} [(A'_{n_i, \ell_i} I'_{\ell_i} - A''_{n_i, \ell_i} I''_{\ell_i}) \cos \Psi_{Un_i} + (A'_{n_i, \ell_i} I''_{\ell_i} + A''_{n_i, \ell_i} I'_{\ell_i}) \sin \Psi_{Un_i}] U_{n_i}, \quad (41)$$

$$Q_{Bn_i} = - \sum_{m_i} (g_{n_i, m_i} \sin \Psi_{Un_i} - b_{n_i, m_i} \cos \Psi_{Un_i}) U_0 U_{n_i} + \\ + \sum_{\ell_i} [(A'_{n_i, \ell_i} I'_{\ell_i} - A''_{n_i, \ell_i} I''_{\ell_i}) \sin \Psi_{Un_i} - (A'_{n_i, \ell_i} I''_{\ell_i} + A''_{n_i, \ell_i} I'_{\ell_i}) \cos \Psi_{Un_i}] U_{n_i}. \quad (42)$$

В результате имеем

$$\frac{\partial P_{Bn_i}}{\partial U_{n_i}} = - \sum_{m_i} (g_{n_i, m_i} \cos \Psi_{Un_i} + b_{n_i, m_i} \sin \Psi_{Un_i}) U_0 + \\ + \sum_{\ell_i} [(A'_{n_i, \ell_i} I'_{\ell_i} - A''_{n_i, \ell_i} I''_{\ell_i}) \cos \Psi_{Un_i} + (A'_{n_i, \ell_i} I''_{\ell_i} + A''_{n_i, \ell_i} I'_{\ell_i}) \sin \Psi_{Un_i}], \quad (43)$$

$$\frac{\partial Q_{Bn_i}}{\partial U_{n_i}} = - \sum_{m_i} (g_{n_i, m_i} \sin \Psi_{Un_i} - b_{n_i, m_i} \cos \Psi_{Un_i}) U_0 + \\ + \sum_{\ell_i} [(A'_{n_i, \ell_i} I'_{\ell_i} - A''_{n_i, \ell_i} I''_{\ell_i}) \sin \Psi_{Un_i} - (A'_{n_i, \ell_i} I''_{\ell_i} + A''_{n_i, \ell_i} I'_{\ell_i}) \cos \Psi_{Un_i}], \quad (44)$$

$$\frac{\partial P_{Bn_i}}{\partial \Psi_{Un_i}} = \sum_{m_i} (g_{n_i, m_i} \sin \Psi_{Un_i} - b_{n_i, m_i} \cos \Psi_{Un_i}) U_0 U_{n_i} - \\ - \sum_{\ell_i} [(A'_{n_i, \ell_i} I'_{\ell_i} - A''_{n_i, \ell_i} I''_{\ell_i}) \sin \Psi_{Un_i} - (A'_{n_i, \ell_i} I''_{\ell_i} + A''_{n_i, \ell_i} I'_{\ell_i}) \cos \Psi_{Un_i}] U_{n_i}, \quad (45)$$

$$\begin{aligned} \frac{\partial Q_{\text{Бн}_i}}{\partial \Psi_{\text{Ун}_i}} = & - \sum_{m_i} (g_{n_i, m_i} \cos \Psi_{\text{Ун}_i} + b_{n_i, m_i} \sin \Psi_{\text{Ун}_i}) U_0 U_{n_i} + \\ & + \sum_{\ell_i} [(A'_{n_i, \ell_i} I'_{\ell_i} - A''_{n_i, \ell_i} I''_{\ell_i}) \cos \Psi_{\text{Ун}_i} + (A'_{n_i, \ell_i} I''_{\ell_i} + A''_{n_i, \ell_i} I'_{\ell_i}) \sin \Psi_{\text{Ун}_i}]. \end{aligned} \quad (46)$$

Устанавливая аналитические выражения, входящие в (26), переходим к решению систем нелинейных алгебраических уравнений (8) методом минимизации или второго порядка. При этом рассматривается следующая квадратная минимизирующая функция:

$$F(I) = \sum_i (\Phi_{\text{pk}_i}^2 + \Phi_{\text{qk}_i}^2). \quad (47)$$

Поступая аналогичным образом, устанавливаем следующее рекуррентное выражение:

$$\begin{bmatrix} I'_{k_i} \\ - \\ I''_{k_i} \end{bmatrix}^{N+1} = \begin{bmatrix} I'_{k_i} \\ - \\ I''_{k_i} \end{bmatrix}^N - \left[\begin{array}{c|c} \frac{\partial^2 F(I)}{\partial I'_{k_i} \partial I'_{\ell_i}} & \frac{\partial^2 F(I)}{\partial I'_{k_i} \partial I''_{\ell_i}} \\ \hline \frac{\partial^2 F(I)}{\partial I''_{k_i} \partial I'_{\ell_i}} & \frac{\partial^2 F(I)}{\partial I''_{k_i} \partial I''_{\ell_i}} \end{array} \right]^{-1} \begin{bmatrix} \frac{\partial F(I)}{\partial I'} \\ \frac{\partial F(I)}{\partial I''} \end{bmatrix}. \quad (48)$$

Частные производные первого и второго порядков, входящие в рекуррентное выражение (48), подробно приводятся в [6].

При наличии аналитических выражений необходимых частных производных первого и второго порядков предлагается соответствующий вычислительный алгоритм для реализации численных математических моделей, суть которого заключается в том, что, строя численные математические модели установившегося режима, последовательно осуществляется их реализация методом минимизации или второго порядка с применением матрицы Гессе.

Итерационный процесс считается завершенным, если точность вычисления режимных параметров как стационарных, так и нагрузочных узлов удовлетворяет требуемым условиям.

При этом в качестве условий сходимости решения соответствующих систем нелинейных алгебраических уравнений установившегося режима ЭЭС представляются:

– для стационарных узлов отдельных подсистем:

$$|P_{n_i} - (P_{\text{Бн}_i} + \varphi_{\text{pn}_i})| \leq \Delta P_{n_i}, \quad (49)$$

$$|Q_{n_i} - (Q_{\text{Бн}_i} + \varphi_{\text{qn}_i})| \leq \Delta Q_{n_i}, \quad (50)$$

$i = 1, 2, 3, \dots, N$;

– для нагрузочных узлов отдельных подсистем:

$$|P_{\ell_i} - (P_{\text{Б}\ell_i} + \varphi_{\text{p}\ell_i})| \leq \Delta P_{\ell_i}, \quad (51)$$

$$|Q_{\ell_i} - (Q_{\text{Б}\ell_i} + \varphi_{\text{q}\ell_i})| \leq \Delta Q_{\ell_i}, \quad (52)$$

$i = 1, 2, 3, \dots, N$.

Как и в предыдущих случаях, для облегчения условий сходимости принимаются:

$$\Delta P_{n_i} = \Delta P_{\ell_i} = \Delta P, \quad (53)$$

$$\Delta Q_{n_i} = \Delta Q_{\ell_i} = \Delta Q. \quad (54)$$

Как видно, положительные величины ΔP и ΔQ характеризуют точность получения искоемых режимных параметров отдельных подсистем.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. **Хачатрян В. С., Бадалян Н. П.** Решение (Y-Z)-уравнений установившегося режима электроэнергетической системы методом декомпозиции // Изв. НАН РА и ГИУА. Сер. ТН.-1997.-Т. 50, № 2.-С. 96-103.
2. **Хачатрян В. С., Бадалян Н. П.** Решение Y-Z формы уравнения установившегося режима ЭЭС методом декомпозиции при P-U типе станционных узлов // Изв. НАН РА и ГИУА. Сер. ТН.-1998.-Т. 51, № 3.-С. 287-295.
3. **Хачатрян В. С., Этмекчян Э. А., Бадалян Н. П.** Решение гибридных уравнений установившегося режима электроэнергетической системы методом диакоптики // Электричество.-1999.-№ 4.-С. 7-12.
4. **Хачатрян В. С., Бадалян Н. П., Хачатрян К. В., Маркарян К. К.** Метод коррекции Y-Z расчетной матрицы электроэнергетической системы // Изв. НАН РА и ГИУА. Сер. ТН.-2001.-Т. 54, № 1.-С. 41-46.
5. **Бадалян Н. П.** Построение "Y-Z, P-Q" математической модели установившегося режима ЭЭС и ее реализация методом минимизации // Изв. НАН РА и ГИУА. Сер. ТН.-2001.-Т. 54, № 3.-С. 372-378.
6. **Хачатрян В. С., Бадалян Н. П.** Диакоптическая "Y-Z, P-U" математическая модель установившегося режима электроэнергетической системы и ее реализация методом минимизации // Изв. НАН РА и ГИУА. Сер. ТН.-2002.- Т 55, № 3.-С. 392-399.
7. **Хачатрян В. С., Бадалян Н. П.** Расчет установившегося режима большой электроэнергетической системы методом диакоптики // Электричество.-2003.-№ 6.-С. 13-17.
8. ГИУА. Материал поступил в редакцию 22.11.2002.

Վ. Ս. ԽԱՉԱՏՐՅԱՆ, Ն. Պ. ԲԱԴԱԼՅԱՆ, Մ. Ա. ՄՆԱՏԱԿԱՆՅԱՆ

**ՄԵԾ ԷԼԵԿՏՐԱԷՆԵՐԳԵՏԻԿԱԿԱՆ ՀԱՄԱԿԱՐԳԻ ԿԱՅՈՒՆԱՑՎԱԾ ՌԵԺԻՄԻ
ԴԻԱԿՈՊՏԻԿԱԿԱՆ “Y-Z, P-Q” ՄԱԹԵՄԱՏԻԿԱԿԱՆ ՄՈԴԵԼԻ ԻՐԱՑՈՒՄ
ԱՆԿԱՆ ԿԱՅԱՆՆԵՐԻ Ս-Մ ՊԱՐԱՄԵՏՐԵՐԻ ՆԿԱՏՄԱՄԲ**

Առաջարկվում է նոր դիակոպտիկական մեթոդ մեծ էլեկտրաէներգետիկական համակարգի կայունացված ռեժիմի հաշվման համար, երբ որպես անկախ փոփոխականներ ընտրվում են կայանային հանգույցների համալիր լարումների մոդուլներն ու արգումենտները և բեռային հանգույցների համալիր հոսանքների բաղադրիչները:

V.S. KHACHATRYAN, N.P. BADALYAN, M.A. MNATSAKANYAN

**Y-Z, P-Q DIACOPTIC LARGE ELECTRICAL POWER SYSTEM
REALIZATION RELATIVE TO U-Ψ PARAMETERS
OF INDEPENDENT STATION UNIT**

A new diacoptic method of steady-state conditions when modules, arguments of complex station unit voltages and components of complex loading unit currents are chosen as independent variables is proposed.