

Г. Т. АДОНИ

К ТЕОРИИ И МЕТОДАМ РАСЧЕТА МНОГОПОЛЮСНИКА

Сообщение 2

Расчет комплексных напряжений пар зажимов многополюсника по заданным активным и реактивным мощностям источников энергии, подключенных к нему

Постановка задачи. Задаются параметры многополюсника (y_{mk} , φ_{mk}) активные (P_m) и реактивные (Q_m) мощности источников, подключенных к его зажимам. Требуется определить модули (U) и аргументы (ψ) комплексных напряжений на зажимах многополюсника. Уравнения, определяющие зависимость между перечисленными величинами, имеют вид

$$\begin{aligned} P_m &= U_m \sum_{k=1}^n U_k y_{mk} \cos(\psi_{km} + \varphi_{km}), \\ Q_m &= U_m \sum_{k=1}^n U_k y_{mk} \sin(\psi_{km} + \varphi_{km}), \end{aligned} \quad (1)$$

где $k, m = 1, 2, \dots, n$.

Рассматриваемая задача расчета комплексных напряжений по заданным мощностям является одной из важнейших в общей проблеме расчета и управления режимами энергосистем, осуществляемых с помощью цифровых машин (ЦМ). Основные трудности в решении этой задачи возникают в связи с необходимостью обеспечения определенной быстроты сходимости результатов расчета, выполняемого методом последовательных приближений. Исследования этой задачи показали, что быстрота сходимости зависит не только от метода расчета, но и от структуры исходных уравнений. Предлагаемые в статье структура уравнений и методы их решения обеспечивают быстроту сходимости. Алгоритм решения рассматриваемой задачи может быть использован для расчета модулей и аргументов комплексных напряжений на генераторных и нагрузочных узлах энергосистемы по заданным активным и реактивным мощностям этих же узлов; для определения исходного режима энергосистемы, необходимого, в свою очередь, для расчетов статической и динамической устойчивости энергосистем и т. д. Пред-

лагаемый метод расчета является итеративным и базируется на последовательном использовании решений одной системы уравнений в качестве исходных данных для решения второй системы уравнений и наоборот.

Исходные системы уравнений. В качестве основных принимают следующие системы уравнений:

а) Система (2) из $(2n-2)$ уравнений относительно $(2n-2)$ неизвестных вида $\cos \psi_k$ и $\sin \psi_k$, где $k = 2, 3, \dots, n$.

$$\begin{aligned} \frac{P_1}{U_1} - U_1 g_{11} &= \sum_{k=2}^n (U_k g_{1k} \cos \psi_k + U_k b_{1k} \sin \psi_k); \\ U_1 b_{11} - \frac{Q_1}{U_1} &= \sum_{k=2}^n (U_k b_{1k} \cos \psi_k + U_k g_{1k} \sin \psi_k); \\ -U_1 g_{a1} &= \sum_{k=2}^n (U_k g_{ak} \cos \psi_k + U_k b_{ak} \sin \psi_k) - \frac{P_a}{U_a} \cos \psi_a - \frac{Q_a}{U_a} \sin \psi_a; \\ U_1 b_{a1} &= \sum_{k=2}^n (U_k b_{ak} \cos \psi_k + U_k g_{ak} \sin \psi_k) + \frac{Q_a}{U_a} \cos \psi_a - \frac{P_a}{U_a} \sin \psi_a; \end{aligned} \quad (2)$$

$$a = 2, 3, \dots, n-1.$$

б) Система (3) из $(2n-2)$ уравнений относительно $(2n-2)$ неизвестных вида $\cos \psi_k$ и $\sin \psi_k$, где $k = 2, 3, \dots, n$.

$$\begin{aligned} -U_1 g_{d1} &= \sum_{k=2}^n (U_k g_{dk} \cos \psi_k + U_k b_{dk} \sin \psi_k) - \frac{P_d}{U_d} \cos \psi_d - \frac{Q_d}{U_d} \sin \psi_d; \\ U_1 b_{d1} &= \sum_{k=2}^n (U_k b_{dk} \cos \psi_k + U_k g_{dk} \sin \psi_k) + \frac{Q_d}{U_d} \cos \psi_d - \frac{P_d}{U_d} \sin \psi_d. \end{aligned} \quad (3)$$

$$d = 2, 3, \dots, n.$$

в) Система (4) из $2n$ уравнений относительно $0,5n(n+1)$ неизвестных вида $U_k U_m$.

$$\begin{aligned} \cos \psi_m &= \sum_{k=1}^n U_k U_m (\alpha_{mk} \cos \psi_k + \beta_{mk} \sin \psi_k); \\ \sin \psi_m &= \sum_{k=1}^n U_k U_m (\alpha_{mk} \sin \psi_k - \beta_{mk} \cos \psi_k); \end{aligned} \quad (4)$$

где

$$\alpha_{mk} = \frac{1}{P_m^2 + Q_m^2} (P_m g_{mk} + Q_m b_{mk});$$

$$\beta_{mk} = \frac{1}{P_m^2 + Q_m^2} (P_m b_{mk} - Q_m g_{mk});$$

$$m, k = 1, 2, \dots, n; \psi_1 = 0.$$

Вопрос о соответствии числа располагаемых уравнений системы (4) числу неизвестных вида $U_k U_m$ требует определенного анализа.

А именно, для обеспечения искомого соответствия числа уравнений системы (4) числу неизвестных вида $U_k U_m$ предлагается принять в качестве заданных величин, кроме: ψ , α , β , некоторое число k_u модулей напряжений. Величина k_u , зависящей от числа n пар полюсов многополюсника, определяется порядок разбиения системы уравнений (4) на две отдельные группы. Рассмотрим сначала частные случаи n и k_u .

а) *Случай $k_u = 0$, т. е. $n = 1, 2, 3$.* Уравнения (4) не разбиваются на группы, так как в этом случае их число достаточно для определения искомым величин $U_k U_m$.

б) *Случай $k_u = 1$, т. е. $n = 4, 5, 6$.* Система (4) из $2n$ уравнений разбивается на следующие две группы.

В первую группу включаются два уравнения, записанные относительно искомым U_2 и U_3 :

$$\begin{aligned} \frac{1}{U_1^{(0)}} - U_1^{(0)} \alpha_{11} - \sum_{k=2}^n U_k (\alpha_{1k} \cos \psi_k + \beta_{1k} \sin \psi_k) &= \\ &= \sum_{a=2}^3 U_a (\alpha_{1a} \cos \psi_a + \beta_{1a} \sin \psi_a); \\ U_1^{(0)} \beta_{11} - \sum_{k=2}^n U_k (-\beta_{1k} \cos \psi_k + \alpha_{1k} \sin \psi_k) &= \\ &= \sum_{a=2}^3 U_a (-\beta_{1a} \cos \psi_a + \alpha_{1a} \sin \psi_a). \end{aligned} \quad (4)$$

где $U_1^{(0)}$ — заданное напряжение на первой паре зажимов многополюсника.

Во вторую группу включаются остальные $2n - 2$ уравнения, записанные относительно искомым U_k, U_m и U_n :

$$\begin{aligned} \cos \psi_m &= U_1^{(0)} U_m \alpha_{m1} + \sum_{a=2}^3 U_a U_n (\alpha_{ma} \cos \psi_a + \beta_{ma} \sin \psi_a) + \\ &+ \sum_{k=2}^n U_k U_m (\alpha_{mk} \cos \psi_k + \beta_{mk} \sin \psi_k); \\ \sin \psi_m &= -U_1^{(0)} U_m \beta_{m1} + \sum_{a=2}^3 U_a U_m (-\beta_{ma} \cos \psi_a + \alpha_{ma} \sin \psi_a) + \\ &+ \sum_{k=2}^n U_k U_m (-\beta_{mk} \cos \psi_k + \alpha_{mk} \sin \psi_k). \end{aligned} \quad (4_2)$$

где $m = 2, 3, \dots, n$.

в) *Случай $k_u = 2$, т. е. $n = 7, 8, 9, 10$.* Система (4) из $2n$ уравнений также разбивается на две группы.

В первую группу включаются четыре уравнения, записанные относительно искомым U_2, U_4, U_6, U_8 :

$$\begin{aligned}
& \frac{1}{U_m^{(0)}} \cos \psi_m = \sum_{d=1}^2 U_d^{(0)} (\alpha_{md} \cos \psi_d + \beta_{md} \sin \psi_d) - \\
& - \sum_{k=3}^n U_k (\alpha_{mk} \cos \psi_k + \beta_{mk} \sin \psi_k) = \sum_{a=3}^n U_a (\alpha_{ma} \cos \psi_a - \beta_{ma} \sin \psi_a); \\
& \frac{1}{U_m^{(0)}} \sin \psi_m = \sum_{d=1}^2 U_d^{(0)} (-\beta_{md} \cos \psi_d + \alpha_{md} \sin \psi_d) - \sum_{k=3}^n U_k (-\beta_{mk} \cos \psi_k + \\
& + \alpha_{mk} \sin \psi_k) = \sum_{a=3}^n U_a (-\beta_{ma} \cos \psi_a + \alpha_{ma} \sin \psi_a), \quad (4_2)
\end{aligned}$$

где $m = 1, 2$; $\psi_1 = 0$, $U_1^{(0)}$, $U_2^{(0)}$ — заданные напряжения соответственно на первой и второй парах зажимов многополюсника.

Во вторую группу включаются остальные $2n - 4$ уравнения, записанные относительно искомого U_k , U_m и U_n :

$$\begin{aligned}
\cos \psi_m &= \sum_{d=1}^2 U_d^{(0)} U_m (\alpha_{md} \cos \psi_d + \beta_{md} \sin \psi_d) - \\
& - \sum_{a=3}^n U_a U_m (\alpha_{ma} \cos \psi_a + \beta_{ma} \sin \psi_a) - \\
& + \sum_{k=3}^n U_k U_m (\alpha_{mk} \cos \psi_k + \beta_{mk} \sin \psi_k), \\
\sin \psi_m &= \sum_{d=1}^2 U_d^{(0)} U_m (-\beta_{md} \cos \psi_d + \alpha_{md} \sin \psi_d) - \sum_{a=3}^n U_a U_m (-\beta_{ma} \cos \psi_a + \\
& + \alpha_{ma} \sin \psi_a) + \sum_{k=3}^n U_k U_m (-\beta_{mk} \cos \psi_k + \alpha_{mk} \sin \psi_k), \quad (4_1)
\end{aligned}$$

где $m = 3, 4, \dots, n$.

Аналогично изложенному могут быть записаны уравнения для случаев $k_u = 3, 4$ и т. д., которые путем разбиения на группы уравнений (4₁) и (4₂), или (4_с) и (4_д) могут быть решены в два этапа. Решение первой из этих групп уравнений дает возможность определить U_k и U_n (при $k_u = 1$) или $U_k - U_n$ (при $k_u = 2$) как функции от остальных искомого величин U_k . Таким образом, при любом значении k_u система (4) из $2n$ -уравнений разбивается на две группы, состоящие, соответственно, из $2k_u$ и $2n - 2k_u$ уравнений. Совместное решение $2k_u$ уравнений позволяет выразить $2k_u$ величин вида U_a и функции U_k , при известных; α , β , ψ и $U_d^{(0)}$ ($d = 1$ при $k_u = 1$; $d = 2, 3$ при $k_u = 2$ и т. д.). В результате подстановки полученных U_a во вторую группу уравнений последняя оказывается содержащей $0,5(n - 3k_u) \cdot (n - 3k_u + 1)$ неизвестных вида $U_k U_m$ и $(n - 3k_u)$ неизвестных вида U_m . Другими словами, зависимость числа располагаемых уравнений $2n - 2k_u$ от числа искомого неизвестных вида $U_k U_m$ и U_m определяется условием

$$2n - 2k_n \geq 0,5 (n - 3k_n) (n - 3k_n + 1) + (n - 3k_n). \quad (5)$$

которое после преобразований принимает вид

$$k_n = \frac{6n + 5 - \sqrt{96n + 25}}{18}. \quad (5_1)$$

Принимая, что (5₁) формально верна и для случая $n=1, 2, 3$, получим следующие величины k_n в функции ряда значений n .

n	1:3	4:6	7:10	11:14	15:18	19:21	22:25
k_n	0	1	2	3	4	5	6

Алгоритм решения поставленной задачи

Рассмотрим решение для случая $k_n=2$. Имеется в виду, что задачи для случаев $k_n=3, 4$ и т. д. решаются по аналогичному алгоритму.

Принцип расчета. Берутся в качестве нулевого приближения некоторые значения $U_k^{(0)}$ модулей напряжений пар зажимов многополюсника. В качестве таких напряжений могут быть взяты или а) некоторые произвольные величины U , или б) номинальное напряжение данной схемы замещения, или в) напряжения, найденные по уравнениям (4) при условии $\psi_k=0$. Заметим, напряжения на k_n парах зажимов (в данном случае, $U_1^{(0)}$ и $U_2^{(0)}$), оказываются параметрами уравнений, так как они, по условиям задачи, задаются в качестве известных величин. Путем совместного решения уравнений (2) и (3) находятся значения углов $\psi_k^{(1)}$, которые принимаются в качестве первого приближения к искомым величинам ψ_k . Найденные значения углов подставляются в уравнения (4), в результате решения которых находятся модули напряжений $U_k^{(1)}$ пар зажимов многополюсника. Эти напряжения принимаются в качестве первого приближения к искомым величинам U_k . Путем подстановки последних в уравнения (2) и (3) и их совместного решения находятся новые значения узлов $\psi_k^{(2)}$, принимаемые в качестве второго приближения к искомым величинам и т. д. Описанный процесс повторяется ε раз, пока приращения между модулями напряжений каждой пары зажимов многополюсника в σ -ом и $(\sigma-1)$ -м приближениях не окажутся меньше величины допустимой погрешности решения задачи.

Схема расчета. Введем для обозначения шага последовательных приближений к искомым величинам U и ψ верхний индекс (i) , т. е. $i=1, 2, \dots, \varepsilon$, где ε —последний шаг итерации. Рассмотрим схему расчета для i -го шага приближения к искомым ψ , а затем к искомым U .

i-ое приближение к искомым φ

и) Уравнения (2) при известных величинах: P , Q , q , g , и также $U_k^{(i-1)}$ представляются следующей системой из $2n-2$ уравнений, записанных относительно $\cos \varphi_k^{(i)}$ и $\sin \varphi_k^{(i)}$:

$$\begin{aligned} \frac{P_k}{U_1^{(i-1)}} U_1^{(i-1)} g_{11} &= \sum_{k=2}^n (U_k^{(i-1)} R_{1k} \cos \varphi_k^{(i)} + U_k^{(i-1)} b_{1k} \sin \varphi_k^{(i)}); \\ U_1^{(i-1)} b_{11} - \frac{Q_1}{U_1^{(i-1)}} &= \sum_{k=2}^n (-U_k^{(i-1)} b_{1k} \cos \varphi_k^{(i)} + U_k^{(i-1)} R_{1k} \sin \varphi_k^{(i)}); \\ -U_1^{(i-1)} R_{a1} &= \sum_{k=2}^n (U_k^{(i-1)} R_{ak} \cos \varphi_k^{(i)} + U_k^{(i-1)} b_{ak} \sin \varphi_k^{(i)}) - \frac{P_a}{U_a^{(i-1)}} \cos \varphi_a^{(i)} \\ &\quad - \frac{Q_a}{U_a^{(i-1)}} \sin \varphi_a^{(i)}; \\ U_1^{(i-1)} b_{a1} &= \sum_{k=2}^n (-U_k^{(i-1)} b_{ak} \cos \varphi_k^{(i)} + U_k^{(i-1)} R_{ak} \sin \varphi_k^{(i)}) + \\ &\quad + \frac{Q_a}{U_a^{(i-1)}} \cos \varphi_a^{(i)} - \frac{P_a}{U_a^{(i-1)}} \sin \varphi_a^{(i)}, \end{aligned}$$

где $a=2, 3, \dots, n-1$; $U_1^{(i-1)}=U_1^{(i)}=U_1^{(0)}$; $U_2^{(i-1)}=U_2^{(i)}=U_2^{(0)}$, т. е. величины U_1 и U_2 являются постоянными для всех шагов последовательных приближений. В результате совместного решения (6) находятся $\cos \varphi_k^{(i)}$ и $\sin \varphi_k^{(i)}$, где $k=2, 3, \dots, n$, $\varphi_1=0$ и — индекс шага, c, s — дополнительные индексы для различия величин φ , получаемых по значениям $\cos \varphi$, с одной стороны, и $\sin \varphi$, с другой. Легко показать, что во всех шагах приближения, кроме последнего n -го шага, $\varphi_k^{(i)} \neq \varphi_k^{(i-1)}$.

б) Путем совместного решения следующих $2n-2$ уравнений вида (3)

$$\begin{aligned} -U_1^{(i-1)} R_{d1} &= \sum_{k=2}^n (U_k^{(i-1)} R_{dk} \cos \varphi_k^{(i)} + U_k^{(i-1)} b_{dk} \sin \varphi_k^{(i)}) - \\ &\quad - \frac{P_d}{U_d^{(i-1)}} \cos \varphi_d^{(i)} - \frac{Q_d}{U_d^{(i-1)}} \sin \varphi_d^{(i)}; \\ U_1^{(i-1)} b_{d1} &= \sum_{k=2}^n (-U_k^{(i-1)} b_{dk} \cos \varphi_k^{(i)} + U_k^{(i-1)} R_{dk} \sin \varphi_k^{(i)}) + \\ &\quad + \frac{Q_d}{U_d^{(i-1)}} \cos \varphi_d^{(i)} - \frac{P_d}{U_d^{(i-1)}} \sin \varphi_d^{(i)}, \end{aligned} \quad (7)$$

где $d=2, 3, \dots, n$.

Дополнительные индексы cc и ss вводятся для различия значений φ_k , определяемых по $\cos \varphi_k$ и $\sin \varphi_k$.

я) Полученные в результате решения систем уравнений (6) и (7) значения $\sin \psi$ и $\cos \psi$ усредняются по формулам:

$$\cos \psi_{k,co}^{(i)} = 0,5 (\cos \psi_k^{(i)} + \cos \psi_{k,cc}^{(i)});$$

$$\sin \psi_{k,sl}^{(i)} = 0,5 (\sin \psi_k^{(i)} + \sin \psi_{k,cs}^{(i)}).$$

где $k = 2, 3, \dots, n$, $\psi_1 = 0$. Величины $\cos \psi$ и $\sin \psi$, оказавшиеся в результате решения (6) и (7) больше единицы отбрасываются, т. е. не используются в формулах (8), как не имеющие смысла.

г) По полученным парам значений $\cos \psi_{k,co}^{(i)}$ и $\sin \psi_{k,sl}^{(i)}$ (с учетом их знаков) находятся $\psi_{k,co}^{(i)}$ и $\psi_{k,sl}^{(i)}$. Эти величины принимаются в качестве i -го приближения и искомым ψ_k . Так как во всех шагах последовательного приближения, кроме последнего, будет иметь место $\psi_{k,co}^{(i)} \neq \psi_{k,sl}^{(i)}$, то возникает разветвление расчета искомым ψ_k . Одна ветвь расчета строится на полученных значениях $\psi_{k,co}^{(i)}$, а другая — на значениях $\psi_{k,sl}^{(i)}$.

Рассмотрим схему последующих расчетов, базирующихся на величинах $\psi_{k,co}^{(i)}$ схемы расчета с использованием $\psi_{k,sl}^{(i)}$ аналогична ниже рассматриваемой.

i-ое приложение к искомым U . В случае $k_n = 0$, т. е. $n = 1, 2, 3$, расчетными для определения $U_k^{(i)}$ являются следующие уравнения, записанные относительно неизвестных $U_k^{(i)}, U_m^{(i)}$:

$$\cos \psi_{m,co}^{(i)} = \sum_{k=1}^n U_k^{(i)} U_m^{(i)} (z_{mk} \cos \psi_k^{(i)} + \beta_{mk} \sin \psi_k^{(i)});$$

$$\sin \psi_{m,co}^{(i)} = \sum_{k=1}^n U_k^{(i)} U_m^{(i)} (-\beta_{mk} \cos \psi_k^{(i)} + z_{mk} \sin \psi_k^{(i)}), \quad (9)$$

где $m = 2, 3, \dots, n$, $\psi_1 = 0$. Числовой пример расчета U_k и ψ_k приводимый в этой статье, посвящен случаю $k_k = 0$, $n = 3$. Рассмотрим случаи $k_n = 2$.

а) Путем подстановки в (4₂) значений $\psi_{k,co}^{(i)}$ получается следующая система уравнений, записанная относительно $U_d^{(i)}$ ($a = 3, 4, 5, 6$):

$$|A_{ra,co}^{(i)}| \cdot |U_d^{(i)}| = \left| A_{ra,co}^{(i)} - \sum_{k=1}^n U_k^{(i)} A_{rk,co}^{(i)} \right|, \quad (10)$$

где $r = 1, 2, 3, 4$ — индекс строки; $a = 3, 4, 5, 6$ — индекс столбца:

$$A_{1,co}^{(i)} = \frac{1}{U_1^{(i)}} - \sum_{d=1}^2 U_d^{(i)} A_{1d,co}^{(i)};$$

$$A_{2,co}^{(i)} = - \sum_{d=1}^2 U_d^{(i)} A_{2d,co}^{(i)};$$

$$A_{1f,co}^{(0)} = \frac{1}{U_1^{(0)}} \cos \psi_{2f,co}^{(0)} - \sum_{d=1}^2 U_d^{(0)} A_{2d,co}^{(0)}$$

$$A_{1f,co}^{(1)} = \frac{1}{U_1^{(1)}} \sin \psi_{2f,co}^{(1)} - \sum_{d=1}^2 U_d^{(1)} A_{2d,co}^{(1)}$$

Принимая обобщенный индекс, можно записать следующие выражения коэффициентов, входящих в уравнения (10).

$$A_{1f,co}^{(k)} = \alpha_{1f} \cos \psi_{f,co}^{(k)} + \beta_{1f} \sin \psi_{f,co}^{(k)}$$

$$A_{2f,co}^{(k)} = -\beta_{1f} \cos \psi_{f,co}^{(k)} + \alpha_{1f} \sin \psi_{f,co}^{(k)}$$

$$A_{2f,co}^{(1)} = \alpha_{2f} \cos \psi_{f,co}^{(1)} - \beta_{2f} \sin \psi_{f,co}^{(1)}$$

$$A_{2f,co}^{(k)} = -\beta_{2f} \cos \psi_{f,co}^{(k)} + \alpha_{2f} \sin \psi_{f,co}^{(k)} \quad (10_1)$$

где $f = a, d, k$; $a = 3, 4, 5, 6$; $d = 1, 2$; $k = 7, \dots, n$;

$\alpha_2 = 0$; co — дополнительный индекс, указывающий на то, что в данной цепи расчета используются значения $\psi_{f,co}^{(k)}$, а не $\psi_{f,sl}^{(k)}$, взятые согласно (8); $U_1^{(0)}; U_2^{(0)}$ — заданные напряжения.

Решение системы уравнений (10) относительно $U_a^{(0)}$ запишем в следующем виде

$$U_a^{(0)} = \sum_{r=1}^n \frac{1}{\Delta} \Delta_{ra} (-1)^{r+a} \left(A_{r,co}^{(0)} - \sum_{k=7}^n U_k^{(0)} A_{rk,co}^{(0)} \right), \quad (11)$$

где Δ — определитель матрицы, $[A_{ra}^{(0)}]$;

Δ_{ra} — минор указанного определителя, соответствующий элементу $A_{ra}^{(0)}$;

$a = 3, 4, 5, 6$.

Выражение (11) может быть представлено и в следующей форме

$$U_a^{(0)} = R_a^{(0)} + \sum_{k=7}^n B_{ak,co}^{(0)} U_k^{(0)}. \quad (11_1)$$

б) Путем подстановки в систему (4₁) выражений $U_a^{(0)}$, взятых согласно (11₁), получаются следующие уравнения, необходимые для расчета l -го приближения к искомым напряжениям пар зажимов многополюсника:

$$U_{sl,co}^{(l)} = U_{sl,co}^{(0)} N_{sl,co}^{(l)} + \sum_{k=7}^n U_k^{(0)} H_{sl,co}^{(l)} + U_k^{(0)} \sum_{k=7}^n U_k^{(0)} G_{sl,co}^{(l)} + \sum_{k=7}^n \sum_{r=7}^n U_r^{(0)} U_r^{(0)} \alpha_{sl,co}^{(l)}, \quad (12)$$

где

при $h = 1, 2, 3, 4$

$$\cos \varphi_{m, co}^{(h)} = \sum_{d=1}^2 U_d^{(h)} R_m^{(h)} A_{md, co}^{(h)} - \sum_{n=3}^6 R_n^{(h)} R_m^{(h)} A_{mn, co}^{(h)}$$

где $m = 3, 4, 5, 6$;при $h = 5, 6, 7, 8$ $\lambda_{hk, co}^{(h)}$

$$\sin \psi_{m, co}^{(h)} = \sum_{d=1}^2 U_d^{(h)} R_m^{(h)} C_{md, co}^{(h)} - \sum_{n=3}^6 R_n^{(h)} R_m^{(h)} C_{mn, co}^{(h)}$$

где $m = 3, 4, 5, 6$ при $h = n - 1, n, \dots, n - 2$ $\cos \varphi_{m, co}^{(h)}$ где $m = 7, \dots, n$;при $h = n - 3, \dots, 2n - 4$ $\sin \psi_{m, co}^{(h)}$ где $m = 7, \dots, n$ при $h = 1, 2, \dots, 8$;

$$\text{при } h = n - 1, n, \dots, n + 2 \sum_{d=1}^2 U_d^{(h)} A_{md, co}^{(h)} + \sum_{n=3}^6 R_n^{(h)} A_{mn, co}^{(h)}$$

где $m = 7, \dots, n$;

$$\text{при } h = n - 3, \dots, 2n - 4 \sum_{d=1}^2 U_d^{(h)} C_{md, co}^{(h)} + \sum_{n=3}^6 R_n^{(h)} C_{mn, co}^{(h)}$$

где $m = 7, \dots, n$;

$$\text{при } h = 1, 2, 3, 4 R_m^{(h)} A_{mh, co}^{(h)} + \sum_{d=1}^2 U_d^{(h)} A_{md, co}^{(h)} B_{mh, co}^{(h)} +$$

 $H_{hk, co}^{(h)}$

$$+ \sum_{n=3}^6 (R_n^{(h)} A_{mn, co}^{(h)} B_{mh, co}^{(h)} + R_m^{(h)} A_{mh, co}^{(h)} B_{nh, co}^{(h)})$$

где $m = 3, 4, 5, 6$;при $h = 5, 6, 7, 8$ взамен A берутся C с теми же индексами,при $h = n - 1, 2, \dots, 2n - 4$;при $h = 1, 2, \dots, 8$

$$\text{при } h = n - 1, n, \dots, n + 2 A_{mh, co}^{(h)} + \sum_{n=3}^6 B_{nk, co}^{(h)} A_{mh, co}^{(h)}$$

где $m = 7, \dots, n$;при $h = n + 3, \dots, 2n - 4$, взамен A берутся C с теми же индексами.

$$\text{при } h = 1, 2, 3, 4 A_{mh, co}^{(h)} B_{nk, co}^{(h)} + \sum_{n=3}^6 A_{mh, co}^{(h)} B_{nk, co}^{(h)} B_{nl, co}^{(h)}$$

где $m = 3, 4, 5$. $a_{hk, co}^{(h)}$ при $h = 5, 6, 7, 8$, взамен A берутся C с теми же индексами.при $h = n - 1, \dots, 2n - 4$.

Коэффициенты A и C , входящие в эти уравнения, выражаются так:

$$\begin{aligned} A_{mx,co}^{(j)} &= \alpha_{mx} \cos \psi_{x,co}^{(j)} + \beta_{mx} \sin \psi_{x,co}^{(j)}; \\ C_{mx,co}^{(j)} &= -\beta_{mx} \cos \psi_{x,co}^{(j)} + \alpha_{mx} \sin \psi_{x,co}^{(j)}, \end{aligned} \quad (12)$$

где $x = a, d, k$

Таким образом, система (12) состоит из $2n - 4$ уравнений с неизвестными вида $U_k^{(j)}$ и $U_m^{(j)}$, где $k, m = 7, \dots, n$.

В частном случае, при $n = 10$, число уравнений (12) равно 16, а число неизвестных вида $U_k^{(j)}$; U_k, U_m равно 14, а именно: $U_7; U_8; U_9; U_{10}; U_7 \cdot U_8; U_7 \cdot U_9; U_7 \cdot U_{10}; U_8 \cdot U_9; U_8 \cdot U_{10}; U_9 \cdot U_{10}; U_7^2; U_8^2; U_9^2; U_{10}^2$.

При $n = 7, 8, 9$ система (12) содержит, соответственно, 10, 12 и 14 уравнений, а число неизвестных равно 2, 5, 9. Таким образом, число располагаемых уравнений оказывается больше числа искомых величин вида $U_k^{(j)}$ и $U_m^{(j)}$. Для обеспечения быстроты сходимости предлагается из располагаемого состава уравнений выделить несколько групп (две — для случаев $n = 9, 10$; три — для случая $n = 8$ и пять — для случая $n = 7$) таким образом, чтобы каждое из располагаемых уравнений входило хотя бы в одну из образуемых групп. Это позволяет получить ряд значений для каждого из искомых величин $U_k^{(j)}$, которые, в свою очередь, могут быть использованы для нахождения некоторых средних значений каждого из U_k .

Так например, в случае $n = 10$, путем решения первых 14 уравнений, из числа 16 располагаемых, системы (12) можно найти по пять значений для каждого из $U_k^{(j)}$, где $k = 7, 8, 9, 10$, т. е. $U_k; \pm \sqrt{(U_k^2)}$; $\frac{U_k \cdot U_m}{\sqrt{(U_m^2)}}$ ($k, m = 7, 8, 9, 10, k \neq m$). Путем решения последних 14 уравнений, из числа 16 системы (12), можно найти еще по пять значений для каждого из $U_k^{(j)}$, т. е.

$$U_k; \pm \sqrt{(U_k^2)}; \frac{U_k \cdot U_m}{\sqrt{(U_m^2)}} \quad (k, m = 7, 8, 9, 10; k \neq m)$$

Из полученных 10 значений U_k может быть найдено некоторое среднее значение, например,

$$\begin{aligned} U_{k,co}^{(j)} &= \frac{1}{10} \left(U_k + \sqrt{(U_k^2)} + \sum_{\substack{q=7 \\ q \neq m}}^{10} \frac{U_k \cdot U_q}{\sqrt{(U_q^2)}} + U_k + \sqrt{(U_k^2)} \right) \\ &= \frac{1}{2} \left(U_k + \frac{U_k \cdot U_m}{\sqrt{(U_m^2)}} \right). \end{aligned} \quad (13)$$

Найденные $U_{k,co}^{(j)}$ рассматриваются в качестве одного из возможных приближений к искомым U_k . Очевидно, при определении $U_{k,co}^{(j)}$ не

обязательно учитывать все слагаемые, входящие в выражение вида (13). Второе из возможных приближений получается по такой же схеме расчета, но в качестве исходной информации используются, как было отмечено выше, не $\psi_{k,co}^{(0)}$, а величина $\psi_{k,co}^{(1)}$.

Таким путем вторая ветвь расчета, основанная на $\psi_{k,co}^{(1)}$, приведет к значениям $U_{k,co}^{(1)}$, или $+V\sqrt{(U_k^{(1)})^2}$.

Вопрос выбора одного из значений $U_k^{(i)}$, т. е. $U_{k,co}^{(i)}$ или $U_{k,ca}^{(i)}$ в качестве расчетной величины i -го приближения к искомым U_k , может быть решен по признаку наименьшей алгебраической суммы их отклонения от величины $U_k^{(i-1)}$, т. е. соответствующего расчетного U_k предшествовавшего $i-1$ -го приближения например,

$$\delta_{k,co}^{(i)} = \sum_{k=1}^n (U_{k,co}^{(i-1)} - U_k^{(i)}), \text{ для } \psi_{k,co}^{(i)} = \sum_{k=1}^n (U_k^{(i-1)} - U_k^{(i)}) \quad (14)$$

Принятая величина $U_k^{(i)}$ используется для расчетов последующего $i+1$ -го приближения к искомым ψ_k , т. е. для расчетов $\psi_k^{(i+1)}$.

Последнее приближение к искомым U_k и ψ_k

Одним из критериев для принятия решения о прекращении расчета может быть использована величина допустимой суммы абсолютной погрешности в определении модулей напряжения всех пар зажимов многополюсника в двух последовательных шагах приближений, а именно,

$$\delta_u \leq \sum_{k=1}^n |U_k^{(z)} - U_k^{(z-1)}|, \quad (15)$$

где z — индекс последнего шага итерации;

δ_u — заданная погрешность в определении U_k ;

k — индекс пар зажимов многополюсника.

Проиллюстрируем предлагаемый алгоритм примером числового расчета U_k , ψ_k .

Пример. Задана схема замещения системы, показанная на рис. 7,17 широко известной работы П. С. Жданова [1]. Параметры эквивалентного шестиполюсника, определенные по методике [2] с использованием исходных Y -параметров указанной схемы замещения, оказались следующими:

km	11	12	13	22	23	33
y_{km}	1,2290	0,5483	0,5054	1,9610	0,9741	2,2510
φ_{km}	85°29'	-78°42'	-85°56'	80°48'	82°37'	74°35'

Заданы также следующие величины активных (P) и реактивных (Q) мощностей источников э.д.с. подключенных к указанному шестиполюснику:

$$P_1 + jQ_1 = 0,4429 + j0,3372;$$

$$P_2 + jQ_2 = 0,8414 + j0,7792;$$

$$P_3 + jQ_3 = 0,9365 + j0,8449.$$

Требуется определить модули (U_k) и аргументы (ψ_k) комплексных напряжений, возникающих на зажимах указанного 6-полюсника в установленном его режиме. Пользуясь изложенной методикой расчета, принимаем $\psi_1 = 0$. В качестве нулевого приближения к искомым U_k примем некоторые $U_k^{(0)}$, отличающиеся от истинных значений U_k в пределах $\pm 10\%$, а именно: $U_1^{(0)} = 1,1$ (против $U_1 = 1,24$); $U_2^{(0)} = 1,34$ (против $U_2 = 1,24$) и $U_3^{(0)} = 1,20$ (против $U_3 = 1,175$).

а. Первое приближение к искомым ψ_k . Подстановкой принятых величин $U_k^{(0)}$ в уравнения вида (6) получают следующие уравнения относительно неизвестных $\cos \psi_{k,c}^{(1)}$ и $\sin \psi_{k,c}^{(1)}$.

$$\begin{aligned} 0,3257 &= 0,1607 \cos \psi_{2,c}^{(1)} - 0,8014 \sin \psi_{2,c}^{(1)} + 0,0513 \cos \psi_{3,c}^{(1)} - 0,7209 \sin \psi_{3,c}^{(1)} \\ 1,1493 &= 0,8014 \cos \psi_{2,c}^{(1)} - 0,1607 \sin \psi_{2,c}^{(1)} + 0,7209 \cos \psi_{3,c}^{(1)} + 0,0513 \sin \psi_{3,c}^{(1)} \\ -0,1607 &= -0,2954 \cos \psi_{2,c}^{(1)} + 2,8379 \sin \psi_{2,c}^{(1)} + 0,2214 \cos \psi_{3,c}^{(1)} - 1,7079 \sin \psi_{3,c}^{(1)} \\ -0,8044 &= -2,8379 \cos \psi_{2,c}^{(1)} - 0,2954 \sin \psi_{2,c}^{(1)} + 1,7079 \cos \psi_{3,c}^{(1)} + 0,2214 \sin \psi_{3,c}^{(1)}. \end{aligned}$$

Решение этой системы дает: $\cos \psi_{2,c}^{(1)} = 0,7567$, $\sin \psi_{2,c}^{(1)} = -0,1052$, $\cos \psi_{3,c}^{(1)} = 0,7815$ и $\sin \psi_{3,c}^{(1)} = -0,1102$.

Подстановкой $U_k^{(0)}$ в уравнения вида (7) получается система из четырех уравнений, в которой первыми двумя служат последние два уравнения вышеприведенной системы, при условии замены индексов c на cc , а s на ss , и двумя другими уравнениями — следующие.

$$\begin{aligned} -0,0513 &= 0,2214 \cos \psi_{2,cc}^{(1)} - 1,7079 \sin \psi_{2,cc}^{(1)} + 0,0746 \cos \psi_{3,cc}^{(1)} + 2,8221 \sin \psi_{3,cc}^{(1)} \\ -0,7209 &= 1,7079 \cos \psi_{2,cc}^{(1)} + 0,2214 \sin \psi_{2,cc}^{(1)} - 2,8224 \cos \psi_{3,cc}^{(1)} + 0,0746 \sin \psi_{3,cc}^{(1)}. \end{aligned}$$

Решение полученной системы вида (7) дает:

$$\cos \psi_{2,cc}^{(1)} = 0,6750, \sin \psi_{2,cc}^{(1)} = -0,1416; \cos \psi_{3,cc}^{(1)} = 0,6480; \sin \psi_{3,cc}^{(1)} = -0,1739.$$

Далее пользуясь выражением (8) путем усреднения полученных выше величин $\cos \psi$ и $\sin \psi$ находим:

$$\cos \psi_{2,cs} = 0,7158, \sin \psi_{2,cs} = -0,1234, \cos \psi_{3,cs} = 0,7147, \sin \psi_{3,cs} = -0,1420.$$

По этим значениям находят величину углов синусной ветви

$$\psi_{2,cs}^{(1)} = -7^\circ 05', \quad \psi_{3,cs}^{(1)} = -8^\circ 10'$$

и косинусной ветви $\psi_{2,cs}^{(1)} = -44^\circ 17'$, $\psi_{3,cs}^{(1)} = -44^\circ 23'$ для первого шага приближения.

Ниже приводится ветвь расчета, соответствующая величинам $\psi_{k,ss}^{(1)}$.

б. Первое приближение к искомым U_k . Путем подстановки $\psi_{k,ss}^{(1)}$ в уравнения вида (9) получается следующая система, решение которой дает первые приближения $U_k^{(1)}$, $U_m^{(1)}$, где $k, m = 1, 2, 3$.

$$\begin{aligned}
& 1,4684 U_1^{(1)} U_1^{(1)} - 0,3151 U_1^{(1)} U_2^{(1)} - 0,3814 U_1^{(1)} U_3^{(1)} = 1 \\
& -1,6615 U_1^{(1)} U_1^{(1)} + 0,9378 U_1^{(1)} U_3^{(1)} + 0,8283 U_2^{(1)} U_3^{(1)} = 0 \\
& -0,2343 U_1^{(1)} U_2^{(1)} + 1,1611 U_2^{(1)} U_2^{(1)} - 0,3620 U_2^{(1)} U_3^{(1)} = 0,9923 \\
& 0,4029 U_1^{(1)} U_3^{(1)} - 1,2196 U_2^{(1)} U_2^{(1)} - 0,7447 U_2^{(1)} U_3^{(1)} = 0,1234 \\
& -0,2466 U_1^{(1)} U_3^{(1)} - 0,3575 U_3^{(1)} U_3^{(1)} + 1,3532 U_3^{(1)} U_3^{(1)} = 0,9899 \\
& 0,3158 U_1^{(1)} U_3^{(1)} + 0,9841 U_2^{(1)} U_3^{(1)} - 1,1637 U_3^{(1)} U_3^{(1)} = -0,1420
\end{aligned}$$

Решением этой системы служат:

$$\begin{aligned}
U_1^{(1)} U_1^{(1)} &= 1,1381 & U_2^{(1)} U_2^{(1)} &= 1,7562 & U_3^{(1)} U_3^{(1)} &= 1,2663 \\
U_1^{(1)} U_2^{(1)} &= 1,7093 & U_1^{(1)} U_3^{(1)} &= 0,3475 & U_2^{(1)} U_3^{(1)} &= 1,7853.
\end{aligned}$$

В качестве расчетных принимаются величины $|V \overline{U_k^{(1)} U_k^{(1)}}$, как наиболее близкие к $U_k^{(0)}$, т. е.

$$U_1^{(1)} = 1,0668; \quad U_2^{(1)} = 1,3252 \quad U_3^{(1)} = 1,1253.$$

в. Последующие приближения к искомым U_k и ψ_k получаются аналогичным способом. Ниже в табличной форме приводятся результаты полученных приближений $U_k^{(i)}$ и $\psi_k^{(i)}$.

$i =$	0	1	3	10	20	$\varepsilon = 27$
$\psi_2^{(i)}$	—	-7°05'	-3°48'	-1°53'	-1°35'	-1°30'
$\psi_3^{(i)}$	—	-8°10'	-5°21'	-4°11'	-4°14'	-4°17'
$U_1^{(i)}$	1,10	1,0668	1,1656	1,2292	1,2383	1,2404
$U_2^{(i)}$	1,36	1,3252	1,2828	1,2512	1,2428	1,2403
$U_3^{(i)}$	1,30	1,1253	1,1477	1,1640	1,1719	1,1747

В 7-ом столбце приводятся истинные значения U_k и ψ_k , удовлетворяющие уравнениям (1).

Изложенная выше методика расчета комплексных напряжений пар зажимов многополюсника обладает тем недостатком, что процесс последовательных приближений к истинным значениям оказывается относительно медленным. В следующем сообщении автора будет изложен способ ускорения этого процесса. Применение последнего позволило, например получить решения рассмотренной выше задачи при $\varepsilon = 11$.

ԲԱԶՄԱՔՆԱԿՆԵՐԻ ՏԵՍՈՒԹՅՈՒՆԸ ԵՎ ՀԱՆՎՄԱՆ ՄԵԹՈԴՆԵՐԸ

Բազմարևևտակի զույգ բևեռների կոմպլեքս լարումների հաշվումը, ըստ նրան միացված կենրզխայի աղբյուրի արված ակտիվ և սեւակտիվ հզարուլւյոււնների

Ա մ փ ս փ ու ս

Տրլում են բազմարևևտակի պարամետրները (γ_{km} , φ_{km}), նրա սեղմակներին միացված աղբյուրների ակտիվ ($P_{\text{ու}}$) և սեւակտիվ ($Q_{\text{ու}}$) հզորությունները: Պահանջվում է որոշել բազմարևևտակի սեղմակների կոմպլեքս լարումների մոզուլներն (U) ու արդումենտները (ψ): Թվարկած մեծությունների միջև եղած կախումը որոշող հալտարումներն ունեն (1) տեսքը:

Առաջարկվող հաշվման մեթոդը հանդիսանում է իււերատիվ և հիմնվում է հալտարումների մի սխաւեմի լումումների հաշարդական սզտաղորման վրա, որպես նախնական տվյալներ հալտարումների երկրորդ սխաւեմի լումման համար, և հակառակը:

Հողվածում բերվում է թվային հաշվման արինակ, մեկ վեցրևևտակի համար:

Л И Т Е Р А Т У Р А

1. Житнов И. С. Устойчивость электрических систем. Госэнергоиздат, 1948.
2. АՃՈՆ Գ. Դ. К теории и методам расчета многополюсника. Известия АН Армянской ССР, серия ТН, № 5, 1964.