

---

УДК 681.5:69:621:039

*А.Д. ТЕВЯШЕВ, Д.А. ЗОЛОТАРЕВ*

## **ОБ ОДНОМ МЕТОДЕ РЕШЕНИЯ ЗАДАЧИ ОПТИМИЗАЦИИ ПЛАНОВЫХ РЕЖИМОВ ТРАНСПОРТА И РАСПРЕДЕЛЕНИЯ ПРИРОДНОГО ГАЗА В ГОРОДСКИХ ГАЗОРАСПРЕДЕЛИТЕЛЬНЫХ СЕТЯХ**

---

Рассматривается математическая постановка задачи оптимизации плановых режимов транспорта и распределения природного газа в многоуровневых газораспределительных сетях и метод ее решения. Данная задача относится к классу многокритериальных задач математического программирования с алгоритмически заданной недифференцируемой целевой функцией, алгоритмически заданными недифференцируемыми критериальными ограничениями, нелинейными ограничениями в виде равенств при двусторонней ограниченности переменных. Используются три модифицированных метода: деформируемого многогранника Нелдера-Мида; гидравлического расчета газораспределительных сетей; метод статистической линеаризации системы неявно заданных функций.

### **1. Введение**

В работе [1] была приведена математическая постановка задачи оптимизации плановых режимов транспорта и распределения природного газа в многоуровневых газораспределительных сетях (МГРС) в виде многокритериальной задачи нелинейного стохастического программирования и получен ее детерминированный эквивалент.

В настоящее время не существует общих методов решения задач такого типа. Специфической особенностью этой задачи является ее огромная размерность, особенно для газораспределительных сетей низкого и среднего давления. Это обстоятельство исключает возможность ее непосредственного решения.

Целью данного исследования является разработка эффективного метода решения поставленной задачи, основанного на декомпозиции исходной задачи на  $k$  (где  $k$  – количество уровней газораспределительной сети) однотипных задач оптимизации, которые решаются последовательно, начиная с нижнего уровня. Координация оптимальных решений между  $(k+1)$ -м и  $k$ -м уровнями осуществляется путем учета условий согласования параметров газовых потоков, определяемых математическими моделями регуляторов давления (ГРП, ПРП) и дополнительными условиями, характеризующими качество функционирования газораспределительной сети в зоне нагрузки соответствующего регулятора давления.

Для достижения поставленной цели решается задача оптимизации режима транспорта и распределения природного газа на каждом из  $k$  уровней МГРС. Это осуществляется на

основе трех модифицированных методов: деформируемого многогранника Нелдера-Мида, обобщенного на случай решения задач условной оптимизации; гидравлического расчета, обобщенного на случай расчета многоуровневых газораспределительных сетей и алгоритмически заданной нижней границей минимально-допустимого давления на каждом из ее выходов; расчета статистических свойств зависимых переменных математической модели стационарного режима транспорта и распределения природного газа в МГРС в зависимости от статистических свойств независимых переменных на основе модифицированного метода статистической линеаризации системы нелинейных неявно заданных функций.

## 2. Математическая постановка задачи оптимизации плановых режимов транспорта и распределения газа в МГРС

Детерминированный эквивалент стохастической задачи оптимизации плановых режимов транспорта и распределения природного газа в МГРС на интервале времени  $[0, T]$  представляет собой задачу нелинейного математического программирования вида [1]:

$$J_0 = \sum_{k=1}^K \sum_{j=1}^{N^k} (\bar{P}_j^k(T) - P_j^{k-}) \rightarrow \min_{q \in L^k \in \Omega}; \quad (1)$$

$$\Omega_1: \min_{k=1, K} \min_{j \in L^k} \frac{1}{2} \Phi \left( \frac{m_{q_j^+} + 3\sigma_{q_j^+} - m_{q_j^k}}{\sigma_{q_j^k}} \right) - \frac{1}{2} \Phi \left( \frac{m_{q_j^-} - 3\sigma_{q_j^-} - m_{q_j^k}}{\sigma_{q_j^k}} \right) \geq \alpha; \quad (2)$$

$$\max_{k \in K} \max_{j \in N^k} \frac{1}{2} \Phi \left( \frac{m_{p_j^-} - 3\sigma_{p_j^-} - m_{p_j^k}}{\sigma_{p_j^k}} \right) \leq \beta, \quad (3)$$

$$\Omega_k': c_r \bar{q}_r |\bar{q}_r|^{\gamma-1} + \sum_{i \in M_1} b_{lir} c_i \bar{q}_i |\bar{q}_i|^{\gamma-1} = 0, \quad r \in M_2^k; \quad (4)$$

$$\bar{P}_1^\alpha - \bar{P}_r^\alpha + \sum_{i \in M_1} b_{lir} c_i \bar{q}_i |\bar{q}_i|^{\gamma-1} = 0, \quad r \in L_{22}^k; \quad (5)$$

$$q_r = \sum_{i \in M_2^k \cup L_{22}^k \cup N_{22}^k} b_{lir} \bar{q}_i + \sum_{i \in L_{21}^k \cup N_{21}^k} b_{lir} \bar{q}_i, \quad r \in M_1^k \cup L_1^k; \quad (6)$$

$$P_j^{(k)-} \leq \bar{P}_j^{(k)} \leq P_j^{(k)+}, \quad j \in N_2^k; \quad (7)$$

$$\Omega_k'': q_i^{(k)-} \leq \bar{q}_i^{(k)} \leq q_i^{(k)+}, \quad i \in L^k, \quad (8)$$

где неравенства (2) и (3) определяют область  $\Omega_1$ , ограничения в виде равенств (4) – (6) и неравенство (7) определяют область  $\Omega_k'$ , двусторонняя ограниченность переменных  $\bar{q}_j^{(k)}$  (8) определяет область  $\Omega_k''$ ;  $k = \overline{1, K}$  – количество уровней сети (обычно  $K = 3$ );  $j = \overline{1, N^k}$  – количество выходов на  $k$ -м уровне сети;  $\Omega = \Omega_1 \cup \Omega_2$ , где  $\Omega_1$  – область, на которой выполняются неравенства (2) и (3),  $\Omega_2 = \bigcup_{k=1}^K \Omega_k$ , где  $\Omega_k$  – область, на которой выполняются ограничения типа равенств (4) – (8) на  $k$ -м уровне,  $\Omega_k = \Omega_k' \cup \Omega_k''$ ;  $M^k$  – множество реальных дуг графа сети:  $M_1^k$  – реальные ветви,  $M_2^k$  – фиктивные хорды;  $L^k$  – множество фиктивных дуг графа по входам сети:  $L_1^k$  – фиктивные ветви,  $L_2^k$  – фиктивные хорды;  $N_2^k$  – множество фиктивных хорд графа по выходам сети;  $\bar{P}_j, j \in N_2^k$  – математическое ожидание давления на выходах сети  $k$ -го уровня;  $\bar{q}_i, i \in L^k$  – математическое ожидание расхода на входах сети  $k$ -го уровня;  $c_i$  – коэффициент гидравлического сопротивления  $i$ -го участка трубопровода;  $b_{lir}$  – элементы цикломатической матрицы для сети  $k$ -го уровня;  $\alpha, \beta$  –

коэффициенты нелинейности модели транспорта газа по участку трубопровода для сетей высокого, среднего и низкого давления[9].

Критерий (1) характеризует сумму избыточных давлений во всех узлах многоуровневой газораспределительной сети, минимизация которой обеспечивает сокращение производственных потерь природного газа, минимизацию рисков возникновения аварийных ситуаций и техногенных катастроф, связанных с утечками природного газа (взрывами, пожарами и т.п.).

Критериальное ограничение (2) гарантирует, что режимная устойчивость всех регуляторов давления (ГРС, ГРП, ПРП) на всех уровнях газораспределительной сети будет больше либо равна некоторому фиксированному числу  $\alpha \approx 1$ . При этом минимизируется вероятность автоматического отключения групп потребителей, находящихся в зоне нагрузки соответствующего регулятора (ГРС, ГРП, ПРП), и соответствующие потери, связанные с восстановлением режимов.

Выполнение критериального ограничения (3) гарантирует, что вероятность возникновения дефицита природного газа во всех узлах газораспределительной сети будет меньше либо равна заданной величине  $\beta \approx 0$ .

Связь между  $k$ -м и  $(k+1)$ -м уровнями осуществляется с помощью модели регулятора, которая имеет вид:

$$P_j^{(k-1)-} = f(P_j^{(k)}, q_j^{(k)+}) \quad (9)$$

и связывает между собой минимально-допустимое давление на входе регулятора  $P_j^{(k-1)-}$  с максимальным расходом  $q_j^{(k)+}$  и величиной стабилизируемого давления  $P_j^{(k)}$  на его выходе.

### 3. Алгоритм решения задачи оптимизации плановых режимов транспорта и распределения газа в МГРС

Исходными данными для решения задачи (1) – (9) на интервале времени  $[0, T]$  является нормативно-справочная информация о структуре и параметрах газопровода для каждого из  $k$  уровней МГРС.

Оперативные данные: плановые прогнозируемые значения математических ожиданий и дисперсий расходов  $\bar{q}_j, \sigma_{q_j}^2, j \in N_2^k, k = \overline{1, K}$  всех потребителей МГРС  $k$ -го уровня; дисперсии стабилизируемых давлений на выходах всех регуляторов давлений (ГРС, ГРП, ПРП) на входах каждого из уровней МГРС  $\sigma_{P_i}^2, i \in L^k, k = \overline{1, K}$ .

Результатом решения задачи являются: оптимальное значение математических ожиданий  $\bar{q}_j^{(k)*}, j \in L^k, k = \overline{1, K}$  плановых расходов газа на всех регуляторах давления на каждом из  $k$  уровней, при котором достигает минимума целевая функция (1) и выполняются критериальные ограничения (2) – (3), ограничения в виде равенств (4) – (6) и системы неравенств (7) – (8); дисперсии прогнозируемых расходов природного газа через каждый из регуляторов  $\sigma_{q_i}^2, i \in L^k, k = \overline{1, K}$  и дисперсии давлений на входах каждого из потребителей  $\sigma_{P_j}^2, j \in N_2^k, k = \overline{1, K}$ ; математические ожидания давлений во всех узлах газораспределительной сети каждого из  $k$  уровней и математические ожидания расходов по каждому реальному участку трубопровода на каждом из  $k$  уровней; оптимальное значение целевой функции  $I_0^*$ .

Для обеспечения выполнения системы ограничений, входящих в область  $\Omega_k$ , используется гидравлический расчет сети  $k$ -го уровня с применением метода «диктующей точки».

### 3.1. Алгоритм расчета сети k-го уровня и определение местоположения «диктующей точки»

Известны следующие начальные данные на каждом из k уровней сети для интервала времени  $[0, T]$ : нормативно-справочная информация для каждого из k уровней; математические ожидания расходов на входах k-го уровня:  $\bar{q}_j, j \in L_2^k$ ; математические ожидания расходов на выходах k-го уровня:  $\bar{q}_i, i \in N_2^k$ ; минимально-допустимые давления на выходах k-го уровня:  $P_i^-, i \in N_2^k$ .

Решается задача гидравлического расчета сети k-го уровня, которая сводится к системе уравнений (10) – (11).

Для получения начального распределения давлений решаем следующую систему уравнений:

$$f_r = c_r \bar{q}_r | \bar{q}_r | + \sum_{i \in M_1} b_{1ri} c_i \bar{q}_i | \bar{q}_i | = 0, \quad r \in M_2^k, \quad (10)$$

$$\bar{q}_i = \sum_{r \in M_2^k \cup L_{22}^k \cup N_{22}^k} b_{1ri} \bar{q}_r + \sum_{r \in L_{21}^k \cup N_{21}^k} b_{1ri} \bar{q}_r, \quad i \in M_1^k \cup L_1^k. \quad (11)$$

В результате решения системы (10) – (11) получаем перепады давлений по всем дугам k-го уровня сети. Далее находится «диктующая точка» сети k-го уровня. «Диктующая точка» – это номер выхода (ГРП), выполнение ограничения на давление в которой влечет за собой выполнение этих условий на всех остальных ГРП (т.е. на всех ГРП, кроме «диктующего», устанавливается не менее чем минимально-допустимое давление).

Для определения «диктующей точки» будем использовать следующее уравнение:

$$f_r = \bar{P}_r^2 - \bar{P}_1^2 + \sum_{i \in M_1} b_{1ri} c_i \bar{q}_i | \bar{q}_i | = 0, \quad r \in N_{22}^k. \quad (12)$$

Для r-го выхода ( $r \in N_{22}^k$ ) задаем давление, равное минимально-допустимому  $P_r^-$ . Далее рассчитываем по формуле (12) математическое ожидание давления на входе  $\bar{P}_1$  (давление в начале 1-й дуги дерева, соединенной с нулевой вершиной графа). Проделав указанную операцию для всех  $r \in N_{22}^k$  выходов, находим максимальное давление  $\bar{P}_1$ . Соответствующий ему номер выхода и будет «диктующей точкой».

Используя найденное давление  $\bar{P}_1$ , находим математические ожидания давлений на выходах. Для этого будем использовать ту же формулу (12), но в обратном направлении: известно  $\bar{P}_1$ , не известны  $\bar{P}_r, r \in N_{22}^k$ .

Необходимым условием успешного поиска «диктующей точки» является выполнение неравенства  $\bar{P}_r \geq P_r^-$  для найденных таким образом  $\bar{P}_r, r \in N_{22}^k$ , причем в самой «диктующей точке» должно достигаться равенство:  $\bar{P}_r^* = P_r^-$ .

### 3.2. Вычисление оценок статистических свойств зависимых переменных в зависимости от статистических свойств независимых переменных

Для выполнения ограничений на расход и давление, заданных неравенствами (7) и (8), используется метод дисперсий.

На интервале времени  $[0, T]$  даны:

1. Математические ожидания давлений на входах k-го уровня сети:  $\bar{P}_j, j \in L^k$ .
2. Математические ожидания расходов на выходах k-го уровня сети:  $\bar{q}_i, i \in N_2^k$ .
3. Дисперсии давлений на входах k-го уровня сети:  $\sigma_{P_j}^2, j \in L^k$ .
4. Дисперсии расходов на выходах k-го уровня сети:  $\sigma_{q_i}^2, i \in N_2^k$ .

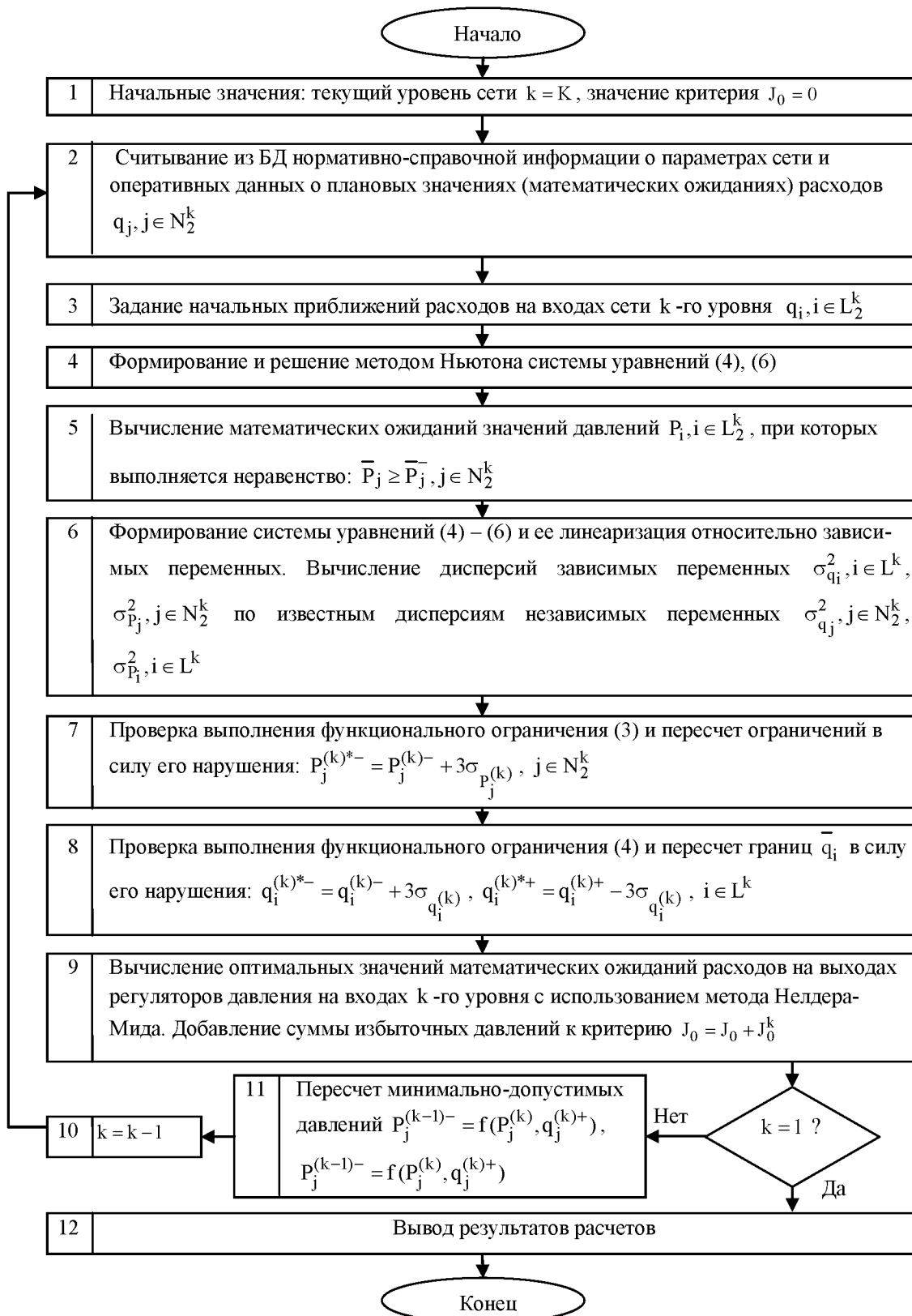


Рис. 1. Блок-схема общего алгоритма решения

Требуется найти:

1. Дисперсии расходов на входах k-го уровня сети:  $\sigma_{q_j}^2, j \in L^k$ .

2. Дисперсии давлений на выходах k-го уровня сети:  $\sigma_{P_i}^2, i \in N_2^k$ .

Представим зависимые переменные  $q_j, j \in L^k$  и  $P_i, i \in N_2^k$  в виде неявных функций:

$$\bar{q}_j = q_j(\bar{P}_j, j \in L^k; \bar{q}_i, i \in N_2^k), j \in L^k; \quad (13)$$

$$\bar{P}_i = P_i(\bar{P}_j, j \in L^k; \bar{q}_i, i \in N_2^k), i \in N_2^k. \quad (14)$$

Для получения явного выражения для дисперсий воспользуемся методом статистической линеаризации. Получим:

$$\sigma_{q_j}^2 = \sum_{i \in N_2^k} \left[ \frac{\partial \bar{q}_j}{\partial q_i} \right]^2 \sigma_{q_i}^2 + \sum_{i \in L^k} \left[ \frac{\partial \bar{q}_j}{\partial P_i} \right]^2 \sigma_{P_i}^2, j \in L^k; \quad (15)$$

$$\sigma_{P_j}^2 = \sum_{i \in N_2^k} \left[ \frac{\partial \bar{P}_j}{\partial q_i} \right]^2 \sigma_{q_i}^2 + \sum_{i \in L^k} \left[ \frac{\partial \bar{P}_j}{\partial P_i} \right]^2 \sigma_{P_i}^2, j \in N_2^k. \quad (16)$$

Эти выражения получены в предположении, что ковариационная матрица случайных величин  $\bar{P}_j, j \in L^k$  и  $\bar{q}_i, i \in N_2^k$  диагональна (т.е. случайные величины независимы).

Для вычисления дисперсий далее требуется найти частные производные зависимых переменных по независимым. Воспользуемся следующей системой уравнений:

$$f_r = c_r \bar{q}_r | \bar{q}_r | + \sum_{i \in M_1} b_{1ri} c_i \bar{q}_i | \bar{q}_i | = 0, r \in M_2^k; \quad (17)$$

$$f_r = \bar{P}_1^2 - \bar{P}_r^2 + \sum_{i \in M_1} b_{1ri} c_i \bar{q}_i | \bar{q}_i | = 0, r \in L_{22}^k; \quad (18)$$

$$f_r = -\bar{q}_r + \sum_{i \in M_2^k \cup L_{22}^k \cup N_2^k} b_{1ir} \bar{q}_i + \sum_{i \in L_{21}^k \cup N_{21}^k} b_{1ir} \bar{q}_i, r \in M_1^k \cup L_1^k. \quad (19)$$

Искать производные будем из решения следующих систем линейных уравнений [2]:

$$S_r = \begin{cases} \frac{\partial f_1}{\partial x_r} + \frac{\partial f_1}{\partial y_1} \cdot \frac{\partial y_1}{\partial x_r} + \dots + \frac{\partial f_1}{\partial y_m} \cdot \frac{\partial y_m}{\partial x_r} = 0, \\ \dots \\ \frac{\partial f_m}{\partial x_r} + \frac{\partial f_m}{\partial y_1} \cdot \frac{\partial y_1}{\partial x_r} + \dots + \frac{\partial f_m}{\partial y_m} \cdot \frac{\partial y_m}{\partial x_r} = 0, \end{cases} \quad (20)$$

где  $f_r, r \in \overline{1, m}$  – уравнения системы (17) – (19);  $x_r \in V_x = \{\bar{P}_j, j \in L^k; \bar{q}_i, i \in N_2^k\}$  – независимые переменные;  $y_r \in V_y = \{q_j, j \in L^k; P_i, i \in N_2^k\}$  – зависимые переменные.

Систем такого вида будет  $r = \overline{1, \text{Card}(V_x)}$ . Эти системы однозначно разрешимы, так как однозначно разрешима исходная система (17) – (19). Соответственно, их определители отличны от нуля:

$$J_r = \frac{D(F_1, \dots, F_m)}{D(y_1, \dots, y_m)} \neq 0.$$

В явном виде решение каждой из систем можно записать следующим образом:

$$\frac{\partial y_1}{\partial x_r} = - \frac{D(F_1, \dots, F_m)}{D(x_r, \dots, y_m)}, \dots, \frac{\partial y_m}{\partial x_r} = - \frac{D(F_1, \dots, F_m)}{D(F_1, \dots, F_m)}.$$

### 3.3. Минимизация суммы избыточных давлений в узлах МГРС

Суть задачи оптимизации сводится к такой последовательности шагов:

1. При заданных расходах на входах  $\bar{q}_j, j \in L^k$  и выходах  $\bar{q}_i, i \in N_2^k$   $k$ -го уровня сети находим посредством гидравлического расчета (10) – (11) перепады давлений на всех участках трубопровода.
2. Находим диктующую точку (см. пункт 3.1).
3. Основываясь на давлении в «диктующей точке», находим давления на остальных выходах  $k$ -го уровня сети.
4. Далее находим сумму разностей текущего давления и минимально-допустимого на

каждом выходе  $k$ -го уровня сети:  $\sum_{i \in N_2^k} (\bar{P}_j - P_j^-)$ .

Полученная сумма и будет суммой избыточных давлений для  $k$ -го уровня.

Для минимизации этой суммы по переменным  $q_j, j \in L^k$  будем использовать модифицированный метод Нелдера-Мида. Его отличием от классического [3] является наличие проекции точки оптимизации на многогранник после проведения каждой из операций: отражение, растяжение, сжатие, редукция.

Для проецирования на многогранник требуется указать нижнюю и верхнюю границу для расходов  $\bar{q}_j, j \in L^k$ , а для подсчета суммы избыточных давлений – нижнюю границу (минимально-допустимое давление) для выходов  $k$ -го уровня сети:  $P_i^-, i \in N_2^k$ . Но учитывая ранее введенные критериальные ограничения, скорректируем границы изменения расходов:

$$q_j^{*-} \leq q_j \leq q_j^{*+}, j \in L^k,$$

где  $q_j^{*-} = q_j^- + 3\sigma_{q_j}, j \in L^k$ ;  $q_j^{*+} = q_j^+ - 3\sigma_{q_j}, j \in L^k$ .

При этом гарантируется, что полученное решение будет фактически более устойчивым, чем расчетное.

Также скорректируем нижнюю границу давления на каждом из входов потребителей  $P_i^-, i \in N_2^k$ :

$$P_i^{*-} = P_i^- + 3\sigma_{P_i}, i \in N_2^k.$$

В этом случае удовлетворение потребителя в необходимом количестве природного газа будет происходить с вероятностью  $1 - \beta \approx 0,9975$ .

#### 4. Пример использования рассмотренного алгоритма

Не нарушая общности, рассмотрим решение задачи (1) – (9) для сети первого уровня (сети высокого давления). На рис. 2 представлен граф расчетной схемы кольца высокого давления МГРС города. В данной сети присутствуют:

1. На входе: 4 газораспределительные станции – ГРС (на рис. 2 вершины: 1, 40, 41, 42).
2. На выходах: 22 потребителя – газораспределительных пункта (ГРП) (на рис. 2 вершины: 50 – 74).

Для каждого участка также известны: длина участка трубопровода; внутренний диаметр трубы.

Известны оперативные данные по сети.

Критерий технической устойчивости равен 0.81.

Вероятность возникновения дефицита у потребителей: 0.51.

Для получения перепадов давлений на всех участках трубопровода задаем начальное распределение расходов по входам сети, решаем систему уравнений (4), (6).

Следующим этапом решения задачи оптимизации является поиск «диктующей точки», затем – вычисление дисперсий для решения системы (4) – (6) в точке разложения. Заданы математические ожидания и дисперсии расходов на выходе сети, математические ожидания и дисперсии давлений на входах сети.

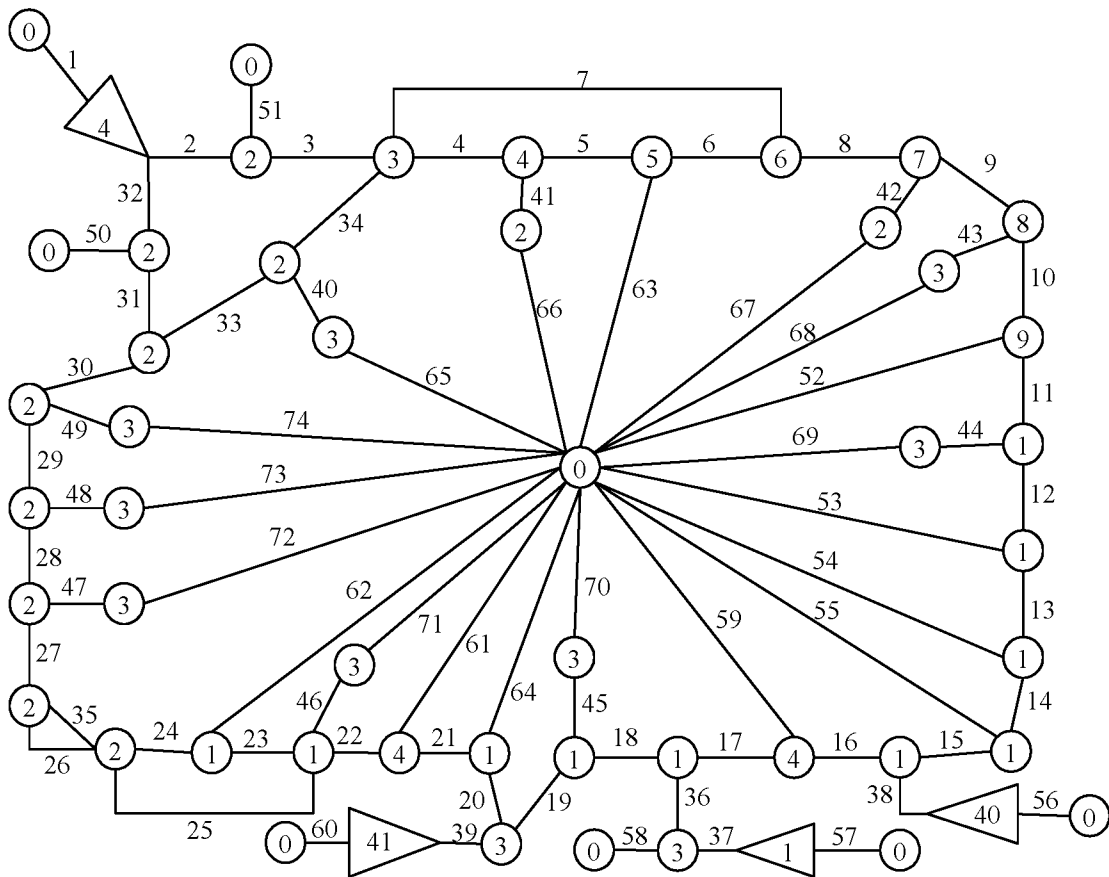


Рис. 2. Граф расчетной схемы кольца высокого давления МГРС города

Дисперсии по давлению брались из расчета, что длина диапазона изменения  $(\bar{P}_j - 3\sigma_{P_j}; \bar{P}_j + 3\sigma_{P_j})$  равна  $0.03 \cdot \bar{P}_j$ ,  $j \in L$ . Для расходов же этот коэффициент равнялся 50%:  $0.5 \cdot \bar{q}_i$ ,  $i \in N_2$ . Таким образом, значения дисперсий вычислялись по формулам:

$$\sigma_{P_j}^2 = [(0.03 \cdot \bar{P}_j)/6]^2; \quad \sigma_{q_i}^2 = [(0.5 \cdot \bar{q}_i)/6]^2.$$

На основе приведенных данных составляем уравнения (17) – (19).

Используя эти уравнения, составляем системы вида (20). Решая их, получаем искомые частные производные зависимых переменных по независимым в выражениях (15) – (16).

Рассчитав дисперсии давлений на выходах и расходов на входах, переходим непосредственно к оптимизации режима газораспределительной сети.

Исходные данные для задачи оптимизации указаны выше.

В качестве начальных приближений используем точки вида  $\{Q_{ГРС\ №2}, Q_{ГРС\ №3}, Q_{ГРС\ №4}\}$ . ГРС №1 не указывается ввиду того, что:

$$Q_{ГРС\ №1} = \sum_{i \in N_2^k} q_i - (Q_{ГРС\ №2} + Q_{ГРС\ №3} + Q_{ГРС\ №4})$$

и данное уравнение участвует в решаемой системе (10) – (11). Начальные приближения имеют вид:

$$\vec{q}^0 = \{36.0; 123.0; 90.0\}; \quad \vec{q}^1 = \{125.0; 104.167; 58.33\}; \quad \vec{q}^2 = \{125.0; 83.33; 0.0\}; \quad \vec{q}^3 = \{137.5; 83.33; 41.66\}.$$

С учетом рассчитанных дисперсий давлений на выходах значения  $P_i^-$ ,  $i \in N_2$  будут изменены. Скорректированы также значения границ изменения расходов на входах (ГРС).

С учетом введенных ограничений сумма избыточных давлений для точек приближений такова:

$$\vec{q}^0 : 22.6165 \text{ (атм.)}; \quad \vec{q}^1 : 27.2674 \text{ (атм.)}; \quad \vec{q}^2 : 29.1340 \text{ (атм.)}; \quad \vec{q}^3 : 21.9298 \text{ (атм.)}.$$

Допустимой погрешностью вычислений примем  $\varepsilon = 10^{-4}$ .

К заданной точности вычислений метод сошелся за 61 итерацию. Достигнутая погрешность: 0.0000865913. Точка оптимума:

$$\{q_{ГРС\ №1} = 173.472 \text{ (тыс. м}^3 \text{ / час); } q_{ГРС\ №2} = 37.6645 \text{ (тыс. м}^3 \text{ / час);}$$
$$q_{ГРС\ №3} = 32.971 \text{ (тыс. м}^3 \text{ / час); } q_{ГРС\ №4} = 162.892 \text{ (тыс. м}^3 \text{ / час)}\} .$$

Сумма избыточных давлений в точке оптимума:  $J_0 = 20.1257$  (атм.).

Полученное оптимальное решение необходимо проверить на адекватность поставленной задаче. Для этого вычислим нижнюю границу критерия технической устойчивости (2):

$$q_{ГРС\ №1} : J_{j2}^- = 1.0 ; q_{ГРС\ №2} : J_{j2}^- = 0.998 ; q_{ГРС\ №3} : J_{j2}^- = 0.998 ; q_{ГРС\ №4} : J_{j2}^- = 1.0 .$$

Она равна 0.998. Таким образом, мы полностью удовлетворяем критерию технической устойчивости.

Вероятность же возникновения дефицита у потребителей равняется 0.04, что является очень хорошим результатом.

### Выводы

Предложен метод решения задачи оптимизации плановых режимов транспорта и распределения природного газа в газотранспортных сетях.

В настоящее время не существует общих методов решения задач такого типа ввиду их огромной размерности, особенно для газораспределительных сетей низкого и среднего давления (для  $k \geq 2$ ), что делает работу актуальной.

Основными отличиями данного метода от существующих являются: при расчетах учитываются дисперсии расходов и давлений, а значит построенные прогнозы и доверительные интервалы, используемые при оптимизации, значительно больше отвечают реальности, чем в других аналогичных алгоритмах; в методе Нелдера-Мида добавлена операция проецирования на многогранник, что позволило оптимизируемые переменные держать в пределах реальных значений независимо от расчетных; при оптимизации используются модификации ограничений вида  $(x_{\min} + 3\sigma_x; x_{\max} - 3\sigma_x)$  с учетом рассчитанных дисперсий. Использование такого подхода позволяет добиться результатов оптимизации, которые будут верны независимо от реальных значений расходов у потребителей с вероятностью, близкой к единице.

Разработанный метод является экономически целесообразным и выгодным в силу существенной минимизации вероятности отключения потребителей природного газа и связанных с ним издержек на восстановление режимов.

Использование данного метода для решения практической задачи показало его эффективность и возможность использования для задач ежедневного (суточного) планирования расхода газа в МГРС города.

**Список литературы:** 1. *Тевяшев А.Д., Ткаченко В.Ф., Попов А.В.* Об одном классе задач оперативного планирования режимов работы многоуровневых газораспределительных сетей // Радиоэлектроника и информатика. 2007. № 3. С.103-110. 2. *Фихтенгольц Г. М.* Курс дифференциального и интегрального исчисления. В 3 т. Т. I. М.: ФИЗМАТЛИТ, 2003. 680 с. 3. *Химмельблау Д.* Прикладное нелинейное программирование. М.: МИР, 1975. 536 с. 4. *Simone.* Equations and methods. V.5. SIMONE Research Group s.r.o. LIWACOM Informationstechnik GmbH. 2002. 157 с. 5. *ГОСТ 30319.0-96* Газ природный. Методы расчета физических свойств. Общие положения, 1996. 11 с. 6. *ГОСТ 30319.1-96* Газ природный. Методы расчета физических свойств. Определение физических свойств природного газа, его компонентов и продуктов его переработки, 1996. 25 с. 7. *ГОСТ 30319.2-96* Газ природный. Методы расчета физических свойств. Определение коэффициента сжимаемости, 1996. 36 с. 8. *ГОСТ 30319.3-96* Газ природный. Методы расчета физических свойств. Определение физических свойств по уравнению состояния, 1996. 28 с. 9. *ДБН В.2.5-20-2001.* «Газоснабжение» Госстрой Украины. Киев 2001. 68 с.

*Поступила в редколлегию 17.09.2008*

**Тевяшев Андрей Дмитриевич**, академик УНГА, д-р техн. наук, проф., зав. кафедрой прикладной математики ХНУРЕ. Научные интересы: теория стохастических моделей. Увлечения и хобби: теннис, горные лыжи. Адрес: Украина, 61166, Харьков, пр. Ленина, 14, тел. 702-14-36, e-mail: tevyashev@kture.kharkov.ua.

**Золотарев Денис Алексеевич**, стажер кафедры прикладной математики ХНУРЕ. Научные интересы: математическое моделирование. Увлечение и хобби: программирование. Адрес: Украина, 61166, Харьков, пр. Ленина, 14, тел. 702-14-36, e-mail: Fenix\_5@samsobaka.org.ua