

ЧИСЛЕННЫЕ МЕТОДЫ РАСЧЕТА СИСТЕМ ТЕПЛОГАЗОСНАБЖЕНИЯ И ВЕНТИЛЯЦИИ

Федеральное агентство по образованию
Уральский государственный технический университет – УПИ
имени первого Президента России Б.Н. Ельцина

**ЧИСЛЕННЫЕ МЕТОДЫ РАСЧЕТА СИСТЕМ
ТЕПЛОГАЗОСНАБЖЕНИЯ И ВЕНТИЛЯЦИИ**

Методическая разработка
к лабораторным работам
для студентов всех форм обучения
специальности 270109 – Теплогазоснабжение и вентиляция

Екатеринбург
УГТУ-УПИ
2009

УДК 681.332

Составитель М.Г. Ушаков

Научный редактор проф., канд. техн. наук Р.Н. Шумилов

ЧИСЛЕННЫЕ МЕТОДЫ РАСЧЕТА СИСТЕМ ТЕПЛОГАЗОСНАБЖЕНИЯ И ВЕНТИЛЯЦИИ : методическая разработка к лабораторным работам / сост. М.Г. Ушаков. Екатеринбург: УГТУ-УПИ, 2009. 17 с.

В настоящей работе изложены положения по расчету потокораспределения в системах ТГиВ с произвольной структурой графа. Составление матриц инцидентий и циклов по заданной матрице смежности. Освоение алгоритмов выделения максимального дерева и хорд графа; построение маршрутов между граничными вершинами хорд, замыкающих систему главных циклов, и корневыми узлами. Определение потокораспределения в заданной гидравлической цепи модифицированным методом Ньютона – методом контурных расходов. Составление линеаризированной системы уравнений, описывающей потокораспределение. Решение системы методом Гаусса или Крамера и получение начальных приближений расходов потоков в ребрах графа сети. Составление системы матричных уравнений, отражающих аналоги законов Кирхгофа для гидравлических цепей. Уточнение начального приближения расходов потоков в ребрах графа за один шаг итераций по методу Ньютона для решения систем нелинейных уравнений.

Данное издание может быть использовано студентами для лабораторных занятий.

Библиогр.: 3 назв. Табл. 2.

Подготовлено кафедрой «Теплогазоснабжение и вентиляция»

©УГТУ-УПИ, 2009

ОГЛАВЛЕНИЕ

1. Лабораторная работа №1. Составление матриц инцидентий и циклов графа гидравлической сети по заданной матрице смежности.....4
2. Лабораторная работа №2. Расчет потокораспределения гидравлической цепи с произвольной структурой графа модифицированным методом Ньютона – методом контурных расходов.....9

Лабораторная работа 1

СОСТАВЛЕНИЕ МАТРИЦ ИНЦИДЕНЦИИ И ЦИКЛОВ ГРАФА ГИДРАВЛИЧЕСКОЙ СЕТИ ПО ЗАДАННОЙ МАТРИЦЕ СМЕЖНОСТИ

Матрица смежности (С) графа гидравлической сети задана в компактной форме, в виде номеров ребер – пар чисел, обозначающих номера узлов начала и конца участка – ребра графа (табл. 1). Условно считается, что предварительное направление движения жидкости по участку происходит от первого записанного в паре чисел номера узла ко второму в соответствии с ориентацией графа сети. Используя исходные данные в соответствии с номером варианта, постройте матрицу смежности (С) в обычной форме.

Матрица инциденций (А) состоит из $j = 1, 2, \dots, (q-1)$ строк и $j = 1, 2, \dots, p$ столбцов, где q – число вершин графа (узлов сети), p – число ребер графа (участков сети). Строки матрицы «А» нумеруются по порядку нумерации вершин. Каждая строка соответствует определенной вершине графа. Столбцы нумеруются по порядку построчной записи ребер в матрице смежности (С). Каждому столбцу матрицы «А» соответствует определенное ребро графа. Номер записывается как ориентированная пара чисел $NN \rightarrow NK$ (NN , NK – соответственно номера вершин начала и конца ребра). Элементы a_{ji} матрицы «А» получают следующие значения, в зависимости от того, инцидентно или нет рассматриваемое ребро рассматриваемой вершине:

$a_{ji} = +1$, если ребро i инцидентно вершине j и направлено к ней;

$a_{ji} = -1$, если ребро i инцидентно вершине j и направлено от нее;

$a_{ji} = 0$, если ребро i не инцидентно вершине j .

При этом ребро инцидентно вершине, если она является граничной точкой этого ребра. Составьте матрицу инциденций (А).

Для составления матрицы главных циклов (В) следует:

1. Выделить в отдельные массивы ребра, относящиеся к ветвям максимального дерева графа, соответствующего системе главных циклов, и ребра, относящиеся к хордам графа, относительно дерева. Назовем эти массивы соответственно ID и IN. В эти массивы должны заноситься номера ребер (пары чисел) в соответствии с матрицей инциденций (А).
2. Построить маршруты между корневым узлом сети и граничными вершинами хорд, замыкающих главные циклы.
3. Построить матрицу главных циклов (В).

Для решения перечисленных выше вопросов можно использовать следующие алгоритмы.

Алгоритм выделения максимального дерева и хорд графа относительно системы главных циклов.

1. Из матрицы инциденций (А) переписывают в массив ID все ребра, инцидентные узлу $J = W$, взятому за корень максимального дерева графа. Одновременно из матрицы «А» эти ребра (столбцы) вычеркиваются.

Таблица 1

Исходные данные

Параметры	Варианты задания																				
	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20
Номера ребер $NN \rightarrow KK$	1-2	3-4	4-2	1-3	1-2	1-4	2-3	3-1	3-2	2-3	2-3	3-2	3-4	2-3	2-1	1-2	4-1	4-2	1-2	2-4	2-3
	2-3	4-1	2-1	3-2	2-4	3-1	1-4	1-5	3-4	3-4	1-3	3-4	1-3	4-3	3-1	2-4	4-3	4-3	2-3	4-1	4-3
	3-4	2-3	2-3	2-4	3-1	2-3	4-2	5-3	2-1	4-1	3-4	1-3	3-2	3-1	1-4	4-3	2-4	1-4	3-1	3-1	1-4
	4-1	1-2	3-4	4-1	4-3	4-2	3-1	5-4	4-1	1-2	4-1	2-1	4-1	1-2	4-2	3-2	1-2	2-1	2-4	1-2	1-2
	2-4	3-1	1-4	2-1	4-1	1-2	3-4	4-3	1-3	3-1	1-2	4-1	2-1	1-4	4-3	4-1	3-2	3-1	4-1	2-3	3-1
Номер узла корня дерева, W	1	3	4	2	1	2	4	3	3	1	3	1	3	1	4	2	2	1	2	1	3

2. Формируют массив «К». В него записывают все вершины, смежные с рассматриваемым корневым узлом $J = W$ по матрице «А» – N_1, N_2, \dots .

3. Берут номер очередной вершины N_i , записанный в массиве «К». В оставшихся в матрице «А» столбцах находят все ребра, смежные с данной вершиной N_i .

4. Если ребро, смежное с вершиной N_i , вторым своим концом смежно с какой-либо из вершин, записанных в массиве «К», то такое ребро относится к хордам и заносится в массив ИН. В противном случае это ребро относится к ветвям максимального дерева и записывается в массиве ID, а номер вершины второго конца ребра записывается на свободное место в массиве К. И в этом и в другом случае ребро (столбец) вычеркивается из матрицы инцидентностей (А).

5. Проверяют матрицу «А». Если в ней остались нерассмотренные еще ребра, переходят к п.3. В противном случае процедура заканчивается.

В результате выполнения этого алгоритма в массиве ИН будут записаны все ребра, относящиеся к хордам графа, а в массиве ID – все ребра, относящиеся к ветвям максимального дерева графа, соответствующего системе главных циклов.

Алгоритм построения маршрутов между корневым узлом и граничными вершинами хорд, замыкающих главные циклы

1. К ребрам, записанным в массиве ветвей дерева ID, прибавляется очередная хорда из массива ИН.

2. В новый массив «К» записывают номера всех вершин графа в любой последовательности (N_1, N_2, \dots, N_g).

3. Берется номер очередной вершины из массива «К» и к его позиции в массиве «К1», состоящем первоначально из g нулей (g – число вершин графа), прибавляется столько единиц, сколько раз встречается номер данной вершины среди граничных вершин ребер, записанных в массив ID. В результате в массиве «К1» на позициях номеров каждой вершины будет стоять столько единиц, сколько раз встречается эта вершина среди граничных вершин ребер массива ID вместе с рассматриваемой хордой.

4. Рассматривается массив «К1». Для тех вершин, на позициях которых находится 1, записывают 0. Из чисел на позициях смежных с ними вершин вычитают по 1. Пункт 4 повторяют до тех пор, пока в массиве «К1» не останутся одни 0 и 2.

5. Из массива ID с хордой выписывают только те ребра, которые инцидентны вершинам, на позициях которых в массиве «К1» находятся 2. При этом обязательно среди этих ребер должна находиться хорда, а также должно получиться замкнутое кольцо через корневой узел. В противном случае следует искать ошибку, допущенную в этом алгоритме.

6. Пункты 1 - 5 повторяют для всех хорд, записанных в массиве ИН.

В результате выполнения алгоритма получают маршруты, т. е. списки смежных участков, входящих в систему главных контуров гидравлической сети. Количество главных циклов в системе, соответствующей максимальному дереву графа, будет равно числу хорд в массиве ИН.

Алгоритм построения матрицы главных циклов (В)

Количество строк матрицы главных циклов (В) равно количеству хорд или циклов k , а количество столбцов – числу ребер в графе p . Таким образом, каждая строка матрицы циклов (В) соответствует определенной хорде, которая замыкает один цикл из системы главных циклов, а каждый столбец – определенному ребру графа. Порядок размещения строк в матрице «В» произвольный, а порядок размещения столбцов должен строго совпадать с их порядком в матрице инцидентий (А).

Поэтому при построении матрицы «В» в первую очередь следует выписать из матрицы «А» последовательность расположения ребер по столбцам.

Значения элементов матрицы «В» (b_{ci}) записывают построчно. Проставляют +1 или -1, если ребро, соответствующее i -му столбцу, входит в цикл c -й хорды, и ноль, если i -е ребро не входит в данный цикл. Причем знак «+» ставится, если направление ребра совпадает с направлением обхода контура сети (цикла графа), и знак «-» – в противном случае.

Направление обхода контура обычно принимают совпадающим с положительным направлением хорды, т. е. по потоку.

Например, если цикл хорды $3 \rightarrow 4$ содержит, кроме самой хорды, еще ребра $2 \rightarrow 4$, $2 \rightarrow 1$, $1 \rightarrow 3$, то нужно учесть следующее: если принять направление потока в хорде от узла 3 к узлу 4, то далее по контуру из узла 4 можно попасть в узел 2, только если идти в направлении противоположном ребру $2 \rightarrow 4$, а потом идти из узла 2 в узел 1 и из узла 1 в узел 3, который замыкает цикл, – в попутном направлении. Следовательно, в строке цикла хорды $3 \rightarrow 4$ на пересечении со столбцами ребер $3 \rightarrow 4$, $2 \rightarrow 4$, $2 \rightarrow 1$, $1 \rightarrow 3$ следует заносить +1, -1, +1, +1 соответственно, а на пересечении строки с остальными столбцами – ноли.

Ниже приведены основные этапы выполнения данной лабораторной работы для варианта задания 0 в табл. 1.

1. Построение матрицы смежности (С) в обычной форме.

$i = 1, 2, \dots, g$	$j = 1, 2, \dots, g$			
	1	2	3	4
1		1		
2			1	1
3				1
4	1			

2. Построение матрицы инцидентий (А)

$j = 1, 2, \dots, (g-1)$	$i=1,2,\dots,p$				
	$1 \rightarrow 2$	$2 \rightarrow 3$	$2 \rightarrow 4$	$3 \rightarrow 4$	$4 \rightarrow 1$
1	-1				1
2	1	-1	-1		
3		1		-1	

Примечание. Порядок вычеркивания столбцов матрицы «А» при выполнении следующего алгоритма:

1 2 2 3 1

3. Выделение ветвей максимального дерева и хорд графа относительно системы главных циклов.

Массив ID ($W = 1$)

1 → 2 4 → 1
2 → 3

Массив K

$N_1 = 2$ $N_2 = 4$
$N_3 = 3$

Массив ИИ

2 → 4 3 → 4

4. Построение маршрутов между корневым узлом и граничными вершинами хорд, замыкающих главные циклы.

Массив ID с первой хордой 2 → 4

1 → 2 4 → 1 2 → 3
2 → 4

Новый массив K

$N_1 = 2$ $N_2 = 4$
$N_3 = 3$ $N_4 = 4$

Массив K1

Первоначальный	0	0	0	0
Измененный	2	3	1	2
Результирующий	2	2	0	2

Маршрут обхода первого главного цикла – от корневого узла $W = 1$ через хорду 2 → 4:

1 → 2, 2 → 4, 4 → 1.

Массив ID со второй хордой 3 → 4

1 → 2 4 → 1 2 → 3
3 → 4

Новый массив K

$N_1 = 2$ $N_2 = 4$
$N_3 = 3$ $N_4 = 4$

Массив K1

Первоначальный	0	0	0	0
Результирующий	2	2	2	2

Маршрут обхода второго главного цикла – от корневого узла $W = 1$ через хорду 3 → 4:

1 → 2, 2 → 3, 3 → 4, 4 → 1.

5. Построение матрицы главных циклов (B).

$C = 1, 2, \dots, k$	$j = 1, 2, \dots, p$				
	1 → 2	2 → 3	2 → 4	3 → 4	4 → 1
1	1		1		1
2	1			1	1

Лабораторная работа 2

РАСЧЕТ ПОТОКОРАСПРЕДЕЛЕНИЯ ГИДРАВЛИЧЕСКОЙ ЦЕПИ С ПРОИЗВОЛЬНОЙ СТРУКТУРОЙ ГРАФА МОДИФИЦИРОВАННЫМ МЕТОДОМ НЬЮТОНА - МЕТОДОМ КОНТУРНЫХ РАСХОДОВ

Для гидравлической цепи, заданной матрицей смежности (С), в лабораторной работе 1, требуется определить методом линеаризации начальное приближение значений расходов потоков и уточнить это решение, проделав один шаг по методу контурных расходов. Дополнительные данные (характеристики сопротивления участков S_i и действующие давления установленных на них нагнетателей H_i) даны в табл. 2. Индексы соответствуют порядку расположения ребер в столбцах матрицы инциденций (А).

Выполнение лабораторной работы сводится к следующему.

Сначала гидравлическую цепь – нелинейную систему матричных уравнений, описывающих потокораспределение

$$\left. \begin{aligned} A\bar{x} &= 0, \\ BH &= BS\bar{x}, \end{aligned} \right\} \quad (1)$$

заменяют на линеаризованную

$$\left. \begin{aligned} A\bar{x} &= 0, \\ BH &= BS'\bar{x}, \end{aligned} \right\} \quad (2)$$

где $\bar{x} = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ \dots \\ x_p \end{bmatrix}$ – вектор-столбец расходов потоков в ребрах графа, кг/с;

$H = \begin{bmatrix} H_1 \\ H_2 \\ \dots \\ H_p \end{bmatrix}$ – вектор-столбец действующих давлений нагнетателей,

установленных на участках гидравлической сети, Па;
 S, X, S' и H' – диагональные и одностолбцовая матрицы:

Таблица 2

Исходные данные

Параметры $S_i,$ $1/\text{кг}^*\text{м}$ $H_i, \text{Па}$	В а р и а н т ы з а д а н и я																				
	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20
S_1	16	9	4	9	16	4	16	4	16	9	9	36	25	25	25	16	36	4	16	4	16
S_2	9	16	9	9	9	16	16	4	9	16	4	25	16	36	16	36	9	9	25	16	9
S_3	25	36	9	16	4	9	9	4	25	36	16	4	49	49	9	9	16	16	49	9	25
S_4	4	25	25	16	16	16	9	9	16	25	36	16	25	9	36	25	16	36	25	25	25
S_5	9	9	36	4	25	25	25	16	4	4	25	9	36	16	49	16	25	25	16	16	16
H_1	25	16	16	0	0	4	36	36	36	25	9	9	5	25	16	9	16	16	25	25	11
H_2	0	0	0	0	4	0	25	0	25	16	16	18	20	25	16	7	27	9	0	0	8
H_3	0	25	0	0	25	9	0	0	0	0	20	7	16	11	9	18	9	0	0	16	18
H_4	0	0	4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4
H_5	0	0	36	25	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	10

$$S = \begin{bmatrix} S_1 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & S_2 & \dots & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ 0 & \dots & \dots & S_p \end{bmatrix}; X = \begin{bmatrix} X_1 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & X_2 & \dots & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ 0 & \dots & \dots & X_p \end{bmatrix}; S = \begin{bmatrix} \sqrt{S_1} & 0 & \dots & 0 \\ 0 & \sqrt{S_2} & \dots & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ 0 & \dots & \dots & \sqrt{S_p} \end{bmatrix}; H = \begin{bmatrix} \sqrt{H_1} \\ \sqrt{H_2} \\ \dots \\ \sqrt{H_p} \end{bmatrix}.$$

Представление системы (2) в развернутом виде и ее решение каким-либо из известных методов решения систем линейных алгебраических уравнений (например, Гаусса или Крамера) дает численное значение вектор-столбца расходов потоков в ребрах графа

$$\vec{x} = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ \dots \\ x_p \end{bmatrix} \quad (3)$$

Из опыта решения задач потокораспределения известно, что вектор (3) примерно в два раза меньше искомого решения задачи потокораспределения. Поэтому в качестве нулевого приближения для пошагового решения системы (1) модифицированным методом Ньютона предлагается принять удвоенное значение найденного решения (3) системы (2):

$$\vec{x}^{(0)} = \begin{bmatrix} 2x_1 \\ 2x_2 \\ \dots \\ 2x_p \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} x_1^{(0)} \\ x_2^{(0)} \\ \dots \\ x_p^{(0)} \end{bmatrix} \quad (4)$$

Теперь исходную систему матричных уравнений (1), отражающую гидравлические аналоги законов Кирхгофа для электроцепей, надо представить в развернутом виде. Для этого перемножить матрицы, стоящие в левых и правых частях уравнений. Значения матриц инцидентий (A) и циклов (B) принять по результатам примера выполнения лабораторной работы 1. Получим нелинейную систему из p независимых уравнений (по числу ребер графа сети), решение которой надо уточнить методом Ньютона.

Рассмотрим решение в общем виде. Задана система нелинейных уравнений:

$$\left. \begin{aligned} f_1(x_1, x_2, \dots, x_p) &= 0 \\ f_2(x_1, x_2, \dots, x_p) &= 0 \\ \dots & \\ f_p(x_1, x_2, \dots, x_p) &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (5)$$

и начальное (нулевое) приближение (4) корней системы (5) - $x_1^{(0)}, x_2^{(0)}, \dots, x_p^{(0)}$.

Требуется уточнить решение с точностью

$$\begin{aligned} |x_1^k - x_1^{k-1}| &\leq \delta, \\ |x_2^k - x_2^{k-1}| &\leq \delta, \\ &\dots\dots\dots \\ |x_p^k - x_p^{k-1}| &\leq \delta, \end{aligned} \tag{6}$$

где δ – предварительно заданная величина;

x_i^k – k -е приближение i -го корня системы (5).

Процесс уточнения значений корней системы методом Ньютона заключается в последовательном вычислении их приближений по алгоритму

$$\begin{aligned} \bar{x}^{(1)} &= \bar{x}^{(0)} - W_{\bar{x}^{(0)}}^{-1} * \bar{f}(\bar{x}^{(0)}) \\ \bar{x}^{(2)} &= \bar{x}^{(1)} - W_{\bar{x}^{(1)}}^{-1} * \bar{f}(\bar{x}^{(1)}) \\ &\dots\dots\dots \\ \bar{x}^{(k)} &= \bar{x}^{(k-1)} - W_{\bar{x}^{(k)}}^{-1} * \bar{f}(\bar{x}^{(k)}) \\ &\dots\dots\dots \end{aligned}$$

вплоть до выполнения условия (6), проверяемого на каждом шаге вычислений. Здесь

$$W_{\bar{x}^{(k)}} = \begin{bmatrix} f_{1x_1} & f_{1x_2} & \dots & f_{1x_p} \\ f_{2x_1} & f_{2x_2} & \dots & f_{2x_p} \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ f_{px_1} & f_{px_2} & \dots & f_{px_p} \end{bmatrix} - \text{матрица значений частных производных}$$

функций f_i относительно переменных x_1, x_2, \dots, x_p , вычисленных при k -х приближениях переменных;

$$\bar{f}(\bar{x}^{(k)}) = \begin{bmatrix} f_1(\bar{x}^{(k)}) \\ f_2(\bar{x}^{(k)}) \\ \dots \\ f_p(\bar{x}^{(k)}) \end{bmatrix} - \text{вектор-столбец, состоящий из численных значений}$$

функций f_i , стоящих в левых частях уравнений системы (5), определенных при k -х приближениях корней системы.

В лабораторной работе предлагается выполнить только один шаг для уточнения значений начальных приближений расходов потоков в ребрах графа гидравлической сети методом Ньютона.

Ниже приведены основные этапы выполнения данной лабораторной работы для варианта задания 0 в табл. 2. Значения матриц инцидентий (A) и циклов (B) приняты по результатам примера выполнения лабораторной работы 1.

1. Представление линеаризованной системы (2) в развернутом виде.

$$\begin{array}{|c|c|c|c|c|} \hline -1 & & & & 1 \\ \hline 1 & -1 & -1 & & \\ \hline & 1 & & -1 & \\ \hline \end{array} * \begin{array}{c} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \\ x_5 \end{array} = 0 \quad (7)$$

$$\begin{array}{|c|c|c|c|c|} \hline 1 & 1 & 1 & & \\ \hline 1 & & 1 & 1 & \\ \hline \end{array} * \begin{array}{c} \sqrt{25} \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{array} = \begin{array}{|c|c|c|c|c|} \hline 1 & 1 & 1 & & \\ \hline 1 & & 1 & 1 & \\ \hline \end{array} * \begin{array}{|c|c|c|c|c|c|} \hline \sqrt{16} & & & & & \\ \hline & \sqrt{9} & & & & \\ \hline & & \sqrt{25} & & & \\ \hline & & & \sqrt{4} & & \\ \hline & & & & \sqrt{9} & \\ \hline \end{array} * \begin{array}{c} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \\ x_5 \end{array}$$

2. Преобразование системы (7) после перемножения матриц, стоящих в левых и правых частях уравнений.

$$\left. \begin{array}{l} x_5 - x_1 = 0 \\ x_1 - x_2 - x_3 = 0 \\ x_2 - x_4 = 0 \\ 4x_1 + 5x_3 + 3x_5 - 5 = 0 \\ 4x_1 + 2x_4 + 3x_5 - 5 = 0 \end{array} \right\} (8)$$

3. Решение системы (8) и получение начального (нулевого) приближения корней исходной системы матричных уравнений (1).

$$\vec{x} = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \\ x_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0,59 \\ 0,43 \\ 0,17 \\ 0,43 \\ 0,59 \end{bmatrix}; \quad \vec{x}^{(0)} = \begin{bmatrix} x_1^{(0)} \\ x_2^{(0)} \\ x_3^{(0)} \\ x_4^{(0)} \\ x_5^{(0)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 2x_1 \\ 2x_2 \\ 2x_3 \\ 2x_4 \\ 2x_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1,18 \\ 0,86 \\ 0,34 \\ 0,86 \\ 1,18 \end{bmatrix}. \quad (9)$$

4. Представление исходной системы матричных уравнений (1) в развернутом виде.

$$\begin{array}{|c|c|c|c|c|} \hline -1 & & & & 1 \\ \hline 1 & -1 & -1 & & \\ \hline & 1 & & -1 & \\ \hline \end{array} * \begin{array}{c} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \\ x_5 \end{array} = \begin{array}{|c|} \hline 0 \\ \hline \end{array} \quad (10)$$

$$\begin{array}{|c|c|c|c|c|} \hline 1 & 1 & 1 & & \\ \hline 1 & & 1 & 1 & \\ \hline \end{array} * \begin{array}{|c|} \hline 25 \\ \hline 0 \\ \hline 0 \\ \hline 0 \\ \hline 0 \\ \hline \end{array} = \begin{array}{|c|c|c|c|c|} \hline 1 & & 1 & & 1 \\ \hline 1 & & & 1 & 1 \\ \hline & & & & \\ \hline & & & & \\ \hline \end{array} * \begin{array}{|c|c|c|c|c|} \hline 16 & & & & \\ \hline & 9 & & & \\ \hline & & 25 & & \\ \hline & & & 4 & \\ \hline & & & & 9 \\ \hline \end{array} * \begin{array}{|c|c|c|c|c|} \hline x_1 & & & & \\ \hline & x_2 & & & \\ \hline & & x_3 & & \\ \hline & & & x_4 & \\ \hline & & & & x_5 \\ \hline \end{array} * \begin{array}{c} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \\ x_5 \end{array}$$

5. Преобразование системы (10) после перемножения матриц в левых и правых частях уравнений.

$$\left. \begin{array}{l} x_5 - x_1 = 0 \\ x_1 - x_2 - x_3 = 0 \\ x_2 - x_4 = 0 \\ 16x_1^2 + 25x_3^2 + 9x_5^2 - 25 = 0 \\ 16x_1^2 + 4x_4^2 + 9x_5^2 - 25 = 0 \end{array} \right\} \quad (11)$$

6. Вычисление вектор-столбца функций f_i , равных левым частям уравнений системы (11) при начальном приближении вектор-корня $\bar{x}^{(0)}$ (9).

$$\vec{f}(\bar{x}^{(0)}) = \begin{array}{|c|} \hline x_5 - x_1 \\ \hline x_1 - x_2 - x_3 \\ \hline x_2 - x_4 \\ \hline 16x_1^2 + 25x_3^2 + 9x_5^2 - 25 \\ \hline 16x_1^2 + 4x_4^2 + 9x_5^2 - 25 \\ \hline \end{array} = \begin{array}{|c|} \hline 0 \\ \hline 0 \\ \hline 0 \\ \hline 12,88 \\ \hline 13,09 \\ \hline \end{array}$$

7. Вычисление частных производных функций f_i по каждому аргументу и составление матрицы $W_{\bar{x}}$.

$$W_{\bar{x}} = \begin{array}{|c|c|c|c|c|} \hline -1 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ \hline 1 & -1 & -1 & 0 & 0 \\ \hline 0 & 1 & 0 & -1 & 0 \\ \hline 16x_1 & 0 & 25x_3 & 0 & 9x_5 \\ \hline 16x_1 & 0 & 0 & 4x_4 & 9x_5 \\ \hline \end{array}$$

8. Вычисление матрицы $W_{\bar{x}}$ при начальном приближении корней $\bar{x}^{(0)}$ по (9).

$$W_{\bar{x}}^{(0)} = \begin{array}{|c|c|c|c|c|} \hline -1 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ \hline 1 & -1 & -1 & 0 & 0 \\ \hline 0 & 1 & 0 & -1 & 0 \\ \hline 18,98 & 0 & 8,25 & 0 & 10,67 \\ \hline 18,98 & 0 & 0 & 3,42 & 10,67 \\ \hline \end{array}$$

9. Обращение матрицы $W_{\bar{x}}^{(0)}$. Операция выполняется на ЭВМ с использованием прикладной программы пакетов Maplesoft Maple или Mathcad.

$$W_{\bar{x}}^{-1} = \begin{array}{|c|c|c|c|c|} \hline -0,333 & 0,075 & 0,075 & 0,009 & 0,022 \\ \hline -0,235 & -0,654 & 0,346 & -0,079 & 0,101 \\ \hline -0,098 & -0,271 & -0,271 & 0,088 & -0,079 \\ \hline -0,298 & -0,654 & -0,654 & -0,079 & 0,101 \\ \hline 0,667 & -0,075 & 0,075 & 0,009 & 0,022 \\ \hline \end{array}$$

10. Уточнение начального приближения значений расходов потоков в ребрах графа гидравлической сети.

$$\bar{x}^{(1)} = \begin{array}{|c|} \hline x_1^{(1)} \\ \hline x_2^{(1)} \\ \hline x_3^{(1)} \\ \hline x_4^{(1)} \\ \hline x_5^{(1)} \\ \hline \end{array} = \begin{array}{|c|c|c|c|c|c|} \hline 1,18 & & -0,333 & 0,075 & 0,075 & 0,009 & 0,022 \\ \hline 0,86 & & -0,235 & -0,654 & 0,346 & -0,079 & 0,101 \\ \hline 0,32 & - & -0,098 & -0,271 & -0,271 & 0,088 & -0,079 & * \\ \hline 0,86 & & -0,298 & -0,654 & -0,654 & -0,079 & 0,101 \\ \hline 1,18 & & 0,667 & -0,075 & 0,075 & 0,009 & 0,022 \\ \hline \end{array}$$

$$\begin{array}{|c|c|c|} \hline 0 & & 0,78 \\ \hline 0 & & 0,56 \\ \hline 0 & = & 0,22 \\ \hline 12,88 & & 0,56 \\ \hline 13,09 & & 0,78 \\ \hline \end{array}$$

1. Гинцбург Э.Я. Расчет отопительно-вентиляционных систем с помощью ЭВМ / Э.Я. Гинцбург. М.: Стройиздат, 1979. 84 с.
2. Вырлан П.М. Численные методы расчета систем теплогазоснабжения и вентиляции / П.М. Вырлан. Кишинев: КПИ им. С. Лазо, 1987. 78 с.
3. Вержбицкий В.М. Основы численных методов : учебник для вузов / В.М. Вержбицкий. М.: Высшая школа, 2005. 848 с.

Учебное издание

**ЧИСЛЕННЫЕ МЕТОДЫ РАСЧЕТА СИСТЕМ
ТЕПЛОГАЗОСНАБЖЕНИЯ И ВЕНТИЛЯЦИИ**

Составитель **Ушаков** Михаил Григорьевич

Редактор *И.В. Коршунова*

Подписано в печать 05.03.2009

Бумага писчая

Уч.-изд. л. 0,83

Плоская печать

Тираж 100 экз.

Формат 60 x 84 1/16

Усл. печ. л. 0,93

Заказ

Редакционно – издательский отдел УГТУ-УПИ

620002, г. Екатеринбург, ул. Мира, 19

rio @ mail. ugtu. ru

Ризография НИЧ УГТУ-УПИ

620002, г. Екатеринбург, ул. Мира, 19