

УДК 004.942

# Блочно-ориентированная модель системы многосвязного управления воздухораспределением в шахтной вентиляционной сети

Завадская Т.В.  
Кафедра ЭВМ ДонНТУ  
[zavadskaja@cs.dgtu.donetsk.ua](mailto:zavadskaja@cs.dgtu.donetsk.ua)

## **Аннотация**

**Завадская Т.В. Блочно-ориентированная модель системы многосвязного управления воздухораспределением в шахтной вентиляционной сети.** В статье представлено математическое описание, блочно-ориентируемые модели, результаты моделирования системы автоматизированного управления воздухораспределением в шахтной вентиляционной сети.

**Ключевые слова:** шахтная вентиляционная сеть, граф, дифференциальное уравнение, модель, автоматизированное управление, регулирующий орган, воздух.

## **Анотація**

**Завадська Т.В. Блочно-орієнтована модель системи багатозв'язного керування повітророзподілом у шахтній вентиляційній мережі.** У статті представлений математичний опис, блочно-орієнтовані моделі, результати моделювання системи автоматичного керування повітророзподілом керування у шахтній вентиляційній мережі.

**Ключові слова:** шахтна вентиляційна мережа, граф, діфференціальне рівняння, модель, автоматизоване керування, регулюючий орган, повітря.

## **Abstract**

**Zavadskaya T.V. Block-oriented model system of a multiply control air distribution in a mine ventilating network.** The article presents a mathematical description, block-oriented model, simulation results of the automatic control air distribution of mine ventilation network.

**Keywords:** mine ventilating network, graph, ODE, model, the automated control, regulatory body, the air.

## **Введение**

Шахтные вентиляционные сети (ШВС) являются сложными объектами моделирования по следующим причинам: большое число каналов проветривания и узлов соединения; каждый канал представляется как аэродинамическая нелинейная система; вентиляторы, управляемые сопротивлениями и шлюзы имеют нелинейные, зависящие от потока воздуха характеристики. Система автоматического управления должна осуществлять активное (изменение производительности вентиляторных установок) и пассивное (воздействие на вентиляционную струю с помощью регуляторов расхода воздуха (РРВ)) регулирование. Приоритетным является регулирование РРВ. Если же эта мера не приносит желаемого результата, тогда требуется изменение подачи вентилятора главного проветривания (ВГП). Рассмотрим модель ШВС и ее системы многосвязного управления расходами воздуха на основе блочно-ориентированного языка моделирования.

## **Формальное описание ШВС**

Как известно [1,2,3,5], ШВС представляется ориентированным графом  $G(m, n)$ , где  $m$  – количество ветвей (Q),  $n$  – количество узлов (U). Этот граф отражает топологию связей между ветвями и узлами, размещение активных элементов в сети (вентиляторов).

Топология графа описывается матрицей инциденций  $A$  размерностью  $(m^*(n-1))$  и матрицей независимых контуров  $S$   $(m^* \gamma)$ , где  $\gamma = (m-n+1)$ .

Математическое описание переходных процессов в сети (модель ШВС) имеет вид [1,2]:

$$\begin{cases} A\mathbf{Q}=0 \\ S\mathbf{K}\frac{d\mathbf{Q}}{dt} + S\mathbf{R}\mathbf{Z} + S\mathbf{R}'\mathbf{Z} = S\mathbf{H} \end{cases}, \quad (1)$$

где:  $A$  — матрица инциденций;  $S$  — матрица контуров;  $\mathbf{Q}$  — вектор расхода воздуха в ветвях;  $\mathbf{R}$  — диагональная матрица аэродинамических сопротивлений;  $\mathbf{K}$  — диагональная матрица аэродинамических коэффициентов;  $\mathbf{H}$  — вектор депрессий, создаваемых вентиляторами в ветвях;  $\mathbf{Z}$  — вектор с элементами  $Z_i=Q_i | Q_i |$ .

## **Блочно-ориентированная (БО) модель ШВС**

По формальному описанию (1) построим модель ШВС с помощью блочно-ориентированного языка моделирования SIMULINK (система динамического моделирования для MATLAB<sup>®</sup>, The MathWorks Inc).

Предлагается следующая методика построения модели.

1. Уравнения (1) приведем к виду, удобному для составления БО-схемы решения. Специфика системы (1) состоит в наличии подсистемы алгебраических узловых и дифференциальных контурных уравнений. Выделив в графе  $G(m,n)$  дерево и антидерево, структурируем векторы и матрицы по ветвям дерева и антидерева следующим образом:

$$Q = \begin{bmatrix} X \\ Y \end{bmatrix}, \quad (2)$$

$$Z = \begin{bmatrix} Z_x \\ Z_y \end{bmatrix}, \quad (3)$$

$$A = (A_X \ A_Y), \quad (4)$$

$$S = (S_X \ S_Y), \quad (5)$$

$$R = \begin{bmatrix} R_X & 0 \\ 0 & R_Y \end{bmatrix}, \quad (6)$$

$$K = \begin{bmatrix} K_X & 0 \\ 0 & K_Y \end{bmatrix}, \quad (7)$$

$$H = (H_X \ H_Y). \quad (8)$$

Здесь  $X, Y$  — векторы расходов в ветвях дерева и антидерева

$$X = (X_1, X_2, \dots, X_{n-1})^T,$$

$$Y = (Y_1, Y_2, \dots, Y_\gamma)^T,$$

$\gamma = (m - (n - 1))$  — цикломатическое число графа.

Подставив в систему (1) значения переменных и параметров по (2)-(8), запишем ее в следующем виде

$$\begin{cases} A_X X + A_Y Y = 0 \\ S_X K_X \frac{dX}{dt} + S_Y K_Y \frac{dY}{dt} + S_X R_X Z_X + S_Y R_Y Z_Y + S_X R'_X Z_X + S_Y R'_Y Z_Y = S_X H_X + S_Y H_Y = SH \end{cases}$$

и после преобразований получим систему матрично-векторных уравнений в форме, по которой можно составить БО-схему решения (Simulation Model):

$$\left\{ \begin{array}{l} X = -WY \\ \frac{dY}{dt} = S_p H - S_p RZ - S_p R'Z \end{array} \right. , \quad (9)$$

где  $W = A_X^{-1} * A_Y$ ;  $S_p = U^{-1}S$ ;  $U = (S_Y K_Y - S_X K_X W)$  [1,2]. Начальные условия:  $Y(0)=Y_0$ ,  $X(0)=-WY(0)$ .

Составляем блок-схему решения уравнений (9), пользуясь средствами БО-языка моделирования Simulink [7,8,9,10,11]. Слагаемые правых частей уравнений предполагаются известными и над ними выполняются матрично-векторные операции, необходимые для получения векторов неизвестных расходов  $X$ ,  $Y$ . Далее над  $X$ ,  $Y$  выполняются БО операции, которые дают принятые известными слагаемые правых частей. Последние подаются как обратные связи на входы блок-схемы. На рис.1 показана блок-схема решения, содержащая блоки векторно-матричных операций языка Simulink. Реально блок-схема содержит  $\gamma$  интеграторов,  $n-1$  сумматоров,  $m$  блоков умножения для получения вектора  $Z$ .

Составление модели сводится к перемещению необходимых блоков из библиотек Simulink в окно создаваемой модели и соединению этих блоков между собой с помощью функциональных связей. После этого производится настройка параметров блоков, которые используются в модели. Подключаются необходимые компоненты из библиотеки «Sinks» для визуализации результатов и измерения интересующих параметров. Далее осуществляется тестирование, и проводятся необходимые исследования модели.

2. Составляем блок-схему решения системы (9) представленную на рис.1.

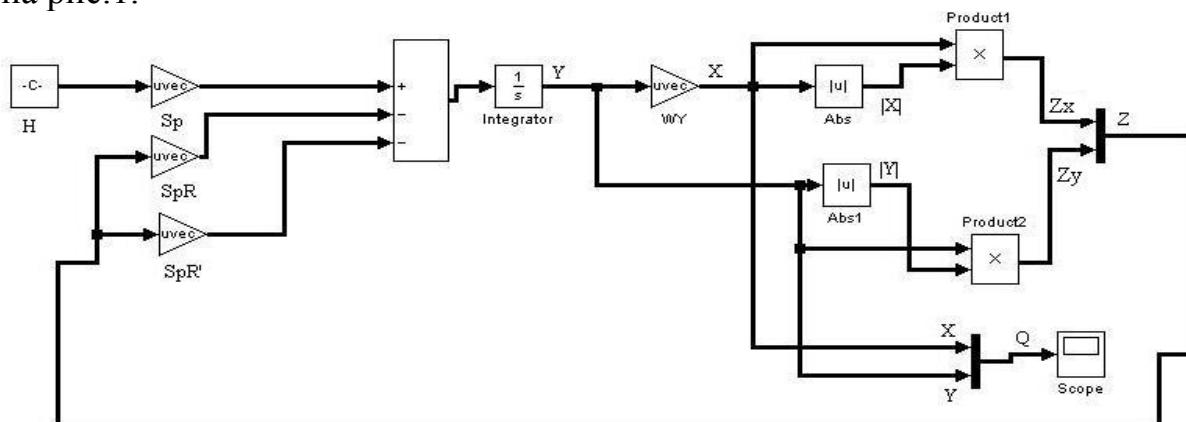


Рис. 1 Блочно-ориентированная модель (Simulator) ШВС

3. Задание параметров топологии. Пример — на рис. 2.

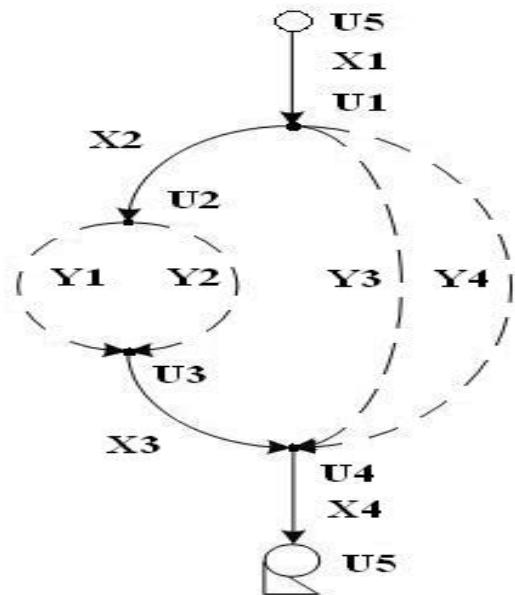


Рис. 2 Дерево и антидерево графа

Результатами моделирования являются графики расходов воздуха ( $Q$ ). Скачкообразное включение вентилятора эквивалентно интегрированию с нулевыми начальными условиями потоков воздуха. Переходные процессы, которые возникают в ШВС (рис. 2 при  $Y(0)=0$ ,  $X(0)$  и скачкообразном изменении  $H$ ), представлены на рисунке 3.

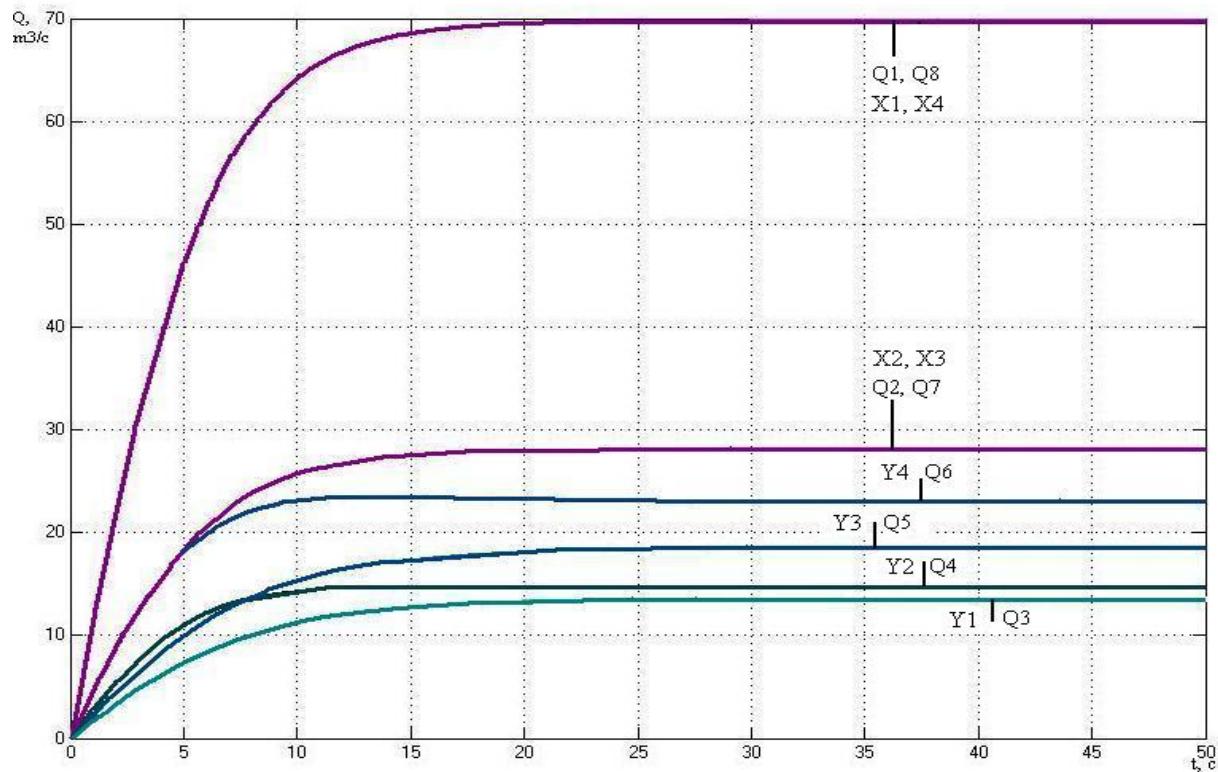


Рис. 3 Результаты моделирования переходных процессов в ШВС

## **Система автоматического управления (САУ) схемы проветривания выемочных участков (СПВУ)**

Структурная схема подключения САУ к СПВУ показана на рис.4, а структура САУ — на рис.5 [1,2].



Рис. 4 Структура автоматизированной СПВУ

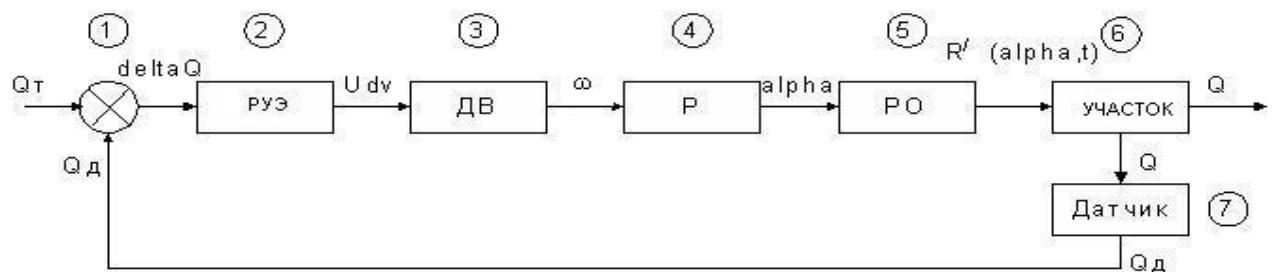


Рис. 5 Структура системы управления потоком воздуха в ветви:

1 — определитель  $\Delta Q$ ; 2 — релейный усиительный элемент; 3 — двигатель; 4 — редуктор; 5 — регулирующий орган; 6 — СПВУ (объект); 7 — датчик [1,2,6].

Каждое из звеньев системы управления выполняет определенную функцию и описывается соответствующим уравнением:

$$1. \quad \Delta Q = Q_T - Q_D; \quad (10)$$

В данном звене системы определяется разница между величинами  $Q_T$  (требуемое значение расхода воздуха в ветви) и  $Q_D$  (значение, полученное от датчика), причем величина  $\Delta Q$  знакопеременна ( $-\delta < \Delta Q < \delta$ ).

2. Релейный усиительный элемент, который выполняет функцию определения  $U_{dv}$ , зависящую от  $\Delta Q$ . Если  $\Delta Q > 0$ , то нужно увеличить  $Q$  и уменьшить  $R'$ ; если  $\Delta Q = 0$ , то  $R' = \text{const}$ ; если  $\Delta Q < 0$ , то следует уменьшить  $Q$  и увеличить  $R'$ .

Данная зависимость представлена на рис. 6. Здесь присутствует дополнительный параметр  $\Delta Q_s$ , который определяет “зону нечувствительности”.

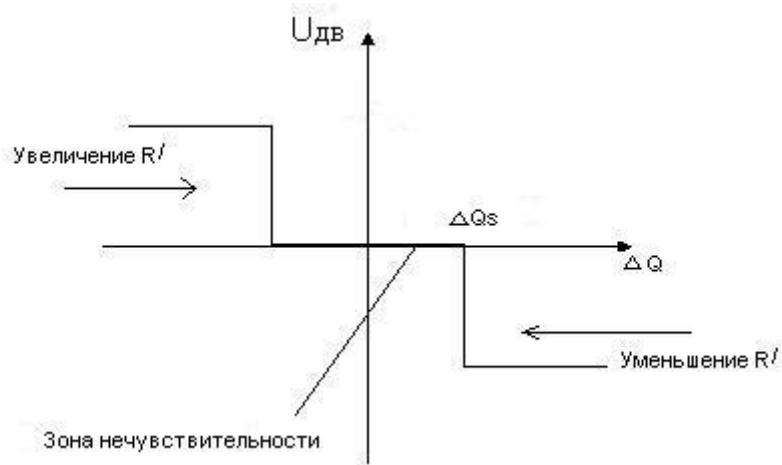


Рис. 6 – Зависимость  $U_{\text{дв}}$  от  $\Delta Q$

3. Двигатель. Уравнение данного звена:

$$T_{\text{дв}} \frac{dw}{dt} + w = K_{\text{дв}} * U_{\text{дв}}, \quad (11)$$

где:  $T_{\text{дв}}$  — постоянная времени двигателя;  $K_{\text{дв}} = \frac{w}{U_{\text{дв}}}$  — коэффициент передачи двигателя;  $w$  — угловая скорость двигателя.

4. Редуктор. Используется для снижения числа оборотов двигателя и описывается уравнением

$$\frac{d\alpha}{dt} = K_p * w, \quad (12)$$

где  $\alpha$  — переменная, характеризующая перемещение регулирующего органа.

5. Регулирующий орган (РО).

$$R'(\alpha) = a * \alpha^2, \quad (13)$$

где  $a$  — параметр регулирующего органа;  $R'$  — величина регулируемого аэродинамического сопротивления.

6. Объект управления — схема проветривания выемочного участка, описывается уравнением:

$$K_{y\text{ч}} \frac{dQ}{dt} + R_{y\text{ч}} * Q^2 + R' * Q^2 = H_{y\text{ч}}, \quad (14)$$

7. Датчик. Это последнее звено в системе управления потоком. Изменение расхода воздуха происходит в соответствии с уравнением [1,2,6]:

$$T_{\Delta} * \frac{dQ_{\Delta}}{dt} + Q_{\Delta} = K_{\Delta} * Q, \quad (15)$$

где  $T_{\Delta}$  — постоянная времени;  $Q_{\Delta}$  — результат измерения;  $K_{\Delta}$  — коэффициент передачи датчика.

Численные значения, которые используются в процессе моделирования, представлены в таблице 3.

Таблица 3. Параметры САУ

№	H	R <sub>yч</sub>	R' max	Q	a	$\alpha$	U <sub>дв</sub>	w
1 (РО открыт)	680	1,7	0	20	5,78	0	380	-125
2 (РО закрыт)	680	1,7	25,5	5	5,78	2,1	380	125

Исходя из уравнений (10)-(15), построим модель САУ в виде блок-схем (рис.7).

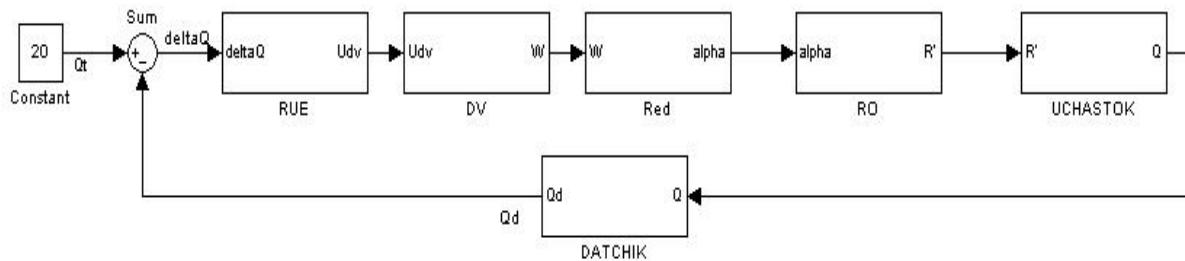


Рис. 7 Блочно-ориентированная модель САУ

Результатами моделирования являются графики расходов воздуха ( $Q$ ) при закрывании РО (рис.8) и при открывании РО (рис.9).

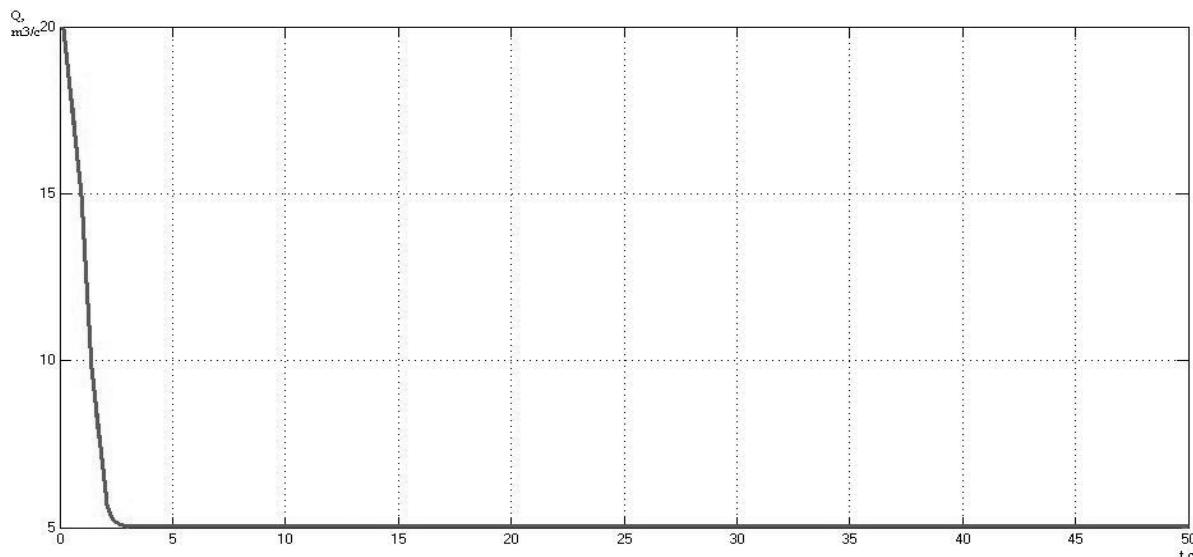


Рис. 8 График расхода воздуха при закрывании РО

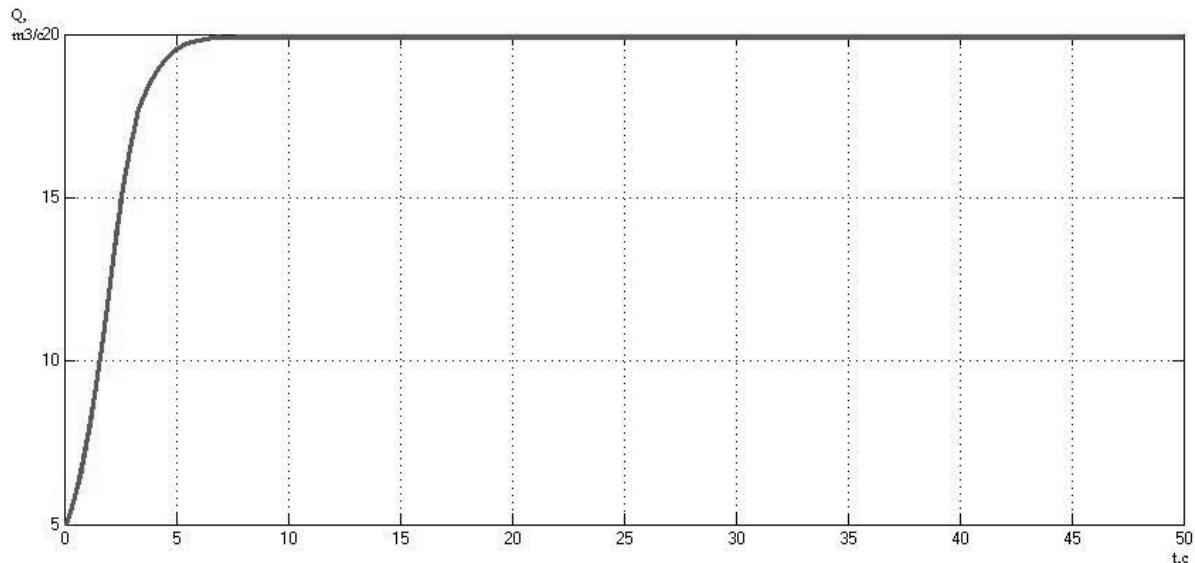


Рис. 9 График расхода воздуха при открывании РО

### САУ расходов воздуха в ШВС

Выемочные участки являются основными объектами проветривания на угольных шахтах. В зависимости от нагрузки на выемочный участок необходимо обеспечивать его соответствующим количеством воздуха. Поэтому и возникает необходимость в перераспределении потоков воздуха [1,4]. Поставим САУ в ветви антидерева в графе ШВС (рис.10).

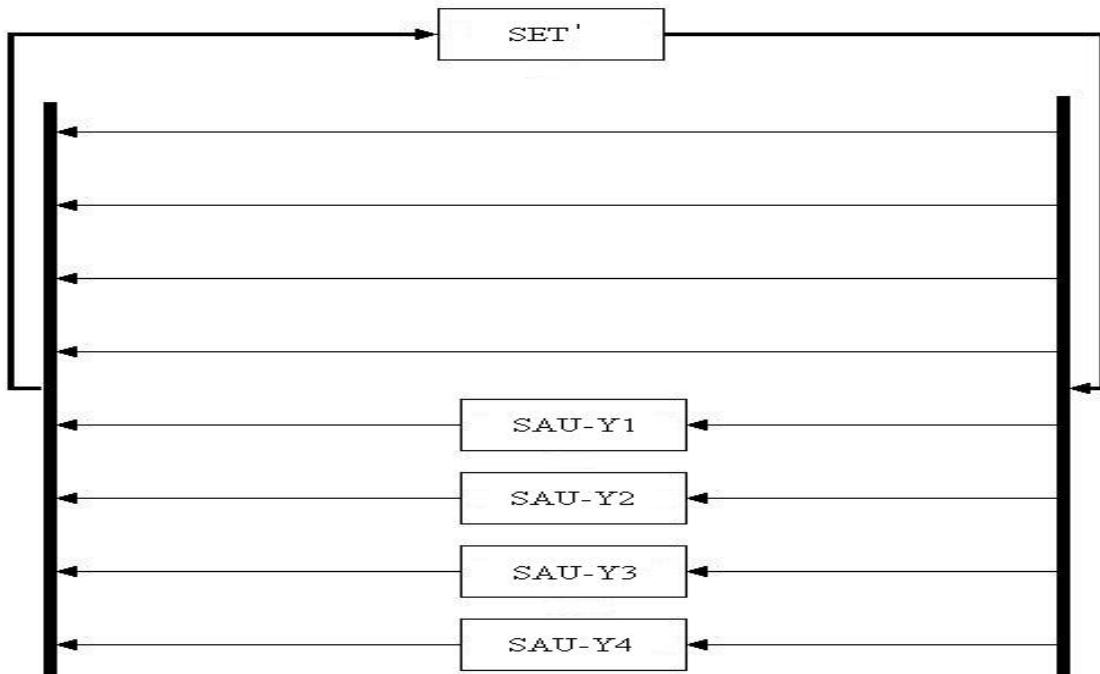


Рис. 10 САУ в ветвях Y1-Y4 ШВС

Пусть работает САУ в ветви Y1, а остальные САУ отключены. Результаты моделирования представлены на рис. 11.

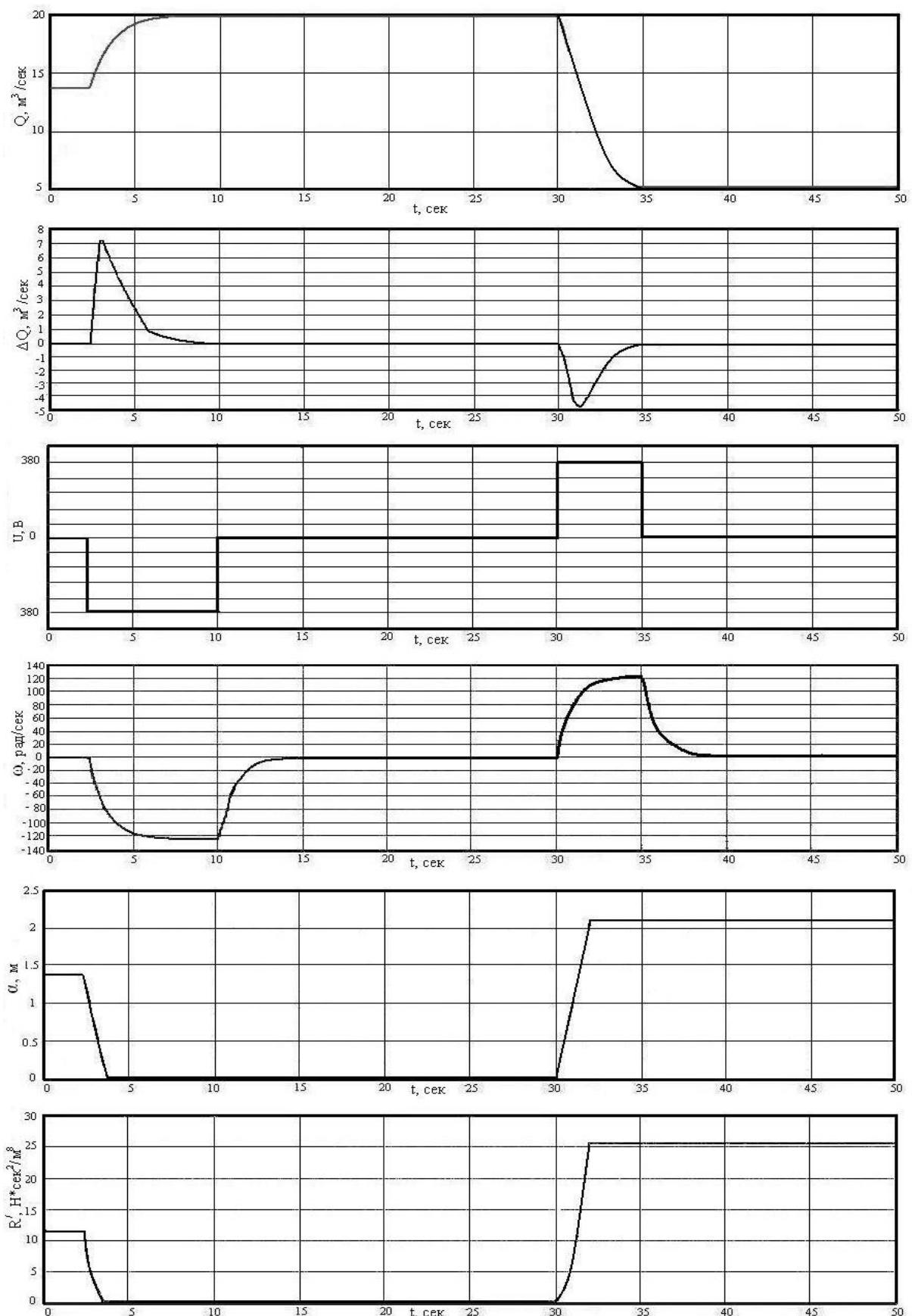


Рис. 11 Результаты моделирования расхода воздуха в ветви Y1 при работе САУ

На диаграммах отображены процессы, происходящие в ветви антидерева графа ШВС при подключении к ней САУ. При уменьшении  $R'$  начинает работу двигатель, который осуществляет передвижение РО, уменьшается  $\alpha$ ,  $\Delta Q$  растет и расход воздуха  $Q$  в данной ветви увеличивается. При увеличении  $R'$  двигатель работает в обратном режиме,  $\alpha$  увеличивается, и расход воздуха  $Q$  уменьшается. Принцип работы САУ в ветвях Y2-Y4 будет аналогичен.

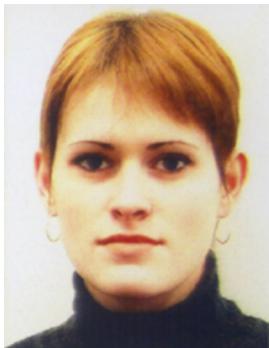
## **Выводы**

Разработана блочно-ориентированная модель шахтной вентиляционной сети как объекта управления расходами воздуха на основе векторно-матричной системы уравнений динамики воздухораспределения. К БО-модели ШВС подключены БО-модели систем автоматического регулирования расходов воздуха на выемочных участках. Исследования показали соответствие результатов моделирования тестовым расчетам. Реализация БО-моделей на языке Simulink открывает хорошие перспективы модельной поддержки разработок систем управления воздухораспределением в реальных ШВС действующих шахт.

## **Литература**

1. Моделирование динамических процессов рудничной аэробиологии. Абрамов Ф.А., Фельдман Л.П., Святный В.А. – Киев: Наук. думка, 1981.
2. Святный В.А. Диссертация - Моделирование аэрогазодинамических процессов и разработка систем управления проветриванием угольных шахт. Донецк, 1985, 408 с.
3. Математическое моделирование надежности и эффективности шахтных вентиляционных сетей. Ушаков В.К., 2003.
4. Автоматизация проветривания шахт. Абрамов Ф.А., Бойко В.А. – Киев: Наук. думка, 1967.
5. Управление воздухораспределением в шахтной вентиляционной сети. Акутин К.Г., Филиппович Е.И., Шойхет Л.А. – Москва : Недра, 1977.
6. Теория автоматического управления. Гольдфарб Л.С., Балтрушевич А.В., Круг Г.К., Нетушил А.В., Пастернак Е.Б. – Москва: Высшая школа, 1968.
7. Simulink: Dynamic System Simulation for MATLAB – Using Simulink, 3<sup>rd</sup> edition, MathWorks Inc., 1999.
8. MATLAB 6/6.1/6.5 + Simulink 4/5 в математике и моделировании. Дьяконов В.П. М.: СОЛОН-Пресс, 2003.
9. Simulink. Черных И. Среда создания инженерных приложений. М.: Диалог-МИФИ, 2004.

- 10.The MathWorks - MATLAB and Simulink for Technical Computing.  
<http://www.mathworks.com/>
- 11.Консультационный центр MATLAB компании Softline.  
<http://matlab.exponenta.ru/>



**Завадская Татьяна Владимировна.**

В 2003 году закончила Донецкий национальный технический университет. С 2004 года работает ассистентом на кафедре Электронные вычислительные машины. С 2004 по 2007 год обучалась в аспирантуре кафедры.

Научные интересы: математическое моделирование динамических систем.

---

Дата надходження до редакції 30.10.2008 р.