

Задача построения адекватного математического описания процесса

Ю. Л. МЕНЬШИКОВ

Днепропетровский национальный университет им. О.Гончара

В работе рассматриваются возможности и особенности одного из подходов решения задачи построения (синтеза) адекватного математического описания процесса для динамических систем с сосредоточенными параметрами. Предлагается несколько вариантов постановки задачи построения адекватного математического описания физического процесса в рамках этого подхода. Выполнены расчеты по реальным измерениям.

В роботі розглядаються можливості та особливості одного з підходів до розв'язання задачі побудови (синтезу) адекватного математичного опису процесу для динамічних систем зі застереженими параметрами. Пропонується декілько варіантів постановки задачі побудови адекватного математичного опису фізичного процесу у рамках цього підходу. Виконані розрахунки за реальними вимірами.

The possibilities and features of one of possible approaches to the solution of construction (synthesis) a problem of the adequate mathematical description of process for dynamic systems with the concentrated parameters are considered in paper. Some variants of statement of a problem of construction of the adequate mathematical description of physical process within the frame of this approach are offered. Calculations basis on real measurements are executed.

1. Введение. В последнее время в области математического моделирования появилось ряд новых понятий, которые требуют пояснений. Под термином математическое моделирование, например, в некоторых работах понимается только составление математического описания реальных процессов в динамических системах в виде дифференциальных уравнений [1]. Дальнейшее использование этого описания для получения характеристик движения системы называют математическим (или компьютерным) моделированием (simulation). Сравнение результатов вычислений с данными эксперимента называют верификацией (verification or validation) [2]. В данной работе под термином математическое моделирование будем понимать всю совокупность описанных операций: составление математического описания (алгебраические, дифференциальные, интегральные и иные уравнения), компьютерный или аналитический расчет, сравнение результатов с экспериментами [3,4]. Подобная терминология в большей степени соответствует нашим отечественным научным традициям.

Под математическим описанием процесса в данной работе понимается аналитическая связь (дифференциальная, алгебраическая, интегральная и т.д.) определенной структуры между выбранными переменными состояния исследуемой системы и внешними воздействиями (нагрузками).

Адекватность математического описания достигается путем построения «правильной» математической модели исследуемой системы и выбором «хорошей» модели внешнего воздействия. Под «правильной» моделью интуитивно понимается такая модель процесса, поведение которой совпадает с экспериментальными измерениями с приемлемой точностью под действием функции внешнего воздействия, которая соответствует реальному внешнему воздействию («хорошая» модель).

Рассмотрим задачу построения адекватного математического описания процесса на примере динамической системы с сосредоточенными параметрами, движение которой описывается линейной системой обыкновенных дифференциальных уравнений

$$\dot{x} = Ax + Bz, \quad (1)$$

с уравнением наблюдения

$$y = Cx, \quad (2)$$

где $x(t) = (x_1(t), x_2(t), \dots, x_{n_1}(t))^T$ есть вектор-функция переменных состояния ($(\cdot)^T$ – знак транспонирования), $z(t) = (z_1(t), z_2(t), \dots, z_{m_1}(t))^T$ – вектор-функция внешних воздействий, $y(t) = (y_1(t), y_2(t), \dots, y_{n_2}(t))^T$ – вектор-функция наблюдаемых в эксперименте переменных состояния [5,6]. Под внешними воздействиями (нагрузками) будем понимать функции $z_1(t), z_2(t), \dots, z_{m_1}(t)$, которые изменяются независимо от субъективных факторов или свойств и поведения исходной математической модели (1); $x \in X$, $z \in Z$, $y \in Y$; A, B, C – матрицы с постоянными коэффициентами, соответствующей размерности. Для простоты рассуждений будем полагать, что матрица C является единичной матрицей ($x(t) = y(t)$).

Рассмотрим однородную систему дифференциальных уравнений, которая соответствует системе (1):

$$\dot{x} = Ax. \quad (3)$$

Введем матрицу $F[t, t_0] = F[t]F^{-1}[t_0]$,

где

$$F[t] = \begin{bmatrix} f_1^{(1)}(t) & \dots & f_1^{(n)}(t) \\ \vdots & \ddots & \vdots \\ f_n^{(1)}(t) & \dots & f_n^{(n)}(t) \end{bmatrix},$$

$\{f^{(k)}(t)\}$ – n линейно-независимых решений системы

(3). Каждый из векторов $f^{(k)}(t)$ является вектором-столбцом с компонентами $f_1^{(k)}(t), f_2^{(k)}(t), \dots, f_n^{(k)}(t)$. Матрицу $F[t, t_0]$ называют фундаментальной матрицей

системы (3) [5]. В дальнейшем будем полагать, что $t_0 = 0$.

Движение $x(t) = x(t, t_0, x^0) = x(t, 0, x^0)$ системы (1), которое удовлетворяет начальному условию $x(0) = x^0$, определяется формулой Коши [7]:

$$x(t) = F[t]x^0 + \int_0^t F[t-\tau]Bz(\tau)d\tau = P(A, B, x^0, z), \quad (4)$$

где $P(A, B, x^0, z) = (p_1(A, B, x^0, z), \dots, p_{n_1}(A, B, x^0, z))^T$ есть вектор-функция, каждая компонента которой зависит от матриц A, B и от вектор-функции z и вектора столбца x^0 .

Предположим, что задана вектор-функция $x^g(t) = (x_1^g(t), \dots, x_{n_1}^g(t))^T$. Как правило, эта вектор-функция представлена в виде графика (экспериментальные измерения). Пусть $\tilde{x}(t) = (\tilde{x}_1(t), \dots, \tilde{x}_{n_1}(t))^T$ есть вектор-функция, которая используется в расчетах. Величина отклонения $\tilde{x}(t)$ от $x^g(t)$ определяется точностью аппроксимации экспериментальных данных и задана априори:

$$\|\tilde{x}(t) - x^g(t)\|_X \leq \delta_1.$$

Будем полагать, что результаты математического моделирования адекватны экспериментальным измерениям, если выполняется неравенство

$$\rho_X(P(A, B, x^0, z), \tilde{x}) \leq \varepsilon, \quad (5)$$

где $\rho_X(P, y)$ есть расстояние между вектор-функцией P и вектор-функцией $\tilde{x}(t)$ в некотором метрическом пространстве X , ε – заданная величина (требуемая точность совпадения эксперимента с результатами математического моделирования).

Одним из возможных вариантов неравенства (5) может быть следующее

$$\|P(A, B, x^0, z) - \tilde{x}\|_X \leq \varepsilon, \quad (6)$$

где $\|\cdot\|_X$ есть норма в функциональном пространстве X .

Величина ε задается априори и характеризует желаемое качество математического моделирования (степень адекватности результатов математического моделирования).

Очевидно, что при выполнении неравенства (5) матрицы A, B и вектор-функция z оказываются связанными. Нетрудно показать, что при фиксированных матрицах A, B в (6) существует бесконечно много различных между собой вектор-функций z , которые будут удовлетворять неравенству (6) [7]. И, наоборот, при фиксированной вектор-функции z существует бесконечно много различных матриц A, B , для которых выполняется (6) [7].

В практике математического моделирования проверка неравенства (6), как правило, не осуществляется, но его выполнение подразумевается. В величину ε входит обязательным слагаемым погрешность аппроксимации δ_1 и, поэтому, всегда выполняется неравенство $\delta_1 \leq \varepsilon$. Это происходит по той причине, что точ-

ность проведения экспериментальных измерений, как правило, на порядок выше требуемой точности моделирования. Часто довольствуются лишь качественным совпадением результатов математического моделирования с экспериментом.

Таким образом, для открытых динамических систем критерию адекватности результатов математического моделирования могут удовлетворять совершенно различные системы (различные матрицы A, B) с различными вектор-функциями $z(t)$.

Если динамическая система замкнутая, тогда вектор-функция $P(A, B, x^0, z)$ будет зависеть только от матрицы A и вектора x^0

$$P(A, B, x^0, z) = P(A, x^0).$$

Неравенство (6) в этом случае также будет определять бесконечное множество различных матриц A . То есть и в этом случае критерия выбора одной «хорошей» математической модели не существует.

2. Возможный алгоритм синтеза адекватного математического описания

Таким образом, задачу синтеза адекватного математического описания можно сформулировать следующим образом: по заданным матрицам A, B необходимо построить модель внешнего воздействия, с использованием которой результаты математического моделирования будут совпадать с определенной точностью с результатами эксперимента. Другими словами, необходимо построить такую модель внешнего воздействия, которая будет давать адекватные результаты математического моделирования при использовании ранее выбранного математического описания (матрицы A, B). Такой подход для построения пары (математическое описание + модель внешнего воздействия) не является единственным. Возможно также вначале фиксировать модель внешнего воздействия (с некоторой погрешностью), а затем выбирать математическое описание, которое удовлетворяло бы условиям адекватности (6).

Рассмотрим теперь возможности первого алгоритма на примере систем с сосредоточенными параметрами.

Пусть поведение некоторого физического процесса хорошо описывается системой обыкновенных дифференциальных уравнений (1) с уравнением наблюдения (2).

Математическое описание (1) с переменными состояниями $x(t)$ можно представить в виде совокупности взаимодействующих отдельных элементарных звеньев с выходными переменными $x_1(t), x_2(t), \dots, x_{n_1}(t)$. Взаимодействие отдельных звеньев происходит посредством переменных состояний (внутренних взаимодействий). Если экспериментальным путем измерить, например, переменную состояния $x_k(t)$, тогда исходную систему можно представить одной или двумя более простыми подсистемами, приложив дополнительные внешние воздействия $d_k x_k(t)$ и $-d_k x_k(t)$ к соответствующим частям ($d_k - \text{const}$). Назовем такое преобразование « k -ым сечением» исходной системы [7]. Результатом такого сечения можно получить ряд более простых подсистем исходной системы.

Будем предполагать, что с помощью ряда «сечений» указанного типа выделена подсистема исходной системы, у которой известны все внешние воздействия (часть из которых получена из переменных состояния) кроме одного искомого воздействия $z_i(t)$, и известна одна из переменных состояния подсистемы, например, $x_j(t)$.

Пусть движение полученной подсистемы движение которой описывается дифференциальным уравнением

$$\dot{x} = A_1x + B_1z, \quad (7)$$

с уравнением наблюдения

$$y = C_1x + D_1z, \quad (8)$$

где $x(t) = (x_1(t), x_2(t), \dots, x_n(t))^T$,

$z(t) = (z_1(t), \dots, z_m(t))^T$, $y(t) = (y_1(t), y_2(t), \dots, y_n(t))^T$;

A_1, B_1, C_1, D_1 – матрицы с постоянными коэффициентами, соответствующей размерности; D_1 – диагональная матрица с первым нулевым диагональным элементом; матрица C_1 имеет только один ненулевой элемент в первой строке, например, первый c_1 .

Движение подсистемы (7) $x(t) = x(t, x^0)$ системы (1), которое удовлетворяет начальному условию $x(0) = x^0$, определяется формулой Коши.

Из уравнения наблюдения имеем

$$\begin{aligned} x_1(t) = y_1(t) &= \Phi[t]x^0 + \int_0^t \Phi[t-\tau]B z(\tau)d\tau, \\ x_2(t) &= y_2(t) = d_2 z_2(t), \\ &\dots\dots\dots \\ x_n(t) &= y_n(t) = d_n z_n(t), \end{aligned} \quad (9)$$

где $\Phi_1[t]$ – фундаментальная матрица однородной системы (7) с компонентами $\phi_k^{(i)}$.

Первое уравнение системы (9) дает

$$\begin{aligned} x_1(t) = y_1(t) &= \begin{bmatrix} \sum_{i=1}^n \phi_1^{(i)}(t)x_i^0 \\ \dots\dots\dots \\ \sum_{i=1}^n \phi_n^{(i)}(t)x_i^0 \end{bmatrix} + \int_0^t \Phi[t-\tau]B z(\tau)d\tau, \\ x_1(t) &= \sum_{i=1}^n \phi_1^{(i)}(t-\tau)x_i^0 + \int_0^t \sum_{i=1}^n \phi_1^{(i)}(t-\tau) \sum_{k=1}^m b_{ik}z_k(\tau)d\tau = \\ &= \sum_{i=1}^n \phi_1^{(i)}(t-\tau)x_i^0 + \int_0^t z_1(\tau) \sum_{i=1}^n \phi_1^{(i)}(t-\tau)b_{i1}z_k(\tau)d\tau + \\ &+ \int_0^t [z_2(\tau) \sum_{i=1}^n \phi_1^{(i)}(t-\tau)b_{i2} + \dots + z_m(\tau) \sum_{i=1}^n \phi_1^{(i)}(t-\tau)b_{im}]d\tau = \\ &= \sum_{i=1}^n \phi_1^{(i)}(t-\tau)x_i^0 + \int_0^t K_1(t-\tau)z_1(\tau)d\tau + \sum_{j=2}^m \int_0^t K_j(t-\tau)z_j(\tau)d\tau \end{aligned}$$

Здесь приняты обозначения:

$$K_1(t-\tau) = \sum_{i=1}^n \phi_1^{(i)}(t-\tau)b_{i1},$$

$$K_j(t-\tau) = \sum_{i=1}^n \phi_1^{(i)}(t-\tau)b_{ij}, \quad j = 2, 3, \dots, m$$

Из системы (9) имеем

$$\begin{aligned} x_1(t) &= \sum_{i=1}^n \phi_1^{(i)}(t-\tau)x_i^0 + \int_0^t K_1(t-\tau)z_1(\tau)d\tau + \\ &+ \sum_{j=2}^m \frac{1}{d_j} \int_0^t K_j(t-\tau)z_j(\tau)d\tau, \end{aligned}$$

или

$$\int_0^t K_1(t-\tau)z_1(\tau)d\tau = E(t), \quad (10)$$

где

$$E(t) = x_1(t) - \sum_{i=1}^n \phi_1^{(i)}(t-\tau)x_i^0 - \sum_{j=2}^m \frac{1}{d_j} \int_0^t K_j(t-\tau)z_j(\tau)d\tau$$

есть известная функция.

Перепишем (10) в виде

$$Az = u_{\delta_1} = B \tilde{x}, \quad (11)$$

где A – линейный вполне непрерывный оператор $A: Z \rightarrow U$, $z \in Z$, $u_{\delta_1} \in U$, $\tilde{x} \in X$, $B: X \rightarrow U$ – линейный оператор, $\tilde{x} = (\tilde{x}_1(t), z_1(t), z_2(t), \dots, z_r(t))^T$ – исходные экспериментальные данные; z – искомая функция, $(Z, U, X$ – банаховы функциональные пространства).

3. Постановка задачи синтеза внешнего воздействия

Пусть искомое внешнее воздействие z и заданный отклик математической модели $\tilde{x} \in X$ связаны зависимостью (11).

В дальнейшем будем полагать, что элемент $\tilde{x} \in X$ отличается от вектор-функции x^g , заданной в виде экспериментальной зависимости, на величину δ_1 :

$$\|x^g - \tilde{x}\|_X \leq \delta_1,$$

где x^g – заданный отклик системы, $\delta_1 = \text{const}$, $\delta_1 > 0$.

Обозначим через Q_{δ_1} множество возможных решений обратной задачи идентификации модели внешнего воздействия (12) при фиксированных операторах A, B :

$$Q_{\delta_1} = \{z : \|Az - B\tilde{x}\|_U \leq \delta_1 \|B\| = \delta_0\}.$$

Любая функция z из множества Q_{δ_1} является хорошей моделью внешнего воздействия, так как функция Az совпадает с $B\tilde{x}$ с точностью измерения. Множество Q_{δ_1} является неограниченным при любом δ_1 (некорректная задача), так как оператор A является вполне непрерывным в подавляющем большинстве случаев [8]. Задача нахождения $z \in Q_{\delta_1}$ названа *задачей синтеза модели внешнего воздействия* методом идентификации [5-7]. Для отбора наилучшей модели внешнего воздействия из бесконечного множества различных «хороших» моделей в работах [5-7] предлагается использовать некоторый непрерывный функционал $\Omega[z]$ со спе-

циальными свойствами, определенный на Z_1 (Z_1 есть некоторое подмножество Z) [8]. За решение задачи синтеза модели внешнего воздействия можно принимать элемент $z_{\delta_1} \in Q_{\delta_1}$, для которого выполняется равенство

$$\Omega[z_{\delta_1}] = \inf_{z \in Q_{\delta_1} \cap Z_1} \Omega[z]. \quad (12)$$

При этом нет оснований полагать, что функция z_{δ_1} будет близка к реальному (точному) внешнему воздействию z_T .

Решение экстремальной задачи (12) (элемент z_{δ_1}) на множестве Q_{δ_1} существует [8]. Этот элемент устойчив к малым изменениям исходных данных. Решение задачи (12) может быть неединственно. Для целей математического моделирования подходит любое такое решение.

Функцию $z_{\delta_1} \in Q_{\delta_1}$ можно интерпретировать также как наиболее стабильную часть модели внешнего воздействия. Известно из теории информации, что высокочастотная часть сигнала более чувствительна к изменению внешних факторов и параметров. В работе В.Я. Виленкина [9] было показано, что функция z_{δ_1} представляет собой результат фильтрации высокочастотных составляющих [9]. Следовательно, функцию z_{δ_1} можно трактовать как самую устойчивую к изменению неучтенных факторов и параметров составляющую внешнего воздействия, которая вызывает отклик подсистемы, совпадающий с точностью δ_0 с экспериментально измеренным $Bx = u_{\delta_1}$. За решение задачи синтеза модели внешнего воздействия будем принимать наиболее устойчивый к изменению неучтенных факторов элемент $z_{\delta_1} \in Q_{\delta_1}$, (решение экстремальной задачи (12)). Указанное свойство является важным с точки зрения дальнейшего использования полученного решения при математическом моделировании физических процессов.

4. Постановка задачи синтеза модели для класса операторов.

При исследовании конкретных динамических систем структура математического описания, как правило, является фиксированной. Исходя из конструктивных особенностей конкретных систем или устройств, возможно достаточно точно определить параметры математического описания (параметры матриц A, B). Однако эти параметры следует полагать заданными приближенно. Погрешность определения параметров зависит от способа приведения динамических систем к более простым системам [11], от различного рода предположений и допущений [10], от учета тех или иных факторов [10]. Эта погрешность может быть оценена сверху и, как правило, она не превосходит 10%.

При получении конкретной математической модели реального объекта приходится использовать разнообразные методы упрощения, учета тех или иных сил, степени их влияния на движение системы и т.д. Это приводит к тому, что у разных исследователей получаются различные математические описания (с разными параметрами) реальной системы, даже если структуры математических описаний (моделей) совпадают. Обозначим через $p \in R^n$ вектор параметров математиче-

ского описания физического процесса. Будем полагать, что вектор параметров математической модели p не определен точно и может принимать значения в некоторой замкнутой области $D \subset R^n$, то есть $p \in D$. Каждому вектору параметров $p \in D$ соответствуют определенные операторы A_p, B_p в уравнении (11) и эти операторы образуют два класса операторов $K_A = \{A_p\}$, $K_B = \{B_p\}$ при изменении p внутри D . Будем полагать для простоты, что все операторы A_p вполне непрерывные, а операторы B_p – линейные и необратимые. Обозначим через h_1 и d_1 величины максимального отклонения операторов A_p из K_A и операторов B_p из K_B , соответственно:

$$\sup_{p_\alpha, p_\beta \in D} \|A_{p_\alpha} - A_{p_\beta}\|_{Z \rightarrow U} \leq h_1,$$

$$\sup_{p_\gamma, p_\lambda \in D} \|B_{p_\gamma} - B_{p_\lambda}\|_{X \rightarrow U} \leq d_1.$$

Рассмотрим обратную задачу синтеза «хорошей» модели внешнего воздействия для классов операторов (моделей) K_A, K_B [5,7]. Тогда множество возможных решений с учетом погрешности операторов A_p, B_p расширится до множества

$$Q_{h_1, d_1, \delta_1} = \{z : \|A_p z - B_p x_\delta\|_U \leq \delta_1 b_0 + d_1 \|x_\delta\| + h_1 \|z\|_Z\},$$

$$\text{где } b_0 = \sup_{p \in D} \|B_p\|_{X \rightarrow U}.$$

Любая функция из Q_{h_1, d_1, δ_1} вызывает отклик математической модели, который совпадает с откликом реального объекта с погрешностью, которая учитывает погрешность экспериментальных измерений и погрешность возможного отклонения параметров вектора $p \in D$. Задача нахождения $z \in Q_{h_1, d_1, \delta_1}$ названа по аналогии с предыдущей задачей [5-7] *задачей синтеза для класса операторов (моделей)* [5-7].

Отметим, что в множестве решений обратной задачи синтеза при фиксированном операторе A_p из K_A содержатся элементы с неограниченной нормой (некорректная задача), поэтому величина $h_1 \|z\|_Z$ может быть бесконечно большой. Формально такая ситуация неприемлема, так как она означает, что погрешность математического моделирования равна бесконечности, если в качестве моделей использовать произвольную функцию из Q_{h_1, d_1, δ_1} . Следовательно, не все функции из Q_{h_1, d_1, δ_1} будут являться «хорошими» моделями внешнего воздействия.

Введем в рассмотрение множества $Q_{\varepsilon, p}$:

$$Q_{\varepsilon, p} = \{z : \|A_p z - B_p \tilde{x}\|_U \leq \varepsilon \|B_p\|\}.$$

В дальнейшем будем полагать, что величина $\|u_{\delta_1}\|_U$ превышает величину ε , т.е. $\varepsilon < \|u_{\delta_1}\|_U$. В противном случае в множество $Q_{\varepsilon, p}$ при любом операторе $A_p \in K_A$, для которого $A_p 0 = 0$, будет входить нулевой элемент пространства Z (функция тождественно равная нулю). Этот случай не представляет практического интереса, так как отклик u_{δ_1} можно получить с тривиальной моделью внешнего воздействия.

Пусть теперь $\delta_1 < \|u_{\delta_1}\|_U < \varepsilon$. Тогда в $Q_{\varepsilon,p}$ обязательно будет входить нулевой элемент при условии, что $A_p 0 = 0$. Однако, в множество Q_{h_1, d_1, δ_1} нулевой элемент не входит. Иначе из неравенства $\|A_p 0 - u_{\delta_1}\|_U = \|u_{\delta_1}\|_U \leq \delta_1$ получаем противоречие с неравенством $\delta_1 < \|u_{\delta_1}\|_U$.

При $\varepsilon < \|u_{\delta_1}\|_U$ нулевой элемент не входит ни в Q_{h_1, d_1, δ_1} , ни в $Q_{\varepsilon,p}$ для линейных операторов $A_p \in K_A$. В дальнейшем будем считать, что последнее неравенство всегда выполняется.

Таким образом, если учитывать погрешность оператора A_p в неравенстве (5), то необходимо величину ε в общем случае полагать равной бесконечности. Другими словами, неравенство (5) для случая $\delta_1 < \varepsilon$ нельзя обосновать погрешностью оператора A_p .

Поскольку все модели $A_p \in K_A$ и $B_p \in K_B$ можно считать эквивалентными, тогда представляет интерес рассмотреть задачу синтеза единой модели внешнего воздействия для всех описаний (моделей) из K_A и K_B [5,7]. Постановка задач синтеза адекватного математического описания в случае неточных операторов $A_p \in K_A$, $B_p \in K_B$ может найти применение при математическом моделировании в случаях, когда адекватное математическое описание удовлетворяет некоторым дополнительным условиям, например, условию минимизации затрат управления. Одним из возможных вариантов постановки такой задачи может быть задача построения *наиболее устойчивого решения* на множестве Q_{h_1, d_1, δ_1} :

$$\Omega[z^0] = \inf_{z \in Q_{h_1, d_1, \delta_1} \cap Z_1} \Omega[z]. \quad (3)$$

Расчеты ряда практических задач показали, что множество Q_{h_1, d_1, δ_1} является слишком широким множеством, в которое попадает, как правило, тривиальная функция.

Для устранения этого недостатка в работах [11-13] предложен метод специального оператора, который позволяет повысить точность приближенного решения.

Выводы

В работе сформулирована постановка задачи синтеза адекватного математического описания для физических процессов, которые хорошо описываются обыкновенными дифференциальными уравнениями. Рассмотрены особенности задачи и предложен метод нахождения устойчивого решения. Впервые сформулирована задача синтеза для класса операторов. Выполнены численные расчеты по реальным измерениям.

ЛИТЕРАТУРА

1. Z. Situm, M. Essert, T. Zilic. Proc. of 6th EUROSIM Congress on Modelling and Simulation, Ljubljana, Slovenia, 9—12 Sept., 2007, p.12.
2. J. Santos, Z. Vale, C. Ramos. Proc. of 4-th Int. Conf. on Informatics in Control, Automation and Robotics, vol. ICSO, Angers, France, May 9—12, 2007, p.179—185.
3. В. Е. Ходаков, А. В. Петровский. Математические модели и современные информационные технологии, Сб. Науч. Трудов. Херсон, 3 сент. — 6 окт. 1998, Киев, С. 248—251.
4. Э. Береславский, Т. Соловьева. Вестник Херсонского гос. техн. ун-в. 3 (19), — Херсон, 2003, С. 37—40.
5. Ю. Л. Меньшиков. Вестник ХГТУ, — Херсон, № 2 (15), — 2002, С. 326—329.
6. Ю. Л. Меньшиков. Вісник КНУ, Математика, — Київ, Україна, — 2004, вип.2, С.310—315.
7. Ю. Л. Меньшиков, Н. В. Поляков. Идентификация моделей внешних воздействий. — Вид-во «Наука та Освіта», Дніпропетровськ, — 2009, 188 с.
8. А. Н. Тихонов, В. Я. Арсенин, Методы решения некорректных задач. — М.: Наука, — 1979, 287 с.
9. С. Я. Виленкин, Автоматика и телемеханика, — 1968, № 2, С. 52—55.
10. Ю. Л. Меньшиков. Сб. Динамика и прочность тяжелых машин. Днепропетр. ун-т, вып. 9, Днепропетровск, — 1985, С. 89—91.
11. Ю. Л. Меньшиков, Обратная задача синтеза модели внешнего воздействия. “Вестник нац. техн. ун-та ХПИ”, Сб. науч. трудов, — Харьков, 9’2002, т.8, С. 132—136.
12. Ю. Л. Меньшиков, А. Г. Наконечный. Proc. of Problems of Decision making under Uncertainties (PDMU-2003). Int. Conf, September 8—12, — 2003, Kiev—Alushta. Ukraine. 2003. — С. 80—82.
13. Yu. L. Menshikov, N. V. Polyakov. Proc. of ICTAM 2004, August 15—21, Warsaw, Poland, 2004, 4p.