

УДК 517.977

**К ЗАДАЧЕ ДИНАМИЧЕСКОЙ РЕКОНСТРУКЦИИ ВОЗМУЩЕНИЯ
В НЕЛИНЕЙНОЙ СИСТЕМЕ ДИФФЕРЕНЦИАЛЬНЫХ УРАВНЕНИЙ****В. Л. Розенберг**

Задача реконструкции неизвестного возмущения в системе обыкновенных дифференциальных уравнений специального вида исследуется с позиций подхода теории динамического обращения. Рассматривается постановка, в которой реконструкция возмущения проводится синхронно с развитием процесса на основе неточной дискретной информации о части координат фазовой траектории. Предлагается конечношаговый программно реализуемый алгоритм решения, основанный на методе вспомогательных позиционно управляемых моделей, выписана оценка его точности. Приведен иллюстрирующий пример. Новизна статьи состоит в рассмотрении обратной задачи для частично наблюдаемой системы с нелинейным по возмущению уравнением, описывающим динамику неизмеряемой координаты.

Ключевые слова: система обыкновенных дифференциальных уравнений, нелинейность по возмущению, дефицит информации, динамическое восстановление, управляемая модель.

V. L. Rozenberg. On a problem of dynamic disturbance reconstruction in a nonlinear system of differential equations.

The problem of reconstructing an unknown disturbance in a system of ordinary differential equations of a special kind is investigated on the basis of the approach of the theory of dynamic inversion. A statement is considered in which the disturbance is reconstructed synchronously with the process from incomplete discrete information on a part of coordinates of the phase trajectory. A finite-step software-oriented solution algorithm based on the method of auxiliary closed-loop models is proposed, and its error is estimated. The novelty of the paper is that we consider the inverse problem for a partially observed system with a nonlinear with respect to disturbance equation describing the dynamics of the unmeasured coordinate.

Keywords: system of ordinary differential equations, nonlinearity with respect to disturbance, lack of information, dynamic reconstruction, controlled model.

MSC: 9K15, 93C41

DOI: 10.21538/0134-4889-2021-27-2-197-207

Введение

Рассматриваемая задача реконструкции неизвестного возмущения в системе обыкновенных дифференциальных уравнений (ОДУ) специального вида на основе неполной и неточной информации о фазовом состоянии вкладывается в проблематику обратных задач динамики управляемых систем. Это направление интенсивно развивается в рамках общей теории идентификации благодаря многочисленным приложениям. Первые публикации относятся к 60-м годам прошлого века [1; 2], когда были получены некоторые критерии однозначной разрешимости обратных задач и непрерывной зависимости “вход/выход” для линейных систем ОДУ. Обратные задачи динамики, как правило, являются некорректными и требуют применения регуляризирующих процедур. Большое количество работ посвящено апостериорным подходам к построению регуляризирующих алгоритмов решения различных задач оценивания параметров динамической системы на основе всей предыстории измерений ее выхода. Отметим некоторые источники. Классическая монография [3] фактически содержит введение в теорию идентификации. В работе [4] основное внимание уделяется теоретическому анализу и практическому применению различных методов идентификации нестационарных объектов. Алгоритмы для оценивания переменных входов линейных систем обсуждаются в [5]. Монографии [6; 7] посвящены ключевым аспектам теории обратных и некорректных задач. Решение задачи с помощью

аппроксимации по методу наименьших квадратов обсуждается в [8], идеи стохастической оптимизации используются в [9].

В настоящей работе для решения изучаемой задачи используется ставший классическим подход, предложенный и развитый в работах А. В. Кряжковского, Ю. С. Осипова и их коллег (см. [10–12] и библиографию в [12]) и получивший название метода динамического обращения. Он основан на сочетании принципов теории позиционного управления, в первую очередь принципа экстремального прицеливания Н. Н. Красовского [13], и идей теории некорректных задач [6]. Суть подхода состоит в сведении задачи реконструкции к задаче управления по принципу обратной связи вспомогательной динамической системой (моделью), причем адаптация модельного управления к результатам текущих наблюдений обеспечивает требуемую аппроксимацию неизвестного входа синхронно с развитием процесса. Метод динамического обращения многократно применялся для решения задач реконструкции, управления, наведения в различных постановках в системах, описываемых ОДУ, дифференциально-функциональными уравнениями, уравнениями и вариационными неравенствами с распределенными параметрами, стохастическими дифференциальными уравнениями и др. Были созданы устойчивые алгоритмы, работающие для некоторых классов частично наблюдаемых систем [12; 14–16], в которых роль входного сигнала могли играть, к примеру, измерения части координат фазового вектора детерминированного или стохастического уравнения или значения решения на некоторых подмножествах области определения в бесконечномерной задаче. В качестве общей черты рассмотренных систем следует отметить их линейность по управлению/возмущению.

Отличительной особенностью задачи динамической реконструкции в условиях дефицита информации, рассматриваемой в настоящей статье, является нелинейность по возмущению уравнения, описывающего динамику неизмеряемой координаты системы ОДУ третьего порядка. Представляется, что полученные результаты в перспективе будут полезны для исследования разрешимости нелинейных задач в различных постановках.

1. Постановка задачи

Рассматривается нелинейная система ОДУ следующего вида:

$$\begin{aligned} \dot{x}_1(t) &= f_1(t, x(t)) + g_1(t, x(t))u_1(t), & \dot{x}_2(t) &= f_2(t, x(t)) + g_2(t, x(t))u_2(t), \\ \dot{x}_3(t) &= f_3(t, x(t)) + g_3(t, x(t))u_1(t)u_2(t), & x_1(t_0) &= x_{10}, \quad x_2(t_0) = x_{20}, \quad x_3(t_0) = x_{30}. \end{aligned} \quad (1.1)$$

Здесь $t \in T = [t_0, \vartheta]$, $x(\cdot) = (x_1(\cdot), x_2(\cdot), x_3(\cdot)) \in \mathbb{R}^3$ — фазовая траектория системы; $u_1(\cdot), u_2(\cdot)$ — скалярные возмущения, принимающие значения из заданного выпуклого компакта $P \in \mathbb{R}$ и имеющие ограниченную на T вариацию, т. е. $u_1(\cdot), u_2(\cdot) \in U$, $U = \{u(\cdot) \in V(T; \mathbb{R}) : u(t) \in P \quad \forall t \in T\}$; функции f_1, f_2, f_3 и g_1, g_2, g_3 являются липшицевыми по совокупности переменных. Дополнительно полагаем, что производные $\dot{x}_1(\cdot), \dot{x}_2(\cdot)$ имеют ограниченную на T вариацию, а функции g_1, g_2 нигде не обращаются в ноль. Решение задачи Коши понимается в смысле Каратеодори.

Обсуждаемая задача состоит в следующем. В дискретные, достаточно частые моменты времени $\tau_i \in T$, $\tau_i = t_0 + i\delta$, $\delta = (\vartheta - t_0)/l$, $i \in [1 : (l - 1)]$, поступает неточная информация о первых двух координатах движения. Полагаем, что начальное состояние системы известно. Результаты измерений, величины $\xi_{1i}, \xi_{2i} \in \mathbb{R}$, удовлетворяют неравенствам

$$|\xi_{1i} - x_1(\tau_i)| \leq h, \quad |\xi_{2i} - x_2(\tau_i)| \leq h, \quad (1.2)$$

где $h \in (0, 1)$ — величина погрешности измерений.

Требуется указать алгоритм динамического восстановления неизвестных возмущений $u_1(t)$ и $u_2(t)$ по информации ξ_{1i}, ξ_{2i} , $i \in [1 : (l - 1)]$, причем отклонение приближений от реальных входов в метрике пространства $L_2(T)$ должно быть сколь угодно мало при достаточно малом h и специальным образом согласованном с ним шаге временной дискретизации $\delta = \delta(h)$.

Конечношаговый программно реализуемый разрешающий алгоритм основан на идеях работ [10; 14]. В связи с неполнотой информации (в моменты τ_i измеряется не весь фазовый вектор) в модель вводится блок динамической аппроксимации неизвестной координаты $x_3(t)$, который играет роль поставщика информации о текущем полном фазовом состоянии системы. Эта информация оперативно передается на блок, формирующий по закону обратной связи модельное управление, приближающее реальное возмущение. Как было сказано выше, новизна работы состоит в рассмотрении обратной задачи для динамической системы (1.1), в которой возмущение, подлежащее реконструкции и стесненное известными геометрическими ограничениями, нелинейно входит в неизмеряемую компоненту. Именно вид возмущения в уравнении для $x_3(t)$ определяет специфику задачи восстановления.

2. Алгоритм решения

Алгоритм, приведенный ниже, разработан на основе вычислительной процедуры из [14] с учетом специфики системы (1.1). В начальный момент $\tau_0 = t_0$ фиксируется значение h , определяются параметры алгоритма, в том числе величина $l = l(h)$, и строится равномерное разбиение промежутка T с шагом $\delta(h) = (\vartheta - t_0)/l(h)$: $\tau_i \in T$, $\tau_i = t_0 + i\delta(h)$, $i \in [0 : l(h)]$.

Вводится управляемая система-модель, фактически содержащая два блока. Первый блок, идентификатор, используя неточные измерения вида (1.2), аппроксимирует неизмеряемую координату $x_3(t)$ в непрерывной метрике. Второй блок, контроллер, на основе полученной информации о полном фазовом состоянии системы (1.1) вычисляет управления, приближающие искомые возмущения $u_1(t)$ и $u_2(t)$ в метрике пространства $L_2(T)$. Управления, подающиеся на вход модели, вырабатываются в соответствии с законами обратной связи на основе регуляризованного принципа экстремального прицеливания Н. Н. Красовского [13].

В силу сделанных предположений первые два уравнения (1.1) формально могут быть решены относительно $u_1(t)$, $u_2(t)$:

$$u_1(t) = \frac{\dot{x}_1(t) - f_1(t, x(t))}{g_1(t, x(t))}, \quad u_2(t) = \frac{\dot{x}_2(t) - f_2(t, x(t))}{g_2(t, x(t))}. \quad (2.1)$$

Фазовый вектор модели обозначим через $w(t)$; он состоит из двух компонент, определяемых их функциями:

- (i) три координаты идентификатора $w_{y1}(t)$, $w_{y2}(t)$, $w_z(t)$;
- (ii) две координаты контроллера $w_{v1}(t)$, $w_{v2}(t)$.

Динамика модели и ее начальное состояние задаются соотношениями

$$\begin{aligned} \dot{w}_{y1}(t) &= \bar{u}_{1i}, & \dot{w}_{y2}(t) &= \bar{u}_{2i}, \\ \dot{w}_z(t) &= f_3(\tau_i, \bar{w}(\tau_i)) + G(\tau_i, \bar{w}(\tau_i))(\bar{u}_{1i} - f_1(\tau_i, \bar{w}(\tau_i)))(\bar{u}_{2i} - f_2(\tau_i, \bar{w}(\tau_i))), \\ \dot{w}_{v1}(t) &= f_1(\tau_i, \bar{w}(\tau_i)) + g_1(\tau_i, \bar{w}(\tau_i))v_{1i}, & \dot{w}_{v2}(t) &= f_2(\tau_i, \bar{w}(\tau_i)) + g_2(\tau_i, \bar{w}(\tau_i))v_{2i}, \\ w_{y1}(t_0) &= x_{10}, w_{y2}(t_0) = x_{20}, w_z(t_0) = x_{30}, w_{v1}(t_0) = x_{10}, w_{v2}(t_0) = x_{20}. \end{aligned} \quad (2.2)$$

Здесь $t \in (\tau_i, \tau_{i+1}]$, $i \in [0 : (l(h) - 1)]$, $\bar{w}(\tau_i) = (\xi_{1i}, \xi_{2i}, w_z(\tau_i))$, $G(\cdot, \cdot) = g_3(\cdot, \cdot)/(g_1(\cdot, \cdot)g_2(\cdot, \cdot))$, $G(t, x(t)) = G(t, x_1(t), x_2(t), x_3(t))$, $G(\tau_i, \bar{w}(\tau_i)) = G(\tau_i, \xi_{1i}, \xi_{2i}, w_z(\tau_i))$. Управляющие воздействия \bar{u}_{1i} , \bar{u}_{2i} , v_{1i} , v_{2i} вычисляются позиционно в момент τ_i .

Предполагая ограниченность модулей правых частей уравнений системы (1.1) константой \bar{K} (ее существование очевидно), находим величины \bar{u}_{1i} и \bar{u}_{2i} из соотношений

$$\begin{aligned} \bar{u}_{1i} &= \arg \min \{ 2(w_{y1}(\tau_i) - \xi_{1i})u + \bar{\alpha}|u|^2 : |u| \leq \bar{K} \}, \\ \bar{u}_{2i} &= \arg \min \{ 2(w_{y2}(\tau_i) - \xi_{2i})u + \bar{\alpha}|u|^2 : |u| \leq \bar{K} \}. \end{aligned} \quad (2.3)$$

Вторая пара модельных управлений v_{1i} и v_{2i} определяется следующим образом:

$$\begin{aligned} v_{1i} &= \arg \min \{2(w_{v1}(\tau_i) - \xi_{1i})g_1(\tau_i, \bar{w}(\tau_i))v + \alpha|v|^2 : v \in P\}, \\ v_{2i} &= \arg \min \{2(w_{v2}(\tau_i) - \xi_{2i})g_2(\tau_i, \bar{w}(\tau_i))v + \alpha|v|^2 : v \in P\}. \end{aligned} \quad (2.4)$$

Здесь $\bar{\alpha} = \bar{\alpha}(h)$ и $\alpha = \alpha(h)$ — параметры регуляризации. Очевидно, из формул (2.3) и (2.4) модельные управления могут быть найдены явно.

Динамика (2.2) выбирается из следующих соображений. Движение компонент $w_{y1}(t)$ и $w_{y2}(t)$ при выборе модельных управлений (2.3) обеспечивает аппроксимацию последними производных $\dot{x}_1(t)$ и $\dot{x}_2(t)$ в метрике пространства $L_2(T)$ (тем самым обрабатывается некорректность задачи численного дифференцирования). Тогда, пользуясь оценкой (1.2) и формальным выражением (2.1) возмущений $u_1(t)$ и $u_2(t)$ из первых двух уравнений исходной системы с заменой $\dot{x}_1(t)$ и $\dot{x}_2(t)$ на \bar{u}_{1i} и \bar{u}_{2i} соответственно, ожидаем близость $w_z(t)$ к $x_3(t)$, что в свою очередь сделает возможным отслеживание компонентами $w_{v1}(t)$ и $w_{v2}(t)$ координат $x_1(t)$ и $x_2(t)$, а также аппроксимацию модельными управлениями (2.4) искомых возмущений.

Выберем функции-регуляризаторы $\bar{\alpha}(h)$, $\alpha(h) : (0, 1) \rightarrow \mathbb{R}^+$ и семейство разбиений с шагом $\delta(h)$, $h \in (0, 1)$, отрезка T со свойствами

$$\begin{aligned} \delta(h) &\rightarrow 0, \quad \bar{\alpha}(h) \rightarrow 0, \quad \alpha(h) \rightarrow 0, \\ \bar{\rho}(h) &= \left(\frac{(h + \delta(h))^2}{\bar{\alpha}^2(h)} + \bar{\alpha}(h) \right)^{1/2}, \quad \bar{\rho}(h) \rightarrow 0, \\ \rho(h) &= \left(\frac{(h + \delta(h) + \bar{\alpha}(h) + \bar{\rho}(h))^2}{\alpha^2(h)} + \alpha(h) \right)^{1/2}, \quad \rho(h) \rightarrow 0 \quad \text{при } h \rightarrow 0. \end{aligned} \quad (2.5)$$

Процесс управления моделью организуем следующим образом. В начальный момент времени t_0 фиксируем h , $\delta(h)$, $\bar{\alpha}(h)$ и $\alpha(h)$. Работа алгоритма разбивается на $l(h)$ однотипных шагов. На i -м шаге, который выполняется на интервале $(\tau_i, \tau_{i+1}]$, исходными данными для вычислений служат измерения ξ_{1i} , ξ_{2i} и сформированное к этому моменту состояние модели $w(\tau_i)$. Выполняются следующие операции. Сначала блок-идентификатор вычисляет модельные управления (2.3), блок-контроллер — управления (2.4), после чего пересчитывается состояние модели $w(\tau_{i+1})$. Фактически в течение промежутка времени $(\tau_i, \tau_{i+1}]$ на вход системы (2.2) подаются постоянные управления

$$\bar{u}_1(t) = \bar{u}_{1i}, \quad \bar{u}_2(t) = \bar{u}_{2i}, \quad v_1(t) = v_{1i}, \quad v_2(t) = v_{2i}, \quad (2.6)$$

тем самым формируются кусочно-постоянные функции $\bar{u}_1(t)$, $\bar{u}_2(t)$, $v_1(t)$, $v_2(t)$, $t \in T$. На следующем, $(i+1)$ -м, шаге выполняются аналогичные действия. Работа алгоритма заканчивается в конечный момент времени $t = \vartheta$. Сформулируем основной результат статьи.

Теорема. Пусть выполняются условия согласования параметров (2.5). Тогда для модельных управлений (2.4), (2.6) имеет место следующая оценка качества аппроксимации:

$$\max\{\|v_1(\cdot) - u_1(\cdot)\|_{L_2(T)}, \|v_2(\cdot) - u_2(\cdot)\|_{L_2(T)}\} \leq C\rho(h), \quad (2.7)$$

где C — некоторая константа, не зависящая от оцениваемых величин.

Д о к а з а т е л ь с т в о. Воспользуемся результатами, полученными ранее в задаче динамического восстановления производной функции [17] и в задаче реконструкции управления для системы ОДУ при измерении всего фазового вектора состояния [12; 18]. Именно, повторяя за вычетом некоторых технических деталей доказательство оценки из [17], можно показать, что правило вычисления модельных управлений (2.3) обеспечивает выполнение неравенств

$$|w_{y1}(\tau_i) - x_1(\tau_i)| \leq C_1(h + \delta(h) + \bar{\alpha}(h)), \quad |w_{y2}(\tau_i) - x_2(\tau_i)| \leq C_1(h + \delta(h) + \bar{\alpha}(h)) \quad \forall i \in [0 : l(h)]. \quad (2.8)$$

Далее, в предположении об ограниченности вариации производных $\dot{x}_1(\cdot)$, $\dot{x}_2(\cdot)$ по общей схеме из [18] получаем оценки

$$\|\bar{u}_1(\cdot) - \dot{x}_1(\cdot)\|_{L_2(T)} \leq C_2\bar{\rho}(h), \quad \|\bar{u}_2(\cdot) - \dot{x}_2(\cdot)\|_{L_2(T)} \leq C_2\bar{\rho}(h). \quad (2.9)$$

Здесь и ниже через C_i будем обозначать вспомогательные константы, которые не зависят от оцениваемых величин и могут быть выписаны явно.

Используя оценки (2.8), (2.9), покажем, что модельная переменная $w_z(\cdot)$ аппроксимирует неизмеряемую компоненту $x_3(\cdot)$:

$$|w_z(\tau_i) - x_3(\tau_i)| \leq C_3(h + \delta(h) + \bar{\alpha}(h) + \bar{\rho}(h)) \quad \forall i \in [0 : l(h)]. \quad (2.10)$$

Завершением доказательства будет повторное применение оценок типа (2.9) для второй компоненты модели (2.2).

Рассмотрим $t \in (\tau_i, \tau_{i+1}]$. Используя соотношения (2.1), запишем равенство, справедливое для почти всех t :

$$\begin{aligned} \dot{x}_3(t) &= f_3(t, x(t)) + G(t, x(t))(\dot{x}_1(t) - f_1(t, x(t))(\dot{x}_2(t) - f_2(t, x(t))) \\ &= f_3(t, x(t)) + G(t, x(t))\left(\dot{x}_1(t)\dot{x}_2(t) - \dot{x}_1(t)f_2(t, x(t)) - \dot{x}_2(t)f_1(t, x(t)) + F(t, x(t))\right). \end{aligned}$$

Здесь $F(\cdot, \cdot) = f_1(\cdot, \cdot)f_2(\cdot, \cdot)$. Переписывая в аналогичном виде уравнение модели для координаты $w_z(t)$, получаем

$$\dot{x}_3(t) - \dot{w}_z(t) = \sum_{i=1}^6 c_i(t), \quad (2.11)$$

где

$$\begin{aligned} c_1(t) &= f_3(t, x(t)) - f_3(\tau_i, \bar{w}(\tau_i)), \\ c_2(t) &= G(t, x(t))F(t, x(t)) - G(\tau_i, \bar{w}(\tau_i))F(\tau_i, \bar{w}(\tau_i)), \\ c_3(t) &= (G(\tau_i, \bar{w}(\tau_i))f_2(\tau_i, \bar{w}(\tau_i)) - G(t, x(t))f_2(t, x(t)))\bar{u}_{1i} \\ &\quad + (G(\tau_i, \bar{w}(\tau_i))f_1(\tau_i, \bar{w}(\tau_i)) - G(t, x(t))f_1(t, x(t)))\bar{u}_{2i}, \\ c_4(t) &= (G(t, x(t)) - G(\tau_i, \bar{w}(\tau_i)))\bar{u}_{1i}\bar{u}_{2i}, \\ c_5(t) &= G(t, x(t))f_2(t, x(t))(\bar{u}_{1i} - \dot{x}_1(t)) + G(t, x(t))f_1(t, x(t))(\bar{u}_{2i} - \dot{x}_2(t)), \\ c_6(t) &= G(t, x(t))(\dot{x}_1(t)\dot{x}_2(t) - \bar{u}_{1i}\bar{u}_{2i}). \end{aligned}$$

Из липшицевости и ограниченности функций f_i , g_i , $i = 1, 2, 3$, а также того, что g_1 , g_2 нигде не обращаются в ноль, следует липшицевость и ограниченность функций F , G (липшицевость последней показана, например, в [14]). Воспользуемся этим и ограниченностью модельных управлений для получения оценок величин, входящих в (2.11). Очевидно, имеем

$$|c_i(t)| \leq C_4(\delta(h) + h + |x_3(t) - w_z(\tau_i)|), \quad i = 1, \dots, 4.$$

Поскольку $|w_z(t) - w_z(\tau_i)| \leq C_5\delta(h)$, то для суммы $c(t) = \sum_{i=1}^4 c_i(t)$ выполняется оценка

$$|c(t)| \leq C_6(\delta(h) + h + |x_3(t) - w_z(t)|). \quad (2.12)$$

Соотношение (2.11) принимает вид

$$\begin{aligned} \dot{x}_3(t) - \dot{w}_z(t) &= c(t) + G(t, x(t))f_2(t, x(t))(\bar{u}_1(t) - \dot{x}_1(t)) \\ &\quad + G(t, x(t))f_1(t, x(t))(\bar{u}_2(t) - \dot{x}_2(t)) + G(t, x(t))(\dot{x}_1(t)\dot{x}_2(t) - \bar{u}_1(t)\bar{u}_2(t)), \end{aligned} \quad (2.13)$$

причем в силу произвольности индекса i оно выполняется при почти всех $t \in T$.

Учитывая, что $w_z(t_0) = x_{30}$, интегрируя (2.13) и затем применяя (2.12), получаем

$$\begin{aligned} |x_3(t) - w_z(t)| &= \left| \int_{t_0}^t (c(\tau) + G(\tau, x(\tau))f_2(\tau, x(\tau))(\bar{u}_1(\tau) - \dot{x}_1(\tau)) + \right. \\ &+ G(\tau, x(\tau))f_1(\tau, x(\tau))(\bar{u}_2(\tau) - \dot{x}_2(\tau)) + G(\tau, x(\tau))(\dot{x}_1(\tau)\dot{x}_2(\tau) - \bar{u}_1(\tau)\bar{u}_2(\tau)) d\tau \left. \right| \\ &\leq C_6 \int_{t_0}^t |x_3(\tau) - w_z(\tau)| d\tau + C_6(\delta(h) + h)(\vartheta - t_0) + \bar{\beta}_1 + \bar{\beta}_2 + \bar{\beta}_3, \end{aligned} \quad (2.14)$$

где

$$\bar{\beta}_1 = \max_{t \in T} |\beta_1(t)|, \quad \beta_1(t) = \int_{t_0}^t G(\tau, x(\tau))f_2(\tau, x(\tau))(\dot{x}_1(\tau) - \bar{u}_1(\tau)) d\tau, \quad (2.15)$$

$$\bar{\beta}_2 = \max_{t \in T} |\beta_2(t)|, \quad \beta_2(t) = \int_{t_0}^t G(\tau, x(\tau))f_1(\tau, x(\tau))(\dot{x}_2(\tau) - \bar{u}_2(\tau)) d\tau,$$

$$\bar{\beta}_3 = \max_{t \in T} |\beta_3(t)|, \quad \beta_3(t) = \int_{t_0}^t G(\tau, x(\tau))(\dot{x}_1(\tau)\dot{x}_2(\tau) - \bar{u}_1(\tau)\bar{u}_2(\tau)) d\tau. \quad (2.16)$$

Оценим $\bar{\beta}_1$ и $\bar{\beta}_2$. Очевидно, можно ограничиться $\bar{\beta}_1$. Фиксируем $t > t_0$ и рассмотрим величину (2.15). Зададим произвольное $\epsilon > 0$ и разобьем отрезок $[t_0, t]$ конечным числом точек s_j , $t_0 = s_0 < \dots < s_k = t$ так, что $\delta_j = s_{j+1} - s_j \leq \epsilon$. Запишем

$$\beta_1(t) = \sum_{j=0}^{k-1} G(s_j, x(s_j))f_2(s_j, x(s_j)) \int_{s_j}^{s_{j+1}} (\dot{x}_1(s) - \bar{u}_1(s)) ds + \sum_{j=0}^{k-1} b_{1j}, \quad (2.17)$$

где

$$b_{1j} = \int_{s_j}^{s_{j+1}} \left(G(s, x(s))f_2(s, x(s)) - G(s_j, x(s_j))f_2(s_j, x(s_j)) \right) (\dot{x}_1(s) - \bar{u}_1(s)) ds.$$

Из ограниченности и липшицевости функций, входящих в b_{1j} , следует

$$|b_{1j}| \leq C_7(\delta_j)^2 \leq C_7\delta_j\epsilon. \quad (2.18)$$

Оценим первое слагаемое в правой части (2.17). Обозначим

$$\gamma_1(s_j) = \int_{t_0}^{s_j} (\dot{x}_1(s) - \bar{u}_1(s)) ds = x_1(s_j) - w_{y1}(s_j), \quad \gamma_1(s_0) = 0.$$

Из (2.8) имеем $|\gamma_1(s_j)| \leq C_1(h + \delta(h) + \bar{\alpha}(h))$. Запишем

$$\sum_{j=0}^{k-1} G(s_j, x(s_j))f_2(s_j, x(s_j)) \int_{s_j}^{s_{j+1}} (\dot{x}_1(s) - \bar{u}_1(s)) ds$$

$$\begin{aligned}
 &= \sum_{j=0}^{k-1} G(s_j, x(s_j)) f_2(s_j, x(s_j)) (\gamma_1(s_{j+1}) - \gamma_1(s_j)) \\
 &= - \sum_{j=0}^{k-2} \left(G(s_{j+1}, x(s_{j+1})) f_2(s_{j+1}, x(s_{j+1})) - G(s_j, x(s_j)) f_2(s_j, x(s_j)) \right) \gamma_1(s_{j+1}) \\
 &\quad + G(s_{k-1}, x(s_{k-1})) f_2(s_{k-1}, x(s_{k-1})) \gamma_1(s_k),
 \end{aligned}$$

откуда выводим

$$\left| \sum_{j=0}^{k-1} G(s_j, x(s_j)) f_2(s_j, x(s_j)) \int_{s_j}^{s_{j+1}} (\dot{x}_1(s) - \bar{u}_1(s)) ds \right| \leq C_8(h + \delta(h) + \bar{\alpha}(h)). \quad (2.19)$$

Применяя в равенстве (2.17) оценки (2.18) и (2.19), получаем $|\beta_1(t)| \leq C_8(h + \delta(h) + \bar{\alpha}(h)) + C_7(\vartheta - t_0)\epsilon$. Поскольку $\epsilon > 0$ выбрано произвольно, то $|\beta_1(t)| \leq C_8(h + \delta(h) + \bar{\alpha}(h))$. Аналогично доказывается неравенство $|\beta_2(t)| \leq C_9(h + \delta(h) + \bar{\alpha}(h))$. Отсюда

$$\bar{\beta}_1 \leq C_8(h + \delta(h) + \bar{\alpha}(h)), \quad \bar{\beta}_2 \leq C_9(h + \delta(h) + \bar{\alpha}(h)). \quad (2.20)$$

Теперь оценим величину $\beta_3(t)$ (см. (2.16)). Запишем

$$\beta_3(t) = \sum_{j=0}^{k-1} G(s_j, x(s_j)) \int_{s_j}^{s_{j+1}} (\dot{x}_1(s)\dot{x}_2(s) - \bar{u}_1(s)\bar{u}_2(s)) ds + \sum_{j=0}^{k-1} b_{3j}, \quad (2.21)$$

где

$$b_{3j} = \int_{s_j}^{s_{j+1}} (G(s, x(s)) - G(s_j, x(s_j))) (\dot{x}_1(s)\dot{x}_2(s) - \bar{u}_1(s)\bar{u}_2(s)) ds.$$

Из ограниченности и липшицевости функций, входящих в b_{3j} , следует

$$|b_{3j}| \leq C_{10}(\delta_j)^2 \leq C_{10}\delta_j\epsilon. \quad (2.22)$$

Оценим первое слагаемое в правой части (2.21). Введем обозначение

$$\gamma_3(s_j) = \int_{t_0}^{s_j} (\dot{x}_1(s)\dot{x}_2(s) - \bar{u}_1(s)\bar{u}_2(s)) ds, \quad \gamma_3(s_0) = 0.$$

Используя (2.9), выводим

$$|\gamma_3(s_j)| = \left| \int_{t_0}^{s_j} \dot{x}_1(s)(\dot{x}_2(s) - \bar{u}_2(s)) ds + \int_{t_0}^{s_j} (\dot{x}_1(s) - \bar{u}_1(s))\bar{u}_2(s) ds \right| \leq C_{11}\bar{\rho}(h).$$

Запишем

$$\begin{aligned}
 &\sum_{j=0}^{k-1} G(s_j, x(s_j)) \int_{s_j}^{s_{j+1}} (\dot{x}_1(s)\dot{x}_2(s) - \bar{u}_1(s)\bar{u}_2(s)) ds = \sum_{j=0}^{k-1} G(s_j, x(s_j)) (\gamma_3(s_{j+1}) - \gamma_3(s_j)) \\
 &= - \sum_{j=0}^{k-2} (G(s_{j+1}, x(s_{j+1})) - G(s_j, x(s_j))) \gamma_3(s_{j+1}) + G(s_{k-1}, x(s_{k-1})) \gamma_3(s_k),
 \end{aligned}$$

откуда выводим

$$\left| \sum_{j=0}^{k-1} G(s_j, x(s_j)) \int_{s_j}^{s_{j+1}} (\dot{x}_1(s)\dot{x}_2(s) - \bar{u}_1(s)\bar{u}_2(s)) ds \right| \leq C_{12}\bar{\rho}(h). \quad (2.23)$$

Применяя в равенстве (2.21) оценки (2.22) и (2.23), получаем $|\beta_3(t)| \leq C_{12}\bar{\rho}(h) + C_{10}(\vartheta - t_0)\epsilon$. Поскольку $\epsilon > 0$ выбрано произвольно, то $|\beta_3(t)| \leq C_{12}\bar{\rho}(h)$. Отсюда

$$\bar{\beta}_3 \leq C_{12}\bar{\rho}(h). \quad (2.24)$$

Объединяя полученные соотношения (2.14), (2.20) и (2.24), имеем

$$|x_3(t) - w_z(t)| \leq C_6 \int_{t_0}^t |x_3(\tau) - w_z(\tau)| d\tau + C_{13}(h + \delta(h) + \bar{\alpha}(h) + \bar{\rho}(h)).$$

Применение леммы Гронуолла приводит к оценке (2.10).

Теперь можно считать, что вторая компонента модели решает задачу реконструкции возмущений $u_1(t)$ и $u_2(t)$ на основе измерений фазового состояния точности (2.10). Снова воспользуемся результатом [18], т. е. оценкой типа (2.9), где роль точности измерений играет правая часть (2.10). Таким образом, итоговая оценка качества аппроксимации (2.7) из утверждения теоремы доказана:

$$\max\{\|v_1(\cdot) - u_1(\cdot)\|_{L_2(T)}, \|v_2(\cdot) - u_2(\cdot)\|_{L_2(T)}\} \leq C \left(\frac{(h + \delta(h) + \bar{\alpha}(h) + \bar{\rho}(h))^2}{\alpha^2(h)} + \alpha(h) \right)^{1/2}.$$

Положив $\delta(h) = h$, $\bar{\alpha}(h) = h^{2/3}$, $\alpha(h) = h^{2/9}$, легко проверить, что оценка имеет порядок малости $O(h^{1/9})$. Отметим, что оптимальность по порядку не исследуется; важен сам факт сходимости последовательности модельных управлений к реальным возмущениям при $h \rightarrow 0$.

3. Численный пример

В качестве модельного примера рассмотрим задачу для следующей системы уравнений:

$$\begin{aligned} \dot{x}_1(t) &= -x_1(t) - x_2(t) - x_3(t) + (x_3^2(t) + 1)u_1(t), \\ \dot{x}_2(t) &= t^2 + (x_1^2(t) - e^{-2t} + 2)u_2(t), \\ \dot{x}_3(t) &= x_1(t) - x_2(t) + x_3(t) + 1 - e^{-t} - t + u_1(t)u_2(t), \\ t \in T &= [0, 1], x_1(0) = 1, x_2(0) = 0, x_3(0) = 0, u_1, u_2 \in [0, 1.5]. \end{aligned}$$

Измерению (с погрешностью) в дискретные моменты времени доступны координаты $x_1(t)$ и $x_2(t)$. Возмущения $u_1(t)$ и $u_2(t)$ подлежат восстановлению. В вычислительном эксперименте были выбраны реализации неизвестных функций $u_1(t) = t$, $u_2(t) = t^2$ и, соответственно, точные решения $x_1(t) = e^{-t}$, $x_2(t) = t^3$, $x_3(t) = t$.

Результаты восстановления $u_1(t)$ и $u_2(t)$, полученные для различных наборов параметров алгоритма, приведены на рис. 1, 2, где реальные функции $u_1(t)$ и $u_2(t)$ изображены пунктирной линией, а результаты их восстановления — сплошной. Они соответствуют основному утверждению статьи, демонстрируя сходимость (2.7) при выполнении условий согласования параметров типа (2.5).

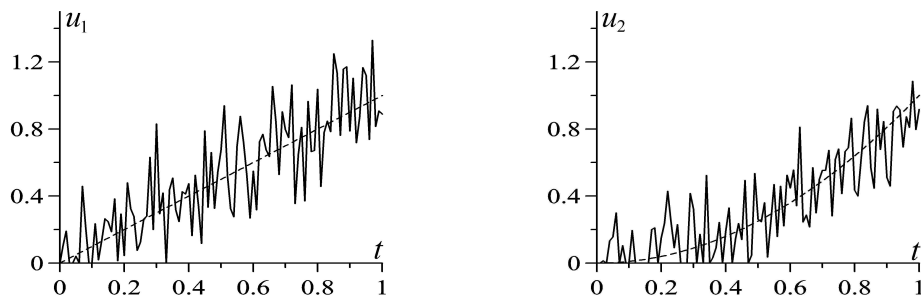


Рис. 1. Параметры: $h = 0.01$, $\delta = 0.01$, $\bar{\alpha} = 0.047$, $\alpha = 0.36$; погрешности: $\|v_1(\cdot) - u_1(\cdot)\|_{L_2(T)} = 0.188$, $\|v_2(\cdot) - u_2(\cdot)\|_{L_2(T)} = 0.136$.

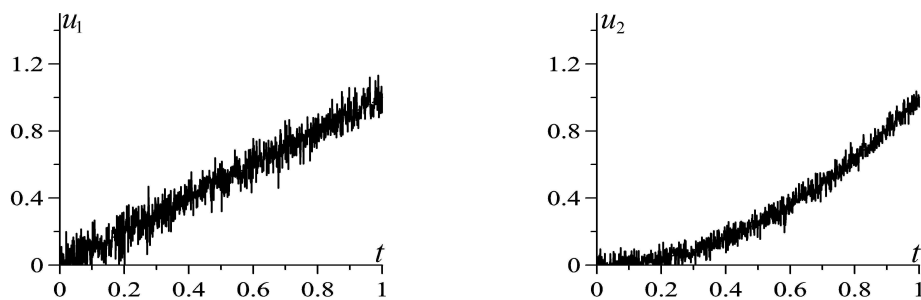


Рис. 2. Параметры: $h = 0.0001$, $\delta = 0.0001$, $\bar{\alpha} = 0.002$, $\alpha = 0.125$; погрешности: $\|v_1(\cdot) - u_1(\cdot)\|_{L_2(T)} = 0.073$, $\|v_2(\cdot) - u_2(\cdot)\|_{L_2(T)} = 0.027$.

Заключение

В работе рассмотрена задача динамической реконструкции возмущения в частично наблюдаемой системе ОДУ третьего порядка с нелинейным по возмущению уравнением, описывающим динамику неизмеряемой координаты. Разработан конечношаговый программно реализуемый алгоритм решения, основанный на методе вспомогательных позиционно управляемых моделей, выписана оценка его точности.

В качестве одного из направлений развития тематики планируется использовать полученные результаты для решения на базе метода моментов задачи реконструкции возмущений в квазилинейном стохастическом уравнении в предположении о возможности измерения некоторого количества реализаций части его координат.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Brockett R.W., Mesarovich M.P. The reproducibility of multivariable control systems // J. Math. Anal. and Appl. 1965. Vol. 11, no. 1–3. P. 548–563.
2. Sain M.K., Massey J.L. Invertibility of linear time-invariant dynamical systems // IEEE Trans. Automat. Contr. 1969. Vol. AC-14. P. 141–149. doi: 10.1109/TAC.1969.1099133.
3. Norton J.P. An introduction to identification. London: Academic Press, 1986. 310 p.
4. Ljung L., Söderström T. Theory and practice of recursive identification. Cambridge: M.I.T. Press, 1983. 528 p.
5. Bar-Shalom Y., Li X.R. Estimation and tracking: principles, techniques, and software. Boston: Artech House, 1993. 511 p.
6. Тихонов А.Н., Арсенин В.Я. Методы решения некорректных задач. М.: Наука, 1978. 142 с.
7. Kabanikhin S.I. Inverse and ill-posed problems. Berlin: De Gruyter, 2011. 459 p.

8. Papadimitriou T., Diamantaras K.I., Strintzis M.G., and Roumeliotis M. Robust estimation of rigid-body 3-D motion parameters based on point correspondences // *IEEE Trans. Circuits Syst. Video Techn.* 2000. Vol. 106, no. 4. P. 541–549. doi: 10.1109/76.844999.
9. Keller J.Y., Sauter D. Kalman filter for discrete-time stochastic linear systems subject to intermittent unknown inputs // *IEEE Trans. Autom. Contr.* 2013. Vol. 104, no. 7. P. 1882–1887. doi: 10.1109/TAC.2013.2264739.
10. Кряжимский А.В., Осипов Ю.С. О моделировании управления в динамической системе // *Изв. АН СССР. Техн. кибернетика.* 1983. № 2. С. 51–60.
11. Osipov Yu.S., Kryazhimskii A.V. Inverse problems for ordinary differential equations: dynamical solutions. London: Gordon and Breach, 1995. 625 p.
12. Осипов Ю.С., Кряжимский А.В., Максимов В.И. Методы динамического восстановления входов управляемых систем. Екатеринбург: Изд-во УрО РАН, 2011. 292 с.
13. Красовский Н.Н., Субботин А.И. Позиционные дифференциальные игры. М.: Наука, 1984. 456 с.
14. Кряжимский А.В., Осипов Ю.С. Об устойчивом позиционном восстановлении управления по измерениям части координат // *Некоторые задачи управления и устойчивости / УрО АН СССР. Свердловск,* 1989. С. 33–47.
15. Максимов В.И. Задачи динамического восстановления входов бесконечномерных систем. Екатеринбург: Изд-во УрО РАН, 2000. 305 с.
16. Rozenberg V.L. On a problem of dynamical input reconstruction for a system of special type under conditions of uncertainty // *AIMS Mathematics.* 2020. Vol. 5, no. 5. P. 4108–4120.
17. Кряжимский А.В., Осипов Ю.С. О наилучшем приближении оператора дифференцирования в классе неупреждающих операторов // *Мат. заметки.* 1985. Т. 37, № 2. С. 192–199.
18. Вдовин А.Ю. К задаче восстановления возмущения в динамической системе: дис. . . . канд. физ.-мат. наук. Свердловск: Изд-во УрО АН СССР, 1989. 117 с.

Поступила 16.03.2021

После доработки 20.04.2021

Принята к публикации 26.04.2021

Розенберг Валерий Львович

канд. физ.-мат. наук

старший науч. сотрудник

Институт математики и механики им. Н. Н. Красовского УрО РАН;

Уральский государственный университет путей сообщения

г. Екатеринбург

e-mail: rozen@imm.uran.ru

REFERENCES

1. Brockett R.W., Mesarovich M.P. The reproducibility of multivariable control systems. *J. Math. Anal. Appl.*, 1965, vol. 11, no. 1–3, pp. 548–563.
2. Sain M.K., Massey J.L. Invertibility of linear time-invariant dynamical systems. *IEEE Trans. Automat. Contr.*, 1969, vol. AC-14, pp. 141–149. doi: 10.1109/TAC.1969.1099133.
3. Norton J.P. *An introduction to identification.* London: Acad. Press, 1986, 310 p.
4. Ljung L., Söderström T. *Theory and practice of recursive identification.* Cambridge: M.I.T. Press, 1983, 528 p.
5. Bar-Shalom Y., Li X.R. *Estimation and tracking: principles, techniques, and software.* Boston: Artech House, 1993, 511 p.
6. Tikhonov A.N., Arsenin V.Ya. *Methods for Solutions of Ill-Posed Problems.* N Y: Wiley, 1977, 258 p. ISBN: 0470991240. Original Russian text published in Tikhonov A.N., Arsenin V.Ya. *Metody resheniya nekorrektnykh zadach.* Moscow: Nauka Publ., 1979, 285 p.
7. Kabanikhin S.I. *Inverse and ill-posed problems.* Berlin: De Gruyter, 2011, 459 p.
8. Papadimitriou T., Diamantaras K.I., Strintzis M.G., and Roumeliotis M. Robust estimation of rigid-body 3-D motion parameters based on point correspondences. *IEEE Trans. Circuits Syst. Video Techn.*, 2000, vol. 106, no. 4, pp. 541–549. doi: 10.1109/76.844999.

9. Keller J.Y., Sauter D. Kalman filter for discrete-time stochastic linear systems subject to intermittent unknown inputs. *IEEE Trans. Autom. Contr.*, 2013, vol. 104, no. 7, pp. 1882–1887. doi: 10.1109/TAC.2013.2264739.
10. Kryazhimskii A.V., Osipov Yu.S. Modelling of a control in a dynamic system. *Engrg. Cybernetics*, 1983, vol. 21, no. 2, pp. 38–47.
11. Osipov Yu.S., Kryazhimskii A.V. *Inverse problems for ordinary differential equations: dynamical solutions*. Basel: Gordon and Breach, 1995, 625 p. ISBN: 9782881249440.
12. Osipov Yu.S., Kryazhimskii A.V., Maksimov V.I. *Metody dinamicheskogo vosstanovleniya vkhodov upravlyaemykh sistem* [Methods of dynamic reconstruction of inputs of controlled systems]. Ekaterinburg: Izd-vo UrO RAN, 2011, 292 p.
13. Krasovskii N.N., Subbotin A.I. *Game-theoretical control problems*. N Y: Springer, 1988, 517 p. ISBN: 978-1-4612-8318-8. Original Russian text published in Krasovskii N.N., Subbotin A.I. *Pozitsionnye differentsial'nye igry*. Moscow: Nauka Publ., 1984, 456 p.
14. Kryazhimskii A.V., Osipov Yu.S. Stable positional reconstruction of a control from measurements of some of the coordinates. In: A.V. Kim and V.I. Maksimov (eds.) *Some control and stability problems*. Sverdlovsk: Akad. Nauk SSSR Ural. Otdel., 1989. pp. 33–47 (in Russian).
15. Maksimov V.I. *Zadachi dinamicheskogo vosstanovleniya vkhodov beskonечnomernykh sistem* [Problems of dynamic reconstruction of the inputs of infinite-dimensional systems]. Ekaterinburg: Ross. Akad. Nauk Publ., 2000, 305 p. ISBN: 5-7691-1082-1.
16. Rozenberg V.L. On a problem of dynamical input reconstruction for a system of special type under conditions of uncertainty. *AIMS Mathematics*, 2020, vol. 5, no. 5, pp. 4108–4120. doi: 10.3934/math.2020263.
17. Kryazhimskii A.V., Osipov Yu.S. Best approximation of the differentiation operator in the class of nonanticipatory operators. *Math. Notes*, 1985, vol. 37, no. 2, pp. 109–114. doi: 10.1007/BF01156754.
18. Vdovin A.Yu. *K zadache vosstanovleniya vozmushcheniya v dinamicheskoi sisteme* [On the problem of reconstruction of perturbation in a dynamical system]. Candidate Sci. (Phys.–Math.) Dissertation. Sverdlovsk: UrO AN SSSR, 1989, 117 p.

Received March 16, 2021

Revised April 20, 2021

Accepted April 26, 2021

Valeriy Lvovich Rozenberg, Cand. Sci. (Phys.-Math.), Krasovskii Institute of Mathematics and Mechanics of the Ural Branch of the Russian Academy of Sciences, Yekaterinburg, 620108 Russia; Ural State University of Railway Transport, Yekaterinburg, 620034 Russia, e-mail: rozen@imm.uran.ru.

Cite this article as: V.L. Rozenberg. On a problem of dynamic disturbance reconstruction in a nonlinear system of differential equations, *Trudy Instituta Matematiki i Mekhaniki UrO RAN*, 2021, vol. 27, no. 2, pp. 197–207.