

Академик НАН Украины **И. В. Сергиенко**,
академик НАН Украины **В. С. Дейнека**

Идентификация на основе слабых задач параметров гиперболических систем в условиях импульсных и сосредоточенных воздействий

На основі оптимального керування побудовані явні вирази градієнтів функціоналів-нев'язок для ідентифікації різноманітних параметрів гіперболічних систем, що знаходяться під імпульсним та зосередженим впливом.

В работах [1–4 и др.] на основе использования полученных авторами результатов теории оптимального управления состояниями многокомпонентных распределенных систем [5, 6] рассмотрены вопросы построения явных выражений градиентов функционалов-невязок для идентификации градиентными методами [7] различных параметров многокомпонентных гиперболических систем.

Ниже рассмотрена возможность развития разработанной технологии на случай, когда такие системы находятся под импульсным и сосредоточенным воздействием.

Традиционно импульсные воздействия характеризуются “мгновенным” воздействием на систему и математически учитываются с помощью δ -функции Дирака, обладающей свойством [8]

$$\int_{-\infty}^{\infty} f(s)\delta(s - \tau) ds = f(\tau)$$

для любой непрерывной функции f .

При решении различных практических задач часто используют прием замены δ -функции Дирака некоторыми непрерывными “почти импульсными” функциями [8–10 и др.]. Если при решении практической задачи искомое решение, получаемое в пределе, не зависит от выбора аппроксимирующей последовательности, то рассматриваемая система называется системой со свойством корректности [8].

Задачи идентификации. Пусть на интервале $(0, l)$ определено гиперболическое уравнение

$$\begin{aligned} \rho \frac{\partial^2 y}{\partial t^2} = \frac{\partial}{\partial x} \left(k(x) \frac{\partial y}{\partial x} \right) + f(x, t) + \sum_{i=1}^{n_1} q_i \delta(t - \tau_i) \delta(x - \xi_i) + \\ + \sum_{j=1}^{n_2} \omega_j(t) \chi(\tau_1^j, \tau_2^j) \delta(x - \bar{\xi}_j), \quad t \in (0, T), \end{aligned} \quad (1)$$

где $\rho = \rho(x) \geq \rho_0 = \text{const} > 0$, $0 < k_0 \leq k(x) \leq k_1 < \infty$, $\rho \in C(\bar{\Omega})$, $k \in C^1(\Omega)$, $f \in L^2(0, T; L_2(\Omega))$, $\Omega = (0, l)$, $q_i \in R$, $R = (-\infty, +\infty)$, $\omega_j(t) \in C([\tau_1^j, \tau_2^j])$, $\chi(\tau_1^j, \tau_2^j) =$
 $= \begin{cases} 1 & \text{при } t \in [\tau_1^j, \tau_2^j], \\ 0 & \text{при } t \notin [\tau_1^j, \tau_2^j], \end{cases} \quad \tau_k^j \in [0, T], \quad k = 1, 2.$

На концах отрезка $[0, l]$ заданы смешанные краевые условия

$$y(0, t) = \varphi(t), \quad k \frac{\partial y}{\partial x} \Big|_{x=l} = \beta(t), \quad t \in (0, T). \quad (2)$$

При $t = 0$ имеем начальные условия

$$y(x, 0) = y_0(x), \quad \frac{\partial y}{\partial t} \Big|_{t=0} = y_1(x), \quad x \in \Omega. \quad (3)$$

В некоторых точках $d_i \in \Omega$, $i = \overline{1, N}$, известны значения решения начально-краевой задачи (1)–(3), заданные равенствами

$$y(d_i, t) = f_i(t), \quad t \in (0, T). \quad (4)$$

В задаче (1)–(3) могут быть неизвестны некоторые из параметров ρ , k , f , q_i , ω_j , φ , β , y_0 , y_1 . Тогда равенства (4) позволяют формулировать множество обратных задач по определению некоторых из указанных параметров, при которых решение начально-краевой задачи (1)–(3) удовлетворяет системе равенств (4).

Идентификация мощностей импульсных воздействий. Пусть в задаче (1)–(4) мощности $q_i \in R$, $i = \overline{1, n_1}$, импульсных воздействий являются неизвестными.

Введем в рассмотрение последовательности $\{\varphi^k(z, s)\}$, $k = 1, 2, \dots$, функций из L_2 , приближающих δ -функцию $\delta(z - s)$, определенную в точке $z = s$. Тогда при каждом k при замене δ -функции $\delta(z - s)$ ее приближением $\varphi^k(z, s)$ правая часть уравнения (1) принадлежит пространству $L^2(0, T; L_2(\Omega))$.

С учетом последовательностей $\{\varphi^k\}$, результатов работы [5], на основании (1)–(3) получаем задачу. На области Ω_T

$$\rho \frac{\partial^2 y^k}{\partial t^2} = \frac{\partial}{\partial x} \left(k \frac{\partial y^k}{\partial x} \right) + \sum_{i=1}^{n_1} u_i^k \varphi^k(t, \tau_i) \varphi^k(x, \xi_i), \quad (5)$$

где $\Omega_T = \Omega \times (0, T)$, $\Omega = \bigcup_{j=0}^{n_2} \Omega_j$, $\Omega_i = (\bar{\xi}_i, \bar{\xi}_{i+1})$, $\bar{\xi}_0 = 0$, $\bar{\xi}_{n_2+1} = l$, $i = \overline{1, n_2}$.

В точках $\bar{\xi}_j$, следуя [5], сосредоточенные воздействия учтем с помощью условий сопряжения

$$[y^k] \Big|_{x=\bar{\xi}_j} = 0, \quad t \in (0, T), \quad (6)$$

$$\left[k \frac{\partial y^k}{\partial x} \right] \Big|_{x=\bar{\xi}_j} = -\omega_j \chi(\tau_1^j, \tau_2^j), \quad t \in (0, T), \quad j = \overline{1, n_2}, \quad (7)$$

где $[\psi] \Big|_{x=\bar{\xi}_j} = \psi(\bar{\xi}_j + 0, t) - \psi(\bar{\xi}_j - 0, t)$.

Краевые условия имеют вид (2), а при $t = 0$ заданы начальные условия (3).

Определение 1. При каждом $u = u^k \in U = R^{n_1}$ обобщенным решением начально-краевой задачи (5)–(7), (2), (3) называется функция $y^k(u; x, t) \in W(0, T)$, которая $\forall w(x) \in V_0 = \{v(x) : v|_{\Omega_j} \in W_2^1(\Omega_j), j = \overline{0, n_2}, [v] \Big|_{x=\bar{\xi}_j} = 0, v(0) = 0\}$ удовлетворяет равенствам

$$\left(\rho \frac{\partial^2 y^k}{\partial t^2}, w \right) + a(y^k, w) = l_k(w), \quad t \in (0, T), \quad (8)$$

$$y^k|_{t=0} = y_0(x), \quad x \in \Omega, \quad (9)$$

$$\left. \frac{\partial y^k}{\partial t} \right|_{t=0} = y_1(x), \quad x \in \Omega, \quad (10)$$

где

$$W(0, T) = \left\{ v(x, t) \in L^2(0, T; V) : \frac{dv}{dt} \in L^2(0, T; L_2(\Omega)) \right\},$$

$$V = \{v(x, t) : v|_{\Omega_j} \in W_2^1(\Omega_j), j = \overline{0, n_2}, [v]|_{x=\bar{\xi}_j} = 0, j = \overline{1, n_2}; v(0, t) = \varphi(t), t \in (0, T)\},$$

$$(z, w) = \int_{\Omega} zw \, dx, \quad a(y^k, w) = \int_{\Omega} k \frac{\partial y^k}{\partial x} \frac{\partial w}{\partial x} dx,$$

$$l_k(w) = (f, w) + \sum_{i=1}^{n_1} u_i^k \varphi^k(t, \tau_i) (\varphi^k(\cdot, \xi_i), w(\cdot)) + \sum_{j=1}^{n_2} \omega_j(t) \chi(\tau_1^j, \tau_2^j) w(\bar{\xi}_j) + \beta w(l).$$

Следуя [5, 6], легко установить, что при каждом фиксированном $u = u^k \in U$ решение $y^k(u; x, t)$ задачи (8)–(10) существует и единственно.

Составим функционал-невязку

$$J(u) = \frac{1}{2} \int_0^T \sum_{i=1}^N \rho_i (y(u; d_i, t) - f_i(t))^2 dt, \quad (11)$$

где ρ_i — весовые коэффициенты.

При каждом фиксированном k задачу (8)–(11) будем решать с помощью градиентных методов [7]:

$$u_{n+1} = u_n - \beta_n p_n, \quad n = 0, 1, \dots, n^*, \quad (12)$$

где направление спуска p_n и коэффициент β_n , следуя [7], определяем так:

для метода минимальных ошибок

$$p_n = J'_{u_n}, \quad \beta_n = \frac{\|e_n\|^2}{\|J'_{u_n}\|^2}; \quad (13)$$

для метода скорейшего спуска

$$p_n = J'_{u_n}, \quad \beta_n = \frac{\|J'_{u_n}\|^2}{\|AJ'_{u_n}\|^2}; \quad (14)$$

для метода сопряженных градиентов

$$p_n = J'_{u_n} + \gamma_n p_{n-1}, \quad \gamma_0 = 0, \quad \gamma_n = \frac{\|J'_{u_n}\|^2}{\|J'_{u_{n-1}}\|^2}, \quad \beta_n = \frac{(J'_{u_n}, p_n)}{\|Ap_n\|^2}. \quad (15)$$

Здесь J'_{u_n} — градиент функционала $J(u)$ в точке $u = u_n$, $e_n = Au_n - \bar{f}$, $Au_n = \{y(u_n; d_i, t)\}_{i=1}^N$, $y(u_n; d_i, t) = y^k(u_n^k; d_i, t)$.

Под решением задачи (1)–(3), (11) будем подразумевать граничное значение решений u^k , $k \rightarrow \infty$, задач (8)–(11).

Для каждого приближения $u_n = u_n^k(t) \in U$ задачи (8)–(11) на основании [2, 5] сопряженная задача имеет вид:

$$\begin{aligned} \rho \frac{\partial^2 \psi}{\partial t^2} &= \frac{\partial}{\partial x} \left(k \frac{\partial \psi}{\partial x} \right), & (x, t) \in \Omega_{dT}, \\ [\psi]_{x=\bar{\xi}_j} &= 0, & t \in (0, T), \quad j = \overline{1, n_2}, \\ \left[k \frac{\partial \psi}{\partial x} \right]_{x=\bar{\xi}_j} &= 0, & t \in (0, T), \quad j = \overline{1, n_2}, \\ [\psi]_{x=d_i} &= 0, \quad \left[k \frac{\partial \psi}{\partial x} \right]_{x=d_i} = -\rho_i(y(u_n; d_i, t) - f_i), & i = \overline{1, N}, \quad t \in (0, T), \\ \psi|_{t=T} &= 0, \quad \frac{\partial \psi}{\partial t} \Big|_{t=T} = 0, & x \in \Omega_d, \end{aligned} \tag{16}$$

где $\Omega_d = \Omega \setminus \gamma_d$, $\gamma_d = \bigcup_{i=1}^N d_i$, $\Omega_{dT} = \Omega_d \times (0, T)$.

Определение 2. Обобщенным решением начально-краевой задачи (16) называется функция $\psi(x, t) \in W_d(0, T)$, которая $\forall w(x) \in V_{d_0}$ удовлетворяет равенствам

$$\begin{aligned} \left(\rho \frac{\partial^2 \psi}{\partial t^2}, w \right) + a(\psi, w) &= l_\psi(y_n; w), & t \in (0, T), \\ \psi|_{t=T} &= 0, \quad \frac{\partial \psi}{\partial t} \Big|_{t=T} = 0, & x \in \Omega_d, \end{aligned} \tag{17}$$

где $W_d(0, T) = \{v(x, t) \in L^2(0, T; V_d) : \frac{dv}{dt} \in L^2(0, T; L_2(\Omega_d))\}$, $V_d = \{v(x, t) : v|_{\Omega^i} \in W_2^1(\Omega^i), i = \overline{1, n_3}, [v]_{x=\bar{\xi}_j} = 0, j = \overline{1, n_2}; [v]_{x=d_i} = 0, i = \overline{1, N}; v(0, t) = 0, t \in (0, T)\}$, $V_{d_0} = \{v(x) : v|_{\Omega^i} \in W_2^1(\Omega^i), i = \overline{1, n_3}; [v]_{x=\bar{\xi}_j} = 0, j = \overline{1, n_2}; [v]_{x=d_i} = 0, i = \overline{1, N}; v(0) = 0\}$, области Ω^i — интервалы, образованные на интервале $(0, l)$ точками $x = 0$, $x = \bar{\xi}_j$, $x = d_i$, $j = \overline{1, n_2}$, $i = \overline{1, N}$,

$$l_\psi(y_n; w) = \sum_{i=1}^N \rho_i(y(u_n; d_i, t) - f_i)w(d_i). \tag{18}$$

На основании (17) с учетом (8)–(10) получаем

$$\begin{aligned} \langle J'_{u_n}, \Delta u_n \rangle &= \int_0^T \sum_{i=1}^N \rho_i(y(u_n; d_i), t) - f_i (y(u_{n+1}; d_i, t) - y(u_n; d_i, t)) dt = \\ &= \sum_{i=1}^{n_1} \Delta u_i^k \int_0^T \varphi^k(t, \tau_i) \int_0^l \varphi^k(x, \xi_i) \psi(x) dx dt, \end{aligned} \tag{19}$$

где $y(u_\nu; d_i, t) = y^k(u_\nu; d_i, t)$, $\nu = n, n + 1$. Следовательно,

$$J'_{u_n} = \tilde{\psi}_n, \quad (20)$$

где $\tilde{\psi}_n = \{\tilde{\psi}_n^i\}_{i=1}^{n_1}$, $\tilde{\psi}_n^i = \int_0^T \varphi^k(t, \tau_i) \int_0^l \varphi^k(x, \xi_i) \psi(x) dx dt$, $\|J'_{u_n}\|^2 = \sum_{i=1}^{n_1} (\tilde{\psi}_n^i)^2$.

Наличие градиента $J'_{u_n} = \tilde{\psi}_n$ (20) позволяет использовать градиентные методы (12) для определения $(n + 1)$ -го приближения u_{n+1}^k решения u^k задачи (8)–(11).

Идентификация мощностей начальных импульсных воздействий. Пусть в задаче (1)–(4) являются неизвестными мощности импульсных воздействий, которые приложены к системе в начальный момент времени $t = 0$. Ради простоты предположим $q_i = 0$, $\omega_i = 0$. Состояние системы описывается начально-краевой задачей:

$$\begin{aligned} \rho \frac{\partial^2 y}{\partial t^2} &= \frac{\partial}{\partial x} \left(k(x) \frac{\partial y}{\partial x} \right) + f(x), & (x, t) \in \Omega_T, \\ y(0, t) &= \varphi(t), & k \frac{\partial y}{\partial x} \Big|_{x=l} &= u_{n_1} \delta(t - 0), & t \in (0, T), \\ [y]_{x=\xi_i} &= 0, & \left[k \frac{\partial y}{\partial x} \right] \Big|_{x=\xi_i} &= -u_i \delta(t - 0), & i = \overline{1, n_1 - 1}, & t \in (0, T), \\ y|_{t=0} &= y_0(x), & \frac{\partial y}{\partial t} \Big|_{t=0} &= y_1(x), & x \in \Omega. \end{aligned} \quad (21)$$

В точках d_i , $i = \overline{1, N}$, известны значения решения $y(x, t)$ задачи (21), заданные равенствами (4). Функционал-невязка имеет вид (11). Используя систему функций $\{\varphi^k(z, s)\}$, приближающих δ -функцию в соответствующих точках s , на основе (21) для фиксированного k получаем слабую задачу вида:

$$\begin{aligned} \left(\rho \frac{\partial^2 y^k}{\partial t^2}, w \right) + a(y^k, w) &= l_k(w), & t \in (0, T), \\ y^k|_{t=0} &= y_0(x), & \frac{\partial y^k}{\partial t} \Big|_{t=0} &= y_1(x), & x \in \Omega, \end{aligned} \quad (22)$$

где билинейная форма $a(\cdot, \cdot)$ определена выше,

$$l_k(w) = (f, w) + \sum_{i=1}^{n_1-1} u_i \varphi^k(t, 0) w(\xi_i) + u_{n_1} \varphi^k(t, 0) w(l).$$

Определение 3. Решением задачи (22) называется функция $y^k(x, t) \in W(0, T)$, которая $\forall w(x) \in V_0$ удовлетворяет равенствам (22), где

$$\begin{aligned} W(0, T) &= \left\{ v(x, t) \in L^2(0, T; V) : \frac{dv}{dt} \in L^2(0, T; L_2(\Omega)) \right\}, \\ V &= \{v(x, t) : v|_{\Omega_i} \in W_2^1(\Omega_i), i = \overline{0, n_1 - 1}, [v]|_{x=\xi_i} = 0, i = \overline{1, n_1 - 1}; v(0, t) = \varphi(t), t \in (0, T)\}, \\ V_0 &= \{v(x) : v|_{\Omega_i} \in W_2^1(\Omega_i), i = \overline{0, n_1 - 1}, [v]|_{x=\xi_i} = 0, i = \overline{0, n_1 - 1}, v(0) = 0\}, \\ \Omega_i &= (x_i, x_{i+1}), & x_0 &= 0, & x_{n_1} &= l. \end{aligned}$$

В силу [5, 6] решение задачи (22) существует и единственное.

На основании [2] на каждом шаге определения $(n+1)$ -го приближения u_{n+1}^k решения $u^k \in U = R^{n_1}$ задачи (22), (11) сопряженная задача имеет вид:

$$\begin{aligned} \rho \frac{\partial^2 \psi}{\partial t^2} &= \frac{\partial}{\partial x} \left(k \frac{\partial \psi}{\partial x} \right), & (x, t) \in \Omega_{dT}, \\ [\psi]|_{x=\xi_i} &= 0, & i = \overline{1, n_1 - 1}, & t \in (0, T), \\ \left[k \frac{\partial \psi}{\partial x} \right] \Big|_{x=\xi_i} &= 0, & i = \overline{1, n_1 - 1}, & t \in (0, T), \\ [\psi]|_{x=d_i} &= 0, & \left[k \frac{\partial \psi}{\partial x} \right] \Big|_{x=d_i} &= -\rho_i(y^k(u_n^k; d_i, t) - f_i), & i = \overline{1, N}, & t \in (0, T), \\ \psi|_{t=T} &= 0, & \frac{\partial \psi}{\partial t} \Big|_{t=T} &= 0, & x \in \Omega_d, \end{aligned} \quad (23)$$

где $\Omega_d = \Omega \setminus \gamma_d$, $\Omega = (0, l)$, $\gamma_d = \bigcup_{i=1}^{n_1-1} \xi_i \bigcup_{j=1}^N d_j$, $\Omega_{dT} = \Omega_d \times (0, T)$.

Определение 4. Обобщенным решением начально-краевой задачи (23) называется функция $\psi(x, t) \in W_0(0, T)$, которая $\forall w(x) \in V_{d_0}$ удовлетворяет равенствам

$$\left(\rho \frac{\partial^2 \psi}{\partial t^2}, w \right) + \int_0^l k \frac{\partial \psi}{\partial x} \frac{\partial w}{\partial x} dx = \sum_{i=1}^N \rho_i(y^k(u_n^k; d_i, t) - f_i(t))w(d_i), \quad (24)$$

$$\psi|_{t=T} = 0, \quad \frac{\partial \psi}{\partial t} \Big|_{t=T} = 0, \quad x \in \Omega_d, \quad (25)$$

где $W_0(0, T) = \{v(x, t) \in L^2(0, T; V_d^0) : dv/dt \in L^2(0, T; L_2(\Omega_d))\}$, $V_d^0 = \{v(x, t) : v|_{\Omega^i} \in W_2^1(\Omega^i), i = \overline{1, n_3}, [v]|_{x=\xi_i} = 0, i = \overline{1, n_1}; [v]|_{x=d_i} = 0, i = \overline{1, N}; v(0, t) = 0, t \in (0, T)\}$, $V_{d_0} = \{v(x) : v|_{\Omega^i} \in W_2^1(\Omega^i), i = \overline{1, n_3}; [v]|_{x=\xi_i} = 0, j = \overline{1, n_1}; [v]|_{x=d_i} = 0, i = \overline{1, N}; v(0) = 0\}$.

Выбирая в тождестве (24) вместо функции w разность $y^k(u_{n+1}^k; x, t) - y^k(u_n^k; x, t)$, следуя [2, 5], с учетом (22), (25) имеем

$$\begin{aligned} \langle J'_{u_n^k}, \Delta u_n^k \rangle &= \sum_{i=1}^N \int_0^T \rho_i(y^k(u_n^k; d_i, t) - f_i(t))(y^k(u_{n+1}^k; d_i, t) - y^k(u_n^k; d_i, t)) dt = \\ &= \int_0^T \left(\rho \frac{\partial^2 (y^k(u_{n+1}^k) - y^k(u_n^k))}{\partial t^2}, \psi \right) dt + \int_0^T \int_0^l k \frac{\partial (y^k(u_{n+1}^k) - y^k(u_n^k))}{\partial x} \frac{\partial \psi}{\partial x} dx dt = \\ &= \sum_{i=1}^{n_1-1} \Delta u_{i, n+1}^k \int_0^T \varphi^k(t, 0) \psi(\xi_i, t) dt + \Delta u_{n_1, n+1}^k \int_0^l \varphi^k(t, 0) \psi(l, t) dt. \end{aligned} \quad (26)$$

На основании (26) получаем $J'_{u_n^k} = \tilde{\psi}_n$, где $\tilde{\psi}_n = \{\tilde{\psi}_n^i\}_{i=1}^{n_1}$, $\tilde{\psi}_n^i = \int_0^T \varphi^k(t, 0) \psi(\xi_i, t) dt$, $i = \overline{1, n_1}$, $\xi_{n_1} = l$, $\|J'_{u_n^k}\|^2 = \sum_{i=1}^{n_1} (\tilde{\psi}_n^i)^2$.

Наличие градиента J'_{u_n} функционала-невязки $J(u)$ позволяет применять градиентные методы (12) для определения $(n + 1)$ -го приближения u_{n+1}^k решения $u^k \in U$ задачи (22), (11) — идентификации мощностей импульсных внутренних и краевого начальных воздействий.

Замечание. Если в задаче (1)–(4) проводится идентификация некоторых из параметров $\rho, k, f, y_0, y_1, \beta$ при известных импульсных воздействиях, то заменяя δ -функцию соответствующими приближениями из последовательностей $\{\varphi^k(z, s)\}$, $k = 1, 2, \dots$, приходим к задачам идентификации, ранее рассмотренным, например, в [2].

Таким образом, в работе для идентификации мощностей импульсных воздействий в гиперболических системах, а также для идентификации параметров таких систем, находящихся при импульсных воздействиях, на основе использования приближений из класса L_2 δ -функций Дирака получены явные выражения градиентов функционала-невязки. Полученные градиенты функционала-невязки позволяют использовать градиентные методы идентификации различных параметров гиперболических систем, находящихся при импульсных воздействиях.

1. Сергиенко И. В., Дейнека В. С. Решение комплексных обратных задач для гиперболических многокомпонентных распределенных систем // Кибернетика и систем. анализ. – 2008. – № 2. – С. 55–80.
2. Сергиенко И. В., Дейнека В. С. Системный анализ многокомпонентных распределенных систем. – Киев: Наук. думка, 2009. – 640 с.
3. Сергиенко И. В., Дейнека В. С. Идентификация параметров динамической задачи теории упругости тела с включением // Кибернетика и систем. анализ. – 2009. – № 3. – С. 75–97.
4. Сергиенко И. В., Дейнека В. С. Идентификация параметров динамических задач теории упругости для составной полый сферы // Пробл. управления и информатики. – 2010. – № 4. – С. 5–30.
5. Дейнека В. С., Сергиенко И. В. Оптимальное управление неоднородными распределенными системами. – Киев: Наук. думка, 2003. – 506 с.
6. Sergienko I. V., Deineka V. S. Optimal control of distributed systems with conjugation conditions. – New York: Kluwer Academic Publishers, 2005. – 400 p.
7. Алифанов О. М., Артюхин Е. А., Румянцев С. В. Экстремальные методы решения некорректных задач. – Москва: Наука, 1988. – 288 с.
8. Миллер Б. М., Рубинович Е. Я. Оптимизация динамических систем с импульсными управлениями. – Москва: Наука, 2005. – 430 с.
9. Тихонов А. Н., Самарский А. А. Уравнения математической физики. – Москва: Наука, 1972. – 736 с.
10. Дыхта В. А. Оптимизация динамических систем с разрывными траекториями и импульсными управлениями // Соросовский образоват. журн. – 1999. – № 8. – С. 110–115.

*Институт кибернетики им. В. М. Глушкова
НАН Украины, Киев*

Поступило в редакцию 07.09.2010

Academician of the NAS of Ukraine **I. V. Sergienko**,
Academician of the NAS of Ukraine **V. S. Deineka**

Parameters identification for hyperbolic systems under impulse and concentrated loads on the basis of weak problems

Explicit expressions of the functional-residuals gradients for the identification of various parameters of hyperbolic systems under impulse and concentrated loads are constructed on the basis of optimal control theory.