

МЕТОДЫ ПСЕВДОИНВЕРСНОЙ АЛГЕБРЫ В ЗАДАЧАХ ИДЕНТИФИКАЦИИ СОСТОЯНИЯ ТОЛСТЫХ УПРУГИХ ПЛИТ

Аннотация. Решены задачи идентификации трехмерной функции поперечных смещений точек толстой упругой плиты конечных размеров, динамика которой описана линейной дифференциальной моделью с дискретными и непрерывными наблюдениями за начально-краевыми внешнединамическими возмущениями плиты. Рабочими выбраны среднеквадратический критерий согласования полученного решения с наблюдениями за плитой и методы линейной псевдоинверсной алгебры. Сформулированы условия точности и однозначности результатов идентификации.

Ключевые слова: линейные динамические системы, идентификация, псевдоинверсия, толстые упругие плиты, некорректные начально-краевые условия.

ВВЕДЕНИЕ

Классические методы псевдоинверсной алгебры [1, 2], успешно развитые и обобщенные в работах [3–5], в сочетании с идеями [6] математического моделирования состояния пространственно распределенных динамических систем позволили построить цельную теорию исследования этих систем [7]. В частности, были успешно решены и некорректно сформулированные прямые и обратные начально-краевые задачи динамики систем с распределенными параметрами. Эти же методы были использованы [8–10] при решении сложных задач динамики упругой плиты конечной толщины, математическая модель которой предварительно была построена в работах [11, 12]. При этом была благополучно преодолена постановка ограниченности количества начально-краевых наблюдений за состоянием плиты с бесконечно высоким порядком ее дифференциальной модели. Сложности решения проблемы некорректной постановки начально-краевых задач эластодинамики плит конечной толщины обусловили появление неклассического подхода к решению задач исследования состояния этих механических объектов, согласно которому поле упругих динамических смещений точек плиты строится на основе наблюдений за линейной функцией последней. Заметим, что количество таких наблюдений, как и их качество (дискретные, непрерывные, произвольные во времени и пространстве), постановкой задачи не регламентировано — решение задачи с ними согласуется за среднеквадратическим критерием. Будет рассмотрена динамика как произвольных в плане, так и осесимметрических нагруженных толстых упругих плит.

МАТЕМАТИЧЕСКИЕ МОДЕЛИ ДИНАМИКИ ТОЛСТЫХ УПРУГИХ ПЛИТ И ПОСТАНОВКА ЗАДАЧ ИДЕНТИФИКАЦИИ

Рассмотрим толстую упругую плиту, которая плоскостями $z = \pm h$ и цилиндром $\Gamma(x, y) = 0$ декартовой системы координат x, y, z вырезана из упругой среды, определенной константами Ляме [13] λ и μ .

Полагая, что граничные поверхности $z = \pm h$ плиты находятся под действием нормальных $q_1^\pm(x, y, t)$ и касательных $q_2^\pm(x, y, t)$ динамических ($t \in [0, T]$ — время) нагрузок, поперечные смещения $w(s)$ ее точек $(x, y, z) \in S_0 = \{(x, y, z) :$

$-h \leq z \leq h, \Gamma(x, y) \leq 0$ определим [8] соотношением

$$w(s) = \sum_{l,k=1}^2 w_k^{(l)}(s), \quad (1)$$

в котором при $\xi = (x, y, t) \in S = S^+ \cup S^-, S^\pm = (S_0 \cap \{z = \pm h\}) \times [0, T], s = (\xi, z) \in S_0^T = S_0 \times [0, T]$ имеем

$$Q^{(l)}(\partial_\xi) w_k^{(l)}(s) = d_k^{(l)}(\partial_\xi, z) q_k^{(l)}(\xi) \quad (l, k = \overline{1, 2}), \quad (2)$$

$$q_1^{(1)}(\xi) = \frac{1}{2}(q_1^+(\xi) + q_1^-(\xi)), \quad q_2^{(1)}(\xi) = \frac{1}{2}(q_2^+(\xi) - q_2^-(\xi)),$$

$$q_1^{(2)}(\xi) = \frac{1}{2}(q_1^+(\xi) - q_1^-(\xi)), \quad q_2^{(2)}(\xi) = \frac{1}{2}(q_2^+(\xi) + q_2^-(\xi)),$$

$$\begin{aligned} Q^{(1)}(\partial_\xi) &= \\ &= (\Delta + D_2^2)((\lambda + 2\mu)D_1^2 - \lambda\Delta) \cos(hD_1) \frac{\sin(hD_2)}{D_2} - 4\mu\Delta D_1^2 \frac{\sin(hD_1)}{D_1} \cos(hD_2), \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} Q^{(2)}(\partial_\xi) &= \\ &= (\Delta + D_2^2)(\lambda\Delta - (\lambda + 2\mu)D_1^2) \frac{\sin(hD_1)}{D_1} \cos(hD_2) + 4\mu\Delta D_2^2 \cos(hD_1) \frac{\sin(hD_2)}{D_2}, \quad (3) \end{aligned}$$

$$d_1^{(1)}(\partial_\xi, z) = D_1^2 \left[(\Delta + D_2^2) \frac{\sin(zD_1)}{D_1} \frac{\sin(hD_2)}{D_2} - 2\Delta \frac{\sin(hD_1)}{D_1} \frac{\sin(zD_2)}{D_2} \right],$$

$$d_2^{(1)}(\partial_\xi, z) = 2d \left[\frac{1}{\mu} ((\lambda + 2\mu)D_1^2 - \lambda\Delta) \cos(hD_1) \frac{\sin(zD_2)}{D_2} - 2D_1^2 \frac{\sin(zD_1)}{D_1} \cos(hD_2) \right],$$

$$d_1^{(2)}(\partial_\xi, z) = (\Delta + D_2^2) \cos(zD_1) \cos(hD_2) - 2\Delta \cos(hD_1) \cos(zD_2), \quad (4)$$

$$d_2^{(2)}(\partial_\xi, z) = 2d \left[2D_2^2 \cos(zD_1) \frac{\sin(hD_2)}{D_2} + \frac{1}{\mu} (\lambda\Delta - (\lambda + 2\mu)D_1^2) \frac{\sin(hD_1)}{D_1} \cos(zD_2) \right].$$

Здесь и далее $\partial_\xi = (\partial_x, \partial_y, \partial_t)$,

$$\Delta = d(\partial_x + \partial_y), \quad D_m^2 = \Delta_m + \frac{1}{c_m^2} \partial_t^2 \quad (m = \overline{1, 2}),$$

$$\Delta_1 = \frac{\lambda + \mu}{\lambda + 2\mu} \Delta + \frac{\mu}{\lambda + 2\mu} \Delta_2, \quad \Delta_2 = \partial_x^2 + \partial_y^2,$$

$c_2 = \sqrt{\frac{\mu}{\rho}}, c_1 = \sqrt{\frac{\lambda + 2\mu}{\rho}}$ — скорости распространения упругих волн расширения

и сдвига в рассматриваемой среде, ρ — удельная плотность материала, а оператор d определяется соотношением

$$d(u+v) = \partial_x u + \partial_y v.$$

Выбор операторов дифференциальной модели (2) конкретизируется [11] при осесимметрической динамике плиты, находящейся под воздействием поверхностных динамических усилий $q_1^\pm(r, t), q_2^\pm(r, t)$. При этом

$$d = \partial_x + \partial_y, \quad \Delta = \Delta_1 = \Delta_2 = \partial_x^2 + \partial_y^2,$$

а составляющие $w_k^{(l)}(r, z, t)$ ($k, l = \overline{1, 2}$) поперечных динамических смещений

$$w(s) = \sum_{l, k=1}^2 w_k^{(l)}(s) \quad (5)$$

точек $(r, z) \in S_0 = \{(r, z): r \leq R, -h \leq z \leq h\}$ плиты в цилиндрической системе координат r, θ, z при $s = (r, z, t) \in S_0^T = S_0 \times [0, T]$ удовлетворяют уравнениям [11]

$$Q^{(l)}(\Delta, \partial_t^2) w_k^{(l)}(s) = \frac{\partial_r^{1-k}}{\mu} d_k^{(l)}(\Delta, z, \partial_t^2) q_k^{(l)}(\xi) \quad (l, k = \overline{1, 2}), \quad (6)$$

в которых, как и выше, $\xi = (r, t) \in S = S^+ \cup S^-$, $S^\pm = (S_0^T \cap \{z = \pm h\})$,

а также

$$\begin{aligned} Q^{(1)}(\Delta, \partial_t^2) &= (\Delta + D_2^2)^2 \cos(hD_1) \frac{\sin(hD_2)}{D_2} - 4\Delta D_1^2 \frac{\sin(hD_1)}{D_1} \cos(hD_2), \\ Q^{(2)}(\Delta, \partial_t^2) &= (\Delta + D_2^2)^2 \frac{\sin(hD_1)}{D_1} \cos(hD_2) - 4\Delta D_2^2 \cos(hD_1) \frac{\sin(hD_2)}{D_2}, \\ d_1^{(1)}(\Delta, z, \partial_t^2) &= D_1^2 \left[(\Delta + D_2^2) \frac{\sin(zD_1)}{D_1} \frac{\sin(hD_2)}{D_2} - 2\Delta \frac{\sin(hD_1)}{D_1} \frac{\sin(zD_2)}{D_2} \right], \\ d_2^{(1)}(\Delta, z, \partial_t^2) &= \Delta \left[(\Delta + D_2^2) \cos(hD_1) \frac{\sin(zD_2)}{D_2} - 2D_1^2 \frac{\sin(zD_1)}{D_1} \cos(hD_2) \right], \\ d_1^{(2)}(\Delta, z, \partial_t^2) &= -(\Delta + D_2^2) \cos(zD_1) \cos(hD_2) + 2\Delta \cos(hD_1) \cos(zD_2), \\ d_2^{(2)}(\Delta, z, \partial_t^2) &= \Delta \left[(\Delta + D_2^2) \frac{\sin(hD_1)}{D_1} \cos(zD_2) - 2D_2^2 \cos(zD_1) \frac{\sin(hD_2)}{D_2} \right]. \end{aligned}$$

Заметим, что уравнения (2), (6) представляют собой компактную запись линейных дифференциальных уравнений бесконечно высокого порядка, явный вид которых получим после разложения функций $\sin(zD_m)$, $\cos(zD_m)$ ($m = \overline{1, 2}$) в ряды по степеням zD_m ($m = \overline{1, 2}$) и возвращения символам D_m^2 ($m = \overline{1, 2}$) их дифференциального смысла. Эти уравнения, записанные с точностью до членов порядка h , согласуются с дифференциальной моделью Кирхгофа–Лява [14] динамики тонких упругих плит. Точность порядка h^3 соответствует уточненным математическим моделям, которые разными авторами строились [14] на основании различных неклассических механических и математических гипотез.

Рассмотрим пример h^3 -приближения дифференциальных операторов уравнений (6). При этом

$$\begin{aligned} Q^{(1)}(\Delta, \partial_t^2) &= h \left\{ \frac{4(\lambda + \mu)}{\lambda + 2\mu} \Delta - \frac{\rho}{\mu} \partial_t^2 \right\} - \\ &- \frac{h^3}{3!} \left\{ \frac{8(\lambda + \mu)}{\lambda + 2\mu} \Delta \Delta - \frac{4(2\lambda^2 + 8\lambda\mu + 7\mu^2)}{(\lambda + 2\mu)^2} \Delta \frac{\rho}{\mu} \partial_t^2 + \frac{\lambda + 5\mu}{\lambda + 2\mu} \left(\frac{\rho}{\mu} \partial_t^2 \right)^2 \right\}, \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
Q^{(2)}(\Delta, \partial_t^2) &= h \frac{\rho}{\mu} \partial_t^2 + \frac{h^3}{3!} \left\{ \frac{8(\lambda + \mu)}{\lambda + 2\mu} \Delta \Delta - \frac{4(3\lambda + 4\mu)}{\lambda + 2\mu} \Delta \frac{\rho}{\mu} \partial_t^2 + \frac{3\lambda + 7\mu}{\lambda + 2\mu} \left(\frac{\rho}{\mu} \partial_t^2 \right)^2 \right\}, \\
d_1^{(1)}(\Delta, z, \partial_t^2) &= zh \left\{ \Delta - \frac{\rho}{\lambda + 2\mu} \partial_t^2 \right\}, \\
d_2^{(1)}(\Delta, z, \partial_t^2) &= \\
&= z\Delta \left\{ \frac{\lambda}{\lambda + 2\mu} + \frac{1}{2} h^2 \left(\Delta - \frac{\rho}{\lambda + 2\mu} \partial_t^2 \right) \right\} - \frac{1}{3!} z^3 \Delta \left\{ \frac{3\lambda + 2\mu}{\lambda + 2\mu} \Delta - \frac{\lambda^2 + 4\lambda\mu + 2\mu^2}{(\lambda + 2\mu)^2} \frac{\rho}{\mu} \partial_t^2 \right\}, \\
d_1^{(2)}(\Delta, z, \partial_t^2) &= 1 - \frac{1}{2} h^2 \left\{ \frac{3\lambda + 4\mu}{\lambda + 2\mu} \Delta - \frac{\rho}{\mu} \partial_t^2 \right\} + \frac{1}{2} z^2 \left\{ \frac{\lambda}{\lambda + 2\mu} \Delta + \frac{\rho}{\lambda + 2\mu} \partial_t^2 \right\}, \\
d_2^{(2)}(\Delta, z, \partial_t^2) &= \\
&= h\Delta \left\{ 1 - \frac{1}{3!} h^2 \left(\frac{3\lambda + 4\mu}{\lambda + 2\mu} \Delta - \frac{2\lambda + 3\mu}{\lambda + 2\mu} \frac{\rho}{\mu} \partial_t^2 \right) \right\} + \frac{1}{2} hz^2 \Delta \left\{ \frac{\lambda}{\lambda + 2\mu} \left(\Delta - \frac{\rho}{\mu} \partial_t^2 \right) \right\}.
\end{aligned}$$

Дифференциальные модели более высокого порядка, а тем более модели в их полном объеме (2), (3), другими авторами не рассматривались, поскольку корректно поставить начально-краевую задачу для таких сложных дифференциальных уравнений невозможно. Выход для решения таких задач для систем, которые находятся в условиях неполноты информации об их начально-краевом состоянии, был предложен в [5, 7]. В статье [8] идеи работ [5, 7] использовались для математического моделирования смещений $w(s)$ неполнонаблюдаемых упругих плит ограниченной геометрии, которые функционируют согласно математическим моделям (2)–(4). Результат оказался неплохим [15].

В отличие от [8] рассмотрим задачу построения поля упругих динамических смещений $w(s)$ точек рассматриваемой плиты в предположении, что для измерения доступна линейная функция $L_i(\partial_s)w(s)$ ($s \in S_0^T$, $i = \overline{1, I}$). Здесь ∂_s — вектор производных по пространственно-временным координатам x, y, z, t или r, z, t (в зависимости от координатной системы), $L_i(\partial_s)$ — линейный дифференциальный оператор,

$$L_i(\partial_s)w(s) = W_i(s) \quad (i = \overline{1, I}), \quad (7)$$

$$L_i(\partial_s)w(s)|_{s=s_{ij}} = W_{ij} \quad (j = \overline{1, J_i}, i = \overline{1, I}) \quad (8)$$

при s и s_{ij} , выбранных из области $\Sigma \subset S_0^T$.

Задачу идентификации функции $w(s)$ решим согласно критерию

$$\Phi_1 = \sum_{i=1}^I \int_{\Sigma} (L_i(\partial_s)w(s) - W_i(s))^2 ds \rightarrow \min_{w(s)} \quad (9)$$

или

$$\Phi_2 = \sum_{i=1}^I \sum_{j=1}^{J_i} (L_i(\partial_s)w(s)|_{s=s_{ij}} - W_{ij})^2 \rightarrow \min_{w(s)} \quad (10)$$

с учетом наблюдений (7) и (8) соответственно.

Заметим, что частными случаями таких задач являются начально-краевая (при $s \in \{s: \Gamma(\cdot) = 0, -h \leq z \leq h, t = 0\}$), краевая (при $s \in \{s: \Gamma(\cdot) = 0, -h \leq z \leq h, t \geq 0\}$), начальная (при $s \in \{s: \Gamma(\cdot) \leq 0, -h \leq z \leq h, t = 0\}$) задачи, которые рассматривались ранее в [8].

МЕТОДИКА ПОСТРОЕНИЯ ОБЩЕГО РЕШЕНИЯ ЗАДАЧИ

При решении задач (9), (10) математическую модель (2) динамики рассматриваемых плит представим соотношениями [16]

$$w_k^{(l)}(s) = \int_S G_k^{(l)}(\xi - \xi', z) q_k^{(l)}(\xi') d\xi' \quad (k, l = \overline{1, 2}), \quad (11)$$

$$G_k^{(l)}(\xi - \xi', z) = \frac{1}{(2\pi i)^3} \int_{-i\infty}^{+i\infty} \frac{d_k^{(l)}(p_1, p_2, q, z)}{Q^{(l)}(p_1, p_2, q)} e^{p_1(x-x') + p_2(y-y') + q(t-t')} dp_1 dp_2 dq \quad (k, l = \overline{1, 2})$$

в декартовых координатах и соотношениями

$$w_k^{(l)}(s) = \int_S G_k^{(l)}(r, r', z, t - t') q_k^{(l)}(\xi') d\xi', \quad (12)$$

$$G_k^{(l)}(r, r', z, t - t') = \frac{(-1)^{k-1} r'}{2\pi \mu i} \int_0^{+\infty} \sigma^{2-k} J_0(\sigma r) J_{k-1}(\sigma r') \int_{-i\infty}^{+i\infty} \frac{d_k^{(l)}(-\sigma^2, z, p^2)}{Q^{(l)}(-\sigma^2, p^2)} e^{p(t-t')} dp d\sigma$$

в цилиндрических координатах соответственно (здесь $J_k(\cdot)$ — функция Бесселя порядка k).

Заметим, что представлений (11), (12) функций $w_k^{(l)}(s)$ ($k, l = \overline{1, 2}$) поперечных динамических смещений достаточно при рассмотрении установившейся ($t > 0$) динамики бесконечной в плане упругой плиты (слоя), находящейся под действием поверхностных динамических возмущений $q_k^{\pm}(\cdot)$. Для плит, ограниченных в плане и дополнительно подверженных начально-краевым возмущениям, функции $w_k^{(l)}(\cdot)$ ($k, l = \overline{1, 2}$) представим суммой

$$w_k^{(l)}(s) = w_{\infty k}^{(l)}(s) + w_{0k}^{(l)}(s) + w_{\Gamma k}^{(l)}(s), \quad (13)$$

составляющие $w_{\infty k}^{(l)}(\cdot)$, $w_{0k}^{(l)}(\cdot)$, $w_{\Gamma k}^{(l)}(\cdot)$ ($k, l = \overline{1, 2}$) которой определяются действием конкретных внешнединамических факторов — поверхностного, начального и краевого соответственно.

С учетом физико-механических свойств функции $G_k^{(l)}(\xi - \xi', z)$ ($k, l = \overline{1, 2}$), как передаточной от точки s' к точке s , составляющие функции $w_k^{(l)}$ представим соотношениями

$$w_{\infty k}^{(l)}(s) = \int_S G_k^{(l)}(\xi - \xi', z) q_k^{(l)}(\xi') d\xi', \quad (14)$$

$$w_{0k}^{(l)}(s) = \int_{S^0} G_k^{(l)}(\xi - \xi', z) q_{0k}^{(l)}(\xi') d\xi', \quad w_{\Gamma k}^{(l)}(s) = \int_{S^\Gamma} G_k^{(l)}(\xi - \xi', z) q_{\Gamma k}^{(l)}(\xi') d\xi'. \quad (15)$$

Подынтегральные функции $q_{0k}^{(l)}(\xi)$ ($\xi \in S^0 = S^{0+} \cup S^{0-}$, $S^{0\pm} = (S_0 \cap \{z = \pm h\}) \times (-\infty, 0]$), $q_{\Gamma k}^{(l)}(\xi)$ ($\xi \in S^\Gamma = S^{\Gamma+} \cup S^{\Gamma-}$, $S^{\Gamma\pm} = ((R^3 \setminus S_0) \cap \{z = \pm h\}) \times [0, T]$) соотношений (14), (15), определенные вне временного интервала $[0, T]$ и рассматриваемой пространственной области S_0 , будут построены, исходя из условия

$$\Phi_2 \rightarrow \min_{\substack{q_{0k}^{(l)}(\xi), q_{\Gamma k}^{(l)}(\xi) \\ (k, l=1, 2)}} (i = \overline{1, 2}). \quad (16)$$

При дискретном определении моделирующих функций $q_{0k}^{(l)}(\xi)$, $q_{\Gamma k}^{(l)}(\xi)$ представления (14), (15) составляющих $w_{0k}^{(l)}(\cdot)$, $w_{\Gamma k}^{(l)}(\cdot)$ заменим следующими:

$$w_{0k}^{(l)}(s) = \sum_{m=1}^{M_{0k}^{(l)}} G_k^{(l)}(\xi - \xi_{km}^{0(l)}, z) q_{0km}^{(l)}, \quad (17)$$

$$w_{\Gamma k}^{(l)}(s) = \sum_{m=1}^{M_{\Gamma k}^{(l)}} G_k^{(l)}(\xi - \xi_{km}^{\Gamma(l)}, z) q_{\Gamma km}^{(l)}. \quad (18)$$

Здесь $q_{0km}^{(l)} = q_{0k}^{(l)}(\xi_{km}^{0(l)})$ ($m = 1, M_{0k}^{(l)}$), $q_{\Gamma km}^{(l)} = q_{\Gamma k}^{(l)}(\xi_{km}^{\Gamma(l)})$ ($m = 1, M_{\Gamma k}^{(l)}$), $\xi_{km}^{0(l)} \in \Xi_k^0 = \Xi_k^{0+} \cup \Xi_k^{0-}$, $\xi_{km}^{\Gamma(l)} \in \Xi_k^\Gamma = \Xi_k^{\Gamma+} \cup \Xi_k^{\Gamma-}$ при $\Xi_k^{0\pm} = \{\xi_{km}^{0\pm} \in S^{0\pm}, m = 1, M_{0k}^{\pm}\}$, $\Xi_k^{\Gamma\pm} = \{\xi_{km}^{\Gamma\pm} \in S^{\Gamma\pm}, m = 1, M_{\Gamma k}^{\pm}\}$, $M_{0k}^{(l)} = M_{0k}^+ + M_{0k}^-$, $M_{\Gamma k}^{(l)} = M_{\Gamma k}^+ + M_{\Gamma k}^-$ ($k, l = \overline{1, 2}$), а критериями определения векторов

$$\bar{q}_{0k}^{(l)} = (q_{0km}^{(l)}, m = 1, M_{0k}^{(l)}) \quad (k, l = \overline{1, 2}),$$

$$\bar{q}_{\Gamma k}^{(l)} = (q_{\Gamma km}^{(l)}, m = 1, M_{\Gamma k}^{(l)}) \quad (k, l = \overline{1, 2})$$

являются

$$\Phi_1 = \sum_{i=1}^I \int_{\Sigma} (L_i(\partial_s) w(s) - W_i(s))^2 ds \rightarrow \min_{\substack{q_{0k}^{(l)}, q_{\Gamma k}^{(l)} \\ (k, l=1, 2)}}, \quad (19)$$

$$\Phi_2 = \sum_{i=1}^I \sum_{j=1}^{J_i} (L_i(\partial_s) w(s) \Big|_{s=s_{ij} \in \Sigma} - W_{ij})^2 \rightarrow \min_{\substack{q_{0k}^{(l)}, q_{\Gamma k}^{(l)} \\ (k, l=1, 2)}} \quad (20)$$

при непрерывных и дискретных наблюдениях за состоянием плиты соответственно. Последнее означает, что исходные задачи (9), (10) построения функции $w(s)$ поперечных динамических смещений точек плиты будут решены согласно (16), (19), (20).

РЕШЕНИЕ ЗАДАЧИ ИДЕНТИФИКАЦИИ ПОЛЯ ПОПЕРЕЧНЫХ ДИНАМИЧЕСКИХ СМЕЩЕНИЙ ДИСКРЕТНО НАБЛЮДАЕМОЙ ТОЛСТОЙ УПРУГОЙ ПЛИТЫ

Рассмотрим задачу построения функции $w(s)$ поперечных динамических смещений точек упругой плиты при наблюдении согласно (8) за ней. При этом W_{ij} ($j = \overline{1, J_i}, i = \overline{1, I}$) — заданные значения, которые далее объединим в вектор

$$\bar{W} = \text{col}((W_{ij}, j = \overline{1, J_i}), i = \overline{1, I}).$$

Для решения задачи (10) искомую функцию $w(s)$ представим соотношениями (1), (13), составляющие $w_{0k}^{(l)}(s)$, $w_{\Gamma k}^{(l)}(s)$ которой определены согласно (17), (18). После подстановки (1), (13), (14), (17), (18) в (8) для определения векторов $\bar{q}_{0k}^{(l)}$, $\bar{q}_{\Gamma k}^{(l)}$ значений моделирующих функций $q_{0k}^{(l)}(\xi)$, $q_{\Gamma k}^{(l)}(\xi)$ получим следующую систему алгебраических уравнений:

$$A\bar{q} = \bar{W}, \quad (21)$$

в которых

$$\bar{q} = \text{col}(((\bar{q}_{0k}^{(l)}), \bar{q}_{\Gamma k}^{(l)}), k = \overline{1, 2}), l = \overline{1, 2}),$$

$$A = \text{str}(((A_{k1}^{(l)}), A_{k2}^{(l)}), k = \overline{1, 2}), l = \overline{1, 2}),$$

$$\bar{W} = \text{col}((W_{ij} - L_i(\partial_s) \sum_{k,l=1}^2 w_{\infty k}^{(l)}(s)|_{s=s_{ij}}, j = \overline{1, J_i}), i = \overline{1, I}),$$

$$A_{k1}^{(l)} = \text{col}\left(\left(\text{str}\left((L_i(\partial_s)G_k^{(l)}(\xi - \xi_{km}^{0(l)}, z)|_{s=s_{ij} \in \Sigma}, m = \overline{1, M_{0k}^{(l)}}), j = \overline{1, J_i}\right), i = \overline{1, I}\right),\right.$$

$$\left. A_{k2}^{(l)} = \text{col}\left(\left(\text{str}\left((L_i(\partial_s)G_k^{(l)}(\xi - \xi_{km}^{\Gamma(l)}, z)|_{s=s_{ij} \in \Sigma}, m = \overline{1, M_{\Gamma k}^{(l)}}), j = \overline{1, J_i}\right), i = \overline{1, I}\right).\right.$$

Разрешающими для определения функций $q_{0k}^{(l)}(\xi)$, $q_{\Gamma k}^{(l)}(\xi)$ в задаче (10) являются уравнения

$$\int_{(\cdot)} B(\xi)q(\xi)ds = \bar{W}, \quad (22)$$

где символом (\cdot) обозначено интегрирование по области определения подынтегральных функций

$$q(\xi) = \text{col}(((q_{0k}^{(l)}(\xi)(\xi \in S^0), q_{\Gamma k}^{(l)}(\xi)(\xi \in S^\Gamma)), k = \overline{1, 2}), l = \overline{1, 2}),$$

$$B(\xi) = \text{str}(((B_{k1}^{(l)}(\xi)(\xi \in S^0), B_{k2}^{(l)}(\xi)(\xi \in S^\Gamma)), k = \overline{1, 2}), l = \overline{1, 2}),$$

$$B_{kn}^{(l)}(\xi') = \text{col}((L_i(\partial_s)G_k^{(l)}(\xi - \xi', z)|_{s=s_{ij} \in \Sigma}, j = \overline{1, J_i}), i = \overline{1, I}) \quad (n = \overline{1, 2}).$$

С учетом определения (10) функционала Φ_2 и представлений (15), (17), (18) составляющих $w_{0k}^{(l)}(s)$, $w_{\Gamma k}^{(l)}(s)$ функции $w(s)$ заключаем, что решение задачи (10) сведется к псевдообращению систем (21), (22), при котором

$$\|A\bar{q} - \bar{W}\|^2 \rightarrow \min_{\bar{q}}, \quad (23)$$

$$\| \int_{(\cdot)} B(\xi)q(\xi)ds - \bar{W} \|^2 \rightarrow \min_{q(\xi)} \quad (24)$$

соответственно. Решение (23), (24) — это задача псевдоинверсной алгебры [1, 2] и ее обобщений, которые находим в [4, 5]. При этом

$$\bar{q}_{0k}^{(l)} \in \Omega_{0k}^{(l)} = \{\bar{q}_{0k}^{(l)} : \bar{q}_{0k}^{(l)} = (A_{k1}^{(l)})^T P_1^+ \bar{W} + \bar{v}_{0k}^{(l)} - (A_{k1}^{(l)})^T P_1^+ A \bar{v}\}, \quad (25)$$

$$\bar{q}_{\Gamma k}^{(l)} \in \Omega_{\Gamma k}^{(l)} = \{\bar{q}_{\Gamma k}^{(l)} : \bar{q}_{\Gamma k}^{(l)} = (A_{k2}^{(l)})^T P_1^+ \bar{W} + \bar{v}_{\Gamma k}^{(l)} - (A_{k2}^{(l)})^T P_1^+ A \bar{v}\}, \quad (26)$$

$$q_{0k}^{(l)}(\xi) \in \Omega_{0k}^{(l)} = \{q_{0k}^{(l)}(\xi): q_{0k}^{(l)}(\xi) = (B_{k1}^{(l)}(\xi))^T P_2^+ (\bar{W} - B_v) + v_{0k}^{(l)}(\xi) \\ \forall v_{0k}^{(l)}(\xi) (\xi \in S^0)\}, \quad (27)$$

$$q_{\Gamma k}^{(l)}(\xi) \in \Omega_{\Gamma k}^{(l)} = \{q_{\Gamma k}^{(l)}(\xi): q_{\Gamma k}^{(l)}(\xi) = (B_{k2}^{(l)}(\xi))^T P_2^+ (\bar{W} - B_v) + v_{\Gamma k}^{(l)}(\xi) \\ \forall v_{\Gamma k}^{(l)}(\xi) (\xi \in S^\Gamma) (k, l = \overline{1, 2}), \quad (28)$$

где

$$\bar{v} = \text{col}(((\bar{v}_k^{(l)} \in R^{M_k^{(l)}}, \bar{v}_{0k}^{(l)} \in R^{M_{0k}^{(l)}}), k = \overline{1, 2}), l = \overline{1, 2})$$

— вектор произвольных компонент $\bar{v}_{0k}^{(l)}, \bar{v}_{\Gamma k}^{(l)} (k, l = \overline{1, 2})$;

$$v(\xi) = \text{col}(((v_{0k}^{(l)}(\xi), \xi \in S^0), (v_{\Gamma k}^{(l)}(\xi), \xi \in S^\Gamma)), k = \overline{1, 2}, l = \overline{1, 2})$$

— вектор-функция произвольных, интегрируемых в области изменения своего аргумента функций $v_{0k}^{(l)}(\xi), v_{\Gamma k}^{(l)}(\xi) (k, l = \overline{1, 2})$; P_1^+, P_2^+ — матрицы, псевдообратные к

$$P_1 = AA^T,$$

$$P_2 = \sum_{k,l=1}^2 \left(\int_{S^0} B_{k1}^{(l)}(\xi)(B_{k1}^{(l)}(\xi))^T d\xi + \int_{S^\Gamma} B_{k2}^{(l)}(\xi)(B_{k2}^{(l)}(\xi))^T d\xi \right);$$

$$B_v = \sum_{k,l=1}^2 \left(\int_{S^0} B_{k1}^{(l)}(\xi)v_{0k}^{(l)}(\xi)d\xi + \int_{S^\Gamma} B_{k2}^{(l)}(\xi)v_{\Gamma k}^{(l)}(\xi)d\xi \right).$$

Множества $\Omega_{0k}^{(l)}$ и $\Omega_{\Gamma k}^{(l)}$ решений систем (21), (22) будут однозначными ($\bar{v}_{0k}^{(l)} \equiv 0, \bar{v}_{\Gamma k}^{(l)} \equiv 0$), если

$$\det A^T A > 0.$$

При условии, что

$$\lim_{N \rightarrow \infty} \det [B^T(\xi_i)B(\xi_j)]_{i,j=1}^N > 0,$$

тождественно равными нулю будут и функции $v_{0k}^{(l)}(\xi), v_{\Gamma k}^{(l)}(\xi)$ в определении (27), (28) множеств $\Omega_{0k}^{(l)}$ и $\Omega_{\Gamma k}^{(l)}$ соответственно. Точность же решений (25), (26) и (27), (28) систем (21), (22), а следовательно и решения задачи (10) идентификации функции $w(s)$, определяются величинами

$$\varepsilon^2 = \min_{w(s)} \Phi_2 = \min_{\substack{\bar{q}_{0k}^{(l)}, \bar{q}_{\Gamma k}^{(l)} \\ (k, l = \overline{1, 2})}} \Phi_2 = \min_{\bar{q}} \|B\bar{q} - \bar{W}\|^2 = \bar{W}^T \bar{W} - \bar{W}^T P_1 P_1^+ \bar{W},$$

$$\varepsilon^2 = \min_{w(s)} \Phi_2 = \min_{\substack{q_{0k}^{(l)}(\xi), q_{\Gamma k}^{(l)}(\xi) \\ (k, l = \overline{1, 2})}} \Phi_2 = \min_{q(\xi)} \left\| \int_{(\bullet)} B(\xi)q(\xi)d\xi - \bar{W} \right\|^2 = \bar{W}^T \bar{W} - \bar{W}^T P_2 P_2^+ \bar{W}.$$

РЕШЕНИЕ ЗАДАЧИ ИДЕНТИФИКАЦИИ ПОЛЯ ПОПЕРЕЧНЫХ ДИНАМИЧЕСКИХ СМЕЩЕНИЙ НЕПРЕРЫВНО НАБЛЮДАЕМОЙ ТОЛСТОЙ УПРУГОЙ ПЛИТЫ

Рассмотрим задачу идентификации функции $w(s)$ поперечных динамических смещений точек наблюдаемой согласно (7) упругой плиты.

Как и выше, решение задачи представим соотношениями (1), (13) с определенными согласно (17), (18) составляющими $w_{0k}^{(l)}(\xi)$, $w_{\Gamma k}^{(l)}(\xi)$. Подстановка (1), (13), (14), (17), (18) в (7) дает следующую систему функциональных уравнений для построения векторов $\bar{q}_{0k}^{(l)}$, $\bar{q}_{\Gamma k}^{(l)}$ значений моделирующих функций $q_{0k}^{(l)}(\xi)$, $q_{\Gamma k}^{(l)}(\xi)$:

$$A(s)\bar{q} = \bar{W}(s), \quad (29)$$

где

$$\begin{aligned} \bar{W}(s) &= \text{col}((W_i(s) - L_i(\partial_s) \sum_{k,l=1}^2 w_{\infty k}^{(l)}(s)), i = \overline{1, I}) \quad (s \in \Sigma), \\ A(s) &= \text{str}(((A_{kn}^{(l)}(s) \quad (s \in \Sigma), n = \overline{1, 2}), k = \overline{1, 2}), l = \overline{1, 2}), \\ A_{k1}^{(l)}(s) &= \text{col}(\text{str}(L_i(\partial_s) G_k^{(l)}(\xi - \xi_{km}^{0(l)}, z), m = \overline{1, M_{0k}^{(l)}}), i = \overline{1, I}), \\ A_{k2}^{(l)}(s) &= \text{col}(\text{str}(L_i(\partial_s) G_k^{(l)}(\xi - \xi_{km}^{\Gamma(l)}, z), m = \overline{1, M_{\Gamma k}^{(l)}}), i = \overline{1, I}), \end{aligned}$$

величина \bar{q} определена выше. С учетом решения (29), при котором

$$\| \int_{\Sigma} (A(s)q - \bar{W}(s)) ds \|^2 \rightarrow \min_{\bar{q}}, \quad (30)$$

где интегрирование проводится по области определения подынтегральной функции с учетом (1), (13), (14), (17), (18), получим и решение задачи (9). При этом

$$\bar{q} \in \Omega_q = \{q : q = P_3^+ A_w + \bar{v} - P_3^+ P_3 \bar{v}\}, \quad (31)$$

где $A_w = \int_{\Sigma} A^T(s) \bar{W}(s) ds = \text{col}(A_{wi}, i = \overline{1, 8})$, а символом +, как и выше, обозначена операция псевдообращения матрицы

$$P_3 = \int_{\Sigma} A^T(s) A(s) ds = [Q_{ij}]_{i,j=1}^{8,8}.$$

Произвольный вектор $\bar{v} = \text{col}(((v_{0k}^{(l)} \in R^{M_{0k}^{(l)}}, v_{\Gamma k}^{(l)} \in R^{M_{\Gamma k}^{(l)}}), k = \overline{1, 2}), l = \overline{1, 2})$ будет нулевым, а решение рассматриваемой задачи — однозначным, если [7] $\det P_3 > 0$.

Точность решения задачи определим величиной [7]

$$\begin{aligned} \varepsilon^2 &= \min_{w(s)} \sum_{i=1}^I \int_{\Sigma} (L_i(\partial_s) w(s) - W_i(s))^2 ds = \min_{\bar{q}} \| \int_{\Sigma} (A(s)\bar{q} - \bar{W}(s)) ds \|^2 = \\ &= \int_{\Sigma} (\bar{W}(s))^T \bar{W}(s) ds - A_w^T P_3^+ A_w. \end{aligned}$$

ЗАКЛЮЧЕНИЕ

Решена сложная задача идентификации поля поперечных динамических смещений точек толстых упругих плит, исследуемых в декартовой и цилиндрической системах координат. Предполагалось, что верхняя и нижняя поверхности плиты находятся под действием нормальных и касательных к ним внешнединамических возмущений. Задача решалась на основе дискретно и непрерывно определенных наблюдений за плитой, которые являются линейными функциями поперечных динамических смещений плиты в поверхностных, начально-краевых и внутренних точках плиты. Идентифицировано и исследовано на точность и однозначность поле поперечных динамических смещений точек такой плиты, за среднеквадратическим критерием согласованное с наблюдениями за ней. Задачи решены с привлечением построенных ранее математических моделей динамики упругих плит конечной толщины и псевдоинверсных методов обращения систем линейных алгебраических, интегральных и функциональных уравнений.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Альберт А. Регрессия, псевдоинверсия и рекуррентное оценивание. — М.: Наука, 1977. — 224 с.
2. Гантмахер Ф.Р. Теория матриц. — М.: Физматлит, 2004. — 560 с.
3. Кириченко Н.Ф. Псевдообращение матриц и их рекуррентность в задачах моделирования и управления // Проблемы управления и информатики. — 1995. — № 1. — С. 114–127.
4. Кириченко Н.Ф., Стоян В.А. Аналитическое представление матричных и интегральных линейных преобразований // Кибернетика и системный анализ. — 1998. — № 3. — С. 90–104.
5. Скопецкий В.В., Стоян В.А., Кривонос Ю.Г. Математичне моделювання прямих та обернених задач динаміки систем з розподіленими параметрами. — К.: Наук. думка, 2002. — 361 с.
6. Стоян В.А. Об одном подходе к исследованию начально-краевых задач матфизики // Проблемы управления и информатики. — 1998. — № 1. — С. 79–86.
7. Стоян В.А. Математичне моделювання лінійних, квазілінійних і нелінійних динамічних систем. — К.: ВПЦ «Київський університет», 2011. — 319 с.
8. Стоян В.А., Двирничук К.В. О математическом моделировании трехмерного поля поперечных динамических смещений толстых упругих плит // Кибернетика и системный анализ. — 2013. — № 6. — С. 58–73.
9. Стоян В.А., Двирничук К.В. О математическом моделировании задач управления динамикой толстых упругих плит. Ч. I. Управление при непрерывно заданном желаемом состоянии // Кибернетика и системный анализ. — 2014. — № 3. — С. 79–96.
10. Стоян В.А., Двирничук К.В. О математическом моделировании задач управления динамикой толстых упругих плит. Ч. II. Управление при дискретно заданном желаемом состоянии // Кибернетика и системный анализ. — 2015. — № 2. — С. 117–133.
11. Стоян В.А. Об алгоритме построения полутрехмерных дифференциальных уравнений эластодинамики толстых плит // Прикладная механика. — 1976. — XII, № 7. — С. 39–44.
12. Стоян В.А., Двирничук К.В. К построению дифференциальной модели поперечных динамических смещений толстого упругого слоя // Проблемы управления и информатики. — 2012. — № 4. — С. 74–83.
13. Лурье А.И. Пространственные задачи теории упругости. — М.: Гостехиздат, 1955. — 492 с.
14. Григолюк Э.И., Селезов И.Т. Механика твердого деформируемого тела. Т. 5: Неклассические теории колебаний стержней, пластин и оболочек. — М.: ВИНТИ, 1973. — 272 с.

15. Стоян В.А., Двирничук К.В., Ершов А.Е., Емцов А.С. О системе компьютерно-аналитического моделирования динамики пространственно-распределенных процессов // Компьютерная математика. — 2012. — № 2. — С. 34–44.
16. Стоян В.А., Двирничук К.В. Об интегральной модели поперечных динамических смещений толстого упругого слоя // Проблемы управления и информатики. — 2013. — № 1. — С. 70–82.

Надійшла до редакції 01.02.2016

В.А. Стоян, К.В. Двирничук

МЕТОДИ ПСЕВДОІНВЕРСНОЇ АЛГЕБРИ В ЗАДАЧАХ ІДЕНТИФІКАЦІЇ СТАНУ ТОВСТИХ ПРУЖНИХ ПЛИТ

Анотація. Розв'язано задачі ідентифікації тривимірної функції поперечних зміщень точок товстої пружної плити скінченних розмірів, динаміка якої описана лінійною диференціальною моделлю з дискретними і неперервними спостереженнями за початково-крайовими зовнішньодинамічними впливами плити. Робочими обрано середньоквадратичний критерій узгодження отриманого розв'язку зі спостереженнями за плитою та методи лінійної псевдоінверсної алгебри. Сформульовано умови точності та однозначності результатів ідентифікації.

Ключові слова: лінійні динамічні системи, ідентифікація, псевдоінверсія, товсті пружні плити, некоректні початково-крайові умови.

V.A. Stoyan, K.V. Dvirnychuk

METHODS OF PSEUDOINVERSE ALGEBRA IN IDENTIFICATION PROBLEMS FOR THE STATE OF THICK ELASTIC PLATE

Abstract. The authors solve problems of identifying the three-dimensional function of transverse displacements of points of a thick elastic plate of finite dimensions, whose dynamics is described by the linear differential model with discrete and continuous observations of the initial-boundary external-dynamic perturbations of the plate. The working criterion was selected as RMS criterion of matching the solution to the observations of the plate and methods of linear pseudo-inverse algebra. The conditions for the accuracy and uniqueness of the identification results are formulated.

Keywords: linear dynamic systems, thick elastic plates, incorrect initial-boundary problems, identification, pseudo-inversion.

Стоян Владимир Антонович,

доктор физ.-мат. наук, профессор Киевского национального университета имени Тараса Шевченко,
e-mail: v_a_stoyan@ukr.net.

Двирничук Константин Васильевич,

кандидат физ.-мат. наук, ассистент Черновицкого национального университета имени Юрия Федьковича,
e-mail: k_v_dvirnychuk@ukr.net.