

## РЕШЕНИЕ ЗАДАЧИ ИЗГИБА ОРТОТРОПНОЙ ПЛАСТИНЫ ЧИСЛЕННО-АНАЛИТИЧЕСКИМ МЕТОДОМ ГРАНИЧНЫХ ЭЛЕМЕНТОВ

*Разработана методика построения функции Грина при решении задачи изгиба ортотропной пластины численно-аналитическим методом граничных элементов. Приводится общий алгоритм построения функции Грина, в соответствии с которым получено ее аналитическое выражение.*

*Ключевые слова: ортотропная пластина, функция Грина, функция Хевисайда, граничный элемент.*

*A method for constructing the Green's function in solving the problem of bending of orthotropic plates numerical-analytical boundary element method. Provides an algorithm for constructing the Green's function, whereby it obtained an analytical expression.*

*Keywords: ortotropnaya plate, function of Grina, function of Khevisayda, border element.*

Постановка проблемы и её актуальность. Развитие различных отраслей машиностроения, авиационно-космической техники, судостроения, строительства и целого ряда других направлений ставит задачи проектирования и расчета экономичных тонкостенных систем и, в частности, пластин.

При этом на современном этапе уровень развития производства характеризуется широким внедрением новых высокопрочных материалов, обладающих ортотропными (ортогонально анизотропными) свойствами.

В силу определенных проблем математического характера получить аналитическое решение дифференциального уравнения изгиба ортотропной пластины удается не всегда. Существенную роль здесь играют условия закрепления краев пластины и локальные нагрузки. Широко применяются численные методы анализа, но здесь, как известно, нет универсального подхода.

Цель статьи. Поставлена задача: создать универсальный аналитический подход к расчету изгибаемых ортотропных пластин, позволяющий получить решение задачи при любых граничных условиях и внешних нагрузках. Эта задача решается одним из быстро развивающихся в последние годы методом — численно-аналитическим методом граничных элементов (ЧАМГЭ), применение которого во многих случаях более эффективно, чем использование метода конечных элементов (МКЭ). С помощью ЧАМГЭ получены решения целого ряда задач [1, 2], хотя многие вопросы остаются пока нерешенными.

В работе исследуется одна из важнейших и актуальных проблем, возникающих при использовании алгоритма ЧАМГЭ [1] для решения задач изгиба ортотропных пластин — построение функции Грина.

Изложение основного материала исследования. Основное разрешающее уравнение изгиба ортотропной пластины (уравнение Жермен – Лагранжа) имеет вид

$$D_1 \frac{\partial^4 W(x, y)}{\partial x^4} + 2D_3 \frac{\partial^4 W(x, y)}{\partial x^2 \partial y^2} + D_2 \frac{\partial^4 W(x, y)}{\partial y^4} = q(x, y), \quad (1)$$

где жесткости определяются формулами

$$D_1 = \frac{E_x h^3}{12(1 - \mu_{xy} \mu_{yx})}; \quad D_2 = \frac{E_y h^3}{12(1 - \mu_{xy} \mu_{yx})};$$

$$D_3 = D_1 \mu_{xy} + 2D_k = D_2 \mu_{yx} + 2D_k; \quad D_k = \frac{Gh^3}{12};$$

$E_x, E_y$  — модули упругости в направлениях осей;  $G$  — модуль сдвига;  $h$  — толщина пластины;  $\mu_{xy}, \mu_{yx}$  — коэффициенты Пуассона.

Используя метод Канторовича-Власова, уравнение (1) можно привести к линейному неоднородному дифференциальному уравнению с постоянными коэффициентами, общим решением которого будет

$$Y = C_1 y_1(y) + C_2 y_2(y) + C_3 y_3(y) + C_4 y_4(y) + y_*(y). \quad (2)$$

Частное решение  $y_*(y)$  в (2) зависит от вида внешней нагрузки; его удобно представить как

$$y_*(y) = \int_0^y G(y, \xi) q(\xi) d\xi,$$

где  $G(y, \xi) = Y(y, \xi)H(y - \xi)$  — функция Грина;  $H(y - \xi)$  — функция Хевисайда.

Если заранее оговорить, что  $y > \xi$ , то  $H(y - \xi) = 1$  и тогда

$$Y(y, \xi) = C_1(\xi) y_1(y) + C_2(\xi) y_2(y) + C_3(\xi) y_3(y) + C_4(\xi) y_4(y). \quad (3)$$

Константы  $C_i(\xi)$  определяются из условия

$$\begin{vmatrix} y_1(\xi) & y_2(\xi) & y_3(\xi) & y_4(\xi) \\ y_1'(\xi) & y_2'(\xi) & y_3'(\xi) & y_4'(\xi) \\ y_1''(\xi) & y_2''(\xi) & y_3''(\xi) & y_4''(\xi) \\ y_1'''(\xi) & y_2'''(\xi) & y_3'''(\xi) & y_4'''(\xi) \end{vmatrix} \begin{vmatrix} C_1 \\ C_2 \\ C_3 \\ C_4 \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 1/\dot{a}_0 \end{vmatrix}. \quad (4)$$

Здесь  $\dot{a}_0 = 1$  – коэффициент при старшей степени дифференциального уравнения задачи.

Решение линейного неоднородного дифференциального уравнения задачи зависит от корней соответствующего ему характеристического уравнения [1]

$$K_{1-4} = \pm\sqrt{r^2 \pm \sqrt{r^4 - s^4}}. \quad (5)$$

Рассмотрим вывод формулы для функции Грина применительно к варианту корней характеристического уравнения, который соответствует жесткому заземлению продольных кромок пластины, т.е.

$$y_1 = ch\alpha\xi \sin \beta\xi; \quad y_2 = ch\alpha\xi \cos \beta\xi; \quad y_3 = sh\alpha\xi \cos \beta\xi; \quad y_4 = sh\alpha\xi \sin \beta\xi, \quad (6)$$

где  $K_{1-4} = \pm\alpha \pm i\beta; |s| > |r|$ .

Перепишем (4) в виде

$$\begin{cases} y_1 C_1 + y_2 C_2 + y_3 C_3 + y_4 C_4 = 0; \\ y_1' C_1 + y_2' C_2 + y_3' C_3 + y_4' C_4 = 0; \\ y_1'' C_1 + y_2'' C_2 + y_3'' C_3 + y_4'' C_4 = 0; \\ y_1''' C_1 + y_2''' C_2 + y_3''' C_3 + y_4''' C_4 = 1, \end{cases}$$

или, с учетом (6),

$$\begin{cases} y_1 C_1 + y_2 C_2 + y_3 C_3 + y_4 C_4 = 0; \\ (\alpha y_4 + \beta y_2) C_1 + (\alpha y_3 - \beta y_1) C_2 + (\alpha y_2 - \beta y_4) C_3 + (\alpha y_1 + \beta y_3) C_4 = 0; \\ [(\alpha^2 - \beta^2) y_1 + 2\alpha\beta y_3] C_1 + [(\alpha^2 - \beta^2) y_2 - 2\alpha\beta y_4] C_2 + \\ + [(\alpha^2 - \beta^2) y_3 - 2\alpha\beta y_1] C_3 + [(\alpha^2 - \beta^2) y_4 + 2\alpha\beta y_2] C_4 = 0; \\ [\alpha(\alpha^2 - 3\beta^2) y_4 - \beta(\beta^2 - 3\alpha^2) y_2] C_1 + [\alpha(\alpha^2 - 3\beta^2) y_3 + \beta(\beta^2 - 3\alpha^2) y_1] C_2 + \\ + [\alpha(\alpha^2 - 3\beta^2) y_2 + \beta(\beta^2 - 3\alpha^2) y_4] C_3 + [\alpha(\alpha^2 - 3\beta^2) y_1 - \beta(\beta^2 - 3\alpha^2) y_3] C_4 = 1. \end{cases} \quad (7)$$

В результате обычных преобразований этих уравнений, выполненных, например, по схеме метода Гаусса, получим два уравнения:

$$\begin{cases} \left\{ \alpha [y_1 (y_1^2 + y_2^2 + y_3^2 - y_4^2) - 2y_2 y_3 y_4] + \beta [y_3 (y_1^2 - y_2^2 + y_3^2 + y_4^2) - 2y_1 y_2 y_4] \right\} C_1 + \\ + \left\{ \alpha [y_2 (y_1^2 + y_2^2 - y_3^2 + y_4^2) - 2y_1 y_3 y_4] + \beta [y_4 (y_1^2 - y_2^2 - y_3^2 - y_4^2) + 2y_1 y_2 y_3] \right\} C_2 = 0, \end{cases} \quad (8)$$

$$\begin{cases} \left\{ \alpha(\alpha^2 - 3\beta^2) [y_1 (y_1^2 + y_2^2 + y_3^2 - y_4^2) - 2y_2 y_3 y_4] - \right. \\ \left. - \beta(\beta^2 - 3\alpha^2) [y_3 (y_1^2 - y_2^2 + y_3^2 + y_4^2) - 2y_1 y_2 y_4] \right\} C_1 + \\ + \left\{ \alpha(\alpha^2 - 3\beta^2) [y_2 (y_1^2 + y_2^2 - y_3^2 + y_4^2) - 2y_1 y_3 y_4] - \right. \\ \left. - \beta(\beta^2 - 3\alpha^2) [y_4 (y_1^2 - y_2^2 - y_3^2 - y_4^2) + 2y_1 y_2 y_3] \right\} C_2 = -(y_2 y_3 + y_1 y_4). \end{cases} \quad (9)$$

Решаем совместно уравнения (8) и (9). Заметим, что в этих уравнениях выражения, стоящие в квадратных скобках, соответственно равны, поэтому обозначим их через  $a, b, c, d$  и перепишем уравнения (8) и (9) в виде:

$$\begin{cases} (\alpha a + \beta b) C_1 + (\alpha c + \beta d) C_2 = 0; \\ \left[ \alpha(\alpha^2 - 3\beta^2) a - \beta(\beta^2 - 3\alpha^2) b \right] C_1 + \left[ \alpha(\alpha^2 - 3\beta^2) c - \beta(\beta^2 - 3\alpha^2) d \right] C_2 = -(y_2 y_3 + y_1 y_4). \end{cases} \quad (10)$$

Из первого уравнения найдем  $C_2$  и подставим во второе.

$$C_2 = -\frac{\alpha a + \beta b}{\alpha c + \beta d} C_1,$$

$$\left\{ \left[ \alpha(\alpha^2 - 3\beta^2)a - \beta(\beta^2 - 3\alpha^2)b \right] - \left[ \alpha(\alpha^2 - 3\beta^2)c - \beta(\beta^2 - 3\alpha^2)d \right] \frac{\alpha a + \beta b}{\alpha c + \beta d} \right\} C_1 = -(y_2 y_3 + y_1 y_4);$$

После преобразований левой части получим:

$$2\alpha\beta(\alpha^2 + \beta^2)(bc - ad)C_1 = -(y_2 y_3 + y_1 y_4)(\alpha c + \beta d) \quad (11)$$

Используя свойства функций  $y_1 - y_4$  (гиперболо-тригонометрические функции), выражения для  $a$ ,  $b$ ,  $c$ ,  $d$  можно значительно упростить:

$$b = -y_3; \quad c = y_2; \quad a = y_1; \quad d = y_4.$$

Тогда выражение (11) принимает вид:

$$2\alpha\beta(\alpha^2 + \beta^2)(-y_2 y_3 - y_1 y_4)C_1 = -(y_2 y_3 + y_1 y_4)(\alpha y_2 + \beta y_4),$$

отсюда

$$C_1 = \frac{\alpha y_2 + \beta y_4}{2\alpha\beta(\alpha^2 + \beta^2)},$$

$$C_2 = -\frac{\alpha a + \beta b}{\alpha c + \beta d} C_1 = -\frac{\alpha y_1 - \beta y_3}{\alpha y_2 + \beta y_4} \cdot \frac{\alpha y_2 + \beta y_4}{2\alpha\beta(\alpha^2 + \beta^2)} = \frac{\beta y_3 - \alpha y_1}{2\alpha\beta(\alpha^2 + \beta^2)}.$$

Используя обратный ход, найдем  $C_3$  и  $C_4$ :

$$C_3 = \frac{\alpha y_4 - \beta y_2}{2\alpha\beta(\alpha^2 + \beta^2)};$$

$$C_4 = -\frac{\alpha y_3 + \beta y_1}{2\alpha\beta(\alpha^2 + \beta^2)}.$$

Таким образом, константы для этого варианта корней характеристического уравнения имеют вид:

$$\begin{cases} C_1 = \frac{\alpha y_2 + \beta y_4}{2\alpha\beta(\alpha^2 + \beta^2)}; \\ C_2 = \frac{\beta y_3 - \alpha y_1}{2\alpha\beta(\alpha^2 + \beta^2)}; \\ C_3 = \frac{\alpha y_4 - \beta y_2}{2\alpha\beta(\alpha^2 + \beta^2)}; \\ C_4 = -\frac{\alpha y_3 + \beta y_1}{2\alpha\beta(\alpha^2 + \beta^2)}. \end{cases}$$

Функция Грина запишется так:

$$\begin{aligned} G(y, \xi) &= C_1(\xi)y_1(y) + C_2(\xi)y_2(y) + C_3(\xi)y_3(y) + C_4(\xi)y_4(y) = \\ &= \frac{\alpha y_2(\xi) + \beta y_4(\xi)}{2\alpha\beta(\alpha^2 + \beta^2)} y_1(y) + \frac{\beta y_3(\xi) - \alpha y_1(\xi)}{2\alpha\beta(\alpha^2 + \beta^2)} y_2(y) + \frac{\alpha y_4(\xi) - \beta y_2(\xi)}{2\alpha\beta(\alpha^2 + \beta^2)} y_3(y) - \frac{\alpha y_3(\xi) + \beta y_1(\xi)}{2\alpha\beta(\alpha^2 + \beta^2)} y_4(y) = \\ &= \frac{1}{2\alpha\beta(\alpha^2 + \beta^2)} \left[ (\alpha c h \alpha \xi \cos \beta \xi + \beta s h \alpha \xi \sin \beta \xi) c h \alpha y \sin \beta y + (\beta s h \alpha \xi \cos \beta \xi - \alpha c h \alpha \xi \sin \beta \xi) c h \alpha y \cos \beta y + \right. \\ &+ (\alpha s h \alpha \xi \sin \beta \xi - \beta c h \alpha \xi \cos \beta \xi) s h \alpha y \cos \beta y - (\alpha s h \alpha \xi \cos \beta \xi + \beta c h \alpha \xi \sin \beta \xi) s h \alpha y \sin \beta y \left. \right] = \\ &= \frac{1}{2\alpha\beta(\alpha^2 + \beta^2)} \left[ \alpha c h \alpha (\xi - y) \sin \beta (\xi - y) - \beta s h \alpha (\xi - y) \cos \beta (\xi - y) \right]. \end{aligned}$$

При построении полной системы фундаментальных функций [3] было получено:

$$A_{14} = \frac{1}{2\alpha\beta A(\alpha^2 + \beta^2)} (\beta \Phi_3 - \alpha \Phi_1) = \frac{1}{A} \frac{1}{2\alpha\beta(\alpha^2 + \beta^2)} (\beta \Phi_3 - \alpha \Phi_1),$$

следовательно,

$$G(y - \xi) = -A A_{14} (y - \xi), \quad (12)$$

где  $A$  — коэффициент, вычисленный в [3].

Заключение. Можно убедиться, что построенная функция  $G(y, \xi)$  обладает всеми свойствами,

характерными для функции Грина:

а)  $G(y, \xi) = 0$  при  $y < \xi$ ;

б)  $G(y, \xi)$  как функция от  $y$  при фиксированном  $\xi$  в интервале  $(0, y_{\text{до}})$ , за исключением точки  $y = \xi$ , удовлетворяют дифференциальному уравнению задачи;

в)  $G(y, \xi)$  и ее производные по  $y$  до  $n$ -го порядка включительно непрерывны для  $y \in (0, y_{\text{до}})$ , за исключением точки  $y = \xi$ , в которой производные по  $y$  непрерывны лишь до  $(n-2)$  порядка, а  $(n-1)$  производная имеет разрыв I рода со скачком

$$\left. \frac{d^{(n-1)}G(y, \xi)}{dy^{(n-1)}} \right|_{y=\xi+0} - \left. \frac{d^{(n-1)}G(y, \xi)}{dy^{(n-1)}} \right|_{y=\xi-0} = \frac{1}{a_0};$$

г) при  $y = \xi$ ,

$$G(\xi, \xi) = G'(\xi, \xi) = \dots = G^{(n-2)}(\xi, \xi) = 0; \quad G^{(n-1)}(\xi, \xi) = \frac{1}{a_0} = 1;$$

д)  $G(y, \xi)$  для дифференциального уравнения задачи (а это дифференциальное уравнение с постоянными коэффициентами) зависит только от разности  $(y - \xi)$ .

Выражение (11) будет использовано в дальнейшем при построении вектора нагрузки в соответствии с алгоритмом численно-аналитического метода граничных элементов.

### Литература

1. Численно-аналитический метод граничных элементов / [А.Ф. Дашенко, Л.В. Коломиец, В.Ф. Оробей, Н.Г. Сурьянинов] : в 2 т. Т.1. – Одесса, ВМВ, 2010. – 416 с.
2. Оробей В.Ф. Практикум по решению краевых задач механики : [учебное пособие для студ. техн. спец.] / В.Ф. Оробей, Н.Г. Сурьянинов. – Одесса : Астропринт, 2011. – 408 с.
3. Максимович О.В. Определение фундаментальных функций в задаче изгиба ортотропной пластины / О.В. Максимович, В.Ф. Оробей, Н.Г. Сурьянинов // Авиационно-космическая техника и технология. — Харьков, ХАИ, 2011. – Вып. 3(80). – С. 37–42.

Надійшла 23.1.2013 р.  
Рецензент: д.т.н. Параска Г.Б.