

Решая систему (7) и подставляя найденные постоянные в представления (5), (6), получаем выражения для функций перемещений и напряжений.

Для подсчёта коэффициентов интенсивности напряжений (КИН) на концах трещины используются следующие формулы:

$$K_{I-} = \sum_{k=0}^{\infty} s_k^2 \frac{\sqrt{\pi c_1 - c_0} n+1 -1^k}{\sqrt{2}}, \quad K_{I+} = \sum_{k=0}^{\infty} s_k^2 \frac{\sqrt{\pi c_1 - c_0} n+1}{\sqrt{2}}; \quad (8)$$

$$K_{II-} = \sum_{k=0}^{\infty} s_k^1 \frac{\sqrt{\pi c_1 - c_0} n+1 -1^k}{\sqrt{2}}, \quad K_{II+} = \sum_{k=0}^{\infty} s_k^1 \frac{\sqrt{\pi c_1 - c_0} n+1}{\sqrt{2}}.$$

В работе представлена новая методика решения плоской задачи теории упругости для полубесконечной полосы с поперечной трещиной, основанная на сведении исходной задачи к одномерной путём применения интегрального преобразования по обобщённой схеме. Подсчитаны КИН на концах трещины. Установлены границы применимости метода ортогональных многочленов.

Список литературы

1 **Попов, Г. Я.** Концентрация упругих напряжений возле штампов, разрезов, тонких включений и подкреплений / Г. Я. Попов. – М. : Наука, 1982. – 344 с.

2 **Vaysfel'd, N.** On one new approach to the solving of an elasticity mixed plane problem for the semi-strip / N. Vaysfel'd, Z. Zhuravlova // Acta Mechanica. – 2015. – Vol. 226, № 12. – P. 4159–4172. – DOI: 10.1007/s00707-015-1452-x.

3 **Zhuravlova, Z.** Stress analysis near the tips of a transverse crack in an elastic semi-strip / Z. Zhuravlova // Applied Mathematics and Mechanics (English edition). – 2017. – P. 1–22. – DOI: 10.1007/s10483-017-2217-6.

УДК 539.3

НЕСТАЦИОНАРНАЯ ОБРАТНАЯ ЗАДАЧА ОБ ИДЕНТИФИКАЦИИ ДЕФЕКТОВ В УПРУГОМ СТЕРЖНЕ

Я. А. ВАХТЕРОВА, Г. В. ФЕДОТЕНКОВ

*Московский авиационный институт (национальный исследовательский университет),
Московский государственный университет им. М. В. Ломоносова, (НИИ механики),
Российская Федерация*

Рассматривается однородный упругий прямолинейный стержень конечной длины l в прямоугольной декартовой системе координат $Oxuz$. Сечение стержня с координатой $x=0$ жестко закреплено, а на противоположном конце стержня задана внешняя осевая сила $P(t)$, зависящая от времени. Требуется решить прямую задачу о нестационарных колебаниях стержня и обратную задачу по идентификации дефектов (изменений площади поперечного сечения) стержня.

В прямой задаче о нестационарных колебаниях полагается, что стержень имеет переменную площадь поперечного сечения $F(x)$, незначительно отличающуюся от некоторой постоянной величины F_0 :

$$F(x) = F_0 + F_1(x), \quad \left| \frac{F_1(x)}{F_0} \right| \ll 1. \quad (1)$$

Математическая постановка прямой задачи включает в себя уравнение движения стержня переменного поперечного сечения, граничные и начальные условия:

$$\rho F(x) \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} = E \frac{\partial}{\partial x} \left[F(x) \frac{\partial u}{\partial x} \right]; \quad (2)$$

$$u(x,t) \Big|_{x=0} = 0, \quad EF(l) \frac{\partial u(x,t)}{\partial x} \Big|_{x=l} = -P(t); \quad (3)$$

$$u(x,t) \Big|_{t=0} = 0, \quad \frac{\partial u(x,t)}{\partial t} \Big|_{t=0} = 0, \quad (4)$$

где u – продольные перемещения; E , ρ – модуль Юнга и плотность материала стержня.

С целью линеаризации поставленной задачи [1] введём малый параметр ε следующим образом:

$$\frac{F(x)}{F_0} = 1 + \varepsilon \eta(x). \quad (5)$$

Искомые перемещения разложим в ряд по малому параметру ε :

$$u(x, t) = \sum_{n=0}^{\infty} u_n(x, t) \varepsilon^n = \sum_{n=0}^{\infty} u_n \varepsilon^n. \quad (6)$$

Подстановка (6) в (2)–(3) приводит к рекуррентной последовательности задач для определения коэффициентов ряда (6):

$$n = 0$$

$$\frac{\partial^2 u_0}{\partial t^2} = c^2 \frac{\partial^2 u_0}{\partial x^2}, \quad u_0|_{x=0} = 0, \quad \frac{\partial u_0}{\partial x} \Big|_{x=l} = -P_*(t), \quad u_0|_{t=0} = 0, \quad \frac{\partial u_0}{\partial t} \Big|_{t=0} = 0. \quad (7)$$

$$n > 0$$

$$\frac{\partial^2 u_n}{\partial t^2} = c^2 \frac{\partial^2 u_n}{\partial x^2} + p_n(x, t), \quad u_n|_{x=0} = 0, \quad \frac{\partial u_n}{\partial x} \Big|_{x=l} = -\eta(x) \frac{\partial u_{n-1}}{\partial x} \Big|_{x=l}, \quad u_n|_{t=0} = 0, \quad \frac{\partial u_n}{\partial t} \Big|_{t=0} = 0. \quad (8)$$

где $c^2 = \frac{E}{\rho}$, $P_*(t) = -\frac{P(t)}{EF_0}$, $p_n(x, t) = c^2 \left[\eta'(x) \frac{\partial u_{n-1}}{\partial x} + \eta(x) \left(\frac{\partial^2 u_{n-1}}{\partial x^2} - \frac{\partial^2 u_{n-1}}{\partial t^2} \right) \right]$.

Для решения этих задач используются граничные и объёмные функции Грина для волнового уравнения движения однородного стержня постоянного поперечного сечения [2, 3].

В обратной задаче полагается, что перемещения конца стержня $u_d(t) = u(l, t)$ известны. На практике эта информация может поступать с датчика перемещений, установленного в сечении $x = l$ стержня. Функция $\eta(x)$, характеризующая относительное изменение площади поперечного сечения, является искомой. Используя решение прямой задачи, обратная задача сводится к двумерному интегральному уравнению типа Вольтера относительно искомой функции $\eta(x)$. Для его решения используется регуляризация А. Н. Тихонова и метод механических квадратур.

Работа выполнена при финансовой поддержке РФФИ (проект № 16-38-50034).

Список литературы

- 1 Ватульян, А. О. Обратные задачи в механике деформируемого твердого тела / А. О. Ватульян. – М.: ФИЗМАТЛИТ, 2007. – 224 с.
- 2 Волны в сплошных средах / А. Г. Горшков [и др.]. – М.: ФИЗМАТЛИТ, 2004. – 472 с.
- 3 Вахтерова, Я. А. Обратная задача об идентификации нестационарной нагрузки для балки Тимошенко / Я. А. Вахтерова, Е. В., Серпичева, Г. В. Федотенков // Известия Тульского государственного университета. Технические науки. Вып. 4. – Тула: Изд-во ТулГУ, 2017. – С. 82–92.

УДК: 539.3

ОБ ОДНОЙ СВЯЗАННОЙ ПЛОСКОЙ ЗАДАЧЕ ЭЛЕКТРОМАГНИТОУПРУГОСТИ ДЛЯ ПОЛУПЛОСКОСТИ

В. А. ВЕСТЯК, Д. В. ТАРЛАКОВСКИЙ

*Московский авиационный институт, НИИ механики МГУ им. М. В. Ломоносова,
Российская Федерация*

Рассматривается нестационарное движение электромагнитоупругой изотропной полуплоскости $z \geq 0$ в декартовой системе координат в предположении, что происходящие процессы являются плоскими. Предполагается, что в начальный момент времени полуплоскость находится в невозмущённом состоянии. На её поверхности заданы перемещения или напряжённость электрического