

зок, що перша з трьох наведених частот є найчутливішою до даного навантаження, оскільки має найменшу зону малого впливу. Третя частота має найбільшу зону, тому є малочутливою до даного навантаження.

І. Б а т є К., В и л с о н Е. Численные методы анализа и метод конечных элементов. М., 1982. 2. Б у д з И.С. Численный анализ динамики оболочек типа Тимошенко с учетом предварительного нагружения. Львов, 1992. 37 с. Рукопись деп. в УкрНИИТИ 22.01.92, № 77-Ук92. 3. В а г і н П.П., М у х а І.С., С а в у л а Я.Г. Розв'язування геометрично нелінійних задач статки оболонок типу Тимошенка методом скінчених елементів // Вісн. Львів.ун-ту. Сер. мех.-мат. 1989. Вип.31. С.67-74. 4. В о л ь м и р А.С. Устойчивость деформируемых систем. М., 1967. 5. К о с с а к О.С. Численное решение задач о свободных колебаниях составных осесимметричных тел: Автореф.: дис. ... канд. физ.-мат. наук. Львов, 1991. 6. Р и к а р д с Р.Б. Метод конечных элементов в теории оболочек и пластин. Рига, 1988. 7. С а в у л а Я.Г. Задачи механики деформирования оболочек с резными срединными поверхностями: Автореф. дис. ... д-ра физ.-мат. наук. Львов, 1984. 8. С а в у л а Я.Г., Ш и н к а р е н к о Г.А., В о в к В.Н. Некоторые приложения метода конечных элементов: Учеб. пособие. Львов, 1981.

Стаття надійшла до редколегії 11.02.93

УДК 536.2

Н.П.Флейшман

МАТЕМАТИЧНІ МОДЕЛІ ТЕПЛОВОГО СПРЯЖЕННЯ СЕРЕДОВИЩ ІЗ ТОНКИМИ ЧУЖОРІДНИМИ ПРОШАРКАМИ АБО ПОКРИТТЯМИ

Для визначення нестационарних полів температур у середовищах з клейовими з'єднаннями, в композитах з міжфазними прошарками під час теплопередачі через поверхневу плівку або під час охолодження рідини в тонкостінних посудинах тощо необхідно вивести відповідні умови спряження середовищ.

І. Узагальнені умови спряження /УУС/. Розглянемо з'єднання двох просторових тіл "1" і "2" за допомогою тонкого ізотропного криволінійного чужорідного шару сталої товщини $2h$. Віднесемо цей шар оболонкового типу до змішаної триортogonalної системи координат α, β, γ , де α, β - лінії кривизни середньої поверхні шару, вісь γ направлена по нормалі до неї. Припустимо, що на поверхнях $\gamma = \pm h$, уздовж яких прошарок спрягається з

© Флейшман Н.П., 1993

тілами "1" і "2", виконуються умови неідеального теплового контакту [2]:

$$T(-h) = T^- + F_1 \lambda_1 \frac{\partial T^-}{\partial \gamma}, \quad T(h) = T^+ - F_2 \lambda_2 \frac{\partial T^+}{\partial \gamma} \quad /1/$$

та умови рівності теплових потоків:

$$\lambda \frac{\partial T(-h)}{\partial \gamma} = \lambda_1 \frac{\partial T^-}{\partial \gamma}, \quad \lambda \frac{\partial T(h)}{\partial \gamma} = \lambda_2 \frac{\partial T^+}{\partial \gamma}, \quad /2/$$

де $T \equiv T(\alpha, \beta, \gamma, t)$ - температура; T^- і T^+ - відповідні температури тіл "1" і "2" на поверхнях $\gamma = \pm h$; F_i , λ_i - коефіцієнти поверхневого термічного опору контакту та коефіцієнти теплопровідності / $i = 1, 2$ /; λ - коефіцієнт теплопровідності прошарку. Припустимо також, що вся система рухається зі швидкістю $\vec{u}$.

Для виведення умов теплового sprzęження тіл за допомогою з'єднувального прошарку, аналогічно [6], дискретизуємо область, яку він займає, лише вздовж осі γ , беручи три точки $\gamma = 0$, $\gamma = \pm h$. Лінійне рівняння нестационарної теплопровідності для рухомого тривимірного середовища за відсутності джерел тепла записуємо лише для точок поверхні $\gamma = 0$ [1]:

$$\Phi(T) + \frac{\partial^2 T}{\partial \gamma^2} + 2K \frac{\partial T}{\partial \gamma} = \frac{1}{a} \frac{\partial T}{\partial t}, \quad /3/$$

$$\text{де } \Phi(T) = \Delta T - \frac{1}{a} \left(\frac{u_1}{A_1} \frac{\partial T}{\partial \alpha} + \frac{u_2}{A_2} \frac{\partial T}{\partial \beta} \right); \quad 2K = K_1 + K_2 - \frac{u_3}{a},$$

$$\Delta = \frac{1}{A_1 A_2} \left[\frac{\partial}{\partial \alpha} \left(\frac{A_2}{A_1} \frac{\partial}{\partial \alpha} \right) + \frac{\partial}{\partial \beta} \left(\frac{A_1}{A_2} \frac{\partial}{\partial \beta} \right) \right], \quad /4/$$

a - коефіцієнт температуропровідності; t - час; A_1 , A_2 - коефіцієнти першої квадратичної форми поверхні $\gamma = 0$; K_1 , K_2 - її головні кривини; u_1 , u_2 , u_3 - фізичні координати вектора швидкості $\vec{u}$ в локальній системі координат α, β, γ , які за відомими формулами [5] виражаються через координати того ж вектора у прямокутній декартовій системі координат.

Заміняючи з точністю $O(h^2)$ похідні по γ їх симетричними та несиметричними скінченнорізницевами аналогами відповідно у /3/ та /1/ і /2/, після елементарних перетворень одержуємо

$$(1 + 2Kh) \frac{\lambda_2}{\lambda} \frac{\partial T^+}{\partial \gamma} - (1 - 2Kh) \frac{\lambda_1}{\lambda} \frac{\partial T^-}{\partial \gamma} = h \left(\frac{1}{a} \frac{\partial}{\partial t} - \Phi \right) [(T^+ + T^-) + (F_1 \lambda_1 \frac{\partial T^-}{\partial \gamma} - F_2 \lambda_2 \frac{\partial T^+}{\partial \gamma})], \quad /5/$$

$$(T^+ - T^-) - (F_2 \lambda_2 \frac{\partial T^+}{\partial \gamma} + F_1 \lambda_1 \frac{\partial T^-}{\partial \gamma}) - h \left(\frac{\lambda_1}{\lambda} \frac{\partial T^-}{\partial \gamma} + \frac{\lambda_2}{\lambda} \frac{\partial T^+}{\partial \gamma} \right) = 0.$$

Умови /5/, які зв'язують між собою величини T^- , T^+ та їх похідні, служать математичною моделлю теплового спряження двох рухомих середовищ "1" і "2" за допомогою тонкого прошарку з іншого матеріалу. Ці умови дають змогу не розглядати прошарок, а лише опосередковано врахувати його вплив /на розподіл температур/, який характеризується його теплофізичними та геометричними параметрами.

Після розв'язування нестационарної задачі теплопровідності для тіл "1" і "2" в використанні УУС /5/ можна визначити також температуру в трьох точках по товщині прошарку: у точках $y = \pm h$ за формулами /1/, у точці $y = 0$ - за формулою:

$$T(0) = \frac{1}{2}(T^+ + T^-) + \frac{1}{4} \left[\left(2F_1 + \frac{h}{\lambda} \right) \lambda_1 \frac{\partial T^-}{\partial y} - \left(2F_2 + \frac{h}{\lambda} \right) \lambda_2 \frac{\partial T^+}{\partial y} \right]. \quad /6/$$

2. Узагальнена гранична умова /УГУ/ для тіла з тонким покриттям. Нехай тіло "2" відсутнє, а на поверхні покриття $y = h$ відбувається "лінійна теплопередача в середовище з температурою T_c " [1] за законом

$$\lambda \frac{\partial T(h)}{\partial y} + \alpha [T(h) - T_c] = 0, \quad /7/$$

де α - коефіцієнт тепловіддачі; $T_c = T_c + Q/\alpha$ (Q - тепловий потік, який задається на поверхні $y = h$). При $Q = 0$ із закону /7/ одержуємо закон Ньютона.

Вилучаючи T^+ з умов /6/, з урахування /1/, /2/, та /7/, виводимо УГУ /з точністю $O(h^2)$ / для тіла з тонким покриттям завтовшки $2h$, яка при $F_1 = F_2 = 0$ має вигляд

$$\alpha(1 + 2Kh)(T^- - T_c) + \left(1 - 2Kh + \frac{2h\alpha}{\lambda} \right) \lambda_1 \frac{\partial T^-}{\partial y} + 2h\lambda \left(\frac{1}{a} \frac{\partial}{\partial t} - \Phi \right) T^- = 0. \quad /8/$$

3. Часткові випадки. Для деяких часткових випадків наведемо відповідні УУС та УГУ при $F_1 = F_2 = 0$, $Q = \bar{u} = 0$.

3.1. Плоска задача для тіла з циліндричним прошарком ($\frac{\partial}{\partial \beta} = 0$, $\Lambda_2 = 1$, $\Lambda_1 d\alpha = dS$, $\kappa_2 = 0$):

$$(1 + \kappa_1 h) \frac{\lambda_2}{\lambda} \frac{\partial T^+}{\partial y} - (1 - \kappa_1 h) \frac{\lambda_1}{\lambda} \frac{\partial T^-}{\partial y} = h \left(\frac{1}{a} \frac{\partial}{\partial t} - \frac{\partial^2}{\partial S^2} \right) (T^+ + T^-),$$

$$T^+ - T^- = h \left(\frac{\lambda_1}{\lambda} \frac{\partial T^-}{\partial y} + \frac{\lambda_2}{\lambda} \frac{\partial T^+}{\partial y} \right).$$

3.2. Плоска задача для циліндра з тонким покриттям:

$$\alpha(1+2\kappa, h)(T^- - T_c) + \left(1 - 2\kappa, h + \frac{2h\alpha}{\lambda}\right) \lambda_1 \frac{\partial T^-}{\partial y} + 2h\lambda \left(\frac{1}{a} \frac{\partial}{\partial t} - \frac{\partial^2}{\partial s^2}\right) T = 0.$$

3.3. Плоский проварок у просторовому тілі ($A_1 = A_2 = 1$, $K = 0$):

$$\frac{\lambda_2}{\lambda} \frac{\partial T^+}{\partial y} - \frac{\lambda_1}{\lambda} \frac{\partial T^-}{\partial y} = h \left(\frac{1}{a} \frac{\partial}{\partial t} - \Delta\right) (T^+ + T^-), \quad T^+ - T^- = h \left(\frac{\lambda_1}{\lambda} \frac{\partial T^-}{\partial y} + \frac{\lambda_2}{\lambda} \frac{\partial T^+}{\partial y}\right).$$

3.4. Плоска задача для півпростору з покриттям на межі $y = -h$, ($A_2 = 1$, $A_1 d\alpha = dx$, $\kappa_2 = 0$, $\partial/\partial\beta = 0$):

$$\left(1 + \frac{2h\alpha}{\lambda}\right) \lambda_1 \frac{\partial T^-}{\partial y} + \left[\alpha + 2h\lambda \left(\frac{1}{a} \frac{\partial}{\partial t} - \frac{\partial^2}{\partial x^2}\right)\right] T^- = \alpha T_c.$$

3.5. Осесиметрична задача для порожнистого кругового циліндра з покриттям на поверхнях $z = c$ та $z = b$ ($c \leq z \leq b$, z - відстань, точки від осі Ox циліндра; $R_2 = b + h$, $R_1 = c - h$, $\frac{\partial}{\partial\beta} = 0$, $\alpha = x$):

$$\begin{aligned} (1 + h/R_2)(T - T_c)\alpha + \left(1 - \frac{h}{R_2} + \frac{2h\alpha}{\lambda}\right) \lambda_1 \frac{\partial T}{\partial z} + \\ + 2h\lambda \left(\frac{1}{a} \frac{\partial}{\partial t} - \frac{\partial^2}{\partial x^2}\right) T = 0. \quad \text{при } z = b, \end{aligned}$$

$$(1 - h/R_1)\alpha(T - T_c) - \left(1 + \frac{h}{R_1} + \frac{2h\alpha}{\lambda}\right) \lambda_2 \frac{\partial T}{\partial z} + 2h\lambda \left(\frac{1}{a} \frac{\partial}{\partial t} - \frac{\partial^2}{\partial x^2}\right) T = 0 \quad \text{при } z = c.$$

3.6. Центральна-симетрична задача для кулі радіусом R_0 з тонким покриттям / $\frac{\partial}{\partial\alpha} = \frac{\partial}{\partial\beta} = 0$, R - відстань точки від центра кулі/:

$$\alpha \left(1 + \frac{2h}{R_0}\right) (T - T_c) + \left(1 + \frac{2h}{R_0} + \frac{2h\alpha}{\lambda}\right) \lambda_1 \frac{\partial T}{\partial R} + \frac{2h\alpha}{a} \frac{\partial T}{\partial t} = 0 \quad \text{при } R = R_0. /9/$$

3.7. Одновимірна задача охолодження рідкої речовини через тонку плівку ($T_c = 0$, $x > 0$, $K = 0$, $\Delta \equiv 0$):

$$\left(1 + \frac{2h\alpha}{\lambda}\right) \lambda_1 \frac{\partial T}{\partial x} - \left(\alpha + \frac{2h\alpha}{a} \frac{\partial}{\partial t}\right) T = 0 \quad \text{при } x = 0.$$

4. Для прикладу розглянемо задачу теплопровідності для кулі з тонким покриттям. У момент часу $t = 0$ куля радіусом R_0 з тонким покриттям занурюється в середовище з температурою T_c .

Початкова температура кулі дорівнює $f(R)$. Диференціальне рівняння задачі має вигляд [5]

$$\frac{\partial}{\partial t} [RT(R,t)] = a \frac{\partial^2}{\partial R^2} [RT(R,t)]. \quad /10/$$

Інтегруючи рівняння /10/ при УІУ /9/ методом розділення змінних [5], знаходимо температуру кулі:

$$T(R,t)T_c + \frac{1}{R} \sum_{n=1}^{\infty} C_n \sin(x_n R) e^{-a x_n^2 t},$$

де x_n - корені рівняння

$$\operatorname{tg} x R_0 + \beta x R_0 = 0,$$

$$\beta = \left(1 - \frac{4h}{R_0} + \frac{2h\alpha}{\lambda} \right) / \left[\frac{4h}{R_0} - 1 - \frac{2h\alpha}{\lambda} - (2h\lambda x^2 - \alpha) R_0 / \lambda_1 \right];$$

$$C_n = - \int_0^{R_0} [f(R) - T_c] u_n(R) R dR / \int_0^{R_0} \sin(x_n R) u_n(R) dR,$$

$u_n(R)$ - ортонормована до системи функцій $\sin(x_n R)$ послідовність функцій, яка будується за відомим процесом ортогоналізації Грама-Шмідта [3].

Примітка. Аналогічно виводять УУС та УІУ для середовищ, поведінка яких описується рівнянням

$$a \Delta \phi + x^2 \phi = \frac{\partial \phi}{\partial t} + a_1 \frac{\partial^2 \phi}{\partial t^2} + \bar{u} \operatorname{grad} \phi,$$

яке залежно від значень своїх коефіцієнтів моделює різноманітні процеси та явища /теплопровідність з урахуванням скінченної швидкості поширення тепла, поширення звукових та електромагнітних хвиль, задачі електростатики та магнітостатики, дифузії, фільтрації, коливання мембран, кручення та згинання призматичних стержнів тощо [1, 4].

1. Каролоу Г., Егер А. Теплопроводность твердых тел. М., 1964. 2. Коздоба А.А. Методи рішення нелинейних задач теплопроводности. М., 1976. 3. Корн Г., Корн Т. Справочник по математике для научных работников и инженеров. М., 1973. 4. Косляков Н.С., Глинер Э.Б., Смирнов М. Основные дифференциальные уравнения математической физики. М., 1962. 5. Лыков А.В. Теория теплопроводности. М., 1967. 6. Флейшман Н.П. Нелинейная модель опрессии деформированного срединного в тонком проварке // Вісн. ДУ. Сер. мех.-мат. 1991. Вип. 35. С. 42-47.

Стаття надійшла до редколегії 08.04.93