

5. Лакота Н. А., Рахманов Е. В., Шведов В. Н. Управление упругим манипулятором на траектории. — Изв. АН СССР. Сер. Техн. кибернетика, 1980, № 2, с. 53—59.
 6. Юдин В. И. Анализ колебаний стрелы манипулятора. — Прикл. механика, 1980, 16, № 10, с. 108—115.

Институт прикладных проблем механики
и математики АН УССР, Львов

Получено 24.08.82

УДК 539.3

Г. И. Ткачук

ОПРЕДЕЛЕНИЕ ОПТИМАЛЬНОЙ СИЛОВОЙ НАГРУЗКИ НА ПОВЕРХНОСТИ УПРУГОГО ПОЛУПРОСТРАНСТВА

В настоящей работе для отыскания решения некоторой системы функциональных уравнений

$$L_i(s) = c_i \quad (i = 1, 2, \dots, n), \quad (1)$$

где $L_i(s)$ — линейные функционалы; c_i — заданные числа, заведомо имеющей не единственное решение, привлекается методика решения некорректных задач [2], состоящая в отыскании решения s при дополнительном условии достижения минимума некоторого так называемого целевого функционала $I(s)$. Это условие позволяет определить из всех решений исходной системы единственное, соответствующее заданному условию. Такое решение будем называть сплайном. Указанная постановка задачи имеет смысл в целом ряде вопросов теории упругости, связанных с необходимостью достижения заданного эффекта с помощью минимальных средств.

Сформулируем и укажем решение двух задач типа (1) применительно к случаю полупространства $z > 0$, находящегося под действием распределенной по некоторой области ω плоскости xOy силы $q(\xi, \eta)$. В этом случае, как известно [3], перемещения любой точки $P(x, y, z)$ рассматриваемого полупространства определяются формулами

$$\begin{aligned} u_1(P) &= \iiint_{\omega} A(P; \xi, \eta) q(\xi, \eta) d\xi d\eta, \\ u_2(P) &= \iiint_{\omega} B(P; \xi, \eta) q(\xi, \eta) d\xi d\eta, \\ u_3(P) &= \iiint_{\omega} C(P; \xi, \eta) q(\xi, \eta) d\xi d\eta, \end{aligned} \quad (2)$$

где

$$\begin{aligned} A(P; \xi, \eta) &= \frac{1}{4\pi\mu} \frac{(x - \xi)}{r} \left[\frac{z}{r^2} - \frac{(1 - 2\nu)}{z + r} \right]; \\ B(P; \xi, \eta) &= \frac{1}{4\pi\mu} \frac{(y - \eta)}{r} \left[\frac{z}{r^2} - \frac{(1 - 2\nu)}{z + r} \right]; \\ C(P; \xi, \eta) &= \frac{1}{4\pi\mu} \frac{1}{r} \left[\frac{z^2}{r^2} + 2(1 - \nu) \right]; \\ r &= \sqrt{(x - \xi)^2 + (y - \eta)^2 + z^2}; \end{aligned}$$

μ — упругая постоянная Ляме; ν — коэффициент Пуассона.

Задача 1. Найти такое распределение нагрузки $q(\xi, \eta)$ по ω , которое реализует заданные перемещения $u_1^{(k)}$, $u_2^{(k)}$, $u_3^{(k)}$ в фиксированных точках $P_k(x_k, y_k, z_k)$ ($k = 1, 2, \dots, n$) полупространства $z > 0$ и минимизирует функционал

$$I(q) = \iiint_{\omega} q^2(\xi, \eta) d\xi d\eta. \quad (3)$$

Интенсивность $q(\xi, \eta)$ является искомым сплайном, удовлетворяющим равенствам

$$\begin{aligned} u_1^{(k)} &= \iint_{\omega} A(P_k; \xi, \eta) q(\xi, \eta) d\xi d\eta, \\ u_2^{(k)} &= \iint_{\omega} B(P_k; \xi, \eta) q(\xi, \eta) d\xi d\eta, \\ u_3^{(k)} &= \iint_{\omega} C(P_k; \xi, \eta) q(\xi, \eta) d\xi d\eta \quad (k = 1, 2, \dots, n) \end{aligned} \quad (4)$$

и обеспечивающим выполнение условия минимума функционала (3).

Из теории l -проблемы моментов [1] известно, что сплайн, реализующий равенства (4), определяется единственным образом соотношением

$$q(\xi, \eta) = \sum_{k=1}^n [\alpha_k A(P_k; \xi, \eta) + \beta_k B(P_k; \xi, \eta) + \gamma_k C(P_k; \xi, \eta)], \quad (5)$$

где коэффициенты $\alpha_k, \beta_k, \gamma_k$ находятся из линейной системы

$$\begin{aligned} u_1^{(r)} &= \sum_{k=1}^n [\alpha_k \varphi_{11}(P_r, P_k) + \beta_k \varphi_{12}(P_r, P_k) + \gamma_k \varphi_{13}(P_r, P_k)], \\ u_2^{(r)} &= \sum_{k=1}^n [\alpha_k \varphi_{22}(P_r, P_k) + \beta_k \varphi_{22}(P_r, P_k) + \gamma_k \varphi_{23}(P_r, P_k)], \\ u_3^{(r)} &= \sum_{k=1}^n [\alpha_k \varphi_{31}(P_r, P_k) + \beta_k \varphi_{32}(P_r, P_k) + \gamma_k \varphi_{33}(P_r, P_k)], \end{aligned}$$

причем

$$\begin{aligned} \varphi_{11}(P_r, P_k) &= \iint_{\omega} A(P_r; \xi, \eta) A(P_k; \xi, \eta) d\xi d\eta, \\ \varphi_{22}(P_r, P_k) &= \iint_{\omega} B(P_r; \xi, \eta) B(P_k; \xi, \eta) d\xi d\eta, \\ \varphi_{33}(P_r, P_k) &= \iint_{\omega} C(P_r; \xi, \eta) C(P_k; \xi, \eta) d\xi d\eta, \\ \varphi_{12}(P_r, P_k) &= \iint_{\omega} A(P_r; \xi, \eta) B(P_k; \xi, \eta) d\xi d\eta, \\ \varphi_{13}(P_r, P_k) &= \iint_{\omega} A(P_r; \xi, \eta) C(P_k; \xi, \eta) d\xi d\eta, \\ \varphi_{23}(P_r, P_k) &= \iint_{\omega} B(P_r; \xi, \eta) C(P_k; \xi, \eta) d\xi d\eta, \\ \varphi_{21}(P_r, P_k) &= \varphi_{12}(P_k, P_r); \quad \varphi_{31}(P_r, P_k) = \varphi_{13}(P_k, P_r), \\ \varphi_{32}(P_r, P_k) &= \varphi_{23}(P_k, P_r) \quad (k, r = 1, 2, \dots, n). \end{aligned} \quad (6)$$

Зная сплайн $q(\xi, \eta)$, легко выразить по формулам (2) перемещения u_1, u_2, u_3 в произвольной точке $P(x, y, z)$ полупространства $z > 0$:

$$\begin{aligned} u_1(P) &= \sum_{k=1}^n [\alpha_k \varphi_{11}(P, P_k) + \beta_k \varphi_{12}(P, P_k) + \gamma_k \varphi_{13}(P, P_k)], \\ u_2(P) &= \sum_{k=1}^n [\alpha_k \varphi_{22}(P, P_k) + \beta_k \varphi_{22}(P, P_k) + \gamma_k \varphi_{23}(P, P_k)], \\ u_3(P) &= \sum_{k=1}^n [\alpha_k \varphi_{31}(P, P_k) + \beta_k \varphi_{32}(P, P_k) + \gamma_k \varphi_{33}(P, P_k)]. \end{aligned}$$

Функции $\varphi_{mi}(P, P_k)$ ($m, i = 1, 2, 3$), вычисляемые по формулам (6), назовем базисными. Эти функции определяются ядрами исходных соотноше-

ний (2), областью приложения нагрузки ω , фиксированными точками P_k ($k = 1, 2, \dots, n$), в которых заданы перемещения u_1, u_2, u_3 , и типом сплайна (3). Очевидно, для каждой конкретной задачи строятся свои базисные функции, через которые затем выражаются перемещения в произвольной точке.

Задача 2. Найти распределение силы $q(\xi, \eta)$ по ω , которое реализует заданные перемещения $u_1^{(k)}, u_2^{(k)}, u_3^{(k)}$ в фиксированных точках P_k ($k = 1, 2, \dots, n$) полупространства $z > 0$ и минимизирует функционал

$$I(q) = \max_{\xi, \eta \in \omega} |q(\xi, \eta)|.$$

Согласно [1], решением поставленной задачи является только распределение вида

$$q(\xi, \eta) = l \frac{\sum_{k=1}^n [\alpha_k A(P_k; \xi, \eta) + \beta_k B(P_k; \xi, \eta) + \gamma_k C(P_k; \xi, \eta)]}{\left| \sum_{k=1}^n [\alpha_k A(P_k; \xi, \eta) + \beta_k B(P_k; \xi, \eta) + \gamma_k C(P_k; \xi, \eta)] \right|}, \quad (7)$$

а коэффициенты $\alpha_k, \beta_k, \gamma_k$ определяются из системы (4) с $q(\xi, \eta)$ в форме (7).

С помощью сплайна (7) после интегрирования выражений (2) перемещения u_1, u_2, u_3 в произвольной точке полупространства $z > 0$ в данной задаче также выражаются через свои базисные функции, отличные от функций (6). Формулы для базисных функций в этой задаче не приводим из-за их громоздкости.

Рассмотрим иллюстративные примеры.

1. Найдем распределение нагрузки $q(\xi, \eta)$ по области ω плоскости $z = 0$, вызывающее в точке $P_0(x_0, y_0, z_0)$ полупространства $z > 0$ перемещение $u_3 = u_3^0$ и удовлетворяющее требованию

$$\min \iint_{\omega} q^2(\xi, \eta) d\xi d\eta.$$

Этот пример соответствует условиям задачи 1. Согласно выражениям (4), (5) получаем

$$u_3^0 = \iint_{\omega} C(P_0; \xi, \eta) q(\xi, \eta) d\xi d\eta, \quad q(\xi, \eta) = \gamma C(P_0; \xi, \eta).$$

Следовательно,

$$u_3^0 = \gamma \iint_{\omega} C^2(P_0; \xi, \eta) d\xi d\eta,$$

откуда

$$\gamma = u_3^0 \left\{ \iint_{\omega} C^2(P_0; \xi, \eta) d\xi d\eta \right\}^{-1},$$

$$q(\xi, \eta) = u_3^0 C(P_0; \xi, \eta) \left\{ \iint_{\omega} C^2(P_0; \xi, \eta) d\xi d\eta \right\}^{-1}.$$

Если ω — круг радиуса R с центром в точке (x_0, y_0) , то получаем следующий закон распределения нагрузки $q(\xi, \eta)$ по кругу:

$$q(\xi, \eta) = q_0 r_0^{-3} [z_0^2 + 2(1 - \nu)r_0^2],$$

где

$$r_0 = \sqrt{(x_0 - \xi)^2 + (y_0 - \eta)^2 + z_0^2},$$

$$q_0 = 2\mu u_3^0 \left[\frac{R^2(R^2 + 2z_0^2)}{4(R^2 + z_0^2)^2} + 2(1 - \nu) \frac{R^2}{R^2 + z_0^2} + 2(1 - \nu)^2 \ln \left(1 + \frac{R^2}{z_0^2} \right) \right]^{-1}.$$

2. Найдем распределение нагрузки $q(\xi, \eta)$ по кругу ω , при котором в точке $P_0(x_0, y_0, z_0)$ полупространства $z > 0$ перемещение $u_3 = u_3^0$ и выпол-

няется требование

$$\min_{q(\xi, \eta)} \{ \max_{(\xi, \eta) \in \omega} |q(\xi, \eta)| \}.$$

Этот пример соответствует условиям задачи 2. Согласно распределению (7)

$$q(\xi, \eta) = l \operatorname{sgn} C(P_0; \xi, \eta),$$

где l определяется уравнением

$$u_3^{(0)} = l \iint_{\omega} |C(P_0; \xi, \eta)| d\xi d\eta.$$

Отсюда

$$l = u_3^{(0)} \left\{ \iint_{\omega} |C(P_0; \xi, \eta)| d\xi d\eta \right\}^{-1},$$

$$q(\xi, \eta) = u_3^{(0)} \operatorname{sgn} C(P_0; \xi, \eta) \left\{ \iint_{\omega} |C(P_0; \xi, \eta)| d\xi d\eta \right\}^{-1}.$$

Если ω — тот же круг, что и в первом примере, то искомое распределение имеет вид

$$q(\xi, \eta) = 2\mu u_3^{(0)} \sqrt{R^2 + z_0^2} (\sqrt{R^2 + z_0^2} - z_0)^{-1} \times \\ \times [(3 - 2\nu) z_0 + 2(1 - \nu) (\sqrt{R^2 + z_0^2} - z_0)]^{-1}.$$

1. Ахизер Н. И., Крейн М. Г. О некоторых вопросах теории моментов. — Харьков: Гостехиздат УССР, 1938. — 255 с.
2. Касьянюк С. А., Ткачук Г. И. Об одном классе экстремальных задач математической теории упругости. — Прикл. механика, 1971, 7, вып. 9, с. 57—63.
3. Лурье А. И. Теория упругости. — М.: Наука, 1970. — 940 с.

Киевский институт инженеров
гражданской авиации

Получено 23.06.82

УДК 536.12—539.376

Е. Г. Грицько

ОБ ОДНОЙ СХЕМЕ РЕШЕНИЯ ЗАДАЧИ ТЕПЛОПРОВОДНОСТИ ДЛЯ ЛОКАЛЬНО-НЕОДНОРОДНОГО ТЕЛА

Рассмотрим установившийся теплообмен с внешней средой локально-неоднородного тела, занимающего область G ($\xi^- < \xi_i < \xi^+$), $i = 1, 2, 3$ в ортогональной системе координат ξ_1, ξ_2, ξ_3 . Коэффициент теплопроводности тела $\lambda(\xi)$ ($\xi = \langle \xi_1, \xi_2, \xi_3 \rangle$) принимает постоянные значения λ_1 и λ_0 соответственно в области G_c и вне области $G_c \cup G_g$. Здесь $G_c \subset G$, $G_g \subset G$, $G_c \cap G_g = \emptyset$. В области G_g коэффициент теплопроводности тела зависит от координат и его значения описываются функцией $\lambda_g(\xi) \equiv \lambda_g(\cdot)$.

Для определения стационарного температурного поля t имеем уравнение теплопроводности

$$\operatorname{div} [\lambda(\xi) \operatorname{grad} t] = 0 \quad (1)$$

и в общем случае следующие граничные условия:

$$\Phi_i^\pm(t, \partial t / \partial \xi_i) = 0 \quad \text{при} \quad \xi_i = \xi_i^\pm, \quad (2)$$

где

$$\lambda(\xi) = \lambda_0 + (\lambda_1 - \lambda_0) \chi_c(\xi) + [\lambda_g(\xi) - \lambda_0] \chi_g(\xi); \quad (3)$$

$\chi_a(\xi)$ — характеристическая функция области G_a [1].