

УДК 539.384:624.073

ОПТИМАЛЬНОЕ РАСПРЕДЕЛЕНИЕ ИЗГИБНОЙ ЖЕСТКОСТИ УПРУГОЙ СВОБОДНО ОПЕРТОЙ ПЛАСТИНЫ

ДИДЕНКО Н. И.

(Ленинград)

Проблеме оптимального проектирования упругих пластин в последнее время уделяется большое внимание, однако в основном рассматриваются подобные задачи для круглых пластин. Из работ, относящихся к существенно двумерным задачам, можно указать исследования [1-5].

Ниже рассматривается задача оптимального управления упругой свободно опертой пластиной с целью минимизации энергии упругой деформации. Получены необходимые условия оптимальности и алгоритм расчета оптимального решения.

1. Постановка задачи. Рассматривается задача минимизации энергии деформации

$$J = \iint_G q w \, dx \, dy \quad (1.1)$$

для статического изгиба упругой свободно опертой пластины, занимающей односвязную область G с кусочно-гладкой границей ∂G . Уравнения равновесия для изгиба пластины переменной толщины $h(x, y)$, на которую действует равномерно распределенная нормальная нагрузка с интенсивностью q , имеет вид [6]:

$$\begin{aligned} \frac{\partial^2}{\partial x^2} \left[d \left(\frac{\partial^2 w}{\partial x^2} + \nu \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} \right) \right] + 2(1-\nu) \frac{\partial^2}{\partial x \partial y} \left[d \frac{\partial^2 w}{\partial x \partial y} \right] + \\ + \frac{\partial^2}{\partial y^2} \left[d \left(\frac{\partial^2 w}{\partial y^2} + \nu \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} \right) \right] - q = 0, \quad d = \frac{E h^3}{12(1-\nu^2)} \end{aligned} \quad (1.2)$$

Здесь w — прогиб срединной поверхности пластины, E — модуль Юнга, ν — коэффициент Пуассона.

Для свободно опертой пластины граничные условия имеют вид

$$w|_{\partial G} = 0, \quad \frac{\partial^2 w}{\partial n^2} + \nu \frac{\partial^2 w}{\partial \tau^2} = 0 \quad (1.3)$$

где \mathbf{n} и $\boldsymbol{\tau}$ — единичные векторы внешней нормали и касательной к контуру пластины ∂G . В качестве функции управления выберем изгибную жесткость d , принадлежащую множеству M ограниченных измеримых функций, определяемому неравенством

$$0 < d_1 \leq \text{vrai} \max d \leq d_2 \quad (1.4)$$

Присоединяя к (1.4) равенство изопериметрического типа

$$\iint_G d^n \, dx \, dy = d_0^n \, \text{mes } G \quad (1.5)$$

где d_0 — постоянная, удовлетворяющая неравенству $d_1 < d_0 < d_2$, n — целое положительное число, получим определение подмножества M^n .

2. Теорема существования. Сформулируем краевую проблему (1.2), (1.3) в виде интегрального тождества. Функцию $w \in W_2^{0,2}(G)$, где $W_2^{0,2}(G)$ — пространство функций, исчезающих на ∂G и обладающих в G интегрируемыми с квадратом обобщенными производными второго порядка, определим тождеством

$$\iint_G d[\nabla^2 \varphi \nabla^2 w - (1-\nu)L(\varphi, w)] dx dy = \iint_G q \varphi dx dy \quad (2.1)$$

$$L(\varphi, w) = \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x^2} \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} - 2 \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x \partial y} \frac{\partial^2 w}{\partial x \partial y} + \frac{\partial^2 \varphi}{\partial y^2} \frac{\partial^2 w}{\partial x^2}$$

Тождество (2.1) справедливо для всех функций $\varphi \in W_2^{0,2}(G)$ и равносильно краевой задаче, совпадающей с исходной.

Перейдем к доказательству теоремы существования. Рассмотрим случай минимума J , считая, что $d \in M$. Учитывая тождество (2.1), можем переписать (1.1) в следующем виде:

$$J[d] = \iint_G qw dx dy = \iint_G d[(\nabla^2 w)^2 - (1-\nu)L(w, w)] dx dy$$

Следуя [7], будем считать, что d и w являются решением задачи (1.1) и (2.1) как допустимые функции и если для любой другой пары допустимых функций D и W :

$$\iint_G qw dx dy \leq \iint_G qW dx dy \quad (2.2)$$

Пусть $d_n \in M$ — допустимые управления, а $w_n \in W_2^{0,2}(G)$ — соответствующие решения задачи (2.1). Так как последовательность d_n ограничена в $L_\infty(G)$, можно считать, что она слабо сходится к d в этом пространстве. Предельный элемент $d \in M$ в силу того, что множество M слабо компактно в себе. Обозначим через w решение задачи (2.1), соответствующее управлению d . Тогда будем иметь

$$J[d] = \iint_G qw dx dy = \iint_G d[(\nabla^2 w)^2 - (1-\nu)L(w, w)] dx dy = \iint_G d_n[\nabla^2 w_n \nabla^2 w - (1-\nu)L(w_n, w)] dx dy =$$

$$= \iint_G 2d_n(\nabla^2 w_n \nabla^2 w - (1-\nu)L(w_n, w)) dx dy -$$

$$- \iint_G d[(\nabla^2 w)^2 - (1-\nu)L(w, w)] dx dy$$

Но

$$J[d_n] = \iint_G d_n[(\nabla^2 w_n)^2 - (1-\nu)L(w_n, w_n)] dx dy$$

Объединяя оба эти равенства, после простых преобразований получим

$$J[d_n] - J[d] = \iint_G d_n \{ [\nabla^2(w_n - w)]^2 - (1-\nu)L(w_n - w, w_n - w) \} dx dy -$$

$$- \iint_G (d_n - d) [(\nabla^2 w)^2 - (1-\nu)L(w, w)] dx dy \quad (2.3)$$

Выражение $(\nabla^2 w)^2 - (1-\nu)L(w, w)$ можно представить в виде суммы неотрицательных слагаемых

$$(w_{nn} + \nu w_{\tau\tau})^2 + (1-\nu^2)w_{\tau\tau}^2 + 2(1-\nu)w_{n\tau}^2 > 0 \quad (2.4)$$

Учитывая (2.4) и слабую сходимую $d_n \rightarrow d$, в пределе из (2.3) получим

$$J[d] \leq \lim_{n \rightarrow \infty} J[d_n] \quad (2.5)$$

т. е. функционал $J[d]$ слабо полунепрерывен снизу. Пусть

$$j = \inf_{d \in M} J[d] \quad (2.6)$$

и пусть d_n — минимизирующая последовательность для $J[d]$, тогда $\lim J[d_n] = j$ при $d_n \rightarrow d$.

Согласно определению, для любого $d_n \in M$, имеем $J[d] \geq j$. С другой стороны, в силу (2.5) $J[d] \leq j$ и $J[d] = j$, т. е. функционал (1.1) достигает минимума.

Если теперь сузим класс допустимых управлений до множества M_1 , то доказательство останется в силе, так как последовательность d_n , слабо сходящаяся к d в $L_\infty(G)$, слабо сходится к тому же пределу и в $L_1(G)$, причем предельный элемент $d \in M_1$, что вытекает из определения слабой сходимости и ограничения (1.5). Но при $n > 1$ доказательство не проходит, так как сфера (1.5) в пространстве $L_n(G)$ не обладает свойством слабой компактности. Таким свойством обладает шар

$$\iint_G d^n dx dy \leq d_0^n \text{mes } G, \quad d_1 \leq d_0 \leq d_2 \quad (2.7)$$

и существование решения исходной задачи можно доказать при более слабом ограничении (2.7).

3. Необходимые условия стационарности и необходимое условие Вейерштрасса. Необходимые условия стационарности для функционала (1.1) совпадают с необходимыми условиями стационарности функционала:

$$\begin{aligned} I = & - \iint_G q w dx dy + \iint_G \{ \eta d^n - \mu [(d_2 - d)(d - d_1) - d_*^2] \} dx dy + \\ & + \iint_G \lambda \left\{ \frac{\partial^2}{\partial x^2} \left[d \left(\frac{\partial^2 w}{\partial x^2} + \nu \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} \right) \right] + 2(1-\nu) \frac{\partial^2}{\partial x \partial y} \left(d \frac{\partial^2 w}{\partial x \partial y} \right) + \right. \\ & \left. + \frac{\partial^2}{\partial y^2} \left[d \left(\frac{\partial^2 w}{\partial y^2} + \nu \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} \right) \right] - q \right\} dx dy \end{aligned} \quad (3.1)$$

Здесь через λ , μ и η обозначены множители Лагранжа, соответствующие ограничениям (1.2), (1.4) и (1.5); ограничение (1.4) эквивалентно равенству

$$(d_2 - d)(d - d_1) - d_*^2 = 0 \quad (3.2)$$

Необходимые условия стационарности имеют вид

$$\begin{aligned} \frac{\partial^2}{\partial x^2} \left[d \left(\frac{\partial^2 \lambda}{\partial x^2} + \nu \frac{\partial^2 \lambda}{\partial y^2} \right) \right] + \frac{\partial^2}{\partial y^2} \left[d \left(\frac{\partial^2 \lambda}{\partial y^2} + \nu \frac{\partial^2 \lambda}{\partial x^2} \right) \right] + \\ + 2(1-\nu) \frac{\partial^2}{\partial x \partial y} \left(d \frac{\partial^2 \lambda}{\partial x \partial y} \right) - q = 0 \end{aligned} \quad (3.3)$$

при условиях на границе

$$\lambda/\sigma_G = 0, \Lambda_n/\sigma_G = 0 \quad (3.4)$$

и уравнения

$$\begin{aligned} \mu d_* &= 0 \\ \eta n d^{n-1} + \lambda_{xx}(w_{xx} + \nu w_{yy}) + 2(1-\nu)\lambda_{xy}w_{xy} + \\ &+ \lambda_{yy}(w_{yy} + \nu w_{xx}) + \mu(2d - d_1 - d_2) = 0 \end{aligned} \quad (3.5)$$

Здесь через Λ_n обозначен «фиктивный изгибающий момент»

$$\Lambda_n = -d \left(\frac{\partial^2 \lambda}{\partial n^2} + \nu \frac{\partial^2 \lambda}{\partial \tau^2} \right)$$

Сравнивая исходные уравнения (1.2), (1.3) с уравнениями для λ (3.3), (3.4), приходим к выводу, что $\lambda = w$.

Ограничение (2.7) при $n > 1$ можно заменить эквивалентным равенством

$$\iint_G d^n dx dy + d_*^2 \text{mes } G = d_0^n \text{mes } G \quad (3.6)$$

Здесь введен дополнительный параметр ($d_* \geq 0$); соответствующее ему условие стационарности имеет вид $\eta d_* = 0$.

Переходим к выводу условия Вейерштрасса. Для того, чтобы функционал J достигал минимума, необходимо выполнение неравенства $\Delta J \geq 0$ (или неравенства $E \leq 0$) почти в каждой точке области G , где E — функция Вейерштрасса, определяемая равенством

$$\Delta(-J) = \iint_G E dx dy \quad (3.7)$$

Приращение функционала равно

$$\Delta J = J[D, W] - J[d, w] \quad (3.8)$$

Здесь через D, W обозначены допустимые величины, а через d, w — оптимальные. Равенство (3.7) интегрированием по частям и с учетом необходимых условий стационарности (3.3), (3.4) можно представить в виде

$$\begin{aligned} \Delta(-J) &= \iint_G \eta \Delta d \sum_{i=1}^n d^{n-i} D^{i-1} dx dy + \\ &+ \iint_G \Delta d [\nabla^2 W \nabla^2 \lambda - (1-\nu) L(W, \lambda)] dx dy \end{aligned} \quad (3.9)$$

Дальнейшее преобразование функции E проводится по обычной схеме, следуя [8]. Перейдем к сильным локальным вариациям управления d . Введем полосу варьирования m и определим допустимое управление формулой

$$D(x, y) = \begin{cases} d(x, y), & \text{если } (x, y) \in m \\ d(x, y) + \Delta d, & \text{если } (x, y) \in m \end{cases}$$

Пусть \mathbf{n} и $\boldsymbol{\tau}$ — единичные векторы нормали и касательной к полоске; полоска стягивается с сохранением подобия к своему центру (дополнительными рассуждениями можно показать, что к наиболее сильным необходимым условиям экстремума приводит варьирование управляющей

функции в узкой полоске-системе подобных эллипсов, стягивающихся к центру). Предельные значения на границе полоски функции прогиба w , ее нормальной производной, нормального изгибающего момента M_n и обобщенной перерезывающей силы $N_n + \partial H_{ni} / \partial S$ совпадают с соответствующими оптимальными значениями в данном месте

$$W(x, y) = w(x, y), \quad \frac{\partial W(x, y)}{\partial n} = \frac{\partial w(x, y)}{\partial n} \quad (3.10)$$

$$-D(W_{nn} + \nu W_{\tau\tau}) = -d(w_{nn} + \nu w_{\tau\tau})$$

$$N_n(D, W) + \frac{\partial H_{ni}(D, W)}{\partial S} = N_n(d, w) + \frac{\partial H_{ni}(d, w)}{\partial S}$$

Формулы (3.10) дают возможность исключить из правой части равенства (3.9) производные W с точностью до величин порядка $o(1)$, так как именно с такой точностью справедливы равенства (3.10). Последнее равенство в (3.10) остается неиспользованным, так как выражение для приращения функционала не содержит третьих производных от прогиба w . После исключения переменной W приращение функционала запишется в виде

$$\Delta(-J) = \iint_G \Delta d \left\{ \eta \sum_{i=1}^n d^{n-i} D^{i-1} + [\nabla^2 w \nabla^2 \lambda - (1-\nu) L(w, \lambda)] \right\} dn dt -$$

$$- \iint_G \frac{(\Delta d)^2}{D} (w_{nn} + \nu w_{\tau\tau}) (\lambda_{nn} + \nu \lambda_{\tau\tau}) dn dt$$

Необходимое условие сильного относительного минимума, выполняющееся почти в каждой точке области G , с учетом того, что $\lambda = w$, имеет вид

$$E = \Delta d \left\{ \eta \sum_{i=1}^n d^{n-i} D^{i-1} + [(\nabla^2 w)^2 - (1-\nu) L(w, w)] - \frac{\Delta d}{D} (w_{nn} + \nu w_{\tau\tau})^2 \right\} \leq 0 \quad (3.11)$$

Пусть $d_* = 0$, $\eta \neq 0$. Исследуя выражение для функции Вейерштрасса, приходим к выводу, что если главные значения m_1, m_2 тензора моментов имеют разные знаки, то критическое положение полоски отвечает обращению в нуль составляющей M_n ; в противном случае полоска должна быть ориентирована таким образом, чтобы M_n было наименьшим главным значением.

Рассмотрим случай, когда оптимальное управление равно d_1 . Из неравенства (3.11) следует, что

$$\eta \sum_{i=1}^n d_1^{n-i} D^{i-1} + [(\nabla^2 w)^2 - (1-\nu) L(w, w)] - \frac{(D-d_1)}{D} (w_{nn} + \nu w_{\tau\tau})^2 \leq 0 \quad (3.12)$$

Максимум левой части последнего неравенства достигается при $D = d_1$ (ясно, что $\eta < 0$). Отсюда следует, что для выполнения последнего неравенства необходимо, чтобы

$$\eta n d_1^{n-1} + [(\nabla^2 w)^2 - (1-\nu) L(w, w)] \leq 0 \quad (3.13)$$

Рассуждая аналогичным образом, приходим к выводу, что $d=d_2$, если

$$\eta nd_2^{n-1} + [(\nabla^2 w)^2 - (1-\nu)L(w, w)] \geq 0 \quad (3.14)$$

В непрерывном режиме оптимальное управление удовлетворяет уравнению

$$\eta nd^{n-1} + (\nabla^2 w)^2 - (1-\nu)L(w, w) = 0 \quad (3.15)$$

Откуда $\eta = -[(\nabla^2 w)^2 - (1-\nu)L(w, w)] / (nd^{n-1})$.

Функция Вейерштрасса в этом случае имеет вид

$$E = -\frac{\Delta d}{nd^{n-1}} \left\{ \frac{(w_{nn} + \nu w_{\tau\tau})^2}{D} \left[D \sum_{i=1}^n d^{n-i} D^{i-1} - nd^n \right] + \right. \\ \left. + [w_{\tau\tau}^2 (1-\nu^2) + 2(1-\nu)w_{n\tau}^2] \left[\sum_{i=1}^n d^{n-i} D^{i-1} - nd^{n-1} \right] \right\}$$

В данной задаче непрерывный режим возможен, так как при $d < D$ ($\Delta d > 0$) выражения в квадратных скобках положительны, а при $d > D$ ($\Delta d < 0$) — отрицательны. Случай $\eta = 0$ приводит к неравенству

$$\Delta d \left\{ \frac{d}{D} (w_{nn} + \nu w_{\tau\tau})^2 + (1-\nu^2)w_{\tau\tau}^2 + 2(1-\nu)w_{n\tau}^2 \right\} \leq 0 \quad (3.16)$$

откуда $d=d_2$.

Рассматривая условия Вейерштрасса и Эрдмана — Вейерштрасса¹ вблизи линии раздела областей с различными значениями управления d , приходим к выводу, что соседство дискретных режимов с постоянным значением оптимального управления $d=d_1$ и $d=d_2$ невозможно, т. е. между областями с постоянным значением изгибной жесткости должна обязательно присутствовать область с непрерывным изменением $d=d(x, y)$.

Следует [8], легко доказать, что необходимые условия (3.13) — (3.16) являются и достаточными условиями, хотя они были получены для локальных вариаций.

4. Алгоритм расчета оптимального решения. Приведем алгоритм построения оптимального решения. Ограничение на управление примем в форме (1.4) и (3.6). Для приращения функционала легко получить формулу

$$\Delta J = - \iint_G \Delta d [(\nabla^2 w)^2 - (1-\nu)L(w, w) + \eta nd^{n-1}] dx dy + \\ + \iint_G D [(\nabla^2 (\Delta w))^2 - (1-\nu)L(\Delta w, \Delta w)] dx dy - \\ - \eta \iint_G \Delta d \left[\sum_{i=1}^n d^{n-i} D^{i-1} - nd^{n-1} \right] dx dy - \eta \Delta d_* \text{mes } G(d_* + D_*) \quad (4.1)$$

Пусть заданы измеримые управления $d=d_k$ и $d_* = d_{k*}$, удовлетворяющие ограничениям (1.4) и (3.6), и $w=w_k$ — соответствующее решение краевой задачи (1.2), (1.3). Требуется указать правило выбора d_{k+1} , $d_{(k+1)*}$

¹ Условие Эрдмана — Вейерштрасса вдоль линии раздела имеет вид

$$[w_{nn}\Lambda_n - M_\tau \lambda_{\tau\tau} - 2\lambda_{n\tau} H_{n\tau} + \eta d^n]_* = 0$$

и соответствующего решения w_{k+1} . Пусть $a_{k+1} = a_k + \rho_k(B_k - a_k)$ и $a_{(k+1)*} = a_{k*} + \rho_k(B_{k*} - a_{k*})$, где $\rho_k \in [0, (d_0^n - d_1^n)^{1/2}]$, причем $0 \leq \rho_k \leq 1$. Из (4.1) получим

$$\begin{aligned}
 & J[d_k + \rho_k(B_k - d_k)] - J[d_k] = -\rho_k \iint_G (B_k - d_k) [(\nabla^2 w_k)^2 - (1-\nu)L(w_k, w_k) + \\
 & + \eta n d_k^{n-1}] dx dy + \iint_G [d_k + \rho_k(B_k - d_k)] [(\nabla^2(\Delta w_k))^2 - (1-\nu)L(\Delta w_k, \Delta w_k)] dx dy - \\
 & - 2\eta \rho_k (B_{k*} - d_{k*}) \text{mes } G d_{k*} - \eta \rho_k^2 (B_{k*} - d_{k*})^2 \text{mes } G - \eta \rho_k \iint_G (B_k - d_k) \times \\
 & \times \left\{ \sum_{i=1}^n d_k^{n-i} [d_k + \rho_k(B_k - d_k)]^{i-1} - n d_k^{n-1} \right\} dx dy
 \end{aligned} \tag{4.2}$$

При построении минимизирующей последовательности члены последовательности B_k следует выбирать согласно правилу

$$\begin{aligned}
 & \iint_G (B_k - B) \{(\nabla^2 w_k)^2 - (1-\nu)L(w_k, w_k) + \eta n d_k^{n-1}\} dx dy \geq 0 \\
 & \forall B \in [d_1, d_2], \quad \eta_k (B_{k*} - B_*) B_* \geq 0, \quad \forall B_* \in [0, (d_0^n - d_1^n)^{1/2}]
 \end{aligned} \tag{4.3}$$

Множитель η_k ($\eta_k \leq 0$) надо выбирать так, чтобы было выполнено условие $\|B_k\|_{L^n(G)} \leq d_0$; тогда элемент d_{k+1} будет удовлетворять ограничению (3.6). Из второго неравенства (4.3) следует, что $B_{k*} = 0$. Пусть в первом неравенстве (4.3) $B = d_k$, тогда

$$\iint_G (B_k - d_k) \{(\nabla^2 w_k)^2 - (1-\nu)L(w_k, w_k) + \eta n d_k^{n-1}\} dx dy \geq 0$$

Если элемент B_k , выбранный по условию (4.3), совпадает с d_k , тогда элементы d_k, w_k образуют допустимую пару, удовлетворяющую условию

$$\iint_G (d_k - B) \{(\nabla^2 w_k)^2 - (1-\nu)L(w_k, w_k) + \eta n d_k^{n-1}\} dx dy \geq 0 \tag{4.4}$$

Но это последнее неравенство равносильно условию Вейерштрасса для элементов d_k, w_k , которые являются тогда решением задачи. Ясно, что если элемент B_k совпадает с d_k только для тех точек, где $(\nabla^2 w_k)^2 - (1-\nu)L(w_k, w_k) + \eta n d_k^{n-1} \neq 0$, то пара элементов d_k, w_k также останется оптимальной. Из формулы (4.2) следует, что при этом $\Delta J \geq 0$.

Рассмотрим случай, когда элемент B_k , выбранный по условию (4.3), не совпадает с d_k даже для тех точек, где $(\nabla^2 w_k)^2 - (1-\nu)L(w_k, w_k) + \eta n d_k^{n-1} \neq 0$. Для этого оценим интегралы в (4.2). Из (2.4) легко получить равенство

$$\begin{aligned}
 & \iint_G \Delta d [\nabla^2(\Delta w) \nabla^2 w - (1-\nu)L(\Delta w, w)] dx dy + \\
 & + \iint_G (d + \Delta d) [(\nabla^2(\Delta w))^2 - (1-\nu)L(\Delta w, \Delta w)] dx dy = 0
 \end{aligned}$$

из которого следует неравенство

$$d_1 \langle \Delta w_k \rangle^2 \leq \| \Delta d_k \|_{L_\infty(G)} \langle \Delta w_k \rangle \langle w_k \rangle$$

откуда получим

$$\langle \Delta w_k \rangle \leq \frac{1}{d_1} \| \Delta d_k \|_{L_\infty(G)} \langle w_k \rangle$$

Здесь двойными угловыми скобками $\langle w_k \rangle$ обозначена норма $\langle w_k \rangle = \sqrt{\langle w_k, w_k \rangle}$; порождаемая скалярным произведением двух допустимых функций поперечных перемещений

$$\langle w_1, w_2 \rangle = \iint_G [\nabla^2 w_1 \nabla^2 w_2 - (1-\nu) L(w_1, w_2)] dx dy \quad (4.5)$$

Легко показать, что $\langle w_1, w_2 \rangle$ удовлетворяет всем аксиомам скалярного произведения. Но

$$\begin{aligned} & \iint_G d [(\nabla^2 \langle \Delta w_k \rangle)^2 - (1-\nu) L(\Delta w_k, \Delta w_k)] dx dy \leq \\ & \leq d_2 \langle \Delta w_k \rangle^2 \leq \frac{d_2}{d_1^2} \| \Delta d_k \|_{L_\infty(G)}^2 \langle w_k \rangle^2 \end{aligned}$$

Имеем оценку (см. [8]):

$$(D-d) \left[\sum_{i=1}^n d^{n-i} D^{i-1} - n d^{n-1} \right] \leq (D-d)^2 \frac{n(n-1)}{2} d_2^{n-2}$$

Тогда разность $J[d_k] - J[d_k + \rho_k(B_k - d_k)]$ оценивается снизу величиной

$$\begin{aligned} & \rho_k \iint_G (B_k - d_k) \{ (\nabla^2 w_k)^2 - (1-\nu) L(w_k, w_k) + \eta_k n d_k^{n-1} \} dx dy - \\ & - \rho_k^2 \frac{d_2}{d_1^2} \| B_k - d_k \|_{L_\infty(G)}^2 \langle w_k \rangle^2 + \eta_k \rho_k^2 \| B_k - d_k \|_{L_\infty(G)}^2 \frac{n(n-1)}{2} d_2^{n-2} \text{mes } G - \\ & - 2\eta_k \rho_k d_k^2 \text{mes } G + \eta_k \rho_k^2 d_k^2 \text{mes } G \end{aligned}$$

Пусть

$$\begin{aligned} \rho_k^\circ = & \left[\frac{1}{2} \iint_G (B_k - d_k) \{ (\nabla^2 w_k)^2 - (1-\nu) L(w_k, w_k) + \eta_k n d_k^{n-1} \} dx dy - \right. \\ & \left. - \eta_k d_k^2 \text{mes } G \right] \left\{ \left[\frac{d_2}{d_1^2} \langle w_k \rangle^2 - \eta_k \frac{n(n-1)}{2} d_2^{n-1} \text{mes } G \right] \| B_k - d_k \|_{L_\infty(G)}^2 - \right. \\ & \left. - \eta_k d_k^2 \text{mes } G \right\}^{-1} \quad (4.6) \end{aligned}$$

Параметр ρ_k будем выбирать по правилу

$$\rho_k = \min(\rho_k^\circ, 1) \quad (4.7)$$

Предлагаемая схема построения решения состоит в следующем: выбираем элементы $B_k \in [d_1, d_2]$, $B_k \in [0, (d_0^n - d_1^n)^{1/2}]$, удовлетворяющие ограничению (4.3) и условию $\| B_k \|_{L_n(G)} \leq d_0$ (последнее ограничение достигается выбором достаточно большого по абсолютной величине η_k); определяем

ρ_k° по формуле (4.6) и ρ_k по формуле (4.7); вычисляем $d_{k+1} = d_k + \rho_k(B_k - d_k)$, $d_{(k+1)*} = d_{k*} + \rho_k(B_{k*} - d_{k*})$ и находим w_{k+1} из краевой задачи (2.1).

Докажем сходимость схемы. Рассмотрим случай $\rho_k^\circ > 1$ ($\rho_k = 1$). Тогда разность $J[d_k] - J[d_k + \rho_k(B_k - d_k)]$ оценивается величиной

$$\begin{aligned} J[d_k] - J[d_k + \rho_k(B_k - d_k)] &\geq \iint_G (B_k - d_k) \{ (\nabla^2 w_k)^2 - (1-\nu)L(w_k, w_k) + \\ &+ \eta_k n d_k^{n-1} \} dx dy - \|B_k - d_k\|_{L_\infty(G)}^2 \left[\frac{d_2}{d_1^2} \langle w_k \rangle^2 - \right. \\ &\left. - \eta_k \frac{n(n-1)}{2} d_2^{n-2} \text{mes } G \right] - \eta_k d_{k*}^2 \text{mes } G \geq \\ &\geq \|B_k - d_k\|_{L_\infty(G)}^2 \left[\frac{d_2}{d_1^2} \langle w_k \rangle^2 - \eta_k \frac{n(n-1)}{2} d_2^{n-2} \text{mes } G \right] - \eta_k d_{k*}^2 \text{mes } G \end{aligned}$$

Последняя оценка вытекает из определения (4.6) и неравенства $\rho_k^\circ > 1$.
Случай $\rho_k^\circ < 1$ ($\rho_k = \rho_k^\circ$). Имеем оценку

$$\begin{aligned} J[d_k] - J[d_k + \rho_k^\circ(B_k - d_k)] &\geq \left\{ \iint_G (B_k - d_k) [(\nabla^2 w_k)^2 - (1-\nu)L(w_k, w_k) + \right. \\ &+ \eta_k n d_k^{n-1}] dx dy - 2\eta_k d_{k*}^2 \text{mes } G \left. \right\}^2 \left\{ 4\|B_k - d_k\|_{L_\infty(G)}^2 \left[\frac{d_2}{d_1^2} \langle w_k \rangle^2 - \right. \right. \\ &\left. \left. - \eta_k \frac{n(n-1)}{2} d_2^{n-2} \text{mes } G \right] - 4\eta_k d_{k*}^2 \text{mes } G \right\}^{-1} \end{aligned}$$

Итак, последовательность $J[d_k]$ убывающая, но в силу того, что $J[d_k] \geq 0$ для всех k , справедливо равенство

$$\lim_{k \rightarrow \infty} \{ J[d_k] - J[d_{k+1}] \} = 0$$

Отсюда, учитывая полученные выше оценки, имеем (при $\rho_k = 1$):

$$\lim_{k \rightarrow \infty} \|B_k - d_k\|_{L_\infty(G)} = 0, \quad \lim_{k \rightarrow \infty} \eta_k d_{k*}^2 = 0 \quad (4.8)$$

А при $\rho_k = \rho_k^\circ$:

$$\lim_{k \rightarrow \infty} \eta_k d_{k*}^2 = 0, \quad \lim_{k \rightarrow \infty} \iint_G (B_k - d_k) [(\nabla^2 w_k)^2 - (1-\nu)L(w_k, w_k) + \eta_k n d_k^{n-1}] dx dy = 0 \quad (4.9)$$

Случай $\lim \eta_k = 0$, если $k \rightarrow \infty$ тривиален, но тогда $\lim d_{k*} = 0$ при $k \rightarrow \infty$. Это означает, что оптимальное управление удовлетворяет исходному ограничению (1.5), хотя при доказательстве теоремы существования приходилось вводить ослабленное ограничение в виде (2.7).

Перейдем к случаю (4.9). Для этого получим необходимые оценки. В силу (4.3) будем иметь

$$\begin{aligned} &\iint_G d_k [(\nabla^2 w_k)^2 - (1-\nu)L(w_k, w_k) + \eta_k n d_k^{n-1}] dx dy + \\ &+ \iint_G (B_k - d_k) [(\nabla^2 w_k)^2 - (1-\nu)L(w_k, w_k) + \eta_k n d_k^{n-1}] dx dy \geq \end{aligned}$$

$$\geq \iint_G B [(\nabla^2 w_k)^2 - (1-\nu)L(w_k, w_k) + \eta_k n d_k^{n-1}] dx dy, \quad \forall B \in [d_1, d_2] \quad (4.10)$$

или, учитывая (2.1), найдем

$$\begin{aligned} & \iint_G q w_k dx dy + \iint_G \eta_k n d_k^{n-1} dx dy + \\ & + \iint_G (B_k - d_k) [(\nabla^2 w_k)^2 - (1-\nu)L(w_k, w_k) + \eta_k n d_k^{n-1}] dx dy \geq \\ & \geq \iint_G B [(\nabla^2 w_k)^2 - (1-\nu)L(w_k, w_k) + \eta_k n d_k^{n-1}] dx dy, \quad \forall B \in [d_1, d_2] \end{aligned}$$

В силу ограниченности последовательности d_k в $L_\infty(G)$ из нее можно извлечь слабо сходящуюся последовательность. Ясно, что d_k стремится слабо к d и в $L_n(G)$. Тогда для $B \in L_n(G)$ и $d_k \in L_n(G)$ справедлива оценка

$$\iint_G B d_k^{n-1} dx dy \leq \|B\|_{L_n(G)} \|d_k\|_{L_n(G)}^{n-1}$$

Итак, переходя к пределу в (4.10), для случая (4.9) с учетом последнего неравенства будем иметь

$$\begin{aligned} & \iint_G q w dx dy \geq \iint_G B [(\nabla^2 w)^2 - (1-\nu)L(w, w)] dx dy + \\ & + \eta n [-\lim_{k \rightarrow \infty} \|d_k\|_{L_n(G)}^n + \|B\|_{L_n(G)} \lim_{k \rightarrow \infty} \|d_k\|_{L_n(G)}^{n-1}] = \\ & = \iint_G B [(\nabla^2 w)^2 - (1-\nu)L(w, w)] dx dy + \\ & + \eta n \lim_{k \rightarrow \infty} \|d_k\|_{L_n(G)}^{n-1} [\|B\|_{L_n(G)} - \lim_{k \rightarrow \infty} \|d_k\|_{L_n(G)}] \end{aligned} \quad (4.11)$$

Полагая $B=d$ и используя неравенство

$$\lim_{k \rightarrow \infty} \|d_k\|_{L_n(G)} \geq \|d\|_{L_n(G)} \quad (4.12)$$

получим

$$\iint_G q w dx dy \geq \iint_G d [(\nabla^2 w)^2 - (1-\nu)L(w, w)] dx dy \quad (4.13)$$

Переходя к пределу в равенстве

$$\begin{aligned} & \iint_G d_k [(\nabla^2 (w_k - w))^2 - (1-\nu)L(w_k - w, w_k - w)] dx dy = \\ & = \iint_G q w_k dx dy - \iint_G q w dx dy + \end{aligned}$$

$$+ \iint_G d_k [(\nabla^2 w)^2 - (1-\nu)L(w, w)] dx dy$$

и учитывая (4.13), придем к равенству

$$\lim_{k \rightarrow \infty} \iint_G d_k [(\nabla^2 (w_k - w))^2 - (1-\nu)L(w_k - w, w_k - w)] dx dy = 0$$

Так как $d_k > d_1$, то $\lim \langle w_k - w \rangle = 0$ при $k \rightarrow \infty$.

Пара d, w является допустимой; действительно, имеем

$$\begin{aligned} \iint_G d_k [(\nabla^2 w_k, \nabla^2 \varphi) - (1-\nu)L(w_k, \varphi)] dx dy = \\ = \iint_G q \varphi dx dy, \quad \forall \varphi \in W_2^{02}(G) \end{aligned}$$

или

$$\begin{aligned} \iint_G d_k [\nabla^2 (w_k - w) \nabla^2 \varphi - (1-\nu)L(w_k - w, \varphi)] dx dy + \\ + \iint_G d_k [\nabla^2 w \nabla^2 \varphi - (1-\nu)L(w, \varphi)] dx dy = \iint_G q \varphi dx dy \end{aligned}$$

Принимая во внимание изложенное выше и используя слабую сходимость $d_k \rightarrow d$, в пределе при $k \rightarrow \infty$ получим

$$\iint_G d [\nabla^2 w \nabla^2 \varphi - (1-\nu)L(w, \varphi)] dx dy = \iint_G q \varphi dx dy \quad (4.14)$$

что и требовалось доказать.

Из неравенства (4.11) и равенства (4.14) следует, что

$$\lim_{k \rightarrow \infty} \|d_k\|_{L_n(G)} = \|d\|_{L_n(G)} \quad (4.15)$$

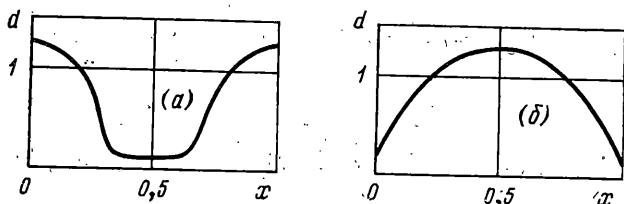
и в (4.12) будет равенство. Но d — слабый предел последовательности d_k , равенство (4.15) означает, что эта последовательность сильно сходится в $L_n(G)$.

5. Результаты расчетов. Описанный в п. 4 алгоритм расчета оптимального решения задачи реализован в виде программы для ЭВМ. С применением этой программы проводились расчеты оптимальных распределений жесткостей для свободно опертой пластины при различных значениях параметров d_1, d_2 . Для удобства проведения и использования результатов расчетов используются безразмерные переменные $x' = x/S^{1/2}, y' = y/S^{1/2}, w' = w/S^{1/2}, h' = hS/V, q' = 12(1-\nu^2)S^{3/2}E^{-1}V^{-3}q$ (в дальнейшем штрихи опускаются). Введение переменных позволяет записать соотношение (1.5) в виде

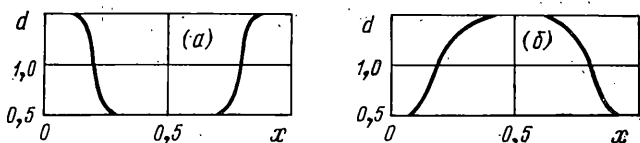
$$\iint_G d^n dx dy = d_0^n$$

Соотношение (1.4) при этом не изменится.

Расчеты проводились для квадратных пластин ($0 \leq x \leq 1, 0 \leq y \leq 1$ для G). Нагрузка q полагалась постоянной $q(x, y) = 1$. Вся область разбивалась прямоугольной сеткой 15×15 . Для данной сетки различие между величинами прогибов (в случае пластин постоянной толщины), полученных в результате численных расчетов аналитическим методом [6], не превышает 5,4%. При проведении расчетов начальное распределение цилиндрической жесткости принималось постоянным $d(x, y) = 1$ и в соответствии с ним определялось начальное приближение для функции w . При фиксированной жесткости d каждый раз решалась вариационная задача (1.2), (1.3)



Фиг. 1



Фиг. 2

методом локальных вариаций с локально оптимальным шагом варьирования [3], причем максимальный шаг варьирования принимался равным 10^{-9} .

На фиг. 1 показано полученное за 59 итераций для $d_1=0,5$, $d_2=1,5$ распределение жесткостей оптимальной пластинки в сечениях $y=0$ (фиг. 1, а) и $y=0,5$ (фиг. 1, б). Расчеты показывают, что материал пластинки концентрируется в центре и у углов, образованных опертыми краями. В этих областях жесткость пластинки достигает максимума, т.е. $d=d_2$. В середине шарнирно опертых краев использование материала оказывается менее эффективным, здесь $d=d_1$, что совпадает с результатами, приведенными в [3]. Выигрыш по функционалу J за счет оптимизации в данном случае составляет 10,65%.

На фиг. 2 показано оптимальное распределение жесткостей, полученное за 300 итераций, отвечающее значениям параметров $d_1=0,125$, $d_2=3,375$ в сечениях $y=0$ (фиг. 2, а) и $y=0,5$ (фиг. 2, б). Выигрыш по функционалу за счет оптимизации в данном случае составляет 10,42%.

Автор благодарит К. А. Лурье за постановку задачи и помощь при выполнении этой работы.

ЛИТЕРАТУРА

1. Арутюнов Ю. А. Некоторые задачи оптимального проектирования упругих пластин при наличии ограничений.— В сб.: Материалы Всес. конф. «Проблемы оптимизации в механике твердого деформируемого тела». Вып. 1. Вильнюс: Вильнюск. инж.-строит. ин-т, 1974, с. 10.
2. Баничук Н. В. Об оптимальных формах упругих пластин в задачах изгиба.— Изв. АН СССР. МТТ, 1975, № 5, с. 180.
3. Баничук Н. В., Каргвелишвили В. М., Миронов А. А. Задачи оптимизации с локальными критериями качества в теории изгиба пластин.— Изв. АН СССР. МТТ, 1978, № 1, с. 124.
4. Armand J.-L. Minimum mass design of a plate-like structure for specified fundamental frequency.— AIAA Journal, 1971, v. 9, No. 9, p. 1739. (Рус. перев.: Ракетная техника, 1971, т. 9, № 9, с. 94.)
5. Komkov V. Optimal control theory for the damping of vibrations of simple elastic systems. Berlin, Springer, 1972. (Рус. перев.: М.: Мир, 1975. 158 с.)
6. Лехницкий С. Г. Анизотропные пластинки. М.: Гостехиздат, 1957. 463 с.
7. Sea J., Malanowski K. An example of a max-min problem in partial differential equations.— SIAM J. Control, 1970, v. 8, No. 3, p. 305.
8. Лурье К. А. Оптимальное управление в задачах математической физики. М.: Наука, 1975. 478 с.

Поступила в редакцию
12.IX.1979