

## ЭНЕРГЕТИЧЕСКИЕ МЕТОДЫ В НЕКОТОРЫХ ЗАДАЧАХ О ЗАТУХАНИИ РЕШЕНИЙ

В. Л. Бердичевский

(Москва)

Вводятся энергетические характеристики затухания решений систем уравнений вариационного типа и исследуются их свойства. В качестве примеров рассмотрены классический вопрос о затухании решений в полубесконечной цилиндрической и конической областях, а также вопрос о затухании решений при удалении от края тонкой трехмерной цилиндрической области (пластины).

1. Постановка задачи. Рассмотрим в  $n$ -мерном пространстве  $R_n$  область  $V$  с кусочно-гладкой границей  $\partial V$ . В  $V$  определены функции  $w^a$  ( $a, b = 1, \dots, m$ ) декартовых координат  $x^i$  ( $i, j, k, l = 0, 1, \dots, n-1$ ), являющиеся решениями системы уравнений вида

$$(1.1) \quad \frac{\partial U}{\partial w^a} - \frac{\partial}{\partial x^i} \frac{\partial U}{\partial w_{,i}^a} = 0$$

где плотность энергии  $U$  — неотрицательная функция  $x^i, w^a, w_{,i}^a \equiv \equiv \partial w^a / \partial x^i$ , выпуклая по совокупности переменных  $w^a, w_{,i}^a$ ; по повторяющимся индексам производится суммирование.

Пусть на поверхности  $\partial V$  выделена некоторая область  $\Omega$ , на которой заданы величины  $p_a^k n_k = q_a$  ( $p_a^k = \partial U / \partial w_{,k}^a$ ,  $n_k$  — компоненты вектора нормали к  $\partial V$ ). На остальной части  $S$  поверхности  $\partial V$  будем задавать однородные краевые условия. Для определенности можно считать, что на  $S$  либо  $p_a^k n_k = 0$ , либо  $w^a = 0$ , либо краевые условия смешанные.

Предположим, что для краевых данных  $q_a$  существует единственное решение уравнений (1.1) с конечной энергией

$$E = \int_V U dv$$

Если плотность энергии имеет ядро (обращается в нуль на ненулевых функциях  $w^a$ ), а краевые условия ядро не исключают, то для единственности решения могут потребоваться дополнительные условия, которые считаются выставленными.

Будем выбирать краевые данные  $q_a$  на  $\Omega$  из некоторого множества  $M$ . Требуется указать множества  $M$ , для которых решения уравнений (1.1) убывают при удалении от  $\Omega$ , и описать характер убывания. Как правило, интересно исследование максимально широкого множества  $M$  — множе-

ства  $M^*$  всех краевых данных  $q_a$ , для которых решение имеет конечную энергию.

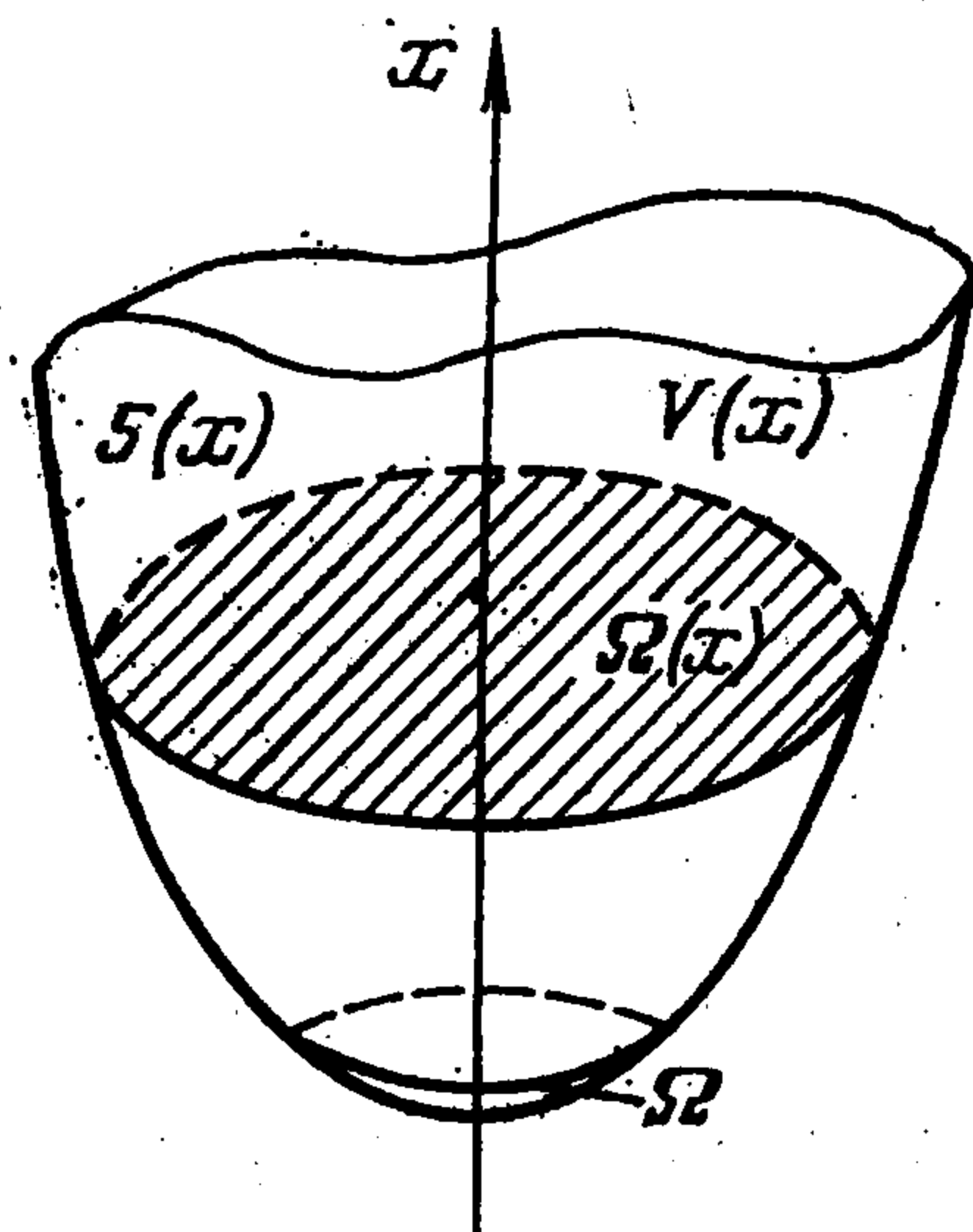
Ряд утверждений приводится ниже только для уравнений Лапласа (с учетом неоднородности и анизотропии) и системы уравнений линейной теории упругости

$$(1.2) \quad 2U = E^{ij}(x^k) w_{,i} w_{,j}$$

$$(1.3) \quad 2U = E^{ijkl}(x^k) \varepsilon_{ij} \varepsilon_{kl}, \quad 2\varepsilon_{ij} = w_{i,j} + w_{j,i}$$

Квадратичные формы (1.2) и (1.3) положительно определены. Исследование поставленного вопроса для системы (1.3) связано с обоснованием принципа Сен-Венана [1-6].

Выберем систему координат  $x^i$  так, чтобы поверхность  $\Omega$  лежала на координатной поверхности  $x^0 \equiv x = 0$ . Координаты  $x^i$  при этом могут оказаться криволинейными. Обозначим через  $\Omega(x)$  сечения области  $V$  координатными плоскостями  $x = \text{const}$ ,  $\Omega(0) = \Omega$ . Сечение  $\Omega(x)$  делит область  $V$  и ее границу  $\partial V$  на две части. Те части  $V$  и  $\partial V$ , которые не содержат  $\Omega$ , обозначим через  $V(x)$  и  $S(x)$ ,  $V(0) = V$ ,  $S(0) = S$  (см. фиг. 1).



Фиг. 1

Следуя [6], в качестве основной характеристики решения возьмем энергию решения  $E(x)$  в области  $V(x)$

$$E(x) = \int_{V(x)} U dv$$

В силу положительности  $U$  функция  $E(x)$  убывающая. Ниже приводятся и исследуются характеристики затухания  $E(x)$ , не зависящие от выбора краевых данных из  $M$ . Дается элементарное доказательство экспоненциального затухания энергии в полубесконечных цилиндрических областях и степенного затухания в конических областях. Описан класс систем, для которых независимо от  $M$  и геометрии области  $V$  имеет место экспоненциальное затухание энергии. Для систем (1.2) и (1.3) в случае полубесконечной цилиндрической области указана связь введенных энергетических характеристик с собственными числами. Указаны некоторые множества  $M$ , для которых решения систем (1.2) и (1.3) экспоненциально затухают при удалении от края тонкой трехмерной цилиндрической области. В связи с этим дается метод построения приближенных решений в тонких областях с погрешностью, меньшей любой степени относительной толщины.

Отметим, что для систем (1.2) и (1.3) в случае однородности и изотропии доказана [7] теорема о среднем: квадрат напряжений в центре шара не превосходит энергии шара

$$(1.4) \quad p_a^i p_a^i \leq c \int U dv$$

Поэтому из энергетических оценок вытекают оценки поточечные [5].

2. **Функция  $\gamma$ .** Рассмотрим в области  $V(x)$  следующую краевую задачу для системы уравнений (1.1): на  $S(x)$  краевые условия те же, что и в исходной задаче, на  $\Omega(x)$  заданы  $p_a^k n_k = q_a$ . Краевые данные на  $\Omega(x)$  выбираются из некоторого множества  $M(x)$ . При этом: 1) величины  $p_a^k n_k$  на  $\Omega(x)$ , где  $p_a^k$  — решение исходной задачи в  $V$ , входят в  $M(x)$  при любых краевых данных на  $\Omega$  из  $M$ ; 2)  $M(0) \equiv M$ ; 3) для любых  $q_a$  из  $M(x)$  в области  $V(x)$  существует решение с конечной энергией.

Для каждого краевых данных из  $M(x)$  можно, вообще говоря, найти решение поставленной задачи и вычислить соответствующие «поверхностную» и объемную энергии

$$E_{\Omega}(q_a) = \int_{\Omega(x)} U d\omega, \quad E_V(q_a) = \int_{V(x)} U dv$$

Аргумент  $q_a$  подчеркивает зависимость от выбора краевых данных на  $\Omega(x)$ . Не исключено, что поверхностная энергия для некоторых  $q_a$  обращается в бесконечность.

Определим величину  $\gamma$  соотношением [6]

$$(2.1) \quad \gamma = \inf_{q_a \in M(x)} \frac{E_{\Omega}(q_a)}{E_V(q_a)}$$

Согласно (2.1)  $\gamma$  имеет размерность (длина)<sup>-1</sup> и является функцией  $x$ . Функция  $\gamma(x)$  зависит от геометрии области  $V$ , коэффициентов  $E_1, \dots, E_s$ , входящих в энергию  $U$ , выбора  $\Omega(x)$  и  $M(x)$  и не зависит от конкретных краевых данных  $q_a$ , выставляемых на  $\Omega(x)$ .

Пусть  $E(x)$  — энергия любого решения, соответствующего краевым данным  $q_a$  из  $M$ . Покажем, что для  $E(x)$  имеет место оценка

$$(2.2) \quad E(x) \leq E_0 \exp\left(-\int_0^x \gamma(x) dx\right), \quad E_0 \equiv E(0)$$

В самом деле, из (2.1)

$$(2.3) \quad \gamma(x) E(x) \leq \int_{\Omega} U d\omega = -\frac{dE}{dx}$$

Из дифференциального неравенства (2.3) вытекает (2.2).

*Замечания.* 1). Разумеется, оценка (2.2) содержательна только в случае, когда  $\gamma(x) \neq 0$ . Последнее для линейно-упругих тел доказано в [6], для других линейных систем доказательство аналогично<sup>1</sup>.

2). Можно убедиться, что оценка (2.2) остается справедливой, если область изменения координат  $x^1, \dots, x^{n-1}$  меняется скачком, как это имеет место, например, для цилиндрического стержня, составленного из двух стержней с разным поперечным сечением.

<sup>1</sup> После того, как статья была сдана в печать, появился цикл работ [8-11], в которых были получены неравенства, представляющие, по существу, некоторые оценки  $\gamma$  снизу для одного эллиптического уравнения и для уравнений теории упругости. Эти оценки позволили указать классы единственности решений краевых задач в неограниченных областях. Аналогичные вопросы для параболических уравнений исследовались в [12].

3. О вычислении  $\gamma$ . Определение (2.1) выглядит неконструктивно. Тем не менее удается найти зависимость  $\gamma$  от  $x$  явно в ряде случаев, характерных наличием у задачи достаточно богатой группы симметрии. Проиллюстрируем сказанное на примерах.

1°. *Полубесконечный цилиндр со свободной поверхностью.* Пусть область  $V$  представляет полубесконечный цилиндр с образующей, направленной вдоль оси  $x$ ,  $x \geq 0$ ,  $\Omega$  — основание цилиндра в плоскости  $x = 0$ , на  $S p_a^k n_k = 0$ ,  $M = M(x) = M^*$ ,  $U$  не зависит явно от  $x$ . Из определения (2.1) следует, что функция  $\gamma(x)$  инвариантна относительно сдвигов вдоль оси  $x$  и, следовательно, является постоянной. Таким образом

$$(3.1) \quad E(x) \leq E(0) e^{-\gamma x}$$

Пусть, далее, плотность энергии  $U$  не зависит явно от остальных координат. Тогда  $\gamma$  — функция от диаметра  $h$  области  $\Omega$ , формы  $\Omega$  и коэффициентов  $E_1, \dots, E_s$ , входящих в  $U$ . Если  $E_1, \dots, E_s$  имеют размерности, независимые от длины, то по л-теореме [13]

$$(3.2) \quad \gamma = \gamma^* / h$$

где  $\gamma^*$  — функция формы поперечного сечения и безразмерных величин, образованных из  $E_1, \dots, E_s$ . Формула (3.2) справедлива, в частности, для систем с энергией (1.2) и (1.3).

Соотношения (3.1), (3.2) и (1.4) показывают, что решения с конечной энергией в полубесконечном цилиндре всегда имеют характер погранслоя.

2°. *Самоуравновешенные краевые данные и конечность энергии.* В случаях, когда плотность энергии имеет группу инвариантности, условие конечности энергии в задачах со свободной границей накладывает ряд ограничений на краевые данные. Найдем эти ограничения.

Пусть  $U$  имеет  $r$ -параметрическую группу инвариантности:  $U(x, w^a, w_{,i}^a) = U(x^i, w'^a, w_{,i}'^a)$ , где  $w'^a = w^a + \psi_s^a(x^k) \omega^s$ ,  $\omega^1, \dots, \omega^r$  — параметры группы,  $\psi_s^a$  — известные функции  $x^k$ . Тогда в задаче имеется  $r$  интегралов

$$(3.3) \quad \langle \psi_s^a \partial U / \partial w_{,x}^a \rangle = P_s = \text{const}$$

Здесь  $\langle \cdot \rangle$  — интеграл по поперечному сечению. В самом деле, из инвариантности  $U$  вытекает, что для любых  $w^a$  справедливо тождество  $\psi_s^a \partial U / \partial w^a + \psi_{s,k}^a \partial U / \partial w_{,k}^a \equiv 0$ . Умножая (1.1) на  $\psi_s^a$ , интегрируя по поперечному сечению и используя отмеченное тождество и краевые условия на  $S$ , получим  $\partial \langle \psi_s^a \partial U / \partial w_{,x}^a \rangle / \partial x = 0$ , откуда и следует (3.3).

Предположим, что  $U$  обладает следующим свойством:

$$(3.4) \quad \text{из } U \rightarrow 0 \Rightarrow \partial U / \partial w_{,x}^a \rightarrow 0$$

Условие конечности энергии означает, что  $U \rightarrow 0$  при  $x \rightarrow \infty$ . Из (3.4) следует, что  $\partial U / \partial w_{,x}^a \rightarrow 0$  при  $x \rightarrow \infty$ . Это позволяет, как правило, вычислить постоянную  $P_s$  в (3.3). Из (3.3) и краевых условий на  $\Omega$  получим ограничения на краевые данные

$$\langle \psi_s^a q_a \rangle = -P_s$$

Проиллюстрируем сказанное на примере системы (1.2). Краевые условия при  $x = 0$  имеют вид  $-\partial U / \partial w_{,x} = q$ . Плотность энергии удовлетворяет условию (3.4) и инвариантна относительно сдвигов по  $w$ :  $w' = w + \psi\omega$ ,  $\psi \equiv 1$ . Из (3.3), устремляя  $x$  к бесконечности, находим, что  $P = 0$ , и, следовательно,

$$(3.5) \quad \langle q \rangle = 0$$

Если  $w$  — температура (потенциал течения несжимаемой жидкости), то  $E$  имеет смысл диссипации (кинетической энергии), а (3.5) — условия того, что суммарный поток тепла (расход жидкости) равен нулю.

Плотность энергии упругого тела имеет шестипараметрическую группу инвариантности (группу движений тела как твердого). В соответствии с этим условие конечности энергии приведет к шести ограничениям: условиям обращения в нуль равнодействующей и суммарного момента сил, приложенных на  $\Omega$ .

Краевые данные, удовлетворяющие условиям типа (3.5), будем называть самоуравновешенными. Требование самоуравновешенности краевых данных, а также некоторой их гладкости (для систем (1.2) и (1.3)  $q_a \in L_2$ ) достаточно для существования решения с конечной энергией.

3°. *Полубесконечный цилиндр с «заземленным» участком боковой поверхности.* Разобьем границу  $\Gamma$  области  $\Omega$  на две части:  $\Gamma_p$  и  $\Gamma_w$  и положим  $S_p = \Gamma_p \times [0, \infty]$ ,  $S_w = \Gamma_w \times [0, \infty]$ .

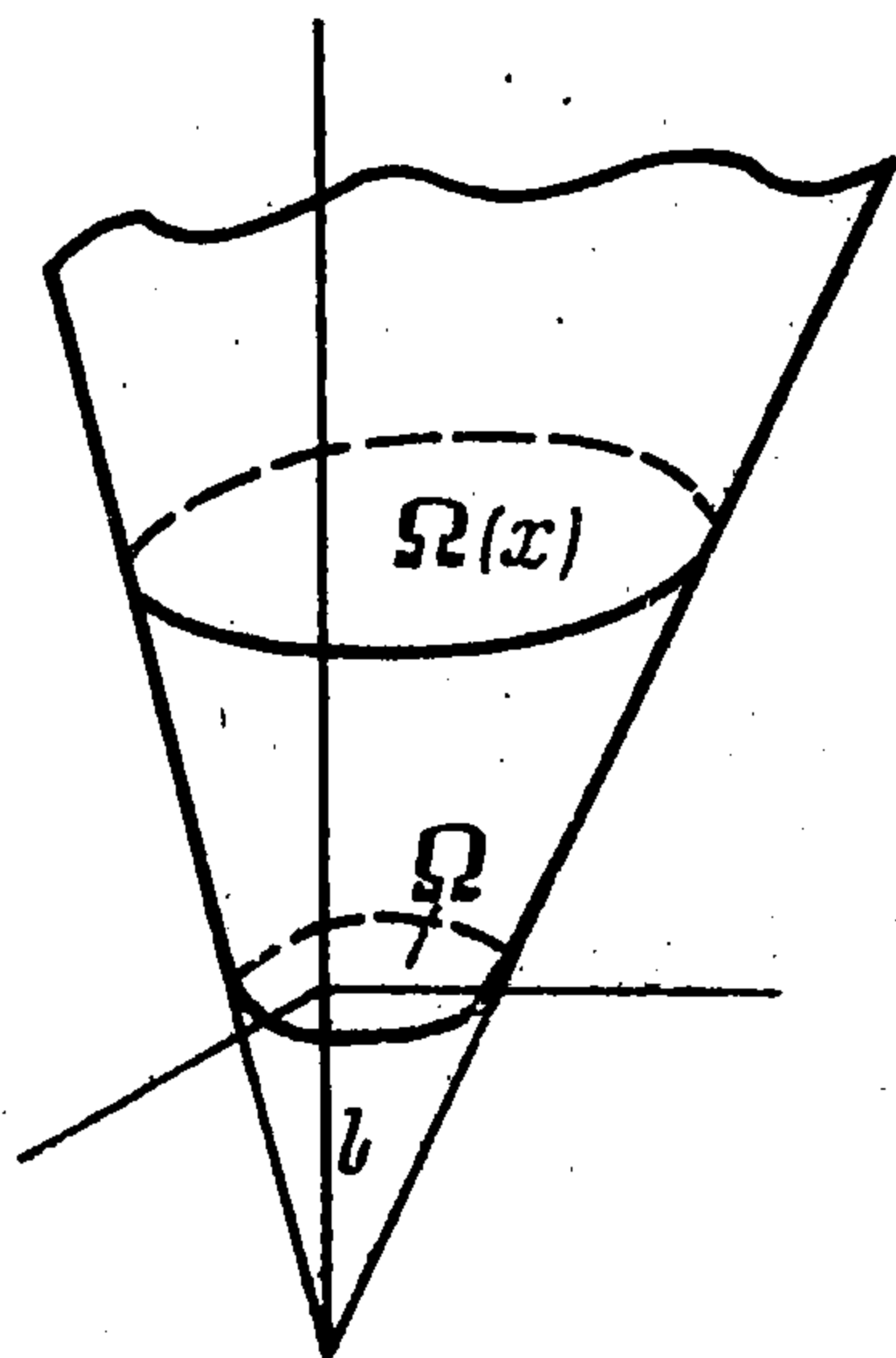
Будем считать, что на  $S_p$   $r_a^k n_k = 0$ , на  $S_w$   $w^a = 0$ . Так же, как и в п. 1°, придем к формулам (3.1) и (3.2). Однако условие конечности энергии уже не связано с условием самоуравновешенности краевых данных, так как соотношение (3.3) не имеет места. Напряжения в упругом теле (тепловой поток) будут экспоненциально затухать и в случае, когда суммарные сила и момент на торце (суммарный поток тепла) отличны от нуля.

4°. *Полубесконечный цилиндр с периодическими краевыми условиями.* Пусть на границе полупространства заданы периодические краевые условия. Выделяя на границе элементарную периодически повторяющуюся ячейку, придем к задаче о полубесконечном цилиндре с поперечным сечением в форме параллелограмма, на противоположных гранях которого поставлены условия периодичности  $w^a$  и  $r_a^k$ . Повторяя дословно рассуждения п. 2 и 3.1°, получим соотношения (3.1) и (3.2).

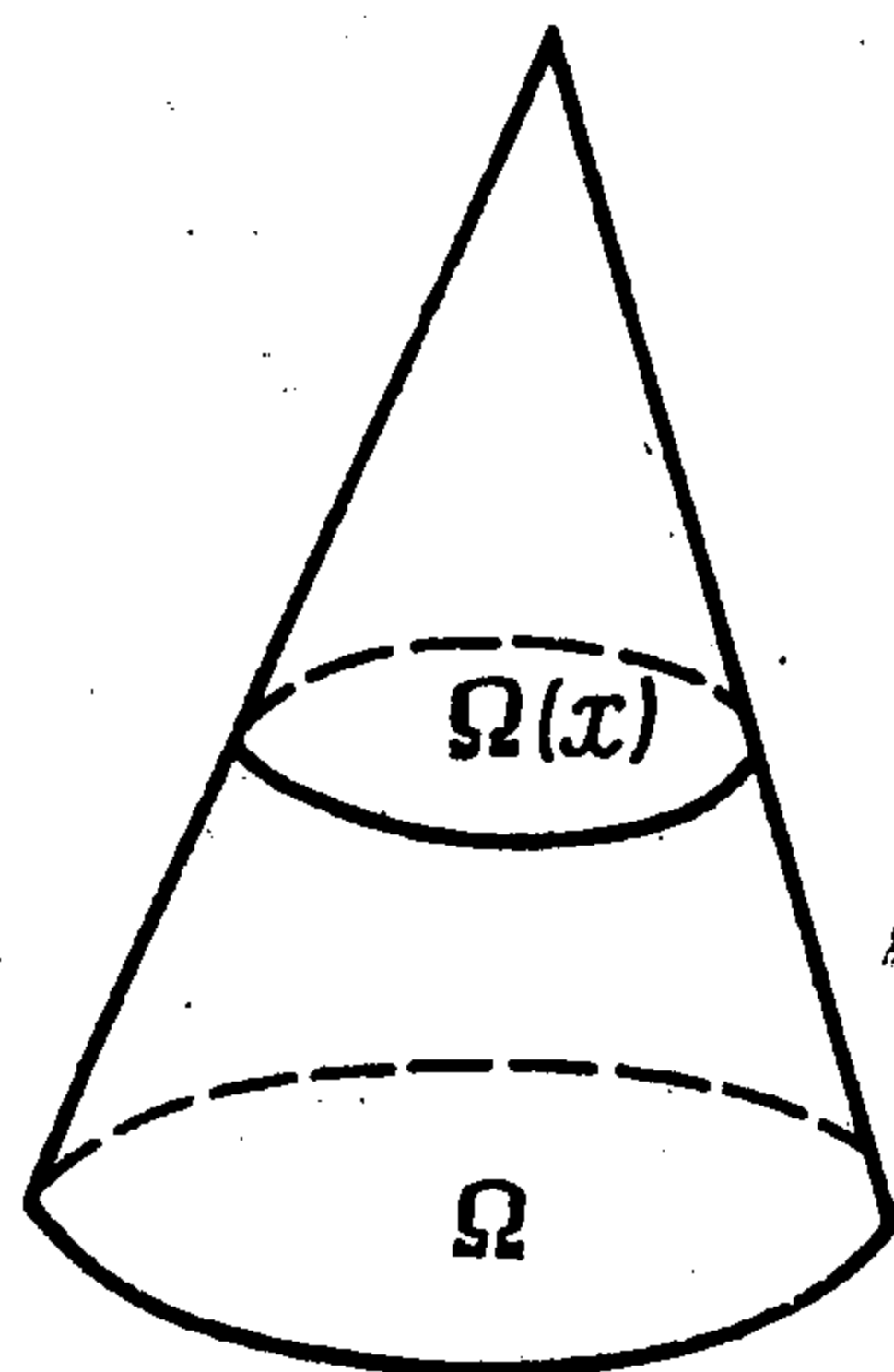
Можно проверить, что для системы (1.2) условие конечности энергии приведет к (3.5), для упругого тела — к обращению в нуль равнодействующей внешних сил, приложенных на  $\Omega$ . Суммарный момент внешних сил при этом может отличаться от нуля.

5°. *О формулировке принципа Сен-Венана для цилиндрических упругих стержней.* Примеры 3°, 4° показывают, что самоуравновешенность нагрузки не может служить необходимым условием затухания напряжений. Общим критерием является условие конечности энергии: для того, чтобы напряжения экспоненциально затухали при удалении от торца полубесконечного цилиндрического однородного в направлении оси упругого

стержня, на боковой поверхности которого либо обращаются в нуль поверхностные силы или перемещения, либо выполнены условия периодичности, необходимо и достаточно, чтобы энергия стержня была конечной. Скорость затухания энергии  $\gamma$  для полностью однородного стержня имеет вид  $\gamma = \gamma^* / h$ , где  $\gamma^*$  зависит только от формы поперечного сечения и упругих модулей,  $h$  — диаметр поперечного сечения.



Фиг. 2



Фиг. 3

Необходимость утверждения очевидна, достаточность показана в п. 1° — 4°.

Для стержней конечной длины  $l$  в предыдущей формулировке условие конечности энергии надо заменить требованием: энергия остается ограниченной при  $l \rightarrow \infty$ .

Дальше до конца п. 3 рассматриваются только системы (1.2) и (1.3).

6°. *Расширяющийся конус.* Возьмем в плоскости  $x = 0$  область  $\Omega$  и проведем прямые через точки границы  $\Omega$  и точку, лежащую на отрицательной части оси  $x$  на расстоянии  $l$  от начала координат (см. фиг. 2). Рассмотрим расширяющийся конус  $V$  — часть полупространства  $x \geq 0$ , лежащую внутри получившейся конической поверхности. Коническую часть границы будем считать свободной. Положим  $M(x) \equiv M$ . Наиболее интересны при этом два способа выбора множества  $M$ :  $M = M^*$  и  $M = M^{**}$ , где  $M^{**}$  — множество самоуравновешенных краевых данных. В отличие от задачи п. 1° эти множества различны (например для системы (1.2) величины типа  $\langle \partial U / \partial w, x \rangle$  не зависят от  $x$ , однако не обязаны обращаться в нуль, так как наряду с уменьшением  $\partial U / \partial w, x$  при  $x \rightarrow \infty$  растет область интегрирования).

Пусть сначала  $M(x) = M^{**}$ . Из определения (2.1) следует, что  $\gamma$  зависит от  $x + l$ , формы  $\Omega$ , телесного угла конуса  $\alpha$  и параметров  $E_1, \dots, E_s$ . По л-теореме

$$(3.6) \quad \gamma = \gamma^* / (x + l)$$

где  $\gamma^*$  имеет тот же смысл, что и в (3.2). Вводя  $\gamma(0) = \gamma^* / l$ , (3.6) можно переписать в виде  $\gamma = \gamma(0) (1 + x/l)^{-1}$ . Оценка (2.2) принимает форму

$$(3.7) \quad E(x) \leq E_0 (1 + x/l)^{-\gamma(0)l}$$

Таким образом, энергия в случае конуса убывает, по крайней мере, по степенному закону с показателем  $\gamma(0)l$ . Естественно ожидать, что  $\gamma(0)$  непрерывно зависит от формы конуса и при вырождении конуса в цилиндр (при  $l \rightarrow \infty$ ) стремится к соответствующему значению постоянной  $\gamma$  для цилиндра —  $\gamma_0$ . При этом для краевых данных с одинаковым значением полной энергии  $E_0$  степенной закон убывания (3.7) переходит в экспоненциальный (3.1).

Если  $M(x) = M^x$ , то, рассуждая аналогично, приходим к (3.7), однако предельный переход от конуса к цилиндру станет невозможен, так как при этом  $E_0$ , вообще говоря, обращается в бесконечность.

7°. *Сужающийся конус.* Расположим теперь вершину конуса в точке  $x = l$  положительной части оси  $x$ , при этом область будет ограничена конусом и участком плоскости  $\Omega$  (фиг. 3) и имеет конечный объем. Пусть коническая часть границы  $V$  свободна. В рассматриваемом случае  $\gamma$  — функция от  $(l - x)$ , формы  $\Omega$ , телесного угла конуса и параметров  $E_1, E_2, \dots, E_s$ . По л-теореме  $\gamma = \gamma^* / (l - x) = \gamma(0) (1 - x/l)^{-1}$ . Оценка (2.2) дает

$$(3.8) \quad E(x) \leq E(0) (1 - x/l)^{\gamma(0)l}$$

При  $l \rightarrow \infty$  (3.8) переходит в (3.1). Формулы (3.1), (3.7) и (3.8) позволяют проследить, как зависит характер затухания от формы тела. По мере сужения расширяющегося конуса («приближения» свободной границы к месту нагружения) степенное затухание убыстряется, пока не переходит в экспоненциальное. При дальнейшем «схлопывании» цилиндра в сужающийся конус затухание становится еще быстрее ( $(1 - x/l)^{\gamma(0)l} < < e^{-\gamma(0)x}$ ).

4. Системы с автономным затуханием. Характер затухания энергии у систем (1.2) и (1.3) существенно зависит от геометрии области. Можно выделить класс систем с затуханием, не зависящим от формы границы области. Такие системы естественно назвать системами с автономным затуханием. Приведем одно достаточное условие автономности затухания. Пусть  $\Omega = \partial V$ ,  $M$  произвольно,  $M(x)$  — множество краевых условий на  $\Omega(x)$ , индуцируемых решениями задачи с краевыми данными из  $M$ , плотность энергии такова, что для любых  $w^a, w_{,i}^a$  и любого единичного вектора  $n^k$  имеет место неравенство

$$(4.1) \quad \alpha |w^a n^k \partial U / \partial w_{,k}^a| \leq U(x^k, w^a, w_{,i}^a), \quad \alpha = \text{const}$$

Тогда в силу (1.1), (4.1) и неравенства  $U \leq w^a \partial U / \partial w^a + w_{,k}^a \partial U / \partial w_{,k}^a$ , следующего из выпуклости  $U$ , имеем

$$(4.2) \quad E(x) \leq \int_{V(x)} \left( w^a \frac{\partial U}{\partial w^a} + w_{,k}^a \frac{\partial U}{\partial w_{,k}^a} \right) dv = \\ = \int_{\Omega(x)} w^a \frac{\partial U}{\partial w_{,k}^a} n_k d\omega \leq \alpha^{-1} \int_{\Omega(x)} U d\omega$$

Следовательно, при любом  $M$  будет  $\alpha \leq \gamma$  и  $E(x) = E(0) \exp(-\alpha x)$ . Для линейных систем (4.2) можно усилить, поставив в первом соотноше-

нии (4.2) вместо неравенства знак равенства и коэффициент  $1/2$  перед интегралом. Поэтому  $2\alpha \leq \gamma$  и

$$(4.3) \quad E(x) \leq E(0) \exp(-2\alpha x)$$

Неравенство (4.1) может иметь место только в случаях, когда плотность энергии явно зависит от  $w^a$ . Оно выполняется, например, для систем с энергией вида

$$(4.4) \quad U = U_1(w^a) + U_2(w^a_{,i}), \quad w^a w_a \leq \text{const } U_1$$

$$\frac{\partial U}{\partial w^a_{,i}} \frac{\partial U}{\partial w^a_{,i}} \leq \text{const } U_2$$

К системам типа (4.4) принадлежат, в частности, пластины на упругом основании.

В случае одного уравнения с плотностью энергии  $2U = w^2 + h^2 w_{,i} w_{,i}$  ( $h$  — малый параметр)  $\alpha = h^{-1}$  и (4.3) вместе с формулой типа (1.4) дают элементарное доказательство того, что решение имеет характер пограничного слоя.

5. Некоторые оценки  $\gamma$ . Рассмотрим систему уравнений (1.1) в цилиндрической области конечной высоты,  $l$ ,  $0 \leq x \leq l$ . Будем считать, что  $U$  может явно зависеть от всех координат  $x^i$  и не зависит от  $w^a$ . Для энергии  $E(x)$  можно написать

$$(5.1) \quad E(x) = \int_x^l \langle U \rangle dx \leq \int_x^l \left\langle w^a_{,i} \frac{\partial U}{\partial w^a_{,i}} \right\rangle dx = - \int_{\Omega(x)} w^a \frac{\partial U}{\partial w^a_{,x}} d\omega$$

Если имеет место неравенство

$$(5.2) \quad \alpha(x) \left| \left\langle w^a \frac{\partial U}{\partial w^a_{,x}} \right\rangle \right| \leq \langle U \rangle$$

то из (5.1) получим  $E(x) \leq \alpha^{-1} \langle U \rangle$  и, следовательно, оценку  $\gamma$ :  $\alpha(x) \leq \gamma(x)$ .

Укажем достаточные условия для выполнения неравенства (5.2). Пусть  $U$  удовлетворяет ограничениям

$$(5.3) \quad a \frac{\partial U}{\partial w^c_{,x}} \frac{\partial U}{\partial w^c_{,x}} \leq U(x^i, w^c_{,i}), \quad b w^a_{,\alpha} w_{a,\alpha} \leq U(x^i, w^a_{,i})$$

Если на части границы  $\Omega$  в силу краевых условий  $w^a = 0$ , то, как известно, имеет место неравенство [14]

$$(5.4) \quad \lambda^2 \langle w^a w_a \rangle \leq \langle w^a_{,\alpha} w_{a,\alpha} \rangle$$

Из (5.3) и (5.4) имеем

$$(5.5) \quad \left| \left\langle w^a \frac{\partial U}{\partial w^a_{,x}} \right\rangle \right| \leq \left( \left\langle \frac{\partial U}{\partial w^a_{,x}} \frac{\partial U}{\partial w^a_{,x}} \right\rangle \langle w^a w_a \rangle \right)^{1/2} \leq \left( a^{-1} \langle U \rangle \lambda^{-1/2} \langle w^a_{,\alpha} w_{a,\alpha} \rangle \right)^{1/2} \leq a^{-1/2} b^{-1/2} \lambda^{-1} \langle U \rangle$$

Таким образом, справедливо неравенство (5.2) с постоянной  $\alpha = (ab)^{1/2} \lambda$ .

Пусть теперь граница свободна. Если краевые данные самоуравновешены  $\langle q_a \rangle = 0$ , то  $\langle \partial U / \partial w_{,x^a} \rangle = 0$ . Поэтому

$$(5.6) \quad \left\langle w^a \frac{\partial U}{\partial w_{,x^a}} \right\rangle = \left\langle (w^a - \langle w^a \rangle) \frac{\partial U}{\partial w_{,x^a}} \right\rangle$$

Остается вместо неравенства (5.4) воспользоваться неравенством

$$(5.7) \quad \lambda^2 \langle (w^a - \langle w^a \rangle) (w_{,a} - \langle w_{,a} \rangle) \rangle \leq \langle w_{,a}^a w_{,a} \rangle$$

Значения постоянной  $\lambda$  в (5.4) и (5.7), разумеется, различны.

Аналогично (5.5) из (5.6), (5.3) и (5.7) получим  $\alpha = (ab)^{1/2} \lambda$ .

В выражении для  $\alpha$  функции  $a$  и  $b$  связаны только с характеристиками системы,  $\lambda$  — с геометрией поперечного сечения. Очевидно, что  $\lambda$  имеет вид  $\lambda = \lambda^*/h$ , где  $\lambda^*$  — функция только формы поперечного сечения, поэтому  $\alpha = \alpha^*/h$ ,  $\alpha^*$  — функция формы поперечного сечения и характеристик системы.

Случай криволинейного цилиндра и других нецилиндрических областей сводится к рассмотренному преобразованием координат. Соответствующие оценки будут удовлетворительны, если произведение  $ab$  не слишком мало.

**6. Постоянная  $\gamma$  для полубесконечного цилиндра и собственные значения.** В остальной части работы будут рассматриваться только линейные системы ( $U$  — положительная квадратичная форма переменных  $w^a$  и  $w_{,i}^a$ ). Для линейных систем в полубесконечном цилиндре решение задач 1° и 3° п. 3 можно строить в форме ряда по функциям вида  $e^{-\kappa x} u^a(x^a)$  (греческие индексы  $\alpha, \beta, \gamma, \dots$  пробегает значения  $1, 2, \dots, n-1$  и соответствуют координатам в плоскости  $x=0$ ). При этом  $u^a(x^a)$  и  $\kappa$  — собственные функции и собственное число некоторой задачи о собственных значениях. Характер затухания решений (для  $q_a \in M^x$ ) определяется наименьшим собственным числом  $\delta$ . Возникает вопрос, как связаны  $\delta$  и  $\gamma$ .

Рассмотрим его сначала на примере системы (1.2). Будем считать, что плотность энергии инвариантна при отражениях относительно плоскости, перпендикулярной к оси цилиндра. Это означает, что в (1.2) не входят произведения вида  $w_{,a} w_{,x}$ , т. е.

$$(6.1) \quad 2U = E^{\alpha\beta} (x^\gamma) w_{,a} w_{,\beta} + E (x^a) w_{,x}^2$$

Для определения  $u(x^a)$  и  $\kappa$  получается самосопряженная задача в области  $\Omega$  ( $v_\alpha$  — компоненты вектора нормали к границе  $\Gamma$  области  $\Omega$ )

$$(6.2) \quad (E^{\alpha\beta} u_{,\beta})_{,\alpha} + E \kappa^2 u = 0, \quad E^{\alpha\beta} u_{,\beta} v_\alpha |_\Gamma = 0$$

Соответствующие собственные значения действительны, отделены от нуля и их множество счетно. Собственные функции, отвечающие различным собственным значениям, ортогональны относительно скалярных произведений  $\langle E^{\alpha\beta} u_{,\alpha} u_{,\beta} \rangle$  и  $\langle E u v \rangle$ . Раскладывая решение в ряд по собственным функциям, для  $\gamma$  можно написать (коэффициенты разложе-

ния включены множителями в собственные функции)

$$(6.3) \quad \gamma = \inf_{u_{(k)}} \sum_k U_{(k)} \left| \sum_k U_{(k)} (2\kappa_{(k)})^{-1} \right. \\ \left. 2U_{(k)} = \langle E^{\alpha\beta} u_{(k)}, \alpha u_{(k)}, \beta \rangle + \kappa_{(k)}^2 \langle E u_{(k)}^2 \rangle \right.$$

Отсюда следует, что  $\gamma = 2\delta$ .

Задача о собственных функциях для упругого тела, в отличие от предыдущей, несамосопряженная, поэтому собственные числа комплексные. Можно показать, что  $\gamma \leq 2\delta$ , где  $\delta$  — минимальное значение положительных действительных частей собственных чисел. Причем если собственная функция  $u^i$ , соответствующая собственному числу с действительной частью  $\delta$ , ортогональна по энергии остальным собственным функциям, то  $\gamma = 2\delta$ , в противном случае  $\gamma < 2\delta$ .

7. Функция  $\beta(x)$ . В самосопряженной задаче, рассмотренной в п. 6,  $\gamma$  отличается только множителем от наименьшего собственного значения и поэтому обладает рядом замечательных свойств, вытекающих из вариационной формулы Релея для наименьшего собственного значения; в частности,  $\gamma$  увеличивается при наложении ограничений. Возникает вопрос: не является ли это свойство общим для всех задач. Не располагая ответом на этот вопрос, покажем, однако, что  $\gamma$  можно оценить снизу некоторой величиной  $\beta$ , обладающей рядом свойств частного Релея.

Примем, что плотность энергии  $U$  удовлетворяет условию

$$(7.1) \quad \frac{1}{\mu} \left( \frac{\partial U}{\partial w_{,i}^a} n^i \frac{\partial U}{\partial w_{,k}^a} n^k \right) \leq U(x^i, w^a, w_{,i}^a)$$

где  $\mu$  не зависит от  $w^a, w_{,i}^a, n^i$  — компоненты единичного вектора на  $\Omega$ . Определим  $\beta(x)$  формулой

$$(7.2) \quad \beta(x) = \inf_{q_a \in M(x)} \frac{\langle \mu^{-1} q_a q^a \rangle}{E_V(q_a)}$$

В отличие от (2.1) числитель отношения в (7.2) определяется краевыми условиями на  $\Omega$ , и, таким образом, решение краевой задачи входит в это отношение только через объемную энергию. Из (7.1), (7.2) и (2.1) имеем

$$(7.3) \quad \beta(x) \leq \gamma(x)$$

Функция  $\beta(x)$  обладает следующими свойствами (термин «меньше» всюду употребляется в смысле «меньше либо равно»):

1) Если характеристики системы с плотностью энергии  $U_1$  меньше характеристик системы с плотностью энергии  $U_2$  (в том смысле, что  $U_1(x^i, w^a, w_{,i}^a) \leq U_2(x^i, w^a, w_{,i}^a)$  для любых  $x^i, w^a, w_{,i}^a$  и  $\mu_1^{-1} \leq \mu_2^{-1}$ ), то соответствующие значения функции  $\beta_1(x)$  первой системы меньше соответствующих значений функции  $\beta_2(x)$  второй системы.

2) При расширении части границы, на которой заданы значения  $w^a = 0$ , функция  $\beta(x)$  возрастает.

3) Пусть геометрия области  $V$  допускает постановку на  $S$  периодических краевых условий (например,  $V$  — цилиндр с поперечным сечением

в форме параллелепипеда,  $\Omega$  — торцы цилиндра). Тогда функция  $\beta_1$ , вычисленная для свободной поверхности  $S$  ( $p_a^k n_k = 0$  на  $S$ ), меньше  $\beta_2(x)$ , вычисленной для периодических краевых условий.

4) Рассмотрим разбиение области  $V(x)$  поверхностью  $R(x)$  на две под-области  $V_1(x)$  и  $V_2(x)$  и обозначим через  $\Omega_1(x)$  и  $\Omega_2(x)$  части  $\Omega(x)$ , лежащие на границах  $V_1(x)$  и  $V_2(x)$ , через  $M_1(x)$  и  $M_2(x)$  — множества краевых условий, индуцируемые множеством  $M(x)$  на  $\Omega_1(x)$  и  $\Omega_2(x)$ . Определим  $\beta_1(x)$  формулой (7.2), в которой под  $V(x)$  понимается  $V_1(x)$ , под  $\Omega(x)$  —  $\Omega_1(x)$ , а на  $R(x)$  берется множество  $M_R(x)$  краевых условий вида  $p_a^k n_k = r_a$ , такое, чтобы задача для области  $V_1(x)$  была разрешима. Аналогично определяется  $\beta_2(x)$ , при этом на  $R$  берутся краевые условия  $p_a^k n_k = -r_a$ . Тогда  $\beta(x) \geq \min(\beta_1(x), \beta_2(x))$ .

5) Пусть на  $S$   $p_a^k n_k = 0$ . Рассмотрим область  $V_1(x)$ , вложенную в  $V(x)$  и такую, что граница  $V_1(x)$  содержит  $\Omega(x)$ . Определим величину  $\beta_1(x)$  соотношением (7.2), в котором под  $E_V$  понимается энергия решения краевой задачи для области  $V_1(x)$  с однородными краевыми условиями  $p_a^k n_k = 0$  вне  $\Omega(x)$ . Тогда  $\beta_1(x) \leq \beta(x)$ .

Приведенные свойства  $\beta(x)$  обусловлены соответствующими свойствами энергии (см. дополнение в работе [6]).

При помощи свойства 1) можно оценивать  $\beta_2(x)$  через функцию  $\beta_1(x)$  более простой системы (например, в задачах теории анизотропной упругости в качестве  $U_1$  можно взять плотность энергии изотропного тела с коэффициентом Ляме  $\lambda = 0$ ). Свойства 2) и 3) показывают, что  $\beta(x)$  увеличивается при наложении дополнительных кинематических ограничений. На основании свойств 4), 5) имеется возможность оценивать  $\beta(x)$  через значения  $\beta_1(x)$  для тел с простой геометрической формой. (Этот прием использовался в [6].) В частности, на свойстве 5) и формуле (7.3) может быть основано доказательство положительности  $\gamma$  для тела произвольной формы — достаточно показать, что величина  $\beta$  отлична от нуля, например, для сужающегося конуса с достаточно тупым углом при вершине.

Для конуса высоты  $h$ , опирающегося на область диаметра  $h$ , очевидно,  $\beta = \beta^* / h$ . Поэтому, например, для однородного упругого криволинейного стержня постоянного поперечного сечения, вписывая опирающийся на поперечное сечение конус, в силу (7.3) и свойства 5) получим оценку  $\beta^* / h \leq \gamma$ , которая гарантирует экспоненциальное затухание решения при удалении от торца, по крайней мере со скоростью  $\beta^* / h$ .

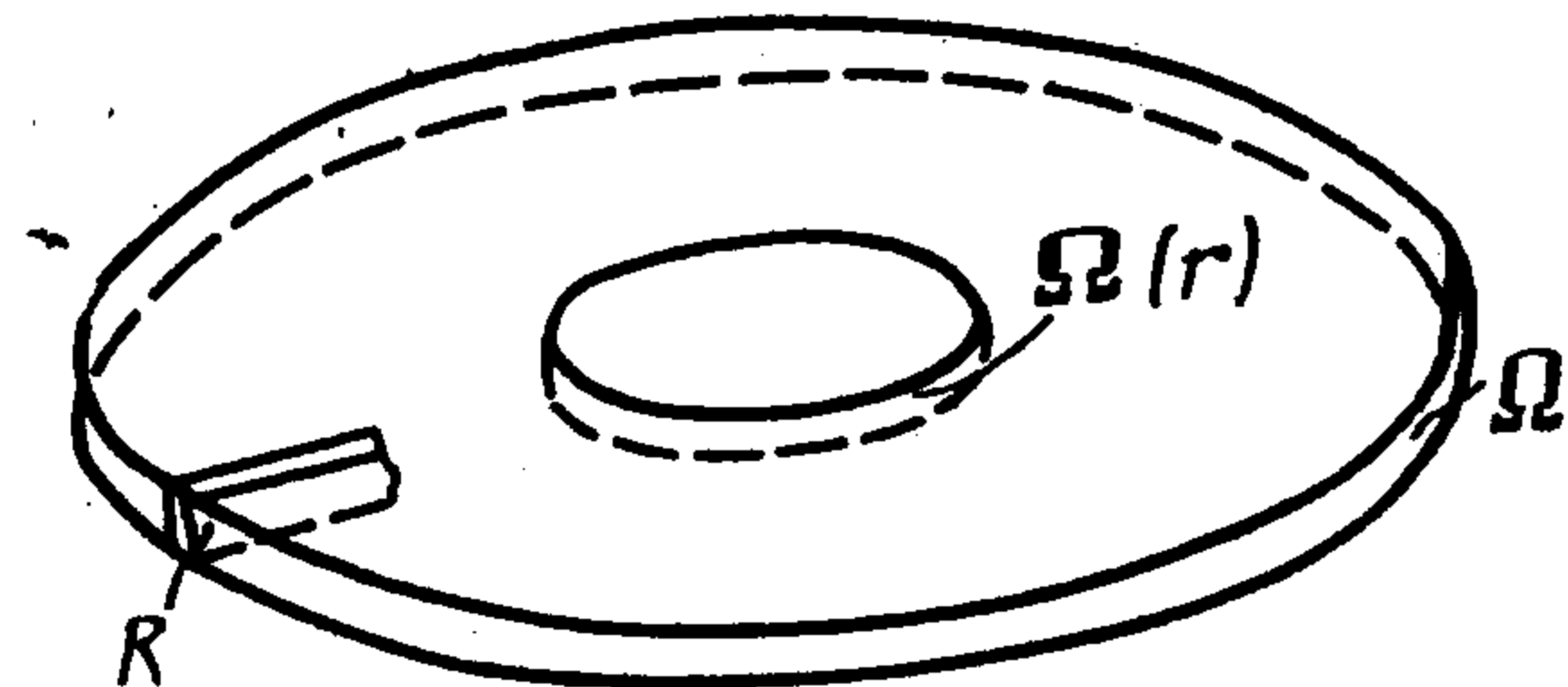
Интересно выяснить, насколько груба оценка  $\gamma$  через  $\beta$  (7.3). Покажем, что в задаче 1<sup>а</sup> п. 3 для системы (1.2)  $\beta$  в два раза меньше  $\gamma$ . Из (7.1) имеем  $\mu = 2E(x^a)$ . Выписывая для  $\beta$  формулу, аналогичную формуле для  $\gamma$  (6.3), и учитывая, что  $\langle E^{\alpha\beta} u_{(k)}, \alpha u_{(k)}, \beta \rangle = \kappa_{(k)}^2 \langle E u_{(k)}^2 \rangle$ , получим  $\beta = \delta$ .

Из формулировки задачи о собственных значениях (6.2) следует, что  $\delta$  совпадает с наименьшей частотой  $\omega$  свободных собственных колебаний системы с потенциальной энергией (6.1) и кинетической энергией  $1/2 E u_{,t}^2$ . Соотношение  $\beta = \omega$  вместе с определением (7.2), записанным для цилиндрической области, приводит к новой вариационной формуле для наименьшей собственной частоты.

8. Об экспоненциальном затухании решения у края тонкой цилиндрической области. Пусть  $V$  — цилиндр с высотой  $h$  и диаметром поперечного сечения  $L$ ,  $h \ll L$ . Спрашивается, в каких краевых задачах, постав-

ленных для линейной системы вида (1.1), решение убывает при удалении от края (цилиндрической части границы), по крайней мере, экспоненциально, с показателем в экспоненте вида  $c/h$ ,  $c$  — число.

Выделим в  $V$   $(n - 1)$ -мерную полосу (фиг. 4). Эта полоска представляет собой цилиндр с диаметром поперечного сечения, значительно меньшим длины. Условия экспоненциального затухания в таких цилиндрах сформулированы в п. 3. Естественно предположить, что при выполнении этих условий на каждой полоске, вырезанной из  $V$ , решение будет экспоненциально затухать в целом. Опишем класс систем, для которых высказанное предположение оказывается справедливым.



Фиг. 4

Цилиндр расположим относительно осей координат так же, как в п. 6,  $-h/2 \leq x \leq h/2$ , через  $T_+$  и  $T_-$  обозначим плоские грани цилиндра, через  $T$  и  $\Gamma$  — сечение цилиндра плоскостью  $x = 0$  и его границу. Область  $T$  ограничена и для простоты односвязна. В определенных выше терминах  $\Omega = \Gamma \times [-h/2, h/2]$ ,  $S = T_+ + T_-$ . Краевые условия на  $T_+$ ,  $T_-$  возьмем такие, чтобы в каждой точке  $T_+$ ,  $T_-$  «работа внешних сил» была равна нулю, т. е.

$$(8.1) \quad w^a \partial U / \partial w^a_{,x} = 0$$

Введем однопараметрическое семейство контуров  $\Gamma(r)$  и соответствующих цилиндрических поверхностей  $\Omega(r) = \Gamma(r) \times [-h/2, h/2]$ , как показано на фиг. 4. Используя (8.1) и (1.1), для энергии решения в области  $V(r)$  можно написать

$$(8.2) \quad E(r) = \frac{1}{2} \int_{\Gamma(r)} \left\langle w^a v_a \frac{\partial U}{\partial w^a_{,a}} \right\rangle ds$$

Здесь и дальше  $\langle \cdot \rangle$  — интеграл по  $x$  в пределах  $-h/2, h/2$ ,  $v_a$  — компоненты вектора внешней единичной нормали. Экспоненциальность убывания  $E(r)$  можно доказать, если удастся вывести неравенство

$$(8.3) \quad E(r) \leq c^{-1} h \int_{\Gamma} \langle U \rangle ds, \quad c = \text{const}$$

Тогда из (2.1) получим оценку  $\gamma$  снизу:  $c/h \leq \gamma$ , которая и гарантирует требуемый характер затухания.

Увеличим подынтегральное количество в (8.2) при помощи неравенства Коши — Буняковского

$$(8.4) \quad \langle w^a v_a \partial U / \partial w^a_{,a} \rangle \leq (\langle v^a v^b (\partial U / \partial w^a_{,a}) (\partial U / \partial w^b_{,b}) \rangle \langle w^b w_b \rangle)^{1/2}$$

Первый сомножитель в (8.4) оценивается через  $\langle U \rangle$ , если система обладает свойством (7.1). Оценка второго сомножителя в (8.4) через  $\langle U \rangle$  возможна, например, для систем, удовлетворяющих условию (4.4). Далее рассмотрим менее тривиальные случаи, когда  $U$  не зависит явно от  $w^a$ , и оценка  $\langle w_a w^a \rangle$  через  $\langle U \rangle$  производится, как и в п. 5, при помощи

неравенства

$$(8.5) \quad \lambda^2 \langle w^\alpha w_\alpha \rangle \leq \left\langle \frac{dw^\alpha}{dx} \frac{dw_\alpha}{dx} \right\rangle, \quad \lambda = \frac{\lambda^*}{h}$$

Неравенство (8.5) справедливо, если  $w^\alpha$  удовлетворяют ограничениям, исключающим сдвиг по  $w^\alpha$  на постоянную. Например,  $\langle w^\alpha \rangle = 0$  или  $w^\alpha(h/2) = 0$ , или известно, что  $w^\alpha(x, x^\alpha)$  — нечетные функции и т. п. Таким образом, для систем, удовлетворяющих (7.1), а также условию

$$(8.6) \quad b \frac{\partial w^\alpha}{\partial x} \frac{\partial w_\alpha}{\partial x} \leq U$$

неравенства (8.4) — (8.6) приводят к искомому неравенству (8.3). Этот путь удастся реализовать, в частности, для системы (6.1).

Экспоненциальное затухание энергии имеет место в следующих краевых задачах для системы (6.1).

1°. На  $T_+$  и  $T_-$   $w_{,x} = 0$  область  $\Gamma$  разбита на две части:  $\Gamma_p$  и  $\Gamma_w$ ; на  $\Gamma_p \times [-h/2, h/2]$ :  $E^{\alpha\beta} w_{,\beta} v_\alpha = q(x^\alpha, x)$  на  $\Gamma_w \times [-h/2, h/2]$ :  $w = S(x^\alpha, x)$ , причем

$$(8.7) \quad \langle q \rangle = 0 \text{ на } \Gamma_p, \quad \langle s \rangle = 0 \text{ на } \Gamma_w$$

2°. На  $T_+$   $w = 0$ , на  $T_-$   $ww_{,x} = 0$ , на  $\Omega$  краевые условия любые.

*Доказательство.* Проинтегрируем по  $x$  уравнение (1.1), выписанное для системы (6.1) в пределах  $-h/2, h/2$ . С учетом краевых условий для краевой задачи 1° получим

$$(8.8) \quad (E^{\alpha\beta} \langle w \rangle_{,\beta})_{,\alpha} = 0$$

Решение краевой задачи (8.8) при  $\Gamma_w \neq \emptyset$  единственно и имеет вид

$$(8.9) \quad \langle w \rangle = 0 \text{ в } T$$

Если  $\Gamma_w = \emptyset$ , то из (8.8) следует, что  $\langle w \rangle = \text{const}$ . Поскольку при  $\Gamma_w = \emptyset$  решение исходной задачи в  $V$  определено с точностью до постоянной, эту постоянную можно выбрать так, чтобы выполнялось (8.9). В силу (8.9) имеет место (8.5) с наилучшей постоянной  $\lambda^* = \pi$ , в неравенстве (8.6) наилучшая постоянная  $b = E/2$ . Из (8.4)—(8.6) находим

$$(8.10) \quad \langle w v_\alpha E^{\alpha\beta} w_{,\beta} \rangle \leq (\langle E^{\alpha\beta} w_{,\beta} E_{\sigma\alpha} w_{,\alpha} \rangle \langle w^2 \rangle)^{1/2} \leq h\pi^{-1} (\langle E^{\alpha\beta} E_{\max} w_{,\alpha} w_{,\beta} \rangle \langle w^2_{,x} \rangle)^{1/2} \leq \\ \leq h\pi^{-1} v^{-1} \langle U \rangle, \quad v = \min_{x^\alpha \in T} (E(x^\alpha) / E_{\max}(x^\alpha))^{1/2}$$

где  $E_{\max}$  — максимальное собственное значение тензора  $E^{\alpha\beta}$ . Подстановка (8.10) в (8.2) приводит к (8.3) с постоянной  $c = 2\pi v$ . Доказательство для краевой задачи 2° не требует вывода равенства типа (8.9), так как неравенство (8.5) оказывается справедливым непосредственно в силу краевого условия на  $T_+$  с наилучшей постоянной  $\lambda^* = \pi/2$ . Для постоянной затухания  $c$  в этом случае получим  $c = \pi v$ .

Подчеркнем, что для однородной среды в каждой  $(n-1)$ -мерной плоскости  $R$  с индуцированными краевыми условиями энергия экспоненциально затухает со скоростью  $2\pi v/h$  в краевой задаче 1° и со скоростью  $\pi v/h$  в краевой задаче 2°. Это подтверждает высказанное в начале п. 8 предположение и показывает, что полученные значения постоянных  $c$  наилучшие. Для неоднородных анизотропных сред полученную оценку можно усилить, так как неравенство (8.3) останется справедливым, если

постоянная  $c$  связана с  $\nu$  прежними формулами, а под  $\nu$  понимается функция  $r$

$$\nu(r) = \min_{x^\alpha \in \Gamma(r)} (E(x^\alpha) / E_{\max}(x^\alpha))^{1/2}$$

При этом для  $E(r)$  в задаче 1° найдем

$$(8.11) \quad E(r) \leq E(0) \exp \left[ -\frac{2\pi}{h} \int_0^r \nu(r) dr \right]$$

В краевой задаче 2° множитель  $2\pi$  в (8.11) заменяется на  $\pi$ .

Отметим, что приведенное рассуждение дословно распространяется на системы, у которых  $E^{\alpha\beta} = A^{\alpha\beta}(x^\gamma) f(x)$ , а  $E$  — произвольная положительная функция  $x, x^\alpha$ . Это позволяет делать выводы об экспоненциальном затухании решений в областях, отображение которых на цилиндр приводит к уравнению с указанной зависимостью коэффициентов от координат.

Перейдем к рассмотрению аналогичных вопросов для системы уравнений теории упругости, считая, что упругие свойства инвариантны при отражении относительно плоскости, параллельной срединной

$$(8.12) \quad 2U = E^{\alpha\beta\gamma\delta} \varepsilon_{\alpha\beta} \varepsilon_{\gamma\delta} + 2E^{\alpha\beta} \varepsilon_{\alpha\beta} \varepsilon + E\varepsilon^2 + 4G^{\alpha\beta} \varepsilon_\alpha \varepsilon_\beta, \quad \varepsilon_{0\alpha} \equiv \varepsilon_\alpha, \quad \varepsilon_{00} \equiv \varepsilon$$

Оказывается, что в отличие от системы (6.1), даже если на торце каждой полоски  $R$  суммарные силы и момент равны нулю, может существовать проникающее (не убывающее экспоненциально) решение (см. п. 10). Тем не менее удастся выделить ряд частных случаев, когда энергия экспоненциально затухает. Эти случаи перечислены ниже.

1°. Коэффициенты  $E^{\alpha\beta} = 0$  (в изотропном случае коэффициент Пуассона равен нулю),  $T_+$  и  $T_-$  свободны от нагрузок ( $p^{i0} = 0$ ), на  $\Gamma_p \times [-h/2, h/2]$ :  $p^{i\alpha} \nu_\alpha = q^i(x^\alpha, x)$  на  $\Gamma_w \times [-h/2, h/2]$ :  $w_i = s_i(x^\alpha, x)$ ,  $q^\alpha$  и  $r^\alpha$  — четные функции  $x, r^\alpha$  и  $q^\alpha$  — нечетные функции  $x$  и, кроме того

$$(8.13) \quad \langle q^\alpha \rangle = 0 \text{ на } \Gamma_p, \quad \langle s^\alpha \rangle = 0 \text{ на } \Gamma_w$$

2°. На  $T_+$   $w^i = 0$ , на  $T_-$  либо  $w^i = 0$ , либо  $p^{i0} = 0$ , на  $\Omega$  краевые условия любые.

3°. Коэффициенты  $E^{\alpha\beta} = 0$ , на  $T_+$   $w^\alpha = 0$ ,  $p^{\alpha 0} = 0$ , на  $T_-$   $p^{i0} = 0$ , на  $\Omega$  краевые условия такие же, как в задаче 1, однако  $q^i$  и  $s^i$  не обязательно подчиняются условиям четности.

Доказательство проводится по той же схеме, что и для системы (6.1).

9. О построении решений задач в тонких цилиндрических областях с погрешностью, меньшей любой степени относительной толщины. Решение в тонких цилиндрических областях обычно ищут в форме ряда по малому параметру  $h/L = h_*$ . Погрешность получаемых таким образом приближенных решений есть  $O(h_*^n)$ , показатель  $n$  зависит от числа удержанных членов ряда [15-17]. Сформулированные в п. 8 утверждения позволяют указать метод построения приближенных решений, которые отличаются от точного на величину, меньшую любой степени  $h_*$ .

Опишем его на примере следующей краевой задачи для системы (6.1):

$$\begin{aligned} Ew_{,x} &= q_{\pm}(x^{\alpha}) \text{ на } T_{+}, T_{-} \\ E^{\alpha\beta}w_{,\alpha}v_{\beta} &= q(x^{\alpha}, x) \text{ на } \Gamma_p \times [-h/2, h/2] \\ w &= s(x^{\alpha}, x) \text{ на } \Gamma_w \times [-h/2, h/2] \end{aligned}$$

Будем искать решение в виде суммы  $w = w^*(x, x^{\alpha}) + u(x^{\alpha}) + w'(x, x^{\alpha})$ , где  $w^*$  — решение задачи в бесконечном слое, ограниченном плоскостями  $T_{+}$  и  $T_{-}$ , краевые значения  $q_{\pm}(x^{\alpha})$  продолжены на все значения  $x^{\alpha}$  каким-нибудь способом,  $u(x^{\alpha})$  — решение задачи:  $(E^{\alpha\beta}u_{,\alpha})_{,\beta} = 0$  в  $T$ ,  $E^{\alpha\beta}u_{,\alpha}v_{\beta} = \langle q - E^{\alpha\beta}w^*_{,\alpha}v_{\beta} \rangle$  на  $\Gamma_p$ ,  $u = \langle s - w^* \rangle$  на  $\Gamma_w$ . Для  $w'$ , таким образом, получим краевую задачу 1°. Следовательно,  $w'$  экспоненциально затухает при удалении от края с показателем в экспоненте  $c/h$ , поэтому в любой фиксированной точке погрешность приближенного решения  $w = w^* + u$  при  $h_* \rightarrow 0$  меньше любой степени  $h_*$ . Продолжение функций  $q_{\pm}(x^{\alpha})$  следует выбирать так, чтобы краевые данные для  $w'$  получились порядка  $q_{\pm}(x^{\alpha})$  или меньше. Тогда амплитуда у экспоненциально убывающей функции  $w'$  будет того же порядка или меньше амплитуды приближенного решения.

Аналогично строится приближенное решение в других краевых задачах. Отметим, что указанное в п. 7. свойство краевой задачи 3° для упругого тела позволяет строить «сверхточное» решение задачи о штампе.

10. Дополнение. Рассмотрим пластину, лицевые поверхности которой свободны от нагрузок. На краю пластины заданы поверхностные силы так, что вдоль каждого поперечного волокна суммарные сила и момент равны нулю.

Покажем, что напряженное состояние, тем не менее, может быть проникающим, т. е. не затухает экспоненциально со скоростью  $\text{const } h^{-1}$ . Будем считать пластину полубесконечной ( $|x| \leq h/2$ ,  $|y| < +\infty$ ,  $0 \leq z \leq +\infty$ ), изотропной, коэффициент Ляме  $\lambda$  положим для простоты равным нулю. Краевые условия возьмем в виде

$$\begin{aligned} (10.1) \quad \sigma_{zz} &= 2\mu k \cos ky \left( x + \sum_{s=1}^3 a_s \kappa_s \sin(2s-1)\pi x h^{-1} \right) \\ \sigma_{yz} &= 2\mu \sin ky \left( kx + \frac{1}{2} \sum_{s=1}^3 a_s (\kappa_s^2 + k^2) \sin(2s-1)\pi x h^{-1} \right) \\ \sigma_{xz} &= -\mu k h^{-1} \pi \cos ky \sum_{s=1}^3 a_s (2s-1) \cos(2s-1)\pi x h^{-1} \\ \kappa_s &= h^{-1} (\pi^2 (2s-1)^2 + k^2 h^2)^{1/2} \end{aligned}$$

Здесь  $\mu$  — модуль сдвига,  $k$ ,  $a_s$  — фиксированные числа. Нетрудно построить решение этой задачи

$$\begin{aligned} (10.2) \quad w_x &= -k^{-1} e^{-kz} \cos ky \\ w_y &= -x e^{-kz} \sin ky - \sin ky \sum_{s=1}^3 a_s \kappa_s e^{-\kappa_s z} \sin(2s-1)\pi x h^{-1} \\ w_z &= -x e^{-kz} \cos ky - k \cos ky \sum_{s=1}^3 a_s e^{-\kappa_s z} \sin(2s-1)\pi x h^{-1} \end{aligned}$$

Решение сконструировано из бигармонического и вихревых решений [15]. Оно содержит проникающую часть (первые слагаемые в (10.2)) и погранслои.

Наложим на краевые данные (10.1) ограничения:  $\langle \sigma_{zz} x \rangle = \langle \sigma_{yz} x \rangle = \langle \sigma_{xz} \rangle = 0$ . Эти ограничения представляют собой систему трех неоднородных линейных уравнений относительно  $a_1, a_2, a_3$ . Определитель системы  $\Delta$  дается формулой  $\Delta = \mu^3 k^4 h^4 (2\kappa_1 -$

—  $3\kappa_2 + 4\kappa_3$ ) и отличен от нуля. Возьмем в качестве  $a_s$  в (10.1) решения этой системы, тогда суммарные сила и момент на каждом поперечном волокне при  $z = 0$  будут равны нулю.

Можно проверить, что  $a_s$  имеют порядок  $h^2$ , следовательно,  $\sigma_{yz}, \sigma_{yx} \sim 1$ ,  $\sigma_{zz}, \sigma_{xz}, \sigma_{yy} \sim h$  при  $z = 0$ . В проникающей части решения  $\sigma_{zz}, \sigma_{yz}, \sigma_{yy} \sim h$ ,  $\sigma_{xx} = \sigma_{xz} = \sigma_{xy} \equiv 0$ . Это согласуется с формулировкой принципа Сен-Венана в теории пластин, данной И. И. Воровичем [15].

Построенный пример показывает, что уточненные двумерные уравнения теории пластин, учитывающие на краю только суммарные силу и момент, не могут правильно описать поправки порядка  $h$ . Из этого примера следует также, что в случае, когда на краю пластины на каждом поперечном волокне известны только суммарные сила и момент, а точное распределение поверхностных сил вдоль поперечных волокон неизвестно, построение напряженного состояния с учетом членов порядка  $h$  невозможно, и максимально достижимую точность дают классические двумерные уравнения.

Поступила 30 IV 1976

#### ЛИТЕРАТУРА

1. *De Saint-Venant B.* Memoire sur la torsion des prismes. Mem. Divers Savantsm, 1855, vol. 14, p. 233—560.
2. *Boussinesq M. S.* Application des Potentiels à l'Étude de l'Équilibre et du Mouvement des solides élastiques. Paris, Gauthier-Villars, 1885. Nouveau tirage, 1969.
3. *Von Mises R.* On Saint-Venant's principle. Bull. Amer. Math. Soc., 1945, vol. 51, No. 8, p. 555—562.
4. *Sternberg E.* On Saint-Venant's principle. Quart. Appl. Math., 1954, vol. 11, No. 4, p. 393—402.
5. *Toupin R. A.* Saint-Venant's principle. Arch. Ration. Mech. and Analysis, 1965, vol. 18, No. 2.
6. *Бердичевский В. Л.* К доказательству принципа Сен-Венана для тел произвольной формы. ПММ, 1974, т. 38, вып. 5.
7. *Diaz J. B., Payne L. E.* Mean value theorems in the theory of elasticity. Proc. 3rd US Nat. Congr. of Appl. Mech., Providence, 1958, p. 293. New York, ASME, 1958.
8. *Олейник О. А., Иосифьян Г. А.* Энергетические оценки обобщенных решений краевых задач для эллиптических уравнений второго порядка и их приложения. Докл. АН СССР, 1977, т. 232, № 6.
9. *Олейник О. А., Иосифьян Г. А.* Принцип Сен-Венана для смешанной задачи теории упругости и его приложения. Докл. АН СССР, 1977, т. 232, № 5.
10. *Oleinik O. A., Yosifian G. A.* Boundary value problems for second order elliptic equations in unbounded domains and Saint-Venant's principle. Ann. Scuola norm. super. Pisa. Sci. fis. e mat, Ser 4, 1977, vol. 4, No. 2.
11. *Oleinik O. A., Yosifian G. A.* On singularities at the boundary points and uniqueness theorems for solutions of the first boundary value problem of elasticity. Comm. partial differential equations, 1977, vol. 2, No. 9, p. 237—969.
12. *Олейник О. А., Иосифьян Г. А.* Аналог принципа Сен-Венана и единственность решений краевых задач в неограниченных областях для параболических уравнений в неограниченных областях. Успехи матем. наук, 1976, т. 31, № 6.
13. *Седов Л. И.* Методы подобия и размерности в механике. М., «Наука», 1977.
14. *Михлин С. Г.* Вариационные методы в математической физике. М., «Наука», 1970.
15. *Ворович И. И.* Некоторые результаты и проблемы асимптотической теории пластин и оболочек. Материалы I Всес. школы по теории и численным методам расчета оболочек (Гегечкори, ГрузССР, 1974). Изд-во Тбилисск. ун-та, 1975.
16. *Гольденвейзер А. Л.* Асимптотический метод построения теории оболочек. Материалы I Всес. школы по теории оболочек и численным методам расчета (Гегечкори, ГрузССР, 1974). Изд-во Тбилисск. ун-та, 1975.
17. *Джавадов М. Г.* Асимптотика решения краевой задачи для эллиптических уравнений второго порядка в тонких областях. Дифференциальные уравнения, 1968, т. 4, № 10.