

УДК 539.3

© 1991 г.

А. Ю. Беляев

## ОПТИМИЗАЦИЯ СТРУКТУРЫ КОМПОЗИТОВ

Рассматривается задача об оптимизации электропроводящих свойств двухфазного композита. Ищется наилучшая геометрия расположения фаз, из которых составлен композит. В некоторых случаях наилучшая структура композита представляет собой предел мелкомасштабных структур, у которых области, занимаемые фазами, дробятся на куски со стремящимися к нулю размерами. Авторам работы [1] принадлежит идея использовать в такой ситуации для построения оптимизирующих последовательностей структур теорию усреднения уравнений с быстроосциллирующими коэффициентами. Ниже теория усреднения используется для решения плоской задачи об электрическом токе в кольце, заполненном двухфазным композитом с фиксированной концентрацией фаз. Найдена мелкомасштабная геометрия расположения фаз композита, при которой электрическое сопротивление кольца минимально.

**1. Постановка задачи.** Рассматривается двухфазный композит, занимающий область  $V$  на плоскости. Эта область разбита на две части  $V_+$  и  $V_-$ , которые заполнены электропроводящими материалами с электропроводностями  $\sigma_+$  и  $\sigma_-$  (фиг. 1). На двух кусках границы области  $\Sigma_1$  и  $\Sigma_2$  заданы значения электрического потенциала  $\varphi_1$  и  $\varphi_2$  ( $\varphi_2 > \varphi_1$ ). Оставшаяся часть границы электроизолирована. Величина тока  $J$  через область  $V$  зависит от геометрии расположения областей  $V_+$  и  $V_-$  в  $V$ , т. е. от структуры композита. Требуется найти структуру, для которой ток максимален или минимален. При этом считаются заданными площади областей  $V_+$  и  $V_-$  или, другими словами, концентрации фаз композита.

Если структура композита задана, то ток  $J$  и электрический потенциал  $\varphi(x)$  можно определить при помощи вариационного принципа

$$\begin{aligned} (\varphi_2 - \varphi_1) J &= \inf \langle \sigma(x) (\nabla \varphi(x))^2 \rangle \\ \sigma(x) &= \Gamma(x) \sigma_+ + (1 - \Gamma(x)) \sigma_- = F(\Gamma(x)) \end{aligned} \quad (1.1)$$

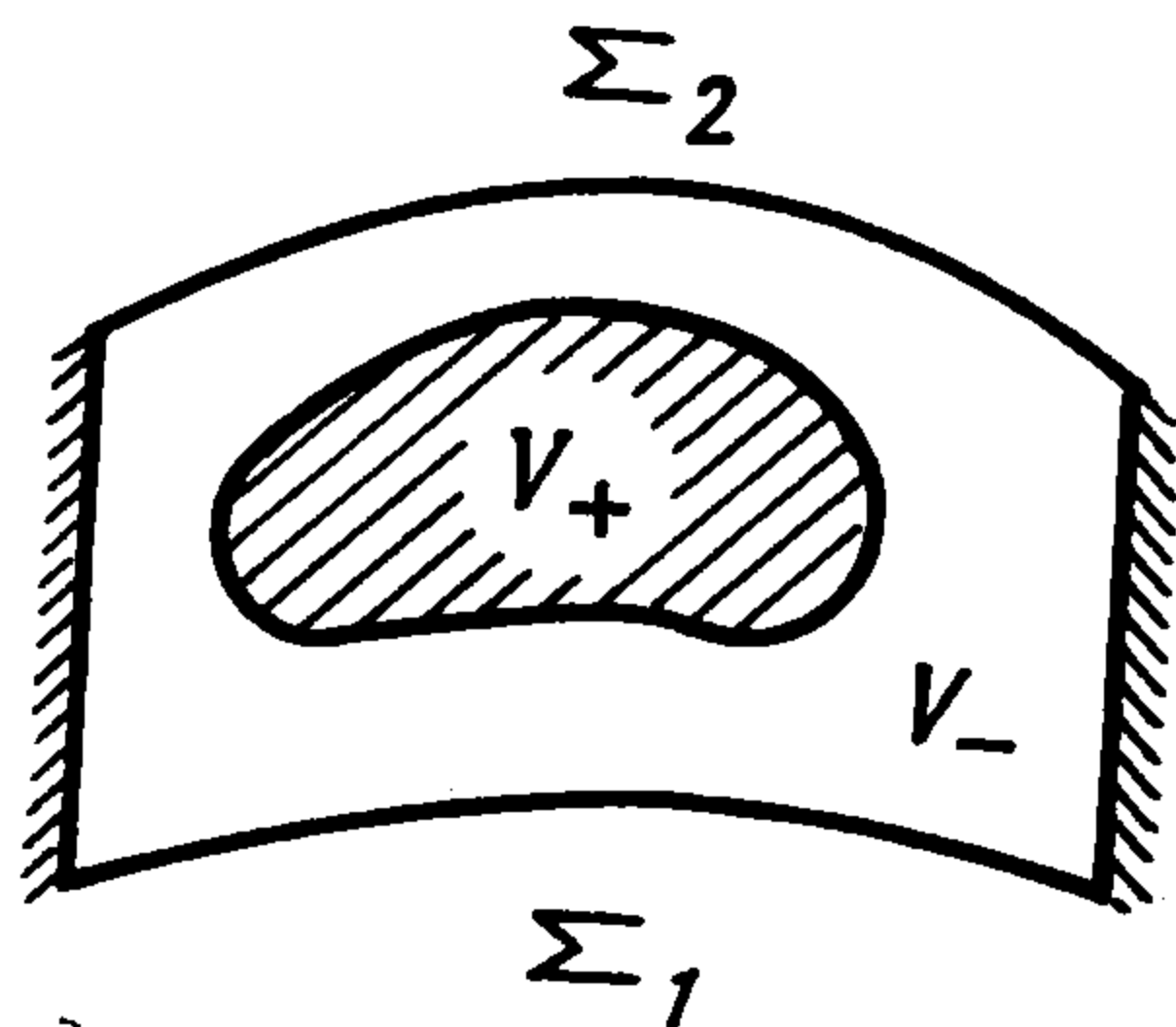
Здесь  $\Gamma(x)$  — характеристическая функция области  $V_+$ , равная единице на  $V_+$  и нулю на  $V_-$ , она задает структуру композита. Местная электропроводность  $\sigma(x)$  принимает соответственно значения  $\sigma_+$  и  $\sigma_-$ . Угловыми скобками обозначен интеграл по области  $V$  от заключенной в них функции. Нижняя грань функционала в правой части равенства (1.1) берется по всем пробным функциям  $\varphi(x)$ , принимающим значения  $\varphi_1$  и  $\varphi_2$  на  $\Sigma_1$  и  $\Sigma_2$ . Электрический потенциал доставляет минимум этому функционалу и удовлетворяет уравнениям

$$\operatorname{div} j(x) = 0, \quad j(x) = -\sigma(x) \nabla \varphi(x)$$

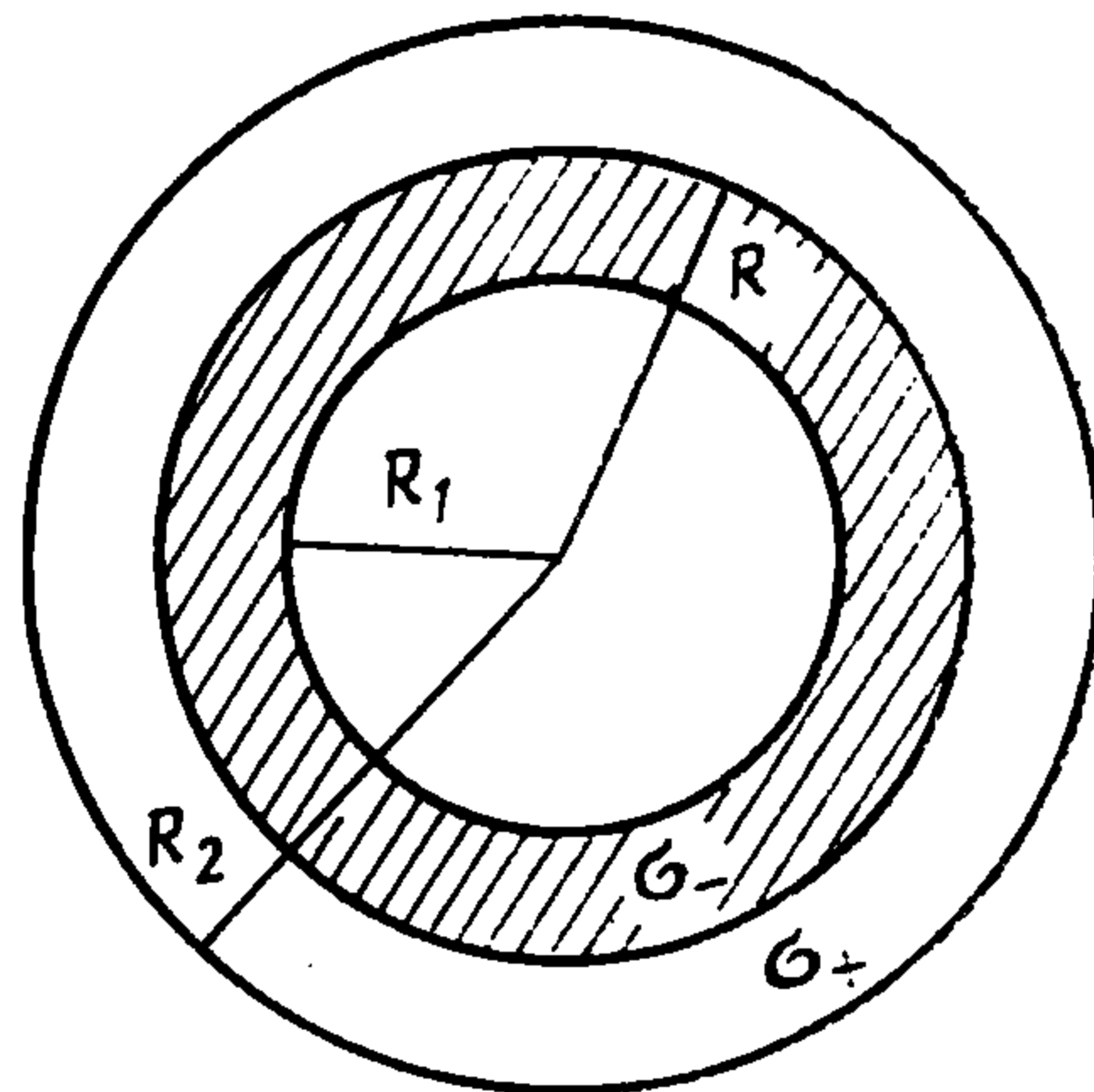
а также условию непрерывности нормальной составляющей плотности тока  $j(x)$  на границах раздела фаз.

Ток  $J$  является функционалом от характеристической функции  $\Gamma(x)$ , заданным неявно выражением (1.1). Задача состоит в максимизации (или минимизации) этого функционала по всем характеристическим функциям с заданным средним значением.

Поскольку величина тока пропорциональна разности потенциалов, при решении конкретных задач удобно вместо тока  $J$  исследовать удельную



Фиг. 1



Фиг. 2

проводимость  $\bar{\sigma}$ , связанную с током формулой

$$J = A\bar{\sigma} (\varphi_2 - \varphi_1)$$

где зависящая только от области  $V$  постоянная  $A$  выбирается так, чтобы при  $\sigma_+ = \sigma_- = \sigma$  получилось  $\bar{\sigma} = \sigma$ . Для нахождения  $A$  необходимо решить задачу о токе через область  $V$ , заполненную однородным материалом.

*Пример 1.* Наиболее прост для исследования случай, когда область  $V$  — прямоугольник, у которого  $\Sigma_1$  и  $\Sigma_2$  — противоположные стороны. В задаче о максимизации удельной проводимости  $\bar{\sigma}$  оптимальной структурой будет такая, в которой материалы расположены слоями, параллельными изолированным стенкам прямоугольника, а в задаче о минимизации  $\bar{\sigma}$  — слоями, перпендикулярными к этим стенкам. Максимальное и минимальное значения удельной проводимости определяются формулами Фойгхта и Рейсса

$$\bar{\sigma}_{\max} = F(c) = c\sigma_+ + (1-c)\sigma_-, \quad \bar{\sigma}_{\min} = (c\sigma_+^{-1} + (1-c)\sigma_-^{-1})^{-1}$$

где  $c$  и  $1-c$  — доли площади, занимаемой материалами с электропроводностями  $\sigma_+$  и  $\sigma_-$  соответственно. Отметим неединственность решения этих задач: оптимальна любая слоистая структура независимо от толщины и количества слоев.

*Пример 2.* В задаче о минимизации удельной проводимости кольца, задаваемого в полярных координатах соотношением  $R_1 < r < R_2$ , оптимальная структура единственна (фиг. 2). Внутренняя часть кольца  $R_1 < r < R$  должна быть заполнена плохопроводящей фазой, а внешняя  $R < r < R_2$  — материалом с большей проводимостью. Примем без ограничения общности, что  $\sigma_+ > \sigma_-$ . Тогда радиус  $R$ , определяющий границу раздела фаз, и минимальная удельная проводимость  $\bar{\sigma}_{\min}$  вычисляются по формулам

$$R^2 = cR_1^2 + (1-c)R_2^2$$

$$\bar{\sigma}_{\min} = (\sigma_-^{-1} \ln R/R_1 + \sigma_+^{-1} \ln R_2/R)^{-1} \ln R_2/R_1 \quad (1.2)$$

*Доказательство.* Для структуры, изображенной на фиг. 2, задача электростатики осесимметрична и легко решается. Удельная проводимость этой структуры вычисляется по формулам (1.2). При вычислениях требуется значение нормировочного множителя  $A = 2\pi (\ln R_2/R_1)^{-1}$ , которое тоже явно находится ввиду осесимметричности одномерной задачи. Требуется доказать, что для остальных структур удельная проводимость больше найденной.

Радиальная составляющая  $E_r$  вектора напряженности электрического поля  $E = -\nabla\varphi$  удовлетворяет соотношению

$$\langle E_r(x) r^{-1} \rangle = -2\pi (\varphi_2 - \varphi_1) \quad (1.3)$$

в чем можно убедиться интегрированием по частям. Справедливо неравенство

$$(\varphi_2 - \varphi_1) J \geq \inf \langle \sigma(x) E^2(x) \rangle \quad (1.4)$$

где нижняя грань берется на множестве всех необязательно потенциальных векторных полей  $E(x)$ , удовлетворяющих равенству (1.3), т. е. на более широком классе функций, чем в вариационном принципе (1.1). Вычисление этой нижней грани после учета ограничения (1.3) с помощью множителя Лагранжа представляет собой алгебраическую задачу, решение которой имеет вид

$$\inf \langle \sigma(x) E^2(x) \rangle = 4\pi^2 (\varphi_2 - \varphi_1)^2 \langle \sigma^{-1}(x) r^{-2} \rangle^{-1}$$

Усилим неравенство (1.4), минимизировав его правую часть по всем структурам  $\Gamma(x)$ . Для этого минимизирующую структуру необходимо выбрать так, чтобы величина  $\sigma(x)$  была больше в тех точках, где больше  $r$ , т. е. во внешней части кольца. Получится структура, изображенная на фиг. 2, где граница раздела фаз определяется заданной концентрацией материалов. Значение правой части неравенства (1.4) для этой структуры равно  $A\bar{\sigma}_{\min}(\varphi_2 - \varphi_1)^2$ , а для всех остальных структур оно больше. Таким образом, получена оценка снизу для тока и, следовательно, для удельной проводимости

$$(\varphi_2 - \varphi_1) J = A\bar{\sigma}(\varphi_2 - \varphi_1)^2 \geq A\bar{\sigma}_{\min}(\varphi_2 - \varphi_1)^2$$

которая завершает доказательство.

Исследование поставленной задачи в общем случае затруднено следующими обстоятельствами. Во-первых, множество характеристических функций не обладает линейной структурой, т. е. их нельзя складывать и умножать на число. Это делает невозможным применение большинства методов вариационного исчисления. Во-вторых, для рассматриваемого класса задач оптимального управления отсутствуют теоремы существования. Следовательно, верхняя или нижняя грань функционала  $J$  может не достигаться ни на какой структуре  $\Gamma(x)$ , а только на некоторых последовательностях структур  $\Gamma_n(x)$ . При больших  $n$  структуры могут носить нерегулярный, «дробленный» характер: чтобы улучшать свойства композита, необходимо все более усложнять его структуру.

Такая ситуация впервые обнаружена в работе [1] и, по-видимому, типична в задачах оптимизации свойств композитов [2, 3]. Для нахождения оптимизирующих последовательностей структур полезно переформулировать задачу, обобщив понятие структуры композита и расширив область определения функционала  $J$ . Обобщенные структуры удастся описать средствами, более удобными для применения анализа, чем последовательности характеристических функций.

**2. Обобщенная постановка задачи.** Следуя идее авторов работы [1], будем искать оптимизирующие последовательности структур в виде  $\Gamma_n(x) = \Gamma(x, nx)$ , где функция  $\Gamma(x, y)$  периодически зависит от  $y$  и принимает значения 0 и 1. Второй аргумент функции  $\Gamma(x, nx)$  при больших значениях  $n$  заставляет характеристическую функцию быстро осциллировать. Поэтому структура  $\Gamma_n(x)$  в окрестности каждой точки  $x$  представляет собой периодически неоднородный композит, геометрия ячеек периодичности которого медленно меняется от ячейки к ячейке вместе с первым аргументом функции  $\Gamma(x, y)$ . Описанные последовательности будем называть локально-периодическими обобщенными структурами.

В окрестности каждой точки  $x$  локально-периодическая структура характеризуется, в частности, локальными концентрациями  $c(x)$  и  $1 - c(x)$  материалов с электропроводностями  $\sigma_+$  и  $\sigma_-$  соответственно и эффективным тензором электропроводности  $\sigma_{ij}(x)$ . Функция  $c(x)$  является слабым пределом последовательности характеристических функций  $\Gamma_n(x)$ , а  $\sigma_{ij}(x)$  —  $G$ -пределом местных электропроводностей.

В силу теорем усреднения [4] справедливо соотношение

$$\liminf_{n \rightarrow \infty} \langle F(\Gamma_n(x)) (\nabla\varphi(X))^2 \rangle = \inf_{\varphi} \langle \sigma_{ij}(x) \nabla_i\varphi \nabla_j\varphi \rangle$$

позволяющее распространить функционал  $J$ , заданный на множестве обычных структур, на локально-периодические обобщенные структуры:

$$(\varphi_2 - \varphi_1) J = \inf_{\varphi} \langle \sigma_{ij}(x) \nabla_i\varphi(x) \nabla_j\varphi(x) \rangle \quad (2.1)$$

При фиксированном значении локальной концентрации  $c(x)$  в точке  $x$  эффективный тензор электропроводностей  $\sigma_{ij}(x)$  может принимать различные значения в зависимости от локального поведения функции  $\Gamma(x, y)$ . Множество  $G(c(x))$  таких значений называется множеством достижимости. Для рассматриваемого класса задач множество достижимости описано в работе [1]. По функциям  $c(x)$  и  $\sigma_{ij}(x)$  можно восстановить (не един-

ственным образом) последовательности структур  $\Gamma_n(x)$ . Такие последовательности были предъявлены в [1].

При  $c(x) = 0$  и  $c(x) = 1$  множество  $G(c(x))$  сжимается в точку  $\sigma_- \delta_{ij}$  или  $\sigma_+ \delta_{ij}$  соответственно. При прочих значениях  $c(x)$  множество достижимости занимает целую область в пространстве квадратных симметричных матриц и эффективный тензор электропроводностей обретает некоторую независимость. Отметим, что обычные структуры можно рассматривать как обобщенные с характеристической функцией  $\Gamma_n(x)$ , не зависящей от  $n$ . Локальная концентрация и эффективный тензор электропроводностей для обычных структур совпадают с характеристической функцией  $\Gamma(x)$  и шаровым тензором местных электропроводностей  $\sigma(x) \delta_{ij}$ , а вариационный принцип (1.1) — с вариационным принципом (2.1).

Обобщенный ток  $J$  зависит от эффективного тензора электропроводностей  $\sigma_{ij}(x)$ , входящего в правую часть определения (2.1), и от локальной концентрации  $c(x)$ , фиксирующей множество достижимости. Обобщенная формулировка задачи оптимизации состоит в максимизации (или минимизации) тока  $J$  по всем функциям  $c(x)$ ,  $\sigma_{ij}(x)$ , таким, что

$$\langle c(x) \rangle = cV, \quad 0 \leq c(x) \leq 1, \quad \sigma_{ij}(x) \in G(c(x)) \quad (2.2)$$

Первое условие означает, что доля площади, занятой каждым из материалов, фиксирована и равна  $c$  для материала с электропроводностью  $\sigma_+$ .

Обобщенная формулировка отличается от первоначальной только тем, что локальной концентрации  $c(x)$  разрешается принимать значения, отличные от 0 и 1. При этом появляется дополнительный оптимизационный параметр — эффективный тензор электропроводностей  $\sigma_{ij}(x)$ , который первоначально был жестко связан с  $c(x)$ . Такое расширение области определения позволяет доказать теорему существования обобщенного решения задачи о максимизации (и минимизации) тока  $J$  в классе ограниченных измеримых функций  $c(x)$ ,  $\sigma_{ij}(x)$ , по которым восстанавливается искомая оптимизирующая последовательность  $\Gamma_n(x)$ . Обобщенное решение может быть неединственным.

Для решения конкретных задач полезно учесть, что  $J$  — вогнутый функционал от  $c(x)$ ,  $\sigma_{ij}(x)$ , а функционал  $J^{-1}$  — вогнутый по переменным  $c(x)$ ,  $\sigma_{ij}^{-1}(x)$ . В первоначальной формулировке этих свойств не было, так как функционал был задан не на линейном множестве.

Приведенные выше примеры показывают, что среди решений могут оказаться такие, у которых локальная концентрация  $c(x)$  принимает значения 0 и 1 и будет характеристической функцией некоторой области  $V_+$ . Эти решения не являются обобщенными. Возможна также ситуация, когда необобщенных решений нет.

**3. Задача о кольце с наименьшим электрическим сопротивлением.** Рассмотрим задачу о максимизации удельной проводимости кольца (фиг. 2), заполненного материалами с электропроводностями  $\sigma_+$ ,  $\sigma_-$  ( $\sigma_+ > \sigma_-$ ). Будем искать обобщенную оптимальную структуру с локальной концентрацией  $c(x)$  и эффективной электропроводностью  $\sigma_{ij}(x)$ . Из осесимметричности задачи и вогнутости функционала  $J$  следует, что среди оптимальных обобщенных структур имеется хотя бы одно осесимметричное решение. Под осесимметричностью обобщенного решения понимается осевая симметрия функций  $c(x)$  и  $\sigma_{ij}(x)$ . Структуры  $\Gamma_n(x)$ , составляющие оптимизирующую последовательность, могут этой симметрией не обладать. Для осесимметричного тензора  $\sigma_{ij}(x)$  электрический потенциал  $\varphi(x)$ , доставляющий минимум правой части соотношения (2.1), зависит только от полярного радиуса  $r$  и удовлетворяет уравнению  $r\sigma_r(r)\varphi'(r)' = 0$ , где  $\sigma_r(r)$  — радиальная составляющая тензора  $\sigma_{ij}(x)$ . Решив это уравнение с граничными условиями  $\varphi_1$  и  $\varphi_2$  на внутренней и внешней части кольца,

можно привести соотношение (2.1) к виду

$$(\varphi_2 - \varphi_1) J = \frac{2\pi (\varphi_2 - \varphi_1)^2}{H(\sigma)}, \quad H(\sigma) = \int_{R_1}^{R_2} \frac{dr}{r\sigma_r(r)}$$

Поскольку для кольца ток и удельная проводимость  $\bar{\sigma}$  связаны соотношением  $J = 2\pi (\ln R_2/R_1)^{-1} \bar{\sigma} (\varphi_2 - \varphi_1)$ , то:

$$\bar{\sigma} = H^{-1}(\sigma) \ln R_2/R_1 \quad (3.1)$$

Чтобы максимизировать удельную проводимость  $\bar{\sigma}$  в классе осесимметричных обобщенных структур, необходимо минимизировать функционал  $H(\sigma)$  по всевозможным локальным концентрациям  $c(r)$  и эффективным радиальным электропроводностям  $\sigma_r(r)$ . Зафиксируем функцию  $c(r)$  и минимизируем функционал  $J$  по функциям  $\sigma_r(r)$ . Эффективный тензор электропроводностей надо выбрать так, чтобы его радиальная компонента  $\sigma_r(r)$  при каждом значении полярного радиуса  $r$  была как можно больше. Тогда функционал  $H(\sigma)$  примет наименьшее значение. Множество достижимости  $G(c(r))$  устроено так, что наибольшее возможное значение компоненты эффективного тензора в каком-либо направлении вычисляется по формуле Фойгхта и достигается на слоистой структуре со слоями, параллельными этому направлению [1]. Поэтому в функционале  $H(\sigma)$  следует положить  $\sigma_r(r) = F(c(r))$ . В точках, где  $0 < c(r) < 1$ , оптимальная обобщенная структура имеет вид последовательности слоистых структур со слоями, идущими в радиальном направлении. В точках, где  $c(r) = 0$  или  $c(r) = 1$ , располагаются чистые фазы.

Теперь необходимо минимизировать функционал  $H(\sigma)$  по локальным концентрациям  $c(r)$ , удовлетворяющим условию (2.2). Без этого условия задача сводилась бы к минимизации подинтегрального выражения функционала  $H(\sigma)$  и приводила бы к тривиальному ответу: для увеличения удельной проводимости кольца его надо целиком заполнить хорошо проводящим материалом, если количество этого материала не лимитировано.

Вместо локальной концентрации  $c(r)$  будем использовать функцию  $F(c(r)) = \sigma_r(r)$ . Ограничение (2.2) в терминах этой новой переменной при учете осевой симметрии примет вид

$$\int_{R_1}^{R_2} r\sigma_r(r) dr = F(c) \frac{R_2^2 - R_1^2}{2}, \quad \sigma_- \leq \sigma_r(r) \leq \sigma_+ \quad (3.2)$$

При минимизации функционала  $H(\sigma)$  учтем ограничение (3.2) с помощью множителя Лагранжа  $\omega$ . Тогда задача сведется к минимизации при каждом значении  $r$  выражения  $h = (r\sigma_r(r))^{-1} + \omega r\sigma_r(r)$ . Функция  $\sigma_r(r)$ , доставляющая минимум этому выражению, зависит от неизвестного множителя Лагранжа  $\omega$ . После ее подстановки в формулу (3.2) получится уравнение для нахождения  $\omega$ . Выразив из этого уравнения  $\omega$  через исходные данные задачи  $R_1, R_2, \sigma_+, \sigma_-, c$ , окончательно найдем эффективную электропроводность  $\sigma_r(r)$  и, следовательно, искомую обобщенную оптимальную структуру. Максимальная удельная проводимость кольца  $\bar{\sigma}_{\max}$  при известной функции  $\sigma_r(r)$  вычисляется по формуле (3.1).

Минимум выражения  $h$  при фиксированном  $r$  может достигаться либо внутри интервала  $\sigma_- < \sigma_r(r) < \sigma_+$ , либо на его концах в зависимости от значения параметров  $r$  и  $\omega$ . Заметим, что множитель Лагранжа  $\omega$  должен быть положительным, так как в противном случае  $h$  будет монотонно зависеть от  $\sigma_r(r)$  и для минимизации  $h$  придется при всех значениях  $r$  положить  $\sigma_r(r) = \sigma_+$ , а это невозможно в силу ограничения (3.2).

Можно убедиться, что при  $\omega > 0$  минимум выражению  $h$  доставляет функция  $\sigma_r(r)$ , определенная равенством

$$\sigma_r(r) = \begin{cases} \sigma_+, & r < R_+ \\ r^{-1}\omega^{-1/2}, & R_+ < r < R_- \\ \sigma_-, & r > R_- \end{cases} \quad (3.3)$$

$$R_{\pm} = \sigma_{\pm}^{-1}\omega^{-1/2}$$

В промежутке  $R_+ < r < R_-$  величина  $\sigma_r(r)$  монотонно убывает от  $\sigma_+$  до  $\sigma_-$ . Локальная концентрация при этом убывает от 1 до 0. Числа  $R_+$  и  $R_-$  задают в кольце границы раздела между чистыми фазами и обобщенной слоистой структурой.

Отметим, что величины  $R_+$  и  $R_-$  могут вылезать за пределы отрезка  $(R_1, R_2)$ . Поэтому возможны случаи, когда у оптимальной структуры отсутствует одна из чистых фаз или обе сразу.

Предположим сначала, что у оптимальной структуры есть все три фазы, т. е. выполняются неравенства

$$R_1 < R_+ < R_- < R_2 \quad (3.4)$$

Для нахождения множителя Лагранжа  $\omega$  подставим функцию, определенную формулой (3.3), в соотношение (3.2). Получим

$$\omega^{-1} = \sigma_+ \sigma_- (c R_2^2 + (1 - c) R_1^2)$$

Проверка неравенств (3.4) определит область исходных данных задачи, при которых рассматриваемый трехфазный случай реализуется. Эти неравенства можно привести к виду

$$\begin{aligned} c \sigma_- (R_2^2 - R_1^2) &> (\sigma_+ - \sigma_-) R_1^2 \\ (1 - c) \sigma_+ (R_2^2 - R_1^2) &> (\sigma_+ - \sigma_-) R_2^2 \end{aligned} \quad (3.5)$$

Максимальная удельная проводимость  $\bar{\sigma}_{\max}$  при таких ограничениях на исходные данные вычисляется по формуле

$$\bar{\sigma}_{\max}^{-1} \ln R_2/R_1 = \sigma_-^{-1} - \sigma_+^{-1} + (\ln R_2/R_-) \sigma_-^{-1} + (\ln R_+/R_1) \sigma_+^{-1}$$

Кроме рассмотренного возможны еще три варианта взаимного расположения интервалов  $(R_1, R_2)$  и  $(R_+, R_-)$ .

В случае, когда выполняются неравенства

$$R_1 < R_+ < R_2 < R_-$$

оптимальная структура состоит из двух слоев. Внутренняя часть кольца  $R_1 < r < R_+$  заполняется материалом с электропроводностью  $\sigma_+$ , а оставшаяся часть — композитом из мелко нарезанных в радиальном направлении волокон. Радиальная компонента эффективного тензора электропроводностей  $\sigma_r(r)$  и величина  $R_+$  вычисляются по-прежнему по формулам (3.3), в которых множитель Лагранжа  $\omega$ , вычисленный из уравнения (3.2), имеет вид

$$\omega^{-1} = \sigma_+^2 \{R_2 - [\sigma_+^{-1} (\sigma_+ - \sigma_-) (1 - c) (R_2^2 - R_1^2)]^{1/2}\}^2$$

Область исходных данных, при которых этот случай реализуется, определяется неравенствами

$$\begin{aligned} (1 - c) (\sigma_+ - \sigma_-) (R_2 + R_1) &< \sigma_+ (R_2 - R_1) \\ (1 - c) \sigma_+ (R_2^2 - R_1^2) &< (\sigma_+ - \sigma_-) R_2^2 \end{aligned} \quad (3.6)$$

Максимальная удельная проводимость  $\bar{\sigma}_{\max}$  вычисляется по формуле

$$\bar{\sigma}_{\max}^{-1} \ln R_2/R_1 = \sigma_+^{-1} R_+^{-1} (R_2 - R_+) + \sigma_+^{-1} \ln R_+/R_1$$

В случае, когда выполняются неравенства

$$R_+ < R_1 < R_- < R_2$$

оптимальная структура тоже состоит из двух слоев, однако внутренняя часть кольца  $R_1 < r < R_-$  заполняется слоистым композитом, а внешняя — плохопроводящим материалом с электропроводностью  $\sigma_-$ . Соотношения, характеризующие этот случай, имеют вид

$$\begin{aligned} \omega^{-1} &= \sigma_-^2 \{R_1 + [\sigma_-^{-1} (\sigma_+ - \sigma_-) c (R_2^2 - R_1^2)]^{1/2}\}^2 \\ c (\sigma_+ - \sigma_-) (R_2 + R_1) &< \sigma_- (R_2 - R_1) \\ c \sigma_- (R_2^2 - R_1^2) &< (\sigma_+ - \sigma_-) R_1^2 \\ \bar{\sigma}_{\max}^{-1} \ln R_2/R_1 &= \sigma_-^{-1} R_-^{-1} (R_- - R_1) + \sigma_-^{-1} \ln R_2/R_- \end{aligned} \quad (3.7)$$

И, наконец, в случае

$$R_+ < R_1 < R_2 < R_-$$

однослойная обобщенная оптимальная структура характеризуется соотношениями

$$\begin{aligned} \omega^{-1/2} &= 1/2 F(c) (R_2 + R_1) \\ c (\sigma_+ - \sigma_-) (R_2 + R_1) &> \sigma_- (R_2 - R_1) \\ (1 - c) (\sigma_+ - \sigma_-) (R_2 + R_1) &> \sigma_+ (R_2 - R_1) \\ \bar{\sigma}_{\max} &= 1/2 F(c) (R_2 + R_1) (R_2 - R_1)^{-1} \ln R_2/R_1 \end{aligned} \quad (3.8)$$

Области исходных данных задачи, задаваемые неравенствами (3.5)—(3.8), не пересекаются и исчерпывают все возможные варианты.

Таким образом, оптимизирующие последовательности структур построены для любых значений  $R_1$ ,  $R_2$ ,  $\sigma_+$ ,  $\sigma_-$ ,  $c$ . Отметим, что найденные обобщенные оптимальные структуры не являются единственными. Можно предъявить не обладающие осевой симметрией функции  $c(x)$  и  $\sigma_{ij}(x)$ , приводящие к такой же максимальной удельной проводимости кольца. Можно также доказать, что необобщенных оптимальных структур в рассмотренной задаче нет.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Лурье К. А., Черкаев А. В. Точные оценки проводимости смесей, образованных двумя материалами, взятыми в заданной пропорции (плоская задача) // Докл. АН СССР. 1982, Т. 264. № 5. С. 1128—1130
2. Лурье К. А., Черкаев А. В. Метод построения точных оценок эффективных констант композитов // Вопросы нелинейной механики сплошной среды. Таллин: Валгус, 1985. С. 63—72
3. Беляев А. Ю. Связь между эффективной теплопроводностью и электропроводностью композитов // Докл. АН СССР. 1989. Т. 304. № 3. С. 575—577
4. Жиков В. В., Козлов С. М., Олейник О. А., Ха Тьен Нгоан. Усреднение и  $G$ -сходимость дифференциальных операторов // Успехи мат. наук. 1979. Т. 34. Вып. 5. С. 65—133.

Москва

Поступила в редакцию  
9.1.1990