

обратного течения в сечении S^+ ($v^+ < 0$) и падение p_c , что уменьшает ε_m , причем $\varepsilon_m \rightarrow 0$ при $mS_k^0 \rightarrow \infty$. Область применения решения (7.3) ограничена условиями $M^- < 1$, $M^+ < 1$.

Таким образом, для задач гидродинамики внутренних течений с локальными воздействиями на поток сформулированная здесь гипотеза относительно термодинамической функции σ_p обладает большей универсальностью, нежели прежние. Следствие этой гипотезы — дополнительное уравнение (3.8) — расширило область приложения уравнений гидродинамики в интегральной форме для определения интегральных характеристик потока.

ЛИТЕРАТУРА

1. Нейланд В. Я., Куканова Н. И. Исследование течений со срывными зонами // Обзоры. Переводы. Рефераты.— БНИ ЦАГИ.— 1965.— № 129.
2. Гинзбург И. П. Прикладная гидрогазодинамика.— Л.: Изд-во ЛГУ, 1958.
3. Соркин Р. Е. Теория внутрикамерных процессов в ракетных системах на твердом топливе.— М.: Наука, 1983.
4. Орлов Б. В., Мазинг Г. Ю. Термодинамические и баллистические основы проектирования ракетных двигателей на твердом топливе.— М.: Машиностроение, 1979.
5. Дулов В. Г. Распад произвольного разрыва параметров газа на скачке площади сечения // Вестн. ЛГУ. Математика. Механика. Астрономия.— 1958.— № 19.
6. Яушев И. К. Распад произвольного разрыва в канале со скачком площади сечения // Изв. СО АН СССР. Сер. техн. наук.— 1967.— № 8, вып. 2.
7. Седов Л. И. Механика сплошной среды.— М.: Наука, 1976.— Т. 2.
8. Мамаев В. А., Одишария Г. Э., Семенов Н. И., Точилин А. А. Гидродинамика газожидкостных смесей в трубах.— М.: Недра, 1969.
9. Рахматулин Х. А., Сагомоян А. Я., Бунимович А. И., Зверев Н. И. Газовая динамика.— М.: Высш. шк., 1965.
10. Ерошенко В. М., Зайчик Л. И. Гидродинамика и тепломассообмен на проницаемых поверхностях.— М.: Наука, 1984.
11. Седов Л. И. Механика сплошной среды.— М.: Наука, 1976.— Т. 1.
12. Справочник по гидравлическим расчетам/Под ред. И. Г. Киселева.— М.: Энергия, 1972.
13. Чугаев Р. Р. Гидравлика.— Л.: Энергоиздат, 1982.
14. Честер У. Распространение ударных волн в каналах переменного сечения // Проблемы механики.— 1963.— Вып. 4.
15. Ульянов И. Е., Крумина Н. Н., Вакар Н. В. Проектирование воздухопроводов самолетных силовых установок.— М.: Машиностроение, 1979.
16. Коровин Е. П. Исследование удара газа при внезапном расширении.— Тр. СибНИА, 1954.

Поступила 26/1 1987 г.,
в окончательном варианте — 29/IX 1987 г.

УДК 517.947 + 519.3 + 538.632

ВАРИАЦИОННЫЕ МЕТОДЫ ДЛЯ ЭЛЛИПТИЧЕСКИХ КРАЕВЫХ ЗАДАЧ, ОПИСЫВАЮЩИХ ПРОЦЕССЫ ПЕРЕНОСА С НЕСИММЕТРИЧНЫМИ ТЕНЗОРНЫМИ КОЭФФИЦИЕНТАМИ

В. В. Денисенко
(Красноярск)

В [1, 2] под названием «вариационные» рассмотрены два совершенно различных метода. В первом случае это аналоги принципа Дирихле для уравнения Лапласа, устанавливающие эквивалентность решения краевой задачи и минимизации функционала энергии, иначе их называют энергетическими, во втором — аналоги принципа Липшеца, устанавливающие зависимость качественных характеристик решения от изменений формы области. Принципиально различаются и способы доказательства принципов, однако наиболее просто и полно вариационные принципы обоих типов получаются для решений уравнения Лапласа. Принципы обобщаются на эллиптические системы уравнений с переменными тензорными коэффициентами, которые обязательно должны быть симметричными и положительно определенными. В физических терминах это означает исключение из рассмотрения гиротропных сред, например проводников с холловской проводимостью (плазма или полупроводник в магнитном поле). Эти же среды традиционно исключаются и из формулировки принципов термодинамики [3].

Автором предложена симметричная формулировка задач для гиротропных сред, которая позволила установить энергетические принципы для основных и смешанных, двумерных и трехмерных краевых задач [4—7].

В настоящей работе на гиротропные среды распространен также один из вариационных принципов второго типа. Доказательства элементарны, но, к сожалению, ограничиваются двумерной задачей с постоянными коэффициентами. Хотя в традиционной формулировке этот частный случай соответствует уравнению Лапласа, но в интересующей нас смешанной краевой задаче на части границы задается косая производная. Оператор такой краевой задачи несимметричен, поэтому вариационные принципы не формулировались.

Постановка исходной задачи. Пусть проводящее тело занимает область Ω . Плотность электрического тока \mathbf{j} связана по закону Ома с напряженностью электрического поля \mathbf{E} тензором проводимости $\hat{\sigma}$:

$$(1) \quad \frac{1}{\sigma_0} \mathbf{j} = \frac{1}{\sigma_0} \hat{\sigma} \mathbf{E}$$

(σ_0 — константа, значением которой распорядимся ниже). Будем пользоваться декартовыми координатами, компоненты матрицы $\hat{\sigma}$ — заданные функции координат, $\hat{\sigma}^+$ — транспонированная матрица. Положительность выделения энергии при прохождении электрического тока обеспечивает положительную определенность симметричной части $\hat{\sigma}$. Не имея в виду рассмотрение идеальных проводников или идеальных изоляторов внутри Ω , предполагаем равномерную в Ω положительную определенность $(\hat{\sigma} + \hat{\sigma}^+)/2$ и ограниченность коэффициентов $\hat{\sigma}$.

Закон сохранения заряда и уравнение Максвелла образуют систему уравнений в области Ω :

$$(2) \quad (1/\sigma_0) \operatorname{div} \mathbf{j} = 0, \operatorname{rot} \mathbf{E} = 0.$$

Пусть граница Γ области Ω состоит из чередующихся идеальных проводников и изоляторов. В двумерном случае наиболее интересна задача с двумя изоляторами Γ_1, Γ_3 и двумя проводниками Γ_2, Γ_4 . Соответствующие граничные условия

$$(3) \quad \frac{1}{\sigma_0} j_n|_{\Gamma_1, \Gamma_3} = 0, E_\tau|_{\Gamma_2, \Gamma_4} = 0,$$

где n и τ — нормальная и касательная к границе компоненты векторов. Длины всех четырех участков $\Gamma_1, \Gamma_2, \Gamma_3, \Gamma_4$ предполагаем ненулевыми.

Внешнюю электрическую цепь, связывающую проводники Γ_2 и Γ_4 , рассмотрим в двух частных случаях. Пусть задано электрическое напряжение между Γ_2 и Γ_4 (вдоль изолятора Γ_1 , что существенно, если электрическое поле будет вихревым)

$$(4) \quad - \int_{\Gamma_1} dl E_\tau = U$$

или полный ток через проводник Γ_4

$$(5) \quad - \int_{\Gamma_4} dl j_n / \sigma_0 = I / \sigma_0.$$

Электрическим сопротивлением проводящего тела как целого называется $R = U/I$. Ниже одна из величин U или I считается заданной, а вторая понимается как обозначение для интегралов (4) или (5).

Задача в симметричном виде. Сформулированную выше задачу принято введением электростатического потенциала или функции тока сводить к краевой задаче для одного эллиптического уравнения второго порядка. Несимметрия $\hat{\sigma}$ делает несимметричным и оператор такой краевой задачи. Отсутствие симметрии оператора не позволяет применять вариационные методы, что затрудняет исследование, а также приближенное и численное решение задач. В [5] для двумерной смешанной краевой задачи предложена симметричная формулировка.

Рассматривается множество, элементами которого являются пары гладких функций Φ, Ψ , удовлетворяющих граничным условиям

$$(6) \quad \Phi|_{\Gamma_2} = 0, \quad \Phi|_{\Gamma_4} = 0, \quad \Psi|_{\Gamma_1} = \Psi_0, \quad \Psi|_{\Gamma_3} = 0$$

(Ψ_0 — произвольное число).

Вводится энергетическое скалярное произведение элементов

$$(7) \quad [(u, v), (\Phi, \Psi)] = \int_{\Omega} \int dx dy \begin{pmatrix} \text{grad } u \\ \text{rot } v \end{pmatrix}^+ \begin{pmatrix} \frac{\widehat{\sigma}}{\sigma_0} \widehat{S} \frac{\widehat{\sigma}^+}{\sigma_0} & -\frac{\widehat{\sigma}}{\sigma_0} \widehat{S} \\ -\widehat{S} \frac{\widehat{\sigma}^+}{\sigma_0} & \widehat{S} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \text{grad } \Phi \\ \text{rot } \Psi \end{pmatrix},$$

где \widehat{S} — произвольная симметричная и равномерно в Ω положительно определенная матрица; $\text{rot } \Psi$ — вектор с компонентами $(\partial\Psi/\partial y, -\partial\Psi/\partial x)$.

Билинейная форма (7) является скалярным произведением, так как она симметрична и положительно определена. Последнее несложно доказывается, если заметить, что на гладких функциях, удовлетворяющих условиям (6),

$$\int_{\Omega} \int dx dy (\text{grad } \Phi)^+ \text{rot } \Psi = 0,$$

добавляя этот интеграл в (7), можно изменить стоящие вне главной диагонали блоки матрицы подынтегральной квадратичной формы и тем самым сделать эту матрицу невырожденной, причем равномерно в области Ω . А это значит, что

$$[(\Phi, \Psi), (\Phi, \Psi)] \geq \text{const} \int_{\Omega} \int dx dy ((\text{grad } \Phi)^2 + (\text{rot } \Psi)^2).$$

Поскольку функция Φ равна нулю на участке границы, для нее справедливо неравенство Фридрихса

$$\int_{\Omega} \int dx dy (\text{grad } \Phi)^2 \geq \text{const} \int_{\Omega} \int dx dy \Phi^2,$$

которое обычно доказывается для функций, равных нулю на всей границе, однако это требование не является необходимым [8, (9.13)].

С учетом того что в двумерном случае $(\text{rot } \Psi)^2 = \Psi_x^2 + \Psi_y^2 = (\text{grad } \Psi)^2$, аналогичное неравенство справедливо для функции Ψ . Получается неравенство, означающее положительную определенность: $[(\Phi, \Psi), (\Phi, \Psi)] \geq \text{const} \int_{\Omega} \int dx dy (\Phi^2 + \Psi^2)$, где значение const зависит от геометрии $\Gamma_1 \div \Gamma_4$ и не зависит от конкретных Φ, Ψ .

Матрица \widehat{S} и константа σ_0 должны выбираться так, чтобы по возможности уменьшить отношение максимального (и максимального по Ω) собственного числа такой преобразованной матрицы к минимальному. В [4] лучшие оценки удалось получить при

$$(8) \quad \widehat{S} = \left(\frac{\widehat{\sigma} + \widehat{\sigma}^+}{2\sigma_0} \right)^{-1}, \quad \sigma_0 = \sqrt{\min_{\Omega} \lambda \max_{\Omega} (\det(\widehat{\sigma})/\lambda)}$$

(λ — меньшее из собственных чисел симметричной матрицы $(\widehat{\sigma} + \widehat{\sigma}^+)/2$).

Отличие от нуля и бесконечности фигурирующих здесь \min и \max и есть конкретный вид условий на матрицу $\widehat{\sigma}$, тогда как при традиционном подходе дополнительно требуется гладкость коэффициентов $\widehat{\sigma}$.

Рассматривается именуемый энергетическим функционал

$$(9) \quad W(\Phi, \Psi) = [(\Phi, \Psi), (\Phi, \Psi)] - 2U\Psi_0.$$

Поскольку его квадратичная часть положительно определена, а линейная ограничена, значения $W(\Phi, \Psi)$ ограничены снизу и существует мини-

мизирующая последовательность, которая сходится в себе в энергетической норме.

В случае гладкости функций Φ , Ψ , доставляющих функционалу энергии минимальное значение, условия минимальности $W(\Phi, \Psi)$ совпадают с исходной задачей (2)–(4), если обозначить

$$\mathbf{j}/\sigma_0 = -\frac{\widehat{\sigma}}{\sigma_0} \widehat{S} \frac{\widehat{\sigma}^+}{\sigma_0} \text{grad } \Phi + \frac{\widehat{\sigma}}{\sigma_0} \widehat{S} \text{rot } \Psi,$$

$$\mathbf{E} = -\widehat{S} \frac{\widehat{\sigma}^+}{\sigma_0} \text{grad } \Phi + \widehat{S} \text{rot } \Psi,$$

а закон Ома (1) удовлетворен автоматически.

В общем случае получаем обобщенное решение задачи в смысле справедливости тождества

$$\int_{\Omega} \int dx dy (-\text{grad } u)^+ \mathbf{j}/\sigma_0 + (\text{rot } v)^+ \mathbf{E} - U v_0 = 0$$

для произвольных гладких функций u , v , удовлетворяющих условиям (6) (произвольное число v_0 — граничное значение функции v на Γ_3). Обобщенное решение существует, единственно и обладает конечной энергией.

Энергия может быть записана в терминах исходной задачи

$$[(\Phi, \Psi), (\Phi, \Psi)] = \frac{1}{\sigma_0} \int_{\Omega} \int dx dy \mathbf{j}^+ \cdot \mathbf{E},$$

если матрица \widehat{S} выбрана в соответствии с (8). Этот интеграл есть полная джоулева диссипация. Если выбрать $\widehat{S} = T \left(\frac{\widehat{\sigma} + \widehat{\sigma}^+}{2\sigma_0} \right)^{-1}$, где функция T — абсолютная температура среды, то энергией станет производство энтропии в рассматриваемой области

$$[(\Phi, \Psi), (\Phi, \Psi)] = \frac{1}{\sigma_0} \int_{\Omega} \int dx dy \frac{1}{T} \mathbf{j}^+ \cdot \mathbf{E}.$$

В качестве величины, обратной к температуре, можно выбрать и произвольный симметричный тензор $\widehat{\Theta}$ ($\widehat{S} = ((\widehat{\Theta}\widehat{\sigma} + \widehat{\sigma}^+\widehat{\Theta})/(2\sigma_0))^{-1}$) при условии, что \widehat{S} будет равномерно в Ω положительно определена. Тогда

$$[(\Phi, \Psi), (\Phi, \Psi)] = \frac{1}{\sigma_0} \int_{\Omega} \int dx dy \mathbf{E}^+ \widehat{\Theta} \mathbf{j}.$$

Таким образом, построенное обобщенное решение имеет смысл и с точки зрения термодинамики. Множественность формулировок, связанная с произволом выбора \widehat{S} , отвечает различным распределениям температуры в среде.

В случае заданного тока I во внешней цепи (5) вместо напряжения U (4) меняются граничные условия, выделяющие множество функций (Φ, Ψ) , на которых должен минимизироваться функционал энергии

$$(10) \quad \Phi|_{\Gamma_2} = 0, \quad \Phi|_{\Gamma_4} = \Phi_0, \quad \Psi|_{\Gamma_1} = 0, \quad \Psi|_{\Gamma_3} = 0$$

(Φ_0 — произвольное число), и в самом функционале энергии изменяется линейный член $W(\Phi, \Psi) = [(\Phi, \Psi), (\Phi, \Psi)] - 2I\Phi_0$.

Оценка сопротивления проводящего тела. Чтобы получить оценки, преобразуем функционал энергии. Всякую пару функций (Φ', Ψ') из множества (6) можно представить в виде $(\Phi', \Psi') = \Psi_0(\Phi, \Psi)$, где (Φ, Ψ) удовлетворяют уже фиксированным условиям

$$(11) \quad \Phi|_{\Gamma_2} = 0, \quad \Phi|_{\Gamma_4} = 0, \quad \Psi|_{\Gamma_1} = 1, \quad \Psi|_{\Gamma_3} = 0.$$

Ниже используются только такие нормированные функции. Функционал энергии (9) приобретает вид $W(\Phi, \Psi) = \Psi_0^2 [(\Phi, \Psi), (\Phi, \Psi)] - 2\Psi_0 U$.

Его несложно минимизировать по $\bar{\Psi}_0$ для каждой конкретной пары функций (Φ, Ψ) :

$$0 = \frac{\partial W}{\partial \bar{\Psi}_0} = 2\Psi_0 [(\Phi, \Psi), (\Phi, \Psi)] - 2U,$$

т. е.

$$(12) \quad \Psi_0 = U / [(\Phi, \Psi), (\Phi, \Psi)], \quad W = -U^2 / [(\Phi, \Psi), (\Phi, \Psi)].$$

Поскольку U — заданное число, минимальность W соответствует минимальности энергии (Φ, Ψ) .

В силу закона сохранения энергии полная диссипация в проводящем теле равна притоку энергии из внешней цепи, т. е. для точного решения $\Psi_0^2 [(\Phi, \Psi), (\Phi, \Psi)] = \frac{1}{\sigma_0} UI$.

Вместе с (12) это дает выражение точного значения $\bar{\Psi}_0$ через ток I , заранее неизвестный: $\bar{\Psi}_0 = I / \sigma_0$. Теперь сопротивление можно выразить только через минимальную энергию (Φ, Ψ) :

$$(13) \quad R = \frac{U}{I} = \min \frac{1}{\sigma_0} [(\Phi, \Psi), (\Phi, \Psi)].$$

Поскольку здесь фигурируют функции, доставляющие энергии минимальное значение, энергия любых других (Φ, Ψ) , удовлетворяющих (11), дает оценку R сверху. Аналогично оценку R снизу дает энергия любых функций, удовлетворяющих упрощенным ($\Phi_0 = 1$) условиям (10).

Для сопротивлений трехмерных тел тоже справедливы выражения вида (13) и соответствующие оценки. Однако конкретный вид энергии существенно усложняется: функция Ψ становится векторной соответственно векторности уравнения $\text{rot } \mathbf{E} = 0(2)$; в энергию добавляется квадрат дивергенции $\bar{\Psi}$, что в конечном счете связано с переопределенностью исходной трехмерной системы уравнений (1), (2). Задание граничных условий для векторной функции $\bar{\Psi}$ даже требует предварительного построения гармонической функции на участке границы, отвечающем изолятору (эта функция определяется геометрией границы и задает способ усреднения электрического поля на изоляторе при вычислении напряжения между проводниками, что в двумерном случае делалось тривиально). Подробно задача рассмотрена в [7], а трехмерные задачи с однородной границей (вся граница — изолятор или сверхпроводник) — в [6].

Сопротивление двумерных однородных проводников. Для изотропных сред со скалярной проводимостью σ_{\parallel} , помещенных в магнитное поле, перпендикулярное плоскости x, y , характерен следующий вид тензора проводимости:

$$\hat{\sigma} = \frac{\sigma_{\parallel}}{1 + \beta^2} \begin{pmatrix} 1 & -\beta \\ \beta & 1 \end{pmatrix}$$

(β — параметр Холла, пропорциональный напряженности магнитного поля). Ниже рассматриваем именно такие $\hat{\sigma}$, поскольку при постоянных коэффициентах задача приводится к этому виду просто поворотами и растяжением системы координат.

Для однородных сред, когда σ_{\parallel} и β постоянны, сопротивление проводника как целого выражается проще:

$$(14) \quad R = \min \int_{\Omega} dx dy \{ \sqrt{1 + \beta^2} (\Phi_x^2 + \Phi_y^2 + \Psi_x^2 + \Psi_y^2) - 2\beta (\Phi_x \Psi_x + \Phi_y \Psi_y) \} \sqrt{1 + \beta^2} / \sigma_{\parallel}.$$

При этом, согласно (8), были фиксированы

$$\sigma_0 = \sigma_{\parallel} / \sqrt{1 + \beta^2}, \quad \bar{S} = \sqrt{1 + \beta^2} \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix}.$$

Сразу опущен член $(\Phi_x \Psi_y - \Phi_y \Psi_x)$, так как его интеграл равен нулю в силу граничных условий (11). Минимизация энергии (14) на функциях, удовлетворяющих граничным условиям (11), в данном случае эквивалентна решению краевой задачи

$$(15) \quad \Delta\Phi = 0, \quad \Delta\Psi = 0, \quad \Phi|_{\Gamma_2, \Gamma_4} = 0, \quad \Psi|_{\Gamma_1} = 1, \quad \Psi|_{\Gamma_3} = 0, \\ -\sqrt{1+\beta^2} \frac{\partial\Phi}{\partial n} + \beta \frac{\partial\Psi}{\partial n} \Big|_{\Gamma_1, \Gamma_3} = 0, \quad \beta \frac{\partial\Phi}{\partial n} - \sqrt{1+\beta^2} \frac{\partial\Psi}{\partial n} \Big|_{\Gamma_2, \Gamma_4} = 0.$$

Конформное отображение на прямоугольник. При $\beta = 0$ функционал и краевая задача (15) для Φ и Ψ расщепляются. Получается $\Phi = 0$ и $\Delta\Psi = 0, \Psi|_{\Gamma_1} = 1, \Psi|_{\Gamma_3} = 0, \partial\Psi/\partial n|_{\Gamma_2, \Gamma_4} = 0$.

Энергия превращается в конформную емкость

$$(16) \quad C = \min \iint dx dy (\Psi_x^2 + \Psi_y^2)$$

и

$$(17) \quad R = C/\sigma_{\parallel}.$$

В приведенном ниже доказательстве используется существование взаимно однозначного конформного отображения рассматриваемого криволинейного четырехугольника на прямоугольник с соответствием четырех углов. Отображение с соответствием трех углов существует, как и для всякой односвязной однолистной области с кусочно-гладкой жордановой границей [9]. Поскольку емкость (16) является инвариантом конформных преобразований, а емкость прямоугольника есть x_0/y_0 , возьмем

$$(18) \quad x_0 = 1, \quad y_0 = 1/C.$$

Тогда несложно доказывается, что и четвертый угол переходит в угол прямоугольника.

Теперь расширим область Ω таким образом, что новый участок границы Γ_1^* лежит вне Ω . Функцию Ψ , полученную при минимизации энергии (13) в Ω , доопределим $\Psi = 1$ в добавленной части области. Энергия при этом не изменится. При минимизации в новой области Ω^* энергия не возрастет, а значит, $C^* \leq C$. Если теперь отображать Ω^* на прямоугольник, как это описано выше, получим из (18) $y_0^* \geq y_0$.

О сопротивлении однородных гиротропных прямоугольников. Для однородных прямоугольников задача (15) приобретает еще более конкретный вид

$$\Delta\Phi = 0, \quad \Delta\Psi = 0, \quad \Phi|_{x=0,1} = 0, \quad \Psi|_{y=0} = 1, \quad \Psi|_{y=y_0} = 0, \\ -\sqrt{1+\beta^2} \Phi_y + \beta \Psi_y|_{y=0, y_0} = 0, \quad \beta \Phi_x - \sqrt{1+\beta^2} \Psi_x|_{x=0,1} = 0.$$

Если вычесть из Ψ число $1/2$, получим задачу, антисимметричную относительно прямой $y = y_0/2$. Соответственно антисимметрично и ее решение, значит,

$$(19) \quad \Phi|_{y=y_0/2} = 0, \quad \Psi|_{y=y_0/2} = 1/2.$$

Чтобы проанализировать изменение сопротивления при расширении прямоугольника от y_0 до $y_0^* > y_0$, разделим исходный прямоугольник пополам прямой $y = y_0/2$ и вставим в разрез полоску шириной $y_0^* - y_0$, доопределив в ней $\Phi = 0, \Psi = 1/2$. В силу (19) функции Φ, Ψ во всей новой области останутся непрерывными, значение энергии не изменится. При минимизации энергия не увеличится. Поэтому сопротивление R , пропорциональное минимальной энергии (14), при расширении прямоугольника не увеличивается.

Формулировка вариационного принципа. Объединим три утверждения: расширению криволинейного четырехугольника отвечает расширение прямоугольника, на который он конформно с соответствием четырех углов отображается; энергия и тем самым сопротивление (14) при кон-

формных отображениях не меняются — непосредственно проверяются; сопротивление прямоугольника при расширении не убывает. Получаем вариационный принцип: *при расширении проводника его сопротивление не возрастает.*

Как отмечалось выше, оценки сопротивления сверху находятся при минимизации энергии функций, удовлетворяющих противоположным ((10) вместо (6)) граничным условиям. Увеличение области за проводники Γ_2 или Γ_4 удобно рассмотреть в этой формулировке. В двумерном случае такая задача лишь обозначениями отличается от приведенной, поэтому справедлива и вторая часть принципа: *при удлинении проводника его сопротивление не убывает.* Положение углов в обоих случаях не изменялось.

Заключение. Наряду с принципиальным методологическим значением полученный принцип имеет и практическое приложение, так как позволяет при оценке сопротивления холловских проводников заменять область более простой. В частности, проводить триангуляцию при вариационно-разностной реализации оценки сверху необходимо так, чтобы ломаные, аппроксимирующие границы с изолятором, проходили внутри области, а аппроксимирующие границы с идеальным проводником, — вне области. В этом и только в этом случае полученное численно значение оценит истинное сверху. При оценке снизу ломаные необходимо строить противоположным способом. Эффективность предложенной симметризации при численном решении задач продемонстрирована в [10, 11].

Ограниченность доказательств не позволяет утверждать справедливость сформулированного принципа при переменных коэффициентах, однако в двумерном случае не видно оснований и для сомнений.

Отметим, что доказательство энергетических принципов в [4—7] проведено для достаточно широкого круга задач. От тензора проводимости $\tilde{\sigma}$ требовались кусочная непрерывность, равномерная ограниченность и равномерная положительная определенность его симметричной части.

ЛИТЕРАТУРА

1. Михлин С. Г. Вариационные методы в математической физике.— М.: Наука, 1970.
2. Лаврентьев М. А. Вариационный метод в краевых задачах для систем уравнений эллиптического типа.— М.: Изд-во АН СССР, 1962.
3. Дьярмати. Неравновесная термодинамика. Теория поля и вариационные принципы.— М.: Мир, 1974.
4. Денисенко В. В. Симметричная форма эллиптических уравнений, описывающих процессы переноса в гиротропных средах.— Красноярск, 1980.— Деп. в ВИНТИ 05.11.80, № 4696—80.
5. Денисенко В. В. Краевая задача для симметричной сильно эллиптической системы при меняющемся типе граничного условия.— Красноярск, 1981.— Деп. в ВИНТИ 4.03.81, № 1008—81.
6. Денисенко В. В. Симметричная форма трехмерных эллиптических уравнений, описывающих процессы переноса в гиротропных средах.— Красноярск, 1981.— Деп. в ВИНТИ 28.01.81, № 344—81.
7. Денисенко В. В. Энергетический метод решения трехмерной смешанной краевой задачи для эллиптического уравнения с несимметричной матрицей коэффициентов.— Красноярск, 1981.— Деп. в ВИНТИ 14.12.81, № 5647—81.
8. Соболев С. Л. Некоторые применения функционального анализа в математической физике.— Новосибирск: Изд-во СО АН СССР, 1962.
9. Бицадзе А. В. Основы теории аналитических функций комплексного переменного.— М.: Наука, 1972.
10. Денисенко В. В., Замай С. С. Симметризация и численное решение эллиптических краевых задач с несамосопряженными операторами // Моделирование процессов гидрогазодинамики и энергетики.— Новосибирск: ИТПМ СО АН СССР, 1984.
11. Денисенко В. В., Замай С. С. Численное моделирование электрических полей и токов в низкоширотной ионосфере // Математические модели и методы решения задач механики сплошной среды.— Красноярск: ВЦ СО АН СССР, 1986.

Поступила 29/X 1987 г.