

ЛИТЕРАТУРА

1. Cowley M. D., Rosensweig R. E. The interfacial stability of a ferromagnetic fluid.— «J. Fluid. Mech.», 1967, vol. 30, N 4, p. 671—676.
2. Тарапов И. Е. Поверхностные волны и устойчивость свободной поверхности намагничивающейся жидкости.— ПМТФ, 1974, № 4, с. 35—40.
3. Тактаров Н. Г. Об устойчивости тангенциального разрыва в феррогидродинамике.— «Труды Ин-та механики МГУ», 1974, № 31, с. 194—196.
4. Баштовой В. Г., Краков М. С. О возбуждении волн на поверхности ферромагнитной жидкости бегущим магнитным полем.— «Магнит. гидродинамика», 1976, № 4.
5. Баштовой В. Г., Берковский Б. М. Термомеханика ферромагнитных жидкостей.— «Магнит. гидродинамика», 1973, № 3.

УДК 532.516

ЗАДАЧА ОПТИМИЗАЦИИ ФОРМЫ ТЕЛА ПРИ МАЛЫХ ЧИСЛАХ РЕЙНОЛЬДСА

А. А. Миронов

(Москва)

Задача оптимизации формы тела в потоке вязкой жидкости или газа рассматривалась ранее в работах [1—5]. В [1] получены необходимые условия, которым должно удовлетворять тело минимального сопротивления при обтекании его вязким газом. Работа [2] посвящена выводу необходимых условий оптимальности в случае, когда движение жидкости описывается приближенными уравнениями Стокса. В [3] найдена численно форма тела минимального сопротивления в стоксовом приближении. В работах [4, 5] получены условия оптимальности в случае, когда движение жидкости описывается уравнениями Навье—Стокса, причем в [4] эти условия распространены на случай, когда движение жидкости описывается в приближении пограничного слоя. В работе [5], кроме того, получены необходимые условия оптимальности, когда движение жидкости описывается приближенными уравнениями Озеена, а также проведен асимптотический анализ поведения оптимальной формы вблизи критических точек при произвольных числах Рейнольдса.

1. Краевая задача для определения формы тела минимального сопротивления среди тел заданного объема, сформулированная в работах [4, 5], может быть приведена к виду

$$(1.1) \quad \Delta v - \nabla p = \text{Re}(\nabla v)v, \quad \nabla v = 0, \quad (v)_S = 0, \quad (v)_\Sigma = v_\Sigma,$$

$$\Delta u - \nabla q = \text{Re}[v\nabla v - (v\nabla)u], \quad \nabla u = 0,$$

$$(u)_S = 0, \quad (u)_\Sigma = v_\Sigma, \quad (\Omega\Omega^*)_S = \text{const},$$

где v и p — соответственно поля скоростей и давлений в потоке жидкости; u и q — некоторые вспомогательные векторная и скалярная функции; S — поверхность оптимального тела; Σ — внешняя граница рассматриваемого объема жидкости, на которой задано распределение скоростей v_Σ ; $\Omega = \text{rot } v$, $\Omega^* = \text{rot } u$. Пусть поверхность тела S описывается уравнениями в параметрической форме $x_i = x_i(r, t)$. Поскольку задача оптими-

зации решается при изопериметрическом условии постоянства объема, функции $x_i(r, t)$ должны удовлетворять равенству

$$\int_S n_i x_i(r, t) dS = 1,$$

где n_i — компоненты внешней нормали к поверхности S .

Краевая задача (1.1) зависит от параметра Re (число Рейнольдса), и, следовательно, форма оптимального тела также зависит от числа Рейнольдса. Пусть поверхность тела S_0 , оптимального в стоксовом приближении ($Re = 0$), описывается уравнениями $x_i = x_{0i}(r, t)$. Предположим, что уравнение поверхности тела S_{Re} , оптимального при ненулевом числе Рейнольдса, может быть представлено в виде

$$(1.2) \quad x_i = x_i(r, t, Re) = x_{0i}(r, t) + n_i [Re f_1(r, t) + Re^2 f_2(r, t) + \dots].$$

Разложение (1.2) возможно в случае, когда поверхность S_0 гладкая. Если на поверхности S_0 есть критические точки (точки ветвления линий тока), то в окрестности этих точек поверхность S_0 имеет форму конуса с углом при вершине 120° [5]. Если доопределить поверхность, определяемую уравнениями (1.2), конусом с углом при вершине 120° , то, как показано в работе [5], в окрестности критической точки уравнения, граничные условия и условия оптимальности будут удовлетворены с точностью до $O(Re^4 f_1^2(r_0, t_0))$, где r_0, t_0 — значения параметров r и t , отвечающие критической точке.

Пусть функции v, p, u, q удовлетворяют краевой задаче (1.1) с граничными условиями, выставленными на поверхности S_{Re} . Разложим их по степеням Re

$$(1.3) \quad v = v_0 + Re v_1 + Re^2 v_2 + \dots, \quad p = p_0 + Re p_1 + Re^2 p_2 + \dots, \\ u = u_0 + Re u_1 + Re^2 u_2 + \dots, \quad q = q_0 + Re q_1 + Re^2 q_2 + \dots$$

Подставляя разложения (1.3) в краевую задачу (1.1), снося граничные условия с поверхности S_{Re} на поверхность S_0 с учетом (1.2) и раскладывая изопериметрическое условие по степеням Re , получим последовательность краевых задач для определения функций f_i, v_i, p_i, u_i, q_i . В нулевом приближении имеем

$$(1.4) \quad \begin{aligned} \Delta v_0 - \nabla p_0 &= 0, \quad \nabla v_0 = 0, \quad (v_0)_{S_0} = 0, \quad (v_0)_\Sigma = v_\Sigma, \\ \Delta u_0 - \nabla q_0 &= 0, \quad \nabla u_0 = 0, \quad (u_0)_{S_0} = 0, \quad (u_0)_\Sigma = v_\Sigma, \\ (\Omega_0 \Omega_0^*)_{S_0} &= C_0, \quad \int_{S_0} x_{0i} n_i dS = 1 \end{aligned}$$

(постоянная C_0 определяется из изопериметрического условия). Краевые задачи для функций v_0, p_0 и u_0, q_0 совпадают, и поэтому $u_0 = v_0, q_0 = p_0 + \text{const}$, $\Omega_0 = \Omega_0^*$. В этом случае краевая задача эквивалентна задаче, сформулированной в работе [2] для приближения Стокса.

Для первого приближения по Re задача (1.1) приводится к виду

$$(1.5) \quad \begin{aligned} \Delta v_1 - \nabla p_1 &= (v_0 \nabla) v_0, \quad \nabla v_1 = 0, \\ \Delta u_1 - \nabla q_1 &= v_0 \nabla v_0 - (v_0 \nabla) v_0, \quad \nabla u_1 = 0, \\ (u_1)_\Sigma &= (v_1)_\Sigma = 0, \quad (v_1)_{S_0} = (u_1)_{S_0} = -f_1 \frac{\partial v_0}{\partial n}, \\ \left(\Omega_0 \Omega_1^* + \Omega_1 \Omega_0 + f_1 \frac{\partial}{\partial n} \Omega_0^2 \right)_{S_0} &= 2C_1, \quad \int_{S_0} f_1 ds = 0. \end{aligned}$$

Уменьшим число неизвестных функций в задаче (1.5), для чего сложим уравнения для \mathbf{v}_1 и \mathbf{u}_1 и перейдем к обозначениям

$$\mathbf{w}_1 = \frac{1}{2}(\mathbf{v}_1 + \mathbf{u}_1), \quad s_1 = \frac{1}{2}\left(p_1 + q_1 + \frac{v_0^2}{2}\right), \quad \omega_1 = \frac{1}{2}(\Omega_1 + \Omega_1^*),$$

имеем

$$(1.6) \quad \begin{aligned} \Delta \mathbf{w}_1 - \nabla s_1 &= 0, \quad \nabla \mathbf{w}_1 = 0, \\ (\mathbf{w}_1)_\Sigma &= 0, \quad (\mathbf{w}_1)_{S_0} = -f_1 \frac{\partial \mathbf{v}_0}{\partial \mathbf{n}}, \\ \left(\Omega_0 \omega_1 + f_1 \frac{\partial}{\partial \mathbf{n}} \Omega_0^2\right)_{S_0} &= C_1, \quad \int_{S_0} f_1 dS = 0. \end{aligned}$$

Можно заметить, что, поскольку постоянная C_1 определяется из изопериметрического условия, функции \mathbf{w}_1 и f_1 входят в краевую задачу (1.6) однородно и, следовательно, задача (1.6) имеет тривиальное решение $\mathbf{w}_1 = 0$, $f_1 \equiv 0$. Отсюда, в частности, следует, что $\mathbf{u}_1 = -\mathbf{v}_1$, $\Omega_1^* = -\Omega_1$.

Во втором приближении по Re задача (1.1) примет вид

$$\begin{aligned} \Delta \mathbf{v}_2 - \nabla p_2 &= (\mathbf{v}_1 \nabla) \mathbf{v}_0 + (\mathbf{v}_0 \nabla) \mathbf{v}_1, \quad \nabla \mathbf{v}_2 = 0, \\ \Delta \mathbf{u}_2 - \nabla q_2 &= (\mathbf{v}_0 \nabla) \mathbf{v}_1 + \mathbf{v}_0 \nabla \mathbf{v}_1 - (\mathbf{v}_1 \nabla) \mathbf{v}_0 - \mathbf{v}_1 \nabla \mathbf{v}_0, \quad \nabla \mathbf{u}_2 = 0, \\ (\mathbf{v}_2)_\Sigma &= (\mathbf{u}_2)_\Sigma = 0, \quad (\mathbf{v}_2)_{S_0} = (\mathbf{u}_2)_{S_0} = -f_2 \frac{\partial \mathbf{v}_0}{\partial \mathbf{n}}, \\ \left(\Omega_2 \Omega_0 + \Omega_0 \Omega_2^* - 2\Omega_1^2 + f_2 \frac{\partial}{\partial \mathbf{n}} \Omega_0^2\right)_{S_0} &= 2C_2, \quad \int_{S_0} f_2 dS = 0. \end{aligned}$$

Здесь учтено, что $f_1 \equiv 0$, $\mathbf{v}_0 = \mathbf{u}_0$, $\mathbf{v}_1 = -\mathbf{u}_1$. Уменьшим количество уравнений и неизвестных функций, сложив уравнения для \mathbf{v}_2 и \mathbf{u}_2 , и перейдем к обозначениям

$$\mathbf{w}_2 = \frac{1}{2}(\mathbf{u}_2 + \mathbf{v}_2), \quad s_2 = \frac{1}{2}[p_2 + q_2 - \mathbf{v}_1 \mathbf{v}_0], \quad \omega_2 = \frac{1}{2}(\Omega_2 + \Omega_2^*),$$

имеем

$$(1.7) \quad \begin{aligned} \Delta \mathbf{w}_2 - \nabla s_2 &= (\mathbf{v}_0 \nabla) \mathbf{v}_1 + \mathbf{v}_0 \nabla \mathbf{v}_1, \quad \nabla \mathbf{w}_2 = 0, \\ (\mathbf{w}_2)_{S_0} &= -f_2 \frac{\partial \mathbf{v}_0}{\partial \mathbf{n}}, \quad (\mathbf{w}_2)_\Sigma = 0, \\ \left(\Omega_0 \omega_2 - \Omega_1^2 + f_2 \frac{\partial}{\partial \mathbf{n}} \Omega_0^2\right)_{S_0} &= C_2, \quad \int_{S_0} f_2 dS = 0. \end{aligned}$$

2. Пусть на поверхности Σ задан равномерный поступательный поток $\mathbf{v}_\Sigma = \text{const}$, направленный вдоль оси x , поверхность Σ симметрична относительно плоскости yz и миделево сечение тела S_0 , оптимального в стоксовом приближении, проходит через начало координат. В этом случае задача для определения формы S_0 допускает решение, симметричное относительно плоскости yz . Покажем, что в случае, если поверхность S_0 симметрична относительно плоскости yz , функция f_2 , определяемая при решении задачи (1.7), будет четной функцией координаты x и, следовательно, тело, оптимальное при ненулевых числах Рейнольдса, с точностью до чле-

нов порядка $O(\text{Re}^3)$ также будет симметричным относительно плоскости yz . Введем обозначения

(2.1)

$$\begin{aligned} v_{ix}^+ &= \frac{1}{2} [v_{ix}(x, y, z) + v_{ix}(-x, y, z)], & v_{ix}^- &= \frac{1}{2} [v_{ix}(x, y, z) - v_{ix}(-x, y, z)], \\ v_{iy}^+ &= \frac{1}{2} [v_{iy}(x, y, z) - v_{iy}(-x, y, z)], & v_{iy}^- &= \frac{1}{2} [v_{iy}(x, y, z) + v_{iy}(-x, y, z)], \\ v_{iz}^+ &= \frac{1}{2} [v_{iz}(x, y, z) - v_{iz}(-x, y, z)], & v_{iz}^- &= \frac{1}{2} [v_{iz}(x, y, z) + v_{iz}(-x, y, z)], \\ p_i^+ &= \frac{1}{2} [p_i(x, y, z) - p_i(-x, y, z)], & p_i^- &= \frac{1}{2} [p_i(x, y, z) + p_i(-x, y, z)], \\ f_i^+ &= \frac{1}{2} [f_i(x, t) + f_i(-x, t)], & f_i^- &= \frac{1}{2} [f_i(x, t) - f_i(-x, t)]. \end{aligned}$$

Здесь предполагается, что поверхность тела S_0 определена уравнениями вида $y = y(x, t)$, $z = z(x, t)$. После подстановки выражений (2.1) в краевые задачи (1.4), (1.5) можно получить $\mathbf{v}_0^- = \mathbf{v}_1^+ = 0$. Подставляя далее (2.1) в задачу (1.7) и учитывая, что $\mathbf{v}_0^- = \mathbf{v}_1^+ = 0$, получим

$$\begin{aligned} \Delta \mathbf{w}_2^+ - \nabla s_2^+ &= (\mathbf{v}_0^+ \nabla) \mathbf{v}_1^- + \mathbf{v}_0^+ \nabla \mathbf{v}_1^-, & \mathbf{w}_2^+ &= 0, \\ (\mathbf{w}_2^+)_{\Sigma} &= 0, & (\mathbf{w}_2^+)_{S_0} &= -f_2^+ \frac{\partial \mathbf{v}_0^+}{\partial \mathbf{n}}, \\ \left[\Omega_0^+ \omega_2^+ - (\Omega_1^-)^2 + f_2^+ \frac{\partial}{\partial \mathbf{n}} (\Omega_0^+)^2 \right]_{S_0} &= C_2^+, \\ \Delta \mathbf{w}_2^- - \nabla s_2^- &= 0, & \nabla \mathbf{w}_2^- &= 0, & (\mathbf{w}_2^-)_{\Sigma} &= 0, & (\mathbf{w}_2^-)_{S_0} &= -f_2^- \frac{\partial \mathbf{v}_0^+}{\partial \mathbf{n}}, \\ \left[\Omega_0^+ \omega_2^- + f_2^- \frac{\partial}{\partial \mathbf{n}} (\Omega_0^+)^2 \right]_{S_0} &= C_2^-, \end{aligned}$$

где функции с индексами $+$ и $-$ определены аналогично функциям \mathbf{v}_i^+ , \mathbf{v}_i^- , p_i^+ , p_i^- ; C_2^+ и C_2^- — постоянные, определяемые из изопериметрического условия. Так как f_2^- — нечетная функция координаты x , то должны выполняться равенства

$$\int_{S_0} f_2^- dS = 0, \quad \int_{S_0} f_2^+ dS = 0.$$

Можно заметить, что краевая задача для функций \mathbf{w}_2^- , s_2^- , f_2^- однородная и, следовательно, имеет тривиальное решение $\mathbf{w}_2^- \equiv 0$, $f_2^- \equiv 0$. Таким образом, доказано, что краевая задача (1.7) имеет решение, симметричное относительно плоскости yz .

3. В качестве минимизируемого функционала G в работах [4, 5] рассматривалась скорость диссипации энергии во всем исследуемом объеме жидкости, т. е.

$$G(S) = \int_V \sum_{i,j=1}^3 \left(\frac{\partial v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial v_j}{\partial x_i} \right)^2 dV.$$

Этот функционал зависит от формы тела и числа Рейнольдса как от параметра. Пусть поверхность некоторого тела S описывается уравнениями $x_i =$

$= X_i(r, t)$. Рассмотрим семейство тел S_ε , поверхность которых описывается уравнениями $x_i = X_i(r, t) + \varepsilon n_i f(r, t)$, где ε — некоторый параметр; $f(r, t)$ — фиксированная функция. Тогда значения функционала на этом семействе будут представлять собой функцию двух переменных $G(S_\Sigma, Re) = g(\varepsilon, Re)$. Разложим функцию $g(\varepsilon, Re)$ в ряд Тэйлора в окрестности точки $\varepsilon = 0, Re = 0$. Имеем

$$g(\varepsilon, Re) = g(0, 0) + \varepsilon \frac{\partial g}{\partial \varepsilon} + Re \frac{\partial g}{\partial Re} + \frac{1}{2} \left(\varepsilon^2 \frac{\partial^2 g}{\partial \varepsilon^2} + 2\varepsilon Re \frac{\partial^2 g}{\partial \varepsilon \partial Re} + Re^2 \frac{\partial^2 g}{\partial Re^2} \right) + \dots$$

Здесь все производные вычисляются в точке $\varepsilon = 0, Re = 0$. Если $X_i(r, t) = x_{0i}(r, t)$, то из условия оптимальности следует, что $\partial g / \partial \varepsilon = 0$. Далее, поскольку тело, оптимальное в стоксовом приближении, является оптимальным и в первом приближении по числу Рейнольдса, $\partial / \partial Re (\partial g / \partial \varepsilon) = 0$. Таким образом, при вариациях поверхности S_0 вклад в функционал равен $(1/2)\varepsilon^2 \partial^2 g / \partial \varepsilon^2$. Положив теперь $\varepsilon = Re^2, f(r, t) = f_2(r, t)$, получим, что семейство поверхностей S_Σ с точностью до $O(Re^3)$ совпадает с семейством оптимальных тел, поэтому при малых числах Рейнольдса вклад от оптимизации имеет порядок $O(\varepsilon^2) = O(Re^4)$, и, следовательно, тело, оптимальное в стоксовом приближении, с большой степенью точности можно считать оптимальным и при малых числах Рейнольдса.

Рассмотрим два тела S и $S_1 \ni S$. Покажем, что с точностью до $O(Re^2)$ тело S_1 имеет сопротивление большее, чем тело S . Рассмотрим для этого однопараметрическое семейство тел $S(\alpha)$, описываемых уравнениями $x_i = x_i(r, t, \alpha)$, такое, что $S(0) = S, S(1) = S_1$ и для любого $\delta > 0 S(\alpha + \delta) \ni S(\alpha)$. На этом семействе тел функционал будет функцией одной переменной $\alpha: G(S(\alpha)) = g(\alpha)$. Из выражения для первой вариации функционала G [4, 5] следует

$$\frac{\partial g}{\partial \alpha} = \int_{S(\alpha)} f \left(\frac{\partial v}{\partial n} \frac{\partial u}{\partial n} \right) dS, \quad f = n_i \frac{\partial x_i}{\partial \alpha}.$$

Раскладывая функции v и u по степеням Re , получим

$$\frac{\partial g}{\partial \alpha} = \int_{S(\alpha)} f \left[\left(\frac{\partial v_0}{\partial n} \right)^2 + Re \left(\frac{\partial v_0}{\partial n} \frac{\partial u_1}{\partial n} + \frac{\partial u_0}{\partial n} \frac{\partial v_1}{\partial n} \right) \right] dS + O(Re^2).$$

Функции u_1 и v_1 должны удовлетворять нулевым граничным условиям. Поэтому, как видно из уравнений (1.4), (1.5), $u_0 = v_0, u_1 = -v_1$ и, следовательно,

$$\frac{\partial g}{\partial \alpha} = \int_{S(\alpha)} f \left(\frac{\partial v_0}{\partial n} \right)^2 dS + O(Re^2).$$

Поскольку при $\delta > 0 S(\alpha + \delta) \ni S(\alpha)$, то $f \geq 0$, и поэтому $\partial g / \partial \alpha \geq 0$, а так как g — монотонная функция, то $g(0) \leq g(1)$. Таким образом, доказано, что любое тело, содержащее данное, с точностью до членов порядка $O(Re^2)$ имеет сопротивление большее, чем данное тело.

4. В проведенных выше рассуждениях существенно использовано наличие конечной внешней поверхности Σ , так как разложения (1.3) пригодны лишь при условии $Re x_i \ll 1$. В случае бесконечной области разложения вида (1.3) необходимо сшивать с внешним разложением Озеена

($\text{Re} \rightarrow 0$ при $\xi_i = \text{Re}x_i$ фиксированном), заменяя граничные условия на поверхности Σ на соответствующие условия сшивки. В этом случае так же, как и в случае конечной области, удастся показать, что функция $f_1 \equiv 0$ удовлетворяет необходимым условиям оптимальности. Действительно, переходя к переменным $\xi_i = \text{Re}x_i$ и считая, что на бесконечности задан равномерный поступательный поток $v_\infty = \text{const}$, получим систему уравнений и граничных условий для функций внешнего разложения

$$(4.1) \quad \begin{aligned} \Delta_\xi v_\xi - \nabla_\xi p &= \text{Re}(v_\xi \nabla_\xi) v_\xi, & \nabla_\xi v_\xi &= 0, \\ \Delta_\xi u_\xi - \nabla_\xi q &= \text{Re}[u_\xi \nabla_\xi v_\xi - (v_\xi \nabla_\xi) u_\xi], & \nabla_\xi u_\xi &= 0, \\ (v_\xi)_\infty &= (u_\xi)_\infty = (1/\text{Re})v_\infty \end{aligned}$$

(индекс ξ означает, что соответствующие компоненты векторов вычислены в координатах ξ_i). Считая Re малым, разложим функции v_ξ , p , u_ξ , q по степеням Re . Поскольку граничное условие на бесконечности имеет порядок Re^{-1} , разложение функций v_ξ , p , u_ξ , q будем начинать с членов порядка Re^{-1}

$$(4.2) \quad \begin{aligned} v_\xi &= \frac{1}{\text{Re}} v_\xi^0 + v_\xi^1 + o(1), & p &= \frac{1}{\text{Re}} p^0 + p^1 + o(1), \\ u_\xi &= \frac{1}{\text{Re}} u_\xi^0 + u_\xi^1 + o(1), & q &= \frac{1}{\text{Re}} q^0 + q^1 + o(1). \end{aligned}$$

Подставляя разложение (4.2) в уравнения и краевые условия (4.1), приравнявая коэффициенты при равных степенях Re и выписывая условие сшивки с внутренним разложением (1.3), получим последовательность краевых задач для определения функций v_ξ^i , p^i , u_ξ^i , q^i . Можно убедиться, что решением для функций v_ξ^0 и u_ξ^0 будет $v_\xi^0 = u_\xi^0 = v_\infty$. Для функций первого приближения v_ξ^1 , p^1 , u_ξ^1 , q^1 уравнения (4.1) превращаются в уравнения Озеена

$$\Delta_\xi v_\xi^1 - \nabla_\xi p^1 = (v_\infty \nabla_\xi) v_\xi^1, \quad \Delta_\xi u_\xi^1 - \nabla_\xi q^1 = - (v_\infty \nabla_\xi) u_\xi^1, \quad \nabla_\xi u_\xi^1 = \nabla_\xi v_\xi^1 = 0.$$

Вместо того, чтобы сшивать функции v_ξ^1 , p^1 , u_ξ^1 , q^1 с соответствующими функциями разложения (1.3), будем сшивать функции $w_\xi^1 = (v_\xi^1 + u_\xi^1)/2$, $s^1 = (p^1 + q^1 + v_\infty^2/2)/2$ с функциями w_1 , s_1 . Для w_ξ^1 , s^1 имеем уравнения Стокса

$$(4.3) \quad \Delta_\xi w_\xi^1 - \nabla_\xi s^1 = 0, \quad \nabla_\xi w_\xi^1 = 0, (w^1)_\infty = 0.$$

Условие сшивки в этом случае имеет вид

$$(4.4) \quad \lim_{\text{Re} \rightarrow 0} w_x^1 = \lim_{\text{Re} \rightarrow 0} w_1$$

(x_i и ξ_i фиксированы).

Можно убедиться, что решением задачи (1.6), (4.3) при условии сшивки (4.4) будет $f_1 \equiv 0$, $w_1 \equiv 0$, $w_\xi^1 \equiv 0$. Таким образом, видно, что в случае бесконечной области на теле S_0 , оптимальном при нулевых числах Рейнольдса, необходимые условия оптимальности выполняются с точностью до $o(\text{Re})$. Во втором приближении для v в результате сшивки разложения (1.3) с разложением Озеена возникнут члены порядка $v_2 = O(\ln \text{Re})$ (см., например, [6]), и поэтому функция f_2 также будет иметь порядок $f_2 = O(\ln \text{Re})$. Такие же члены возникнут и в функционале G . В этом

случае, проводя рассуждения, аналогичные рассуждениям п. 3, можно показать, что выигрыш по функционалу в результате оптимизации имеет порядок $o(Re^3)$.

Поступила 3 I 1977

ЛИТЕРАТУРА

1. Сиразетдинов Т. К. Оптимальные задачи газодинамики. — «Изв. высш. учеб. заведений. Авиационная техника», 1963, № 2.
2. Pironneau O. On optimum profiles in Stokes flow. — «J. Fluid Mech.», 1973, vol. 51, N 1, p. 117.
3. Bourot J.-M. On the numerical computation of the optimum profile in Stokes flow. — «J. Fluid Mech.», 1974, vol. 65, N 3, p. 513.
4. Pironneau O. On the optimum design in fluid mechanics. — «J. Fluid Mech.», 1974, vol. 64, N 1, p. 97.
5. Миронов А. А. К задаче оптимизации формы тела в вязкой жидкости. — ПММ, 1975, т. 39, № 1, с. 103.
6. Proudman I., Pearson J. R. A. Expansions at small Reynolds number. — «J. Fluid Mech.», 1957, vol. 9, N 4, p. 593.

УДК 517.9 : 536.2

О ТЕПЛОПЕРЕДАЧЕ В ЛАМИНАРНОЙ ПРИСТЕННОЙ СТРУЕ

К. Б. Павлов, Л. Д. Покровский

(Москва)

Рассмотрение задач о нагревании сред в рамках линейной теории теплопроводности становится некорректным, если изменение температуры происходит в широких пределах, и это приводит к необходимости учета зависимости коэффициента теплопроводности от температуры. Например, подобная зависимость имеет место, когда в механизме теплопередачи существенную роль играет лучистый теплообмен [1].

Если коэффициент теплопроводности зависит от температуры по степенному закону, то распространение тепловых возмущений в среде с нулевой температурой происходит с конечной скоростью движения фронта тепловой волны [1]. Если к тому же в указанной среде имеются тепловые стоки, то фронт тепловой волны может оставаться неподвижным относительно источника тепловых возмущений [2]. Ниже показывается, что аналогичное явление пространственной локализации тепловых возмущений может быть обнаружено также при решении задач стационарного температурного пограничного слоя; этот факт обуславливается совместным влиянием степенной зависимости коэффициента теплопроводности от температуры и движением среды.

Рассмотрим задачу о стационарном распределении температуры в затопленной ламинарной струе, распространяющейся вдоль твердой плоской нагретой поверхности, температура которой $T_w = \text{const} > 0$. Пусть плоская струя жидкости, имеющей температуру $T = 0$, выходит в направлении оси x из узкой щели $x = 0, y = 0$ в полупространство $y > 0$, заполненное той же жидкостью (фиг. 1). Предполагается, что теплопроводность жидкости зависит от температуры по степенному закону, а остальные параметры жидкости постоянны.