

УДК 532.516

© 1992 г. Ю. Я. БОЛДЫРЕВ

**ПЕРИОДИЧЕСКАЯ ВАРИАЦИОННАЯ ЗАДАЧА, СВЯЗАННАЯ
С ЛИНЕЙНЫМ УРАВНЕНИЕМ РЕЙНОЛЬДСА**

Рассматривается периодическая задача об оптимизации микрогеометрии подшипника на газовой смазке по критерию максимума подъемной силы. Поле давления в газовом слое определяется с помощью уравнения Рейнольдса газовой смазки. Изучается случай малых чисел сжимаемости.

Проведены анализ системы необходимых условий экстремума вариационной задачи, на основе которого установлено существование оптимального профиля с бесконечным числом разрывов, и расширение вариационной задачи. Найдены предельные периодические оптимальные профили.

1. Постановка задачи. В [1, 2] найдена оптимальная микрогеометрия в задачах для подшипников с газовой смазкой, сообщающихся с атмосферой (средой) по всей своей границе. Предполагается, что подшипники работают в режиме малых чисел сжимаемости, а в качестве критерия оптимальности используется подъемная сила. Ниже в аналогичной постановке рассматривается задача об оптимизации микрогеометрии периодического профиля.

Стационарное уравнение Рейнольдса газодинамической теории смазки для случая малых чисел сжимаемости $\Lambda = 6\mu LU/(h_0^2 p_a)$ запишем в безразмерной дивергентной форме

$$\operatorname{div} \mathbf{Q} = 0, \quad \mathbf{Q} = -h^3 \nabla p_i + h \mathbf{v} \quad (1.1)$$

где \mathbf{Q} — нормированный вектор объемного расхода, p_i — безразмерное избыточное давление, отнесенное к соответствующему значению во внешней среде p_a ($p = 1 + \Lambda p_i + o(\Lambda^2)$), h — местная толщина смазочного слоя, отнесенная к характерной толщине h_0 ; \mathbf{v} — местный вектор скорости скольжения, нормированный по характерной скорости U ; μ — динамический коэффициент вязкости, L — характерный размер. В формулах (1.1) div и ∇ — двумерные операторы дивергенции и градиента (определяемые вдоль поверхности смазочного слоя).

Предполагаем, что профилируемая поверхность неподвижна, а гладкая поверхность лежит в плоскости (x_1, x_2) декартовых координат (x_1, x_2, x_3) и движется в направлении оси x_2 с постоянной скоростью $\mathbf{v} = i_2$ (фиг. 1).

Пусть область Ω , в которой изменяются переменные x_1 и x_2 , такова: $|x_1| < 0,5$, $0 < x_2 < 1$. Обозначим границу $\partial\Omega$, а ее части

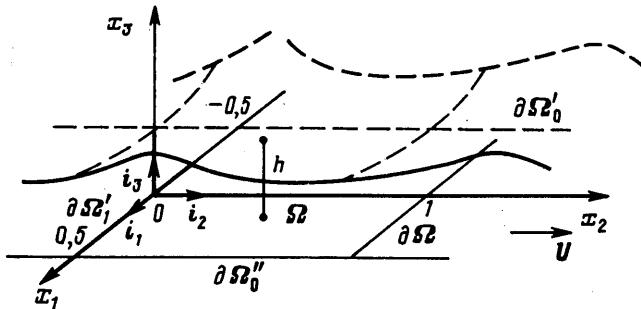
$$\partial\Omega'_0 = \{x_1, x_2 | x_1 = -0,5, 0 \leq x_2 \leq 1\}, \quad \partial\Omega''_0 = \{x_1, x_2 | x_1 = 0,5, 0 \leq x_2 \leq 1\}$$

$$\partial\Omega'_1 = \{x_1, x_2 | x_2 = 0, |x_1| \leq 0,5\}, \quad \partial\Omega''_1 = \{x_1, x_2 | x_2 = 1, |x_1| \leq 0,5\}$$

Предположим, что на частях $\partial\Omega'_0$ и $\partial\Omega''_0$, которые назовем внешними границами Ω , заданы условия равенства избыточного давления нулю

$$p_i|_{\partial\Omega'_0} = 0, \quad p_i|_{\partial\Omega''_0} = 0 \quad (1.2)$$

На двух других — $\partial\Omega'_1$ и $\partial\Omega''_1$, которые будем считать разделяющими



Фиг. 4

периоды, заданы условия периодичности по давлению и нормальной компоненте расхода

$$p_1(s)|_{\partial\Omega_1} = p_1(s)|_{\partial\Omega_1'}, \quad Q_n(s)|_{\partial\Omega_1} = Q_n(s)|_{\partial\Omega_1'} \quad (1.3)$$

где s — криволинейная координата контура.

Решение краевой задачи (1.1)–(1.3) будем искать в классе квадратично-суммируемых функций, имеющих первую обобщенную производную $W_2^1(\Omega)$. На величину толщины зазора $h(x_1, x_2)$, которая является в данной задаче управляющей функцией, принадлежащей к классу существенно ограниченных функций $L_\infty(\Omega)$, наложены ограничения

$$h_{\min} = 1 \leq h(x_1, x_2) \leq h_{\max} \quad (1.4)$$

Здесь h_{\max} задано, а равенство $h_{\min} = 1$ определяется нормировкой.

Главный вектор сил давления $\mathbf{R} = -\Lambda \int_{\Omega} p_1 \mathbf{n} d\Omega$, где \mathbf{n} — единичный вектор внешней нормали к Ω , $d\Omega$ — ее дифференциал. В дальнейшем предполагаем, что вектор нагрузки имеет направление, совпадающее с направлением оси x_3 исходной декартовой системы координат, связанной с подшипником. Проекция вектора \mathbf{R} на ось x_3 имеет вид

$$J = -\Lambda \int_{\Omega} p_1 d\Omega \quad (1.5)$$

В дальнейшем индекс 1 у избыточного давления опускаем. Итак, будем искать минимум функционала (1.5) при ограничениях (1.1)–(1.4) методами вариационного исчисления.

Удовлетворим первому из уравнений (1.1), определив периодическую функцию $M(x_1, x_2)$ соотношением $Q = \text{rot}(Mi_3)$, где i_3 — орт оси x_3 .

Перейдем к открытой области изменения функции $h(x_1, x_2)$, используя соотношение $\Psi = (h_{\max} - h)(h - 1) - v^2 = 0$, где $v(x_1, x_2)$ — дополнительное управление.

Построим вспомогательный функционал $I = \int_{\Omega} F d\Omega$ с расширенной функцией F вида

$$F = -p + (\eta, Q - \text{rot}(Mi_3)) + (\lambda, Q + h^3 \nabla p - hv) + \xi \psi \quad (1.6)$$

где η, λ, ξ — функциональные множители Лагранжа, первые два из которых — векторные, а ξ — скалярный; символом $(,)$ обозначено скалярное произведение векторов. Очевидно, что функционал I равен исходному J с

точностью до постоянного множителя Λ при выполнении всех ограничений.

2. Необходимые условия экстремума функционала I и их анализ.

Уравнения Эйлера – Лагранжа имеют вид

$$\eta + \lambda = 0, \quad (\mathbf{i}_3, \operatorname{rot} \eta) = 0 \quad (2.1)$$

$$\operatorname{div}(h^3 \lambda) + 1 = 0 \quad (2.2)$$

$$(\lambda, 3h^2 \nabla p - \mathbf{v}) + \xi(h_{\max} + 1 - 2h) = 0, \quad \xi v = 0 \quad (2.3)$$

Условия трансверсальности на границе $\partial\Omega$ таковы

$$\lambda_n \delta M - h^3 \lambda_n \delta p - \left(F + \lambda_\tau \frac{\partial M}{\partial \tau} - h^3 \lambda_n \frac{\partial p}{\partial n} \right) \delta n = 0 \quad (2.4)$$

где индексы τ и n – проекция величины на направление касательной τ и внешней нормали n к $\partial\Omega$, а δn – вариация нормали. В выражении (2.4) вариации δM и δp – полные, т. е. учитывают возможную подвижность границы.

В предположении, что функция профиля h имеет в Ω разрывы первого рода вдоль некоторых гладких линий γ , получим условия Эрдмана – Вейерштрасса

$$[\lambda_\tau]_-^+ \delta M - [h^3 \lambda_n]_-^+ \delta p - \left[F + \lambda_\tau \frac{\partial M}{\partial \tau} - h^3 \lambda_n \frac{\partial p}{\partial n} \right]_-^+ \delta n = 0 \quad (2.5)$$

Здесь символами $[]_-^+$ обозначены разности величин, стоящих в скобках, справа и слева от линии разрыва γ , а τ и n аналогично формуле (2.4) – проекции векторов касательной и нормали к γ , δn – вариация нормали к γ .

Приведем условие Вейерштрасса сильного минимума функционала I , опуская его подробный вывод, описанный в [2]

$$\begin{aligned} \epsilon &= (H - h) [(\lambda, \mathbf{R}(H, h) - m \lambda_n R_n(H, h))] > 0 \\ m &= (H^3 - h^3)/H^3, \quad \mathbf{R}(H, h) = (H^2 + Hh + h^2) \nabla p - \mathbf{v} \end{aligned} \quad (2.6)$$

Здесь H – допустимое значение профиля, причем ∇p и λ вычисляются на оптимальном профиле h . В условии Вейерштрасса (2.6) учитывается не только поточечное влияние величины H , но и поточечная ориентация области варьирования [3]. Из условия (2.6) следует

$$\begin{aligned} (\lambda, \mathbf{R}(h_{\min}, H)) - m_{\min} \lambda_n R_n(h_{\min}, H) &> 0, \quad h = h_{\min} \\ (\lambda, \mathbf{R}(h, h)) &= 0, \quad h_{\min} < h < h_{\max} \end{aligned} \quad (2.7)$$

$$(\lambda, \mathbf{R}(h_{\max}, H)) - m_{\max} \lambda_n R_n(h_{\max}, H) < 0, \quad h = h_{\max}$$

$$m_{\min} = \frac{H^3 - h_{\min}^3}{H^3}, \quad m_{\max} = \frac{H^3 - h_{\max}^3}{H^3}$$

Из (2.7), в частности, находим

$$(\lambda, \mathbf{R}(h_{\min}, h_{\min})) > 0, \quad (\lambda, \mathbf{R}(h_{\max}, h_{\max})) < 0 \quad (2.8)$$

Выберем ориентацию области варьирования в произвольной точке такой, что $\lambda_n = 0$ в (2.6), и перепишем (2.6) в виде

$$\epsilon = (H - h)(\lambda, \mathbf{R}(h, h)) + 3h(H - h)^2(\lambda, \nabla p) + (H - h)^3(\lambda, \nabla p) > 0$$

Отсюда получаем, что условие Вейерштрасса не нарушается в случае

$$(\lambda, \nabla p) > 0 \quad (2.9)$$

при $h_{\min} \leq h \leq h_{\max}$ в строго внутренних точках области Ω .

Неравенство (2.9) позволяет сделать выводы о знаке произведения (λ, v) в каждом из случаев, определяемых как условиями (2.8), так и промежуточным режимом, соответствующим последнему из соотношений (2.7). А именно для промежуточного режима $h_{\min} < h < h_{\max}$, согласно (2.7), имеем

$$(\lambda, v) > 0 \quad (2.10)$$

Для h_{\min} и h_{\max} неравенства (2.8) выполняются наиболее сильно, если

$$(\lambda, v) \leq 0, \quad h = h_{\min} \quad (2.11)$$

$$(\lambda, v) \geq 0, \quad h = h_{\max} \quad (2.12)$$

Итак, неравенства (2.10) – (2.12) показывают, как характер оптимального профиля h связан со знаками соответствующих скалярных произведений. Попытаемся определить знаки последних.

Приведем систему уравнений (2.1), (2.2) к виду

$$\lambda = \nabla \lambda_0, \quad \operatorname{div}(h^3 \lambda) + 1 = 0 \quad (2.13)$$

с помощью скалярной функции λ_0 , введенной для удовлетворения второму из уравнений (2.1). Краевые условия к системе уравнений для λ_0 (2.13) найдем из рассмотрения условий трансверсальности (2.4). В силу того, что контур области Ω фиксирован, имеем для вариаций нормали $\delta n = 0$, а из граничных условий (1.2) следует $\delta p = 0$ на $\partial\Omega_0'$ и $\partial\Omega_0''$. Тогда, согласно (2.4), находим $\lambda_0 \delta M = \partial\lambda_0 / \partial \tau \delta M = 0$, откуда в силу произвольности δM , выбрав соответствующую постоянную равной нулю, получим

$$\lambda_0(s)|_{\partial\Omega_0'} = 0, \quad \lambda_0(s)|_{\partial\Omega_0''} = 0 \quad (2.14)$$

где s – координата контура.

На тех же частях $\partial\Omega$, где выполняются условия периодичности (1.3), учитывая сказанное, найдем

$$(\lambda_\tau(s)|_{\partial\Omega_0'} - \lambda_\tau(s)|_{\partial\Omega_0''}) \delta M(s) - (h^3(s)\lambda_n(s)|_{\partial\Omega_0'} - h^3(s)\lambda_n(s)|_{\partial\Omega_0''}) \delta p(s) = 0$$

Отсюда в силу независимости вариаций получаем условия периодичности

$$\lambda_\tau(s)|_{\partial\Omega_0'} = \lambda_\tau(s)|_{\partial\Omega_0''}, \quad h^3(s)\lambda_n(s)|_{\partial\Omega_0'} = h^3(s)\lambda_n(s)|_{\partial\Omega_0''} \quad (2.15)$$

В [1, 2] при разыскании структуры оптимального профиля h существенно использовалось поведение векторов ∇p и $\lambda = \nabla \lambda_0$ на границе Ω .

Применяя этот же подход, рассмотрим неравенство Вейерштрасса (2.6) на границах $\partial\Omega_0'$ и $\partial\Omega_0''$. Заметим, что оно рассматривается в предельном смысле при движении из внутренности Ω к соответствующим границам. При этом предполагается, что к рассматриваемым точкам границы примыкают гладкие куски функции h . Согласно условию трансверсальности, здесь $\lambda_\tau = \partial\lambda_0 / \partial \tau = 0$, а $v_n = 0$ из постановки задачи, и неравенство (2.6) принимает вид

$$(H^3 - h^3) \left(\frac{\partial \lambda_0}{\partial n} \right) \frac{\partial p}{\partial n} > 0$$

Отсюда, в частности, следует, что при $h = h_{\max}$ и $h_{\min} < h < h_{\max}$ условие (2.9) не выполняется на внешних границах Ω , так как $H^3 - h^3 < 0$ в первом случае и $H^3 - h^3$ знакопеременно во втором.

Учитывая краевые условия (2.14) на $\partial\Omega_0'$ и $\partial\Omega_0''$, получаем, что вектор $\lambda = \nabla \lambda_0$ ортогонален внешней границе, как и в случае, рассмотренном в [2]. При этом, здесь также $(\lambda, v) = 0$ и, согласно (2.11) и (2.9), в указанном предельном смысле $h = h_{\min}$.

Изучим поведение вектора ∇p на внешних границах. Во-первых, в силу вида краевых условий (1.2) здесь $\nabla p = \mathbf{n} \partial p / \partial n$ (\mathbf{n} – внешняя нормаль). Во-вторых, в силу симметрии задачи и условий периодичности (1.3) из урав-

нений (1.1) имеем

$$\oint_{\partial\Omega} \operatorname{div} \mathbf{Q} ds = 2 \int_0^1 Q_n dx_2 = 2 \int_0^1 h^3 \frac{\partial p}{\partial n} dx_2 = 0 \quad (2.16)$$

Отсюда легко видеть, что величина $\partial p / \partial n$ знакопеременна на каждой из границ $\partial\Omega_0'$ и $\partial\Omega_0''$.

Из последнего следует, что к внешним границам Ω , согласно краевым условиям (1.2), примыкают как области повышения давления, так и области разрежения газа. С точки зрения поиска минимума функционала (1.5), естественно выбирать положительные в Ω функции h . Иначе говоря, необходимо искать такие поля давления, для которых всюду или на большей части внешних границ справедливо неравенство $\partial p / \partial n < 0$. Исходя из этого, условие (2.16) может быть удовлетворено, в частности, при $h_{\max} \rightarrow \infty$ в одной или в ряде точек внешней границы, где $\partial p / \partial n > 0$. Очевидно, что соотношение (2.16) надо рассматривать здесь в предельном смысле, т. е. при $h_{\max} \rightarrow \infty$ и $\partial p / \partial n \rightarrow +0$.

Оставляя этот случай для отдельного рассмотрения, укажем иной путь удовлетворения соотношению (2.16). А именно попытаемся найти такое поле давления, при котором на внешней границе среднее значение величины $\partial p / \partial n < 0$. При этом потребуем, чтобы интеграл от произведения $h^3 \partial p / \partial n$ обращался в нуль благодаря соответствующему скачкообразному изменению функции h на границах $\partial\Omega_0'$ и $\partial\Omega_0''$. С увеличением числа скачков до бесконечности получаем на границах так называемый скользящий режим, отвечающий бесконечному числу разрывов у оптимального профиля в области Ω .

Такая ситуация часто возникает в оптимальных процессах, описываемых уравнениями эллиптического типа с управляющими функциями в главной части дифференциального оператора [3, 4]. По этой причине необходимо расширить класс управляющих функций h за пределы пространства кусочно-гладких управлений и разыскивать в $L_\infty(\Omega)$ обобщенное оптимальное управление.

3. Расширенная вариационная задача. Для расширения требуется изменить исходную постановку задачи, произведя G -замыкание уравнения (1.1) [5]. Последнее означает переход к предельному аналогу уравнения Рейнольдса, отвечающему наличию в Ω бесконечно большого числа разрывов у функции h . Оставляя в стороне вывод предельных соотношений [6], приведем их окончательный вид в локальных координатах (n, τ) , связанных с линиями разрыва

$$\operatorname{div} \mathbf{Q}^* = 0, \quad \mathbf{Q}^* = -D \cdot \nabla p^* + R \cdot \mathbf{v} \quad (3.1)$$

$$D = \lambda_1 \mathbf{aa} + \lambda_2 \mathbf{bb}, \quad R = \mu_1 \mathbf{aa} + \mu_2 \mathbf{bb} \quad (3.2)$$

Здесь D и R — симметричные тензоры второго ранга, звездочки указывают на предельный характер величин, точкой обозначено скалярное произведение тензора на вектор, \mathbf{aa} и \mathbf{bb} — диады, λ_1, λ_2 и μ_1, μ_2 — собственные числа тензоров, отвечающие собственным векторам \mathbf{a} и \mathbf{b} , направленным по нормали и касательной к линии разрыва.

Важную роль в выводе уравнений (3.1) играет понятие предельной концентрации χ областей с $h > h_{\min}$ в данной точке Ω

$$\lim_{|S| \rightarrow 0} \frac{|S_+|}{|S|} = \chi \quad (3.3)$$

Здесь элемент S , такой, что его площадь $|S|$ много меньше площади Ω , однако его размеры велики по отношению к характерному размеру микроструктуры, $|S_+|$ и $|S_-|$ — соответственно площади, занятые в пределах S областями с $h = h_+ > h_{\min}$ и $h = h_- = h_{\min}$.

Аналогично (3.3) число $1-\alpha$ характеризует концентрацию в пределах S областей с толщиной h_- в данной точке Ω .

Определив средние значения h_+ и h_- следующим образом

$$\langle h_+^M \rangle = \frac{1}{|S_+|} \int_S h_+^M d\Omega, \quad \langle h_-^M \rangle = \frac{1}{|S_-|} \int_S h_-^M d\Omega, \quad |M| \geq 1$$

найдем среднее значение h^M на S

$$\langle h^M \rangle = \frac{|S_+|}{|S|} \langle h_+^M \rangle + \frac{|S_-|}{|S|} \langle h_-^M \rangle$$

и, переходя к пределу при $|S| \rightarrow 0$, получим

$$\langle h^M \rangle = \alpha \langle h_+^M \rangle + (1-\alpha) \langle h_-^M \rangle, \quad |M| \geq 1 \quad (3.4)$$

Приведем вид введенных выше собственных чисел, использующий конструкцию (3.4) [6]

$$\lambda_1 = \langle h^{-3} \rangle^{-1}, \quad \lambda_2 = \langle h^3 \rangle; \quad \mu_1 = \langle h^{-2} \rangle \langle h^{-3} \rangle^{-1}, \quad \mu_2 = \langle h \rangle \quad (3.5)$$

Итак, описание предельного поведения смазочного слоя в локальных координатах (n, τ) , связанных с линией разрыва h , дается соотношениями (3.1) – (3.5).

В качестве управляющих функций возьмем элементы тензоров D и R , определяемых соотношениями (3.2), (3.4) и (3.5). При этом само понятие управляющей функции требует здесь некоторого уточнения. Действительно, в данном случае в оптимальном профиле предполагается наличие некоторой предельной периодической структуры, которая может быть аппроксимирована большим числом одинаковых микропериодов в виде «микроканавок» на неподвижной поверхности.

Из сказанного очевиден смысл функции α , определяемой соотношением (3.3), – она характеризует предельную поточечную концентрацию микроканавок. При этом в микроканавках $h = h_+ > h_{\min}$, а вне их $h = h_- = h_{\min}$. Это замечание позволяет определить управляющую функцию – глубину микроканавок Δ – следующим образом: $\Delta > 0$ при $h > h_{\min}$ и $\Delta = 0$ при $h = h_{\min} = 1$.

Наконец, в качестве управляющей функции, очевидно, будет выступать и угол β – местный угол наклона оси предельного периода к направлению оси x_2 , вдоль которой происходит скольжение. Этот угол характеризует наклон одного из собственных векторов a или b , которые направлены по касательной τ и нормали n к линии разрыва функции h , в пределе совпадающей с осью микропериода.

Итак, предельные управляющие функции α , Δ и β определяют элементы тензоров D и R .

Заметим, что случай $\beta = 0$, отвечающий микроканавкам, параллельным оси x_2 , необходимо исключить, так как соответствующее ему решение системы (3.1) в согласии с исходными уравнениями (1.1) тривиально: $p = 0$ в Ω . Этот случай также не соответствует условию периодичности предельного профиля h по x_2 .

Отсюда и из того, что все микроканавки одинаковы, следует, что поле давления, определяемое уравнениями (3.1), «сглажено» в направлении скольжения вдоль оси x_2 и едино в каждом из сечений плоскостью $x_2 = \text{const}$.

Из этих рассуждений, естественно, следует, что управляющие функции α , Δ и β – функции одной независимой переменной x_1 . Из соотношения (3.4) для $\langle h^M \rangle$ видно, что величина $\langle h_-^M \rangle$ определяется условием $h_{\min} = 1$ согласно (1.4) и всюду в Ω $\langle h_-^M \rangle = 1$. Функция $\langle h_+^M \rangle$ характеризу-

ется поточечной глубиной микроканавок $\Delta(x_1)$, причем

$$\langle h_+^M(x_1) \rangle = \lim_{|S_+| \rightarrow 0} \frac{1}{|S_+|} \int_{S_+} h_+^M ds = (1 + \Delta(x_1))^M$$

Таким образом

$$\langle h^M(x_1) \rangle = (1 + \Delta(x_1))^M \chi(x_1) + 1 - \chi(x_1) \quad (3.6)$$

Перейдем от локальных координат (η, τ) , в которых записана система уравнений (3.1), к исходным (x_1, x_2) , связанным с поверхностью газового слоя, с помощью преобразования координат

$$\mathbf{a} = i_1 \cos \beta - i_2 \sin \beta, \quad \mathbf{b} = i_1 \sin \beta + i_2 \cos \beta$$

При этом слаженный характер решения в направлении скольжения в соответствии со сказанным выше приводит к независимости всех соотношений от x_2 , т. е. система уравнений (3.1) приобретает вид

$$\operatorname{div} \langle \mathbf{Q} \rangle = 0, \quad \langle \mathbf{Q} \rangle = -A i_1 i_1 \cdot i_1 \frac{dp}{dx_1} + B i_1 i_2 \cdot i_2 \quad (3.7)$$

$$A = \lambda_1 \cos^2 \beta + \lambda_2 \sin^2 \beta, \quad B = (\mu_2 - \mu_1) \frac{\sin 2\beta}{2}$$

Краевыми условиями к уравнениям (3.6) служат условия (1.2), которые запишем в форме

$$p(x_s) = p(x_f) = 0 \quad (3.8)$$

где $x_s = -0,5$ и $x_f = 0,5$ — границы Ω по x_1 , отвечающие $\partial\Omega'_0$ и $\partial\Omega''_0$. В рамках приведенных соображений относительно предельного оптимального решения функционал расширенной вариационной задачи, согласно (1.5), принимает вид

$$J = -\Lambda \int_{x_s}^{x_f} p dx_1 \quad (3.9)$$

На функции Δ , χ и β наложены следующие естественные ограничения

$$0 \leq \Delta \leq \Delta_{\max}, \quad 0 \leq \chi \leq 1, \quad -\frac{\pi}{2} \leq \beta \leq \frac{\pi}{2} \quad (3.10)$$

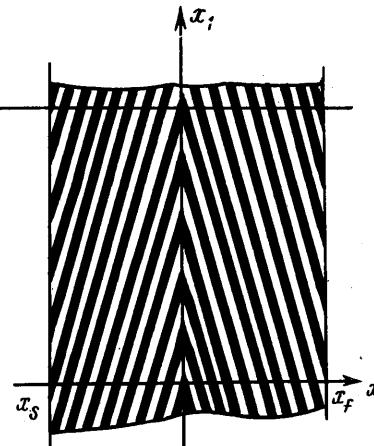
Итак, расширенная вариационная задача представляет собой следующую вариационную задачу для нескольких функций одного независимого переменного [7]. Среди существенно ограниченных на $[x_s, x_f]$ функций Δ , χ и β , удовлетворяющих неравенствам (3.10), и среди обобщенных решений краевой задачи (3.7) — (3.8) с коэффициентами, определяемыми соотношениями (3.5), (3.6), найти те, которые дают экстремум функционалу (3.9).

Анализ системы необходимых условий вариационной задачи (3.7) — (3.10) показывает, что оптимальный профиль может быть реализован двумя видами решений. Причем оба они связаны с естественной симметрией задачи по отношению к направлению скольжения вдоль оси x_2 .

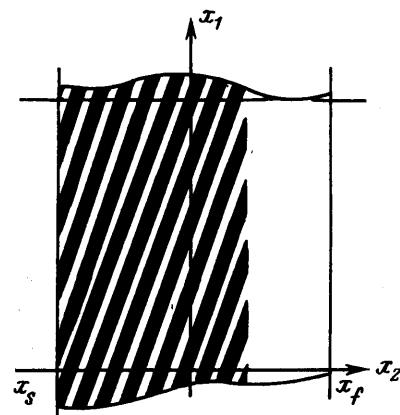
Первое решение — симметричное, ему отвечает нулевой расход газа: $Q=0$ и «шевронный» профиль (фиг. 2) с параметрами $\Delta(x_1)=2,653$, $\chi(x_1)=0,500$, $\beta(x_1)=\pm 0,2736$ ($\pm 15,7^\circ$). При этом величина подъемной силы $J=-0,02279\Lambda$, а поле давления описывается формулой

$$p(x_1) = \begin{cases} 0,04559(2x_1+1), & x_1 \in [-0,5; 0] \\ -0,04559(2x_1-1), & x_1 \in (0; 0,5] \end{cases}$$

с максимумом в точке $x_1=0$, равным 0,04559.



Фиг. 2



Фиг. 3

Второе решение реализуется одним из двух способов: в первом (фиг. 3) микроканавки расположены в области $[-0,5; 0,2292]$; во втором, наоборот,— в области $[-0,2292; 0,5]$. Естественно, что параметры микроканавок в обоих случаях одинаковы: $\Delta(x_1)=3,189$; $\alpha(x_1)=0,6537$; $\beta(x_1)=\pm 0,3773$ ($\pm 18,2^\circ$). Подъемная сила $J=-0,02179\Lambda$. В случае расположения микроканавок, отвечающем фиг. 3, поле давления описывается формулами

$$p(x_1) = \begin{cases} 0,02988(2x_1+1), & x_1 \in [-0,5; 0,2292] \\ -0,08045(2x_1-1), & x_1 \in (0,2292; 0,5] \end{cases}$$

с максимумом в точке $x_1=0,2292$, равным 0,04357.

Таким образом, большую подъемную силу в рамках расширенной задачи имеет шевронный профиль.

В заключение отметим, что подъемная сила оптимального периодического профиля выше, чем подъемная сила оптимального профиля открытого типа, сообщающегося со средой на всей своей границе [1]. Действительно, приведенная в [1] величина $I=-0,02\Lambda$ (для аналогичной изучаемой здесь квадратной области Ω) меньше, чем любое из приведенных выше значений подъемной силы в периодической задаче.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Болдырев Ю. Я., Троицкий В. А. Одна пространственная вариационная задача газодинамической теории смазки // Изв. АН СССР. МЖГ. 1975. № 5. С. 34–39.
2. Болдырев Ю. Я., Борисов Ю. В. Упорный секторный подшипник с газовой смазкой, имеющий максимальную несущую способность // Изв. АН СССР. МЖГ. 1990. № 6. С. 35–42.
3. Лурье К. А. Оптимальное управление в задачах математической физики. М.: Наука, 1975. 478 с.
4. Райтум У. Е. Задачи оптимального управления для эллиптических уравнений. Рига: Зиннатне, 1989. 276 с.
5. Жиков В. В., Козлов С. М., Олейник О. А., Ха Твен Нгоан. Усреднение и G -сходимость дифференциальных операторов // Успехи мат. наук. 1979. Т. 34. № 5. С. 65–133.
6. Болдырев Ю. Я. К проблеме построения асимптотического аналога уравнения Рейнольдса газовой смазки. Изв. АН СССР. МЖГ. 1991. № 6. С. 8–14.
7. Теория оптимальных аэродинамических форм/Под ред. Миеле. М.: Мир, 1969. 507 с.