

УДК 533.697.4:517.97

**ПОСТРОЕНИЕ НЕСИММЕТРИЧНЫХ СОПЕЛ МАКСИМАЛЬНОГО
МОМЕНТА ПРИ ДОПОЛНИТЕЛЬНЫХ УСЛОВИЯХ
НА ГЕОМЕТРИЧЕСКИЕ И СИЛОВЫЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ**

РЫЛОВ А. И.

Решена вариационная задача о построении несимметричных плоских сопел, реализующих максимальный момент относительно некоторой точки. Контуры сопла предполагаются невзаимодействующими. Используется метод неопределенного контрольного контура [1]. Решение данной задачи содержит как частный случай решение задачи построения сопла максимальной тяги и в том числе при заданной подъемной силе [1–3]. Показано, что построение сопла максимального момента при дополнительных условиях на тягу и подъемную силу или на момент относительно другой точки, сводится к построению сопла максимального момента относительно некоторой вспомогательной точки.

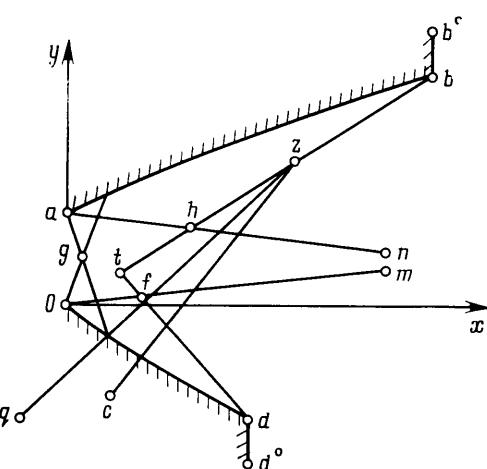
1. Рассмотрим сверхзвуковое несимметричное плоское сопло с контурами ab и $0d$ (см. фигуру). Пусть внутри сопла реализуется сверхзвуковое безударное течение невязкого и нетеплопроводного газа. В силу этого вдоль каждой линии тока энтропия и полная энтальпия постоянны, но для разных линий тока они могут быть отличны друг от друга, т. е. течение может быть как однородным (безвихревым), так и неоднородным (вихревым).

Предполагается, что контуры сопла не взаимодействуют, т. е. последние характеристики an и $0m$ начальных вееров разрежения проходят правее концевых точек обоих контуров. Внешнее давление для верхнего контура равно p_1 , для нижнего — p_2 , т. е. давление $p_1(p_2)$ действует на торец $bb^o(dd^o)$, если он существует, или, в противном случае, на внешнюю часть контура $ab(0d)$.

Используя интегральный закон сохранения момента количества движения и полярную систему координат с центром c (см. фигуру), момент сил m_c , создаваемый контурами сопла

относительно точки c , с точностью до несущественной постоянной может быть следующим образом выражен через распределение газодинамических и геометрических параметров на неопределенном пока контуре dtb и координаты концевых точек b и d :

$$m_c = \int_d^b [prr' - wr \sin(\theta - \varphi)] d\psi - p_1 \frac{r_b^2}{2} + p_2 \frac{r_d^2}{2} \quad (1.1)$$



Здесь и далее p — давление, ρ — плотность, w — модуль вектора скорости, θ — угол вектора скорости с осью x , r — расстояние от точки c до текущей точки z контура dtb , φ — угол, составляемый радиус-вектором Oz с осью x , ψ — функция тока, штрих означает производную по ψ вдоль dtb , M — число Маха, a — скорость звука.

Введя функцию тока ψ , после простых преобразований имеем

$$d\psi = \rho w(r \cos(\theta - \varphi)) d\varphi - \sin(\theta - \varphi) dr \quad (1.2)$$

$$L = \varphi' - \operatorname{tg}(\theta - \varphi) \frac{r'}{r} - \frac{1}{\rho w r \cos(\theta - \varphi)} = 0$$

Задача формулируется следующим образом. Для заданных ограничений на концевые точки b и d требуется так выбрать контуры ab и Od , чтобы момент m_c , определяемый формулой (1.1), был максимальным.

Для решения поставленной задачи воспользуемся одной из модификаций метода контрольного контура — методом неопределенного контрольного контура [1]. В соответствии с этим составим вспомогательный функционал

$$I = m_c + \int_a^b \mu(\psi) L d\psi$$

где $\mu(\psi)$ — переменный множитель Лагранжа.

При допускаемом варьировании $m_c = I$. В качестве управления выбираем $\varphi = \varphi(\psi)$, а функцию $r = r(\psi)$ на dtb оставляем неизменной. В дальнейшем под вариацией δg понимаем приращение функции g при фиксированном ψ , а под Δr и $\Delta\varphi$ — приращения координат точек b или d .

Вычислив вариацию δI , получим

$$\delta I = \int_d^b (W_1 \delta w + W_2 \delta \theta + W_3 \delta \varphi) d\psi + \delta I_1 + \delta I_2 \quad (1.3)$$

$$W_1 = -\rho w r' - r \sin(\theta - \varphi) - \mu \frac{M^2 - 1}{\rho w^2 r \cos(\theta - \varphi)} \quad (1.4)$$

$$W_2 = -w r \cos(\theta - \varphi) - \mu \frac{\rho w r' + \sin(\theta - \varphi)}{\rho w r \cos^2(\theta - \varphi)} \quad (1.5)$$

$$W_3 = -W_2 - \mu'$$

$$\delta I_i = (-1)^{i+1} \left[(p - p_i) r - \mu \frac{\operatorname{tg}(\theta - \varphi)}{r} \right] \Delta r + (-1)^{i+1} \mu \Delta \varphi$$

где $i=1$ отвечает точке b , $i=2$ — точке d .

При вычислении δI учтено, что для неоднородных, т. е. вихревых, течений $\delta p = -\rho w \delta w$, $\delta \rho = -\rho w \delta w / a^2$, так как вариации берутся при постоянном ψ , а также то, что в концевых точках контуров $d\varphi/dr = \operatorname{tg}(\theta - \varphi)/r$. Также отметим, что на отрезках ft и th , лежащих вне областей влияния контуров ab и Od , $\delta w = \delta \theta = \delta \varphi = 0$, т. е. в выражении для δI интеграл по dtb разбивается на два интеграла — по df и hb .

Следуя [1], для любого, не обязательно оптимального сопла можно так выбрать $r(\psi)$ и $\mu(\psi)$ на df и hb , что в выражении для δI W_1 и W_2 обратятся в нуль. Действительно, решая алгебраическую систему $W_1 = 0$, $W_2 = 0$, где W_1 и W_2 определены выражениями (1.4) и (1.5), находим

$$r' = \pm \frac{\cos(\alpha \pm (\theta - \varphi))}{\rho w \sin \alpha}, \quad \mu = \mp r^2 q \cos^2(\theta - \varphi) \quad (1.6)$$

$$\alpha = \arcsin \frac{1}{M}, \quad q = \frac{\rho w^2}{\sqrt{M^2 - 1}}$$

Здесь и далее верхний знак отвечает отрезку hb , нижний — fd . Из (1.6) вытекает, что hb — отрезок характеристики первого семейства, fd — второго. При указанном выборе r' и μ $W_1=W_2=0$, $\dot{W}_3=-\mu'$. Поэтому, учитывая выражение (1.3) для δI , из необходимого условия оптимальности $\delta I \leq 0$ получаем следующие необходимые условия экстремума:

$$\begin{aligned} r^2 q \cos^2(\theta - \varphi) &= \text{const} & (1.7) \\ \delta I_i &= [q \sin(\theta - \varphi) \cos(\theta - \varphi) - (-1)^i (p - p_i)] r \Delta r - \\ &\quad - q \cos^2(\theta - \varphi) r^2 \Delta \varphi = f_i \Delta x + g_i \Delta y \leq 0 & (1.8) \\ f_i &= r(q \cos(\theta - \varphi) \sin \theta - (-1)^i (p - p_i) \cos \varphi), \\ g_i &= -r(q \cos(\theta - \varphi) \cos \theta + (-1)^i (p - p_i) \sin \varphi) \end{aligned}$$

Условие (1.7) должно быть выполнено на отрезках характеристик hb и fd , условия (1.8) — в точках b ($i=1$) и d ($i=2$).

Полученных условий (1.7) и (1.8) с учетом уравнений характеристик (1.6) и условий совместности

$$dp \pm q d\theta = 0 \quad (1.9)$$

которые справедливы на характеристиках первого (hb) и второго (fd) семейств, достаточно для построения оптимального сопла.

Заметим, что все полученные выше условия, так же как и условия совместности (1.9), справедливы как для безвихревых, так и для вихревых течений. Если течение безвихревое, то уравнение (1.9) интегрируется и принимает вид

$$\theta \mp h(M) = \text{const}, \quad h(M) = \int \frac{\sqrt{M^2 - 1}}{w} dw$$

В безвихревом случае условие оптимальности (1.7) с использованием условий совместности (1.9) и уравнений характеристик (1.6) позволит получить еще одно условие оптимальности

$$rw \sin(\varphi - \theta \mp \alpha) / \cos \alpha = \text{const} \quad (1.10)$$

Постановка данной задачи в полярных координатах и выбор в качестве управления функции $\varphi(\psi)$ на dtb (фиг. 1) оказались удачными. Конечно, в качестве управления можно взять $r(\psi)$, можно использовать и декартовы координаты, но в этих случаях требуются гораздо более сложные выкладки.

Рассмотрим один предельный случай. Пусть точка c удаляется на бесконечность вдоль прямой, проходящей через точку 0 , и угол, составляемый отрезком $c0$ с осью x равен $\beta = \text{const}$. Из общих соображений ясно, что сопло максимального момента при этом переходит одновременно в сопло, реализующее максимальную силу в направлении, перпендикулярном отрезку $c0$. Это же видно из условий оптимальности. Так, (1.7) переходит в следующее условие для hb и fd :

$$q \cos^2(\theta - \beta) = \text{const} \quad (1.11)$$

Условие (1.11) можно получить из условий оптимальности, выведенных ранее в [3]. При $\beta = \pi/2$ (1.11) переходит в известное условие максимума тяги [1, 2] $q \sin^2 \theta = \text{const}$. То же можно сказать и про дополнительный интеграл, отвечающий безвихревому случаю. Так, при $\beta = \pi/2$ (1.10) переходит в равенство $w \cos(\theta \mp \alpha) / \cos \alpha = \text{const}$ [1, 2].

При построении оптимального сопла необходимо так подобрать интенсивности начальных вееров разрежения gah и $g0f$ (см. фигуру) и положе-

ния точек h и f на характеристиках an и $0m$, чтобы в концевых точках b и d характеристик hb и fd , построенных с использованием соотношений (1.6), (1.7) и (1.9), были выполнены по два граничных условия. Эти условия связаны с габаритными ограничениями и условиями оптимальности (1.8). Пусть, например, в точке b $x_b \leq x^{\circ}$, $y_b \leq y^{\circ}$. Тогда возможны три варианта условий для точки b . Это либо $x_b = x^{\circ}$, $y_b = y^{\circ}$ (если $f_1 \geq 0$, $g_1 \geq 0$); либо $x_b = x^{\circ}$, $g_1 = 0$ (если $y_b < y^{\circ}$, $f_1 \geq 0$); либо $y_b = y^{\circ}$, $f_1 = 0$ (если $x_b < x^{\circ}$, $g_1 \geq 0$). Последний случай может иметь место, если точка c находится существенно правее оси y . Если концевая точка верхнего контура задана жестко и y° достаточно велико, то может иметь место решение с торцом bb° , при этом в точке b $g_1 = 0$. Аналогично рассматриваются условия и для точки d . Затем по известным характеристикам hb и fd решаются задачи Гурса для областей ahb и $0/d$ и находятся контуры ab и $0d$.

Надо отметить, что, так же как и в соплах максимальной тяги при заданной подъемной силе [3], при некоторых габаритных ограничениях реализуется более сложная картина течения, требующая привлечения общего метода множителей Лагранжа [1]. Указанные случаи аналогичны рассмотренным в [3].

2. Рассмотрим задачу о построении несимметричного сопла, реализующего максимальный момент m_c относительно точки c (см. фигуру) при заданных величинах тяги $\chi_x = X$ и подъемной силы $\chi_y = Y$. Здесь χ_x (χ_y) является горизонтальной (вертикальной) составляющей интеграла сил давления по обоим контурам.

Данная задача является изопериметрической и сводится к поиску экстремума вспомогательного функционала

$$I = m_c + \lambda \chi_x + \gamma \chi_y + \int_b^d \mu(\psi) L d\psi - \lambda X - \gamma Y \quad (2.1)$$

где λ и γ — постоянные, а $\mu(\psi)$ — переменный множители Лагранжа, L дается соотношением (1.2).

При допустимом варьировании $m_c = I$. Данная задача может быть решена стандартным способом, т. е. приравниванием нулю вариации функционала I (после записи m_c , χ_x и χ_y через интегралы по db и функции точек b и d по аналогии с выражением (1.1)) и получением в конечном итоге необходимых условий экстремума. Но, как оказывается, можно воспользоваться решенной выше задачей о построении сопла максимального момента. Для этого заметим, используя известный факт из теоретической механики, что момент m_q , создаваемый соплом относительно точки q с координатами $x_q = x_c - \gamma$, $y_q = y_c - \lambda$, равен

$$m_q = m_c + \lambda \chi_x + \gamma \chi_y$$

Поэтому, учитывая, что два последних слагаемых в (2.1) постоянны, (2.1) можно переписать в виде

$$I = m_q + \int_d^b \mu(\psi) L d\psi \quad (2.2)$$

Следовательно, сформулированная изопериметрическая задача сводится к задаче о построении сопла максимального момента относительно вспомогательной точки q . Одновременно становится ясным геометрический смысл множителей Лагранжа λ и γ : они характеризуют смещение вспомогательной точки q относительно исходной точки c .

По аналогии с полярными координатами r , ϕ , связанными с точкой c , введем полярные координаты s , ω , связанные с точкой q . Тогда полученные выше условия оптимальности (1.7), (1.8) для характеристик hb и fd

и точек b и d переносятся на изопериметрическую задачу, с той лишь разницей, что в (1.7) и (1.8) вместо r и φ берутся s и ω .

Чтобы переписать эти условия в исходных координатах r и φ , выпишем вспомогательные выражения, получаемые с помощью простых геометрических вычислений

$$\Phi_1 = s \cos(\theta - \omega) = r \cos(\theta - \varphi) + \gamma \cos \theta + \lambda \sin \theta$$

$$\Phi_2 = s \cos \omega = r \cos \varphi + \gamma, \quad \Phi_3 = s \sin \omega = r \sin \varphi + \lambda$$

Именно в таких сочетаниях s и ω войдут в условия оптимальности, как это видно из (1.7) и (1.8), при условии, что r заменено на s , а φ на ω .

Итак, условия оптимальности для изопериметрической задачи в исходных координатах r и φ , связанных с точкой c , имеют вид

$$\Phi_1^2 q = \text{const} \quad (2.3)$$

$$\begin{aligned} \delta I_i = & (\Phi_1 q \sin \theta - (-1)^i \Phi_2 (p - p_i)) \Delta x - \\ & - (\Phi_1 q \cos \theta + (-1)^i \Phi_3 (p - p_i)) \Delta y \end{aligned} \quad (2.4)$$

Условие (2.3) должно выполняться на характеристиках hb и fd , а условие (2.4) – в точках b и d (при $i=1, 2$ соответственно).

И наконец, множители λ и γ должны быть выбраны так, чтобы выполнились два изопериметрических условия: $\chi_x = X$ и $\chi_y = Y$.

Очевидно, к решению рассмотренной задачи сводится и решение задачи о построении сопла максимальной тяги при заданной подъемной силе (или наоборот) и при заданном моменте относительно некоторой точки c . И, как оказывается, к решению задачи о построении сопла максимального момента m_t относительно некоторой точки t сводится задача о максимуме момента m_c относительно точки c при заданном моменте m_q относительно точки q . Действительно, в этом случае задача состоит в построении сопла, реализующего максимум величины $m^\circ = m_c + km_q$, где k – постоянный множитель Лагранжа. Используя вычисления, применявшиеся выше, можно показать, что $m^\circ = (1+k)m_t$ и что точка t лежит на прямой, проходящей через точки c и q , и координаты ее таковы

$$x_t = x_c - (x_c - x_q) \frac{k}{1+k}, \quad y_t = y_c - (y_c - y_q) \frac{k}{1+k}$$

Автор благодарит А. Н. Крайко за полезные обсуждения и оценку работы.

ЛИТЕРАТУРА

1. Крайко А. Н. Вариационные задачи газовой динамики. М.: Наука, 1979. 447 с.
2. Шмыглевский Ю. Д. Некоторые вариационные задачи газовой динамики. М.: ВЦ АН СССР, 1963. 142 с.
3. Рылов А. И. О построении компактных несимметричных сопл максимальной тяги при заданной подъемной силе.– Изв. АН СССР. МЖГ, 1981, № 6, с. 132–136.

Новосибирск

Поступила в редакцию
25.III.1983