

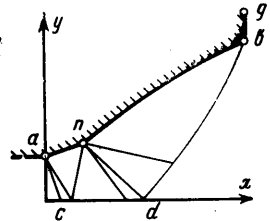
К РЕШЕНИЮ ВАРИАЦИОННЫХ ЗАДАЧ ГАЗОВОЙ ДИНАМИКИ СВЕРХЗВУКОВЫХ НЕРАВНОВЕСНЫХ ТЕЧЕНИЙ

А. А. ОСИПОВ (Москва)

В работах [1, 2] решалась задача оптимизации сверхзвуковой части сопла для течения газа при наличии в нем каких-либо неравновесных процессов. Авторами рассматривалась такая схема течения, когда замыкающая линия Маха первого семейства приходит в начальный пучок волн разрежения. В то же время в работе [3] при решении аналогичной задачи для случая течения газа с инородными частицами было показано, что целесообразно рассмотреть и другую схему, когда замыкающая характеристика приходит на ось симметрии вне начального пучка волн разрежения. Ниже приведены результаты рассмотрения такой схемы для течения газа при наличии в нем неравновесных процессов. Получены необходимые условия, определяющие оптимальный контур, и, в частности, условия, определяющие координату x и величину излома в угловых точках.

Обозначения: $w, u, v, p, \rho, h, q, \omega$ — параметры течения; λ^j, Q — множители Лагранжа; f^j, f^{0j} — известные функции, стоящие в изопериметрических условиях; K^j — заданные константы; Φ, F — известные функции параметров течения и множителей; K — некоторая константа; P — известная функция параметров течения; p^+ — внешнее давление; a — скорость звука.

Индексы: x, y, x', v, p, ρ, q — частные производные; b, n — параметры в точках; плюс и минус — параметры в точке справа, слева.



1. Пусть x, y — прямоугольные координаты. В осесимметричном случае ось x направлена по оси симметрии. При той же постановке задачи и обозначениях параметров течения, что и в работе [1], течение газа при наличии в нем неравновесных процессов может быть описано уравнениями

$$\begin{aligned} u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x} &= 0, & u \frac{\partial v}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial y} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y} &= 0 \\ \rho \frac{\partial u}{\partial x} + \rho \frac{\partial v}{\partial y} + u \frac{\partial \rho}{\partial x} + v \frac{\partial \rho}{\partial y} + \frac{\nu \rho v}{y} &= 0 \\ u \frac{\partial h}{\partial x} + v \frac{\partial h}{\partial y} - \frac{u}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x} - \frac{v}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y} &= 0, & u \frac{\partial q}{\partial x} + v \frac{\partial q}{\partial y} - \omega(p, \rho, q) &= 0 \end{aligned}$$

$(h = h(p, \rho, q))$

Здесь $\nu = 0$ и 1 в плоском и осесимметричном случае.

Требуется построить контур ag сверхзвуковой части сопла (фигура), обеспечивающий максимум тяги, при заданном течении левее характеристики ac , максимально допустимой длине X и при выполнении определенных изопериметрических условий, которые запишем в виде

$$K^j = \int_a^b f^j(y, x, x', v, p, \rho, q) dy + \int_b^g f^{0j}(y, x, x') dy \quad (1.1)$$

где K^j — заданная константа ($j = 1, 2, \dots, m$).

2. Метод получения необходимых условий, определяющих оптимальный контур, аналогичен примененному в [3]. При этом оказывается, что оптимальный контур ab должен удовлетворять следующим условиям:

$$(x' \mu_2 - \mu_1) v \frac{du}{dy} - \mu_3 \left[\frac{d}{dy}(\rho v) + \frac{\nu \rho v}{y} \right] + \Phi_x - (\Phi_{x'})' - \frac{d\alpha_1}{dy} = 0$$

Ординаты угловых точек n и величины излома в них определяются уравнениями

$$\begin{aligned} (\Phi_{x'} + \alpha)_{n-} + (\Phi_{x'} + \alpha)_{n+} - \int_{n-}^{n+} \left[\mu_1 v du + \mu_2 \left(v dv + \frac{1}{\rho} dp \right) + \right. \\ \left. + \mu_3 d(\rho v) + \mu_4 \left(-v \frac{h_p}{a^2} dp + h_{pv} d\rho \right) \right] = 0 \end{aligned}$$

$$(\Phi - x'\Phi_{x'} - \alpha x')_{n-} - (\Phi - x'\Phi_{x'} - \alpha x')_{n+} + \int_{n-}^{n+} \left[\mu_1 \left(u du + \frac{1}{\rho} dp \right) + \mu_2 u dv + \mu_3 d(\rho u) + \mu_4 \left(-\frac{h_p}{a^2} u dp + h_p u d\rho \right) \right] = 0$$

Условия в точке b имеют вид

$$(\Phi - x'\Phi_{x'} - \alpha x')_{b-} - F_{x',b+} \geq 0, \quad (\Phi_{x'} + \alpha)_{b-} - F_{x',b+} \geq 0.$$

На участке $x = X$ контура bg должно выполняться неравенство

$$F_x - (F_{x'})' \geq 0$$

$$\Phi = y^v p + \sum_{j=1}^m \lambda^j f^j(y, x, x', v, p, \rho, q) \quad F = y^v p' + \sum_{j=1}^m \lambda^j f^{0j}(y, x, x')$$

Здесь λ^j — постоянные множители Лагранжа, выбираемые из условий удовлетворения изопериметрическим условиям (1.1). Переменные множители $\mu_i(x, y)$ и $Q(x, y)$ удовлетворяют уравнениям: на линиях Маха

$$\begin{aligned} & (v + ux') d\mu_3 + \frac{u}{\rho} (u - vx') d\mu_2 + \frac{v}{\rho} (vx' - u) d\mu_1 - \\ & - dx \left[\mu_1 \left\{ \frac{ux' + v}{x'\rho} \frac{du}{dy} + \frac{v(vx' - u)}{x'\rho^2} \frac{d\rho}{dy} + \frac{(vx' - u)vv}{\rho x'y} \right\} + \right. \\ & \left. + \mu_2 \left\{ \frac{ux' + v}{x'\rho} \frac{dv}{dy} - \frac{u(vx' - u)}{\rho^2 x'} \frac{d\rho}{dy} - \frac{vv(vx' - u)}{\rho y} \right\} + \right. \\ & \left. + \frac{\mu_3 v}{x'y} (ux' + v) + \mu_4 \left\{ \frac{h_p}{x'\rho} (ux' + v) \frac{d\rho}{dy} + \frac{(vx' - u)h_p}{a^2 x'} \left(v \frac{du}{dy} - u \frac{dv}{dy} \right) + \right. \right. \\ & \left. \left. + \frac{vh_p v}{u} \left(\frac{1}{x'} + x' \right) \right\} + \frac{(vx' - u)^2}{x'} Q\omega_p + \left(\frac{1}{x'} + x' \right) Q\omega_\rho + \right. \\ & \left. + (\mu_4 h_q + Q) \left\{ \frac{\omega}{\rho} \left(x' + \frac{1}{x'} \right) - \frac{ux' + v}{x'\rho} \frac{dq}{dy} \right\} \right] = 0 \\ & \left(x' = \frac{-uv \pm a\sqrt{w^2 - a^2}}{a^2 - v^2} \right) \end{aligned}$$

на линиях тока

$$\begin{aligned} & u \frac{d\mu_1}{dy} + v \frac{d\mu_2}{dy} + \rho \frac{d\mu_3}{dy} - \mu_1 \left(\frac{du}{dy} + \frac{vu}{y} \right) - \mu_2 \left(\frac{dv}{dy} + \frac{vv}{y} \right) - \\ & - \frac{d\rho}{dy} \left(\frac{\mu_1 u}{\rho} + \frac{\mu_2 v}{\rho} + \mu_4 h_\rho \right) + \frac{\mu_4 h_\rho}{a^2} \frac{dp}{dy} - \frac{v\rho\mu_3}{y} + (\mu_4 h_q + Q) \frac{dq}{dy} = 0 \\ & v \frac{d\mu_3}{dy} + v h_\rho \frac{d\mu_4}{dy} - \frac{\mu_1 v}{\rho} \frac{du}{dy} - \frac{\mu_2 v}{\rho} \frac{dv}{dy} - \frac{\mu_4 v}{\rho^2} \frac{dp}{dy} - \\ & - \frac{\mu_4 h_\rho vv}{y} - \frac{vv\mu_3}{y} - \frac{\mu_4 h_\rho v}{\rho} \frac{d\rho}{dy} - Q\omega_\rho = 0 \\ & (h_q \mu_4 + Q) \left(\frac{v}{\rho} \frac{d\rho}{dy} + \frac{vv}{y} \right) - Q\omega_q = 0 \end{aligned}$$

граничным условиям на db

$$\begin{aligned} (u - vx')\mu_1 + \rho\mu_3 &= 0, & \mu_3 + h_\rho\mu_4 &= 0 \\ (u - vx')\mu_2 - x'\rho\mu_3 &= 0, & \mu_4 h_q + Q &= 0 \end{aligned}$$

и соотношениям на линиях разрыва, являющихся характеристиками первого и второго семейства

$$\begin{aligned} (u - ux')[\mu_1] + \rho[\mu_3] &= 0, & [\mu_3] + h_p[\mu_4] &= 0 \\ (u - vx)[\mu_2] - x'\rho[\mu_3] &= 0, & [\mu_4]h_q + [Q] &= 0 \end{aligned}$$

При этом вдоль линии Маха первого семейства

$$\begin{aligned} [\mu_2] &= K_1 x' \left\{ \frac{\rho y^v}{(ux' + v)(u - vx')} \right\}^{1/2} \exp \left(\frac{1}{2} \int_0^y P dy \right) \\ \left(P &= \frac{h_q}{(ux' + v)h_p} [(vx' - u)^2 \omega_p + (1 + x'^2) \omega_p] \right) \end{aligned}$$

На отраженной линии Маха второго семейства

$$[\mu_2] = K_2 x' \left\{ - \frac{\rho y^v}{(ux' + v)(u - vx')} \right\}^{1/2} \exp \left(\frac{1}{2} \int_0^y P dy \right)$$

Из условия отражения следует, что $K_1 = K_2$.

На замыкающей линии Маха db множитель μ_2 определяется выражением

$$\mu_2 = K x' \left\{ \frac{\rho y^v}{(ux' + v)(u - vx')} \right\}^{1/2} \exp \left(\frac{1}{2} \int_0^y P dy \right)$$

где K определяется из соотношения

$$K \exp \left(\frac{1}{2} \int_0^{y_b} P dy \right) = \left\{ v \left(\frac{u - vx'}{(ux' + v)\rho y^v} \right)^{1/2} \left(\frac{v\Phi_v}{w^2} - \rho\Phi_p - \rho \frac{\Phi_p}{a^2} \right) \right\}_b$$

На линии Маха второго семейства, выходящей из точки d , разрыв $[\mu_2]$ определяется выражением

$$[\mu_2] = K x' \left\{ - \frac{\rho y^v}{(ux' + v)(u - vx')} \right\}^{1/2} \exp \left(\frac{1}{2} \int_0^y P dy \right)$$

Соотношения, определяющие множители Лагранжа $\alpha_i(y)$, $\gamma(y)$ и условие для $\mu_i(x, y)$ на твердой стенке ab запишутся в виде

$$\begin{aligned} \rho\mu_3 + \frac{\alpha_1}{v} + u \frac{d\alpha_2}{dy} &= 0, & \Phi_v - \frac{w^2}{v} \frac{d\alpha_2}{dy} + \gamma \frac{d\eta}{dy} &= 0 \\ \frac{\mu_1}{\rho} - \frac{x'\mu_2}{\rho} - \Phi_p + \frac{1}{\rho} \frac{d\alpha_2}{dy} - \frac{1}{\rho} \frac{d\alpha_3}{dy} + \frac{\alpha_3}{\rho^2} \frac{d\rho}{dy} + h_p \frac{d\alpha_3}{dy} + \gamma\omega_p - \frac{\alpha_2}{\rho^2} \frac{d\rho}{dy} &= 0 \\ \Phi_p + \frac{\alpha_3}{\rho^2} \frac{d\rho}{dy} - h_p \frac{d\alpha_3}{dy} - \frac{\alpha_2}{\rho^2} \frac{d\rho}{dy} - \gamma\omega_p &= 0 \\ \frac{d\alpha_3}{dy} h_q + \frac{d}{dy} (\gamma v) + \omega_q \gamma + \Phi_q &= 0 \end{aligned}$$

В точке b множители α_2 , α_3 и γ определим условием $\alpha_2 = \alpha_3 = \gamma = 0$.

Если изопериметрические условия не зависят от v, p, ρ, η , т. е. соответствующие частные производные $\Phi_v, \Phi_p, \Phi_\rho, \Phi_\eta$ тождественно равны нулю, то можно показать, что в этом случае множители Лагранжа α_2, α_3 и γ также равны нулю на ab .

Поступило 10 V 1968

ЛИТЕРАТУРА

1. Крайко А. Н. Вариационные задачи газовой динамики неравновесных и равновесных течений. ПММ, 1964, т. 28, вып. 2, стр. 285—295.
2. Hoffman J. D. A general method for determining optimum thrust nozzle contours for chemically reacting gas flows (AIAA Paper, No. 66—638, 1966); AIAA Journal, 1967, vol. 5, No. 4, pp. 670—676. (Рус. перев.: Ракетная техника и космонавтика, 1967, т. 5, № 4, стр. 76—84.)
3. Крайко А. Н., Осипов А. А. К решению вариационных задач сверхзвуковых течений газа с инородными частицами. ПММ, 1968, т. 32, вып. 4.