

О ПОДЪЕМНОЙ СИЛЕ В СВОБОДНОМОЛЕКУЛЯРНОМ ПОТОКЕ

В. С. Галкин (Москва)

В работе [1] показано, что если пренебречь силами, действующими на основания таких тел, как клин, конус и т. п., то подъемная сила этих тел в свободномолекулярном потоке может быть отрицательной при любых значениях угла атаки в интервале $0 < \alpha \leq \pi/2$ и критерия $\vartheta = V/c$, где V — скорость тела, c — наиболее вероятная тепловая скорость налетающих молекул. В предлагаемой заметке показано, что этот вывод справедлив и для некоторых тел конечной длины с учетом сил, действующих на их основания.

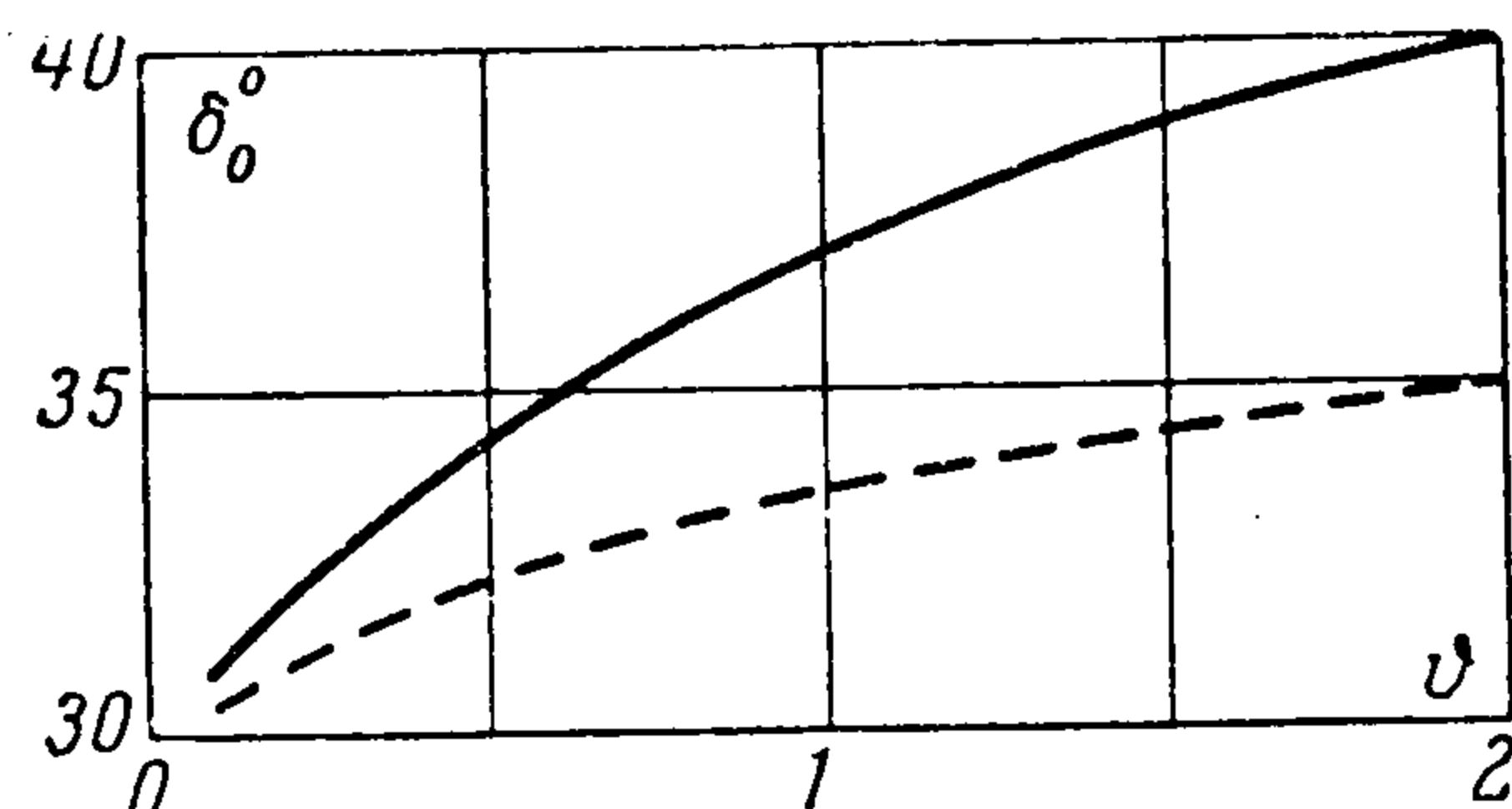
Рассмотрим в качестве простейшего примера случай обтекания симметричного клина конечной длины с углом полураствора δ . Для обоснования вывода об отрицательности подъемной силы нужно доказать существование такого значения $\delta = \delta_0$, что при $\delta \geq \delta_0$ и $0 \leq \alpha \leq \pi/2$ коэффициент подъемной силы клина $C_y \leq 0$, а при $\delta < \delta_0$ имеем $C_y > 0$ в некотором интервале значений $\alpha > 0$, т. е. значение $\delta = \delta_0$ необходимо определить из условия $dC_y/d\alpha = 0$ при $\alpha = 0$.

Пусть вектор V лежит в плоскости xy , перпендикулярной основанию клина; ось x антипараллельна V ; ось y получается поворотом оси x против часовой стрелки на прямой угол; α — угол между осью x и плоскостью симметрии клина; $(\pi/2 - \theta)$ — угол между внешней нормалью к телу и вектором V ; подъемная сила Y направлена по оси y ; q — скоростной напор; F — площадь основания клина; коэффициент подъемной силы клина $C_y = Y/qF$. Тогда формулы для давления p и касательного напряжения τ , действующих на элемент поверхности клина, имеют вид [2]

$$p = \frac{q}{2\vartheta^2} \left[\left(\sqrt{T} + \frac{2\eta}{\sqrt{\pi}} \right) \exp(-\eta^2) + (1 + \sqrt{\pi T} \eta + 2\eta^2) (1 + \operatorname{erf} \eta) \right] \quad (1)$$

$$\tau = \frac{q \cos \theta}{\sqrt{\pi} \vartheta} [\exp(-\eta^2) + \sqrt{\pi} \eta (1 + \operatorname{erf} \eta)]$$

$$\eta = \vartheta \sin \theta$$



Здесь T — отношение температуры отраженных молекул к статической температуре набегающего потока. Используя (1), найдем, что коэффициент подъемной силы элемента поверхности, отнесенный к площади этого элемента, и коэффициент подъемной силы клина соответственно равны

$$k = \frac{\cos \theta}{2\vartheta^2} [\sqrt{T} \exp(-\eta^2) + (1 + \sqrt{\pi T} \eta) (1 + \operatorname{erf} \eta)], \quad C_y = \frac{k_1 + k_2}{2 \sin \delta} + k_3 \quad (2)$$

Здесь k_1 , k_2 , k_3 — соответственно коэффициенты подъемной силы элементов нижней, верхней и задней поверхностей клина. Отсюда получаем искомое условие (при $T = \text{const}$)

$$\left(\sqrt{T} - \frac{2\vartheta}{\sqrt{\pi}} \frac{1 - \sin^2 \delta}{\sin \delta} \right) \exp(-\vartheta^2 \sin^2 \delta) - \sqrt{T} \exp(-\vartheta^2) + [1 + \operatorname{erf}(\vartheta \sin \delta)] \left(1 - \vartheta \sqrt{\pi T} \frac{1 - 2 \sin^2 \delta}{\sin \delta} \right) - (1 - \operatorname{erf} \vartheta) (1 - \vartheta \sqrt{\pi T}) = 0$$

Результаты решения этого уравнения приведены на фигуре. Сплошной линией обозначены данные при $T = 1$, пунктирной — при $T = 0,1$. При больших значениях ϑ имеем решение $\sin \delta_0 \approx 1 / \sqrt{2 - (4\vartheta \sqrt{\pi T})^{-1}}$, которое с удовлетворительной точностью применимо при $\vartheta \geq 3$, $T \geq 1$. Таким образом, величина δ_0 существенно уменьшается вместе с ϑ . В общем случае соответствующие характерные величины, аналогичные δ_0 , будут, естественно, зависеть от формы тела и от значения T .

Поступила 6 XII 1961

ЛИТЕРАТУРА

1. Галкин В. С. и Гладков А. А. О подъемной силе при гиперзвуковых скоростях. ПММ, 1961, т. XXV, вып. 6.
2. Hayes W. D., Probstein R. F. Hypersonic Flow Theory. Academic Press, New York, 1959.