

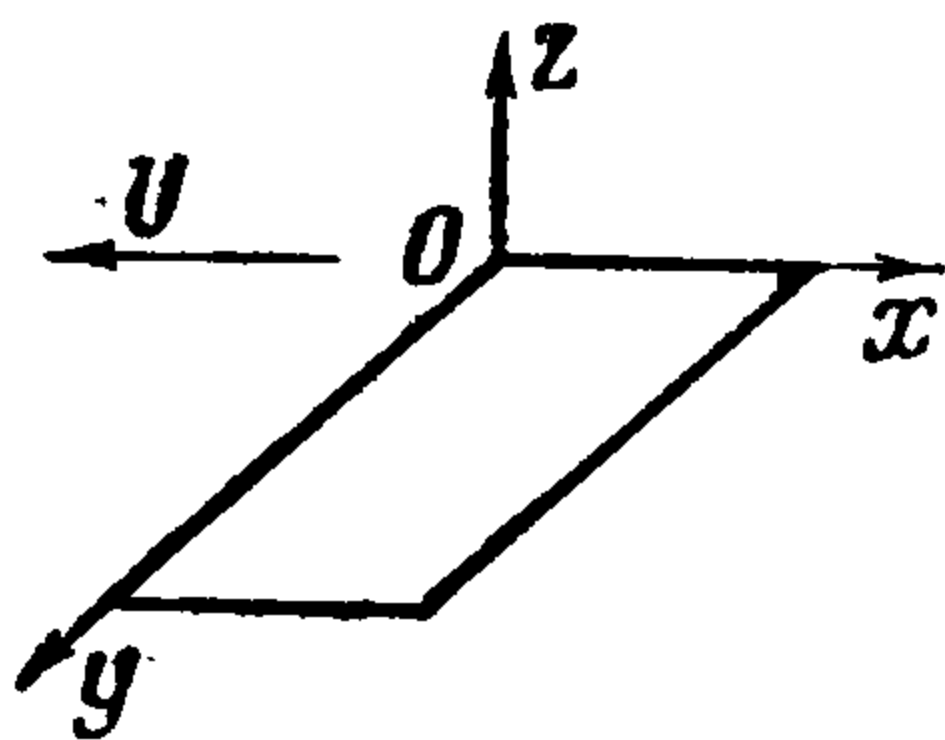
## О НЕУСТАНОВИВШЕМСЯ ДВИЖЕНИИ КРЫЛА ПРЯМОУГОЛЬНОЙ ФОРМЫ В ПЛАНЕ

В. А. Ковалева

(Днепропетровск)

Приводятся некоторые результаты исследования неустойчивого движения тонкого жесткого крыла конечного размаха прямоугольной формы в плане в сверхзвуковом потоке, произвольным образом изменяющемся во времени, в том числе неустойчивого движения, обусловленного порывом ветра или ударной волной. Задача рассматривается в линейной постановке. В первой части работы находится решение задачи для случая изменения угла атаки крыла во времени по закону  $e^{\alpha t}$  ( $-\infty \leq t \leq 0$ ), во второй — полученное частное решение используется для рассмотрения случая, когда угол атаки крыла изменяется во времени произвольным образом. Задачи такого рода рассматривались Е. А. Красильщиковой [1]. В данной работе получено в явном виде решение для крыла прямоугольной формы в плане с учетом краевого эффекта.

§ 1. Рассмотрим прямолинейное поступательное движение тонкого плоского жесткого крыла конечного размаха прямоугольной формы в плане, которое происходит внутри безграничного объема жидкости, покоящейся на бесконечности. На основное движение с постоянной скоростью  $U$ , большей скорости звука, налагаются добавочные малые неустойчивые движения.



Возмущенное движение сжимаемой жидкости будем изучать в подвижной системе координат  $Oxyz$ , неизменно связанной с крылом и перемещающейся поступательно со скоростью  $U$ . Ось  $x$  направлена в сторону, противоположную движению, ось  $y$  — вдоль размаха крыла, ось  $z$  — вверх (см. фигуру).

Будем предполагать, что неустойчивое движение крыла вызывает в потоке малые возмущения и что возмущенное движение газа является потенциальным. Тогда, как известно, потенциал скоростей возмущений  $\varphi(x, y, z, t)$  удовлетворяет линеаризованному дифференциальному уравнению, которое в подвижной системе координат имеет вид:

$$\frac{\partial^2 \varphi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \varphi}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 \varphi}{\partial z^2} = \frac{1}{a^2} \left( \frac{\partial^2 \varphi}{\partial t^2} + 2U \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x \partial t} + U^2 \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x^2} \right) \quad (1.1)$$

где  $a = \sqrt{dp/d\rho}$  — скорость звука в невозмущенной среде.

Среда возмущена в части пространства, ограниченной огибающей конусов Маха с вершинами на контуре крыла. Вне этой области потенциал скоростей и его производные равны нулю:

$$\varphi = 0 \quad (1.2)$$

На поверхности крыла  $L$  выполняется условие обтекания

$$\frac{\partial \varphi}{\partial z} = f(t) \quad \text{при } z = 0 \quad (1.3)$$

где  $f(t)$  — произвольная функция своего аргумента, заданная на полу-бесконечном интервале  $(-\infty, 0)$ , с конечным числом точек разрыва первого рода, достаточно гладкая на  $-\infty$ .

Всюду в плоскости  $xy$ , где среда возмущена, но вне плоскости крыла и вихревой пелены

$$\varphi = 0 \quad (1.4)$$

Потенциал  $\varphi$  относительно координаты  $z$  — нечетная функция  $\varphi(x, y, -z, t) = -\varphi(x, y, z, t)$ ; поэтому решение задачи можно рассматривать только в верхнем полупространстве.

Таким образом, необходимо определить функцию  $\varphi(x, y, z, t)$ , которая удовлетворяет уравнению (1.1), условиям (1.2), (1.3), (1.4) и равна нулю в бесконечности вместе со своими производными.

Давление, действующее на крыло, определяется по формуле

$$p(x, y, 0, t) = p^+ - p^- = 2\rho_\infty \left[ \frac{\partial \varphi(x, y, 0, t)}{\partial t} + U \frac{\partial \varphi(x, y, 0, t)}{\partial x} \right] \quad (1.5)$$

§ 2. Найдем частное решение уравнения (1.1) для случая, когда нормальная составляющая скорости на крыле изменяется во времени по закону

$$\left[ \frac{\partial \varphi}{\partial z} \right]_{z=0} = e^{\alpha t} \quad (-\infty \leq t \leq 0, \alpha > 0) \quad (2.1)$$

Обозначив через  $M = U/a$  число Маха основного потока, перепишем уравнение (1.1) следующим образом:

$$-(M^2 - 1) \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \varphi}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 \varphi}{\partial z^2} - \frac{1}{a^2} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial t^2} - 2 \frac{M}{a} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x \partial t} = 0 \quad (2.2)$$

Будем искать потенциал скоростей возмущений  $\varphi(x, y, z, t)$  как решение уравнения (2.2) при граничном условии (2.1) в виде

$$\varphi(x, y, z, t) = e^{\alpha t + \beta x} \psi(x, y, z) \quad (2.3)$$

Для функции  $\psi(x, y, z)$  получим уравнение

$$-(M^2 - 1) \frac{\partial^2 \psi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \psi}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 \psi}{\partial z^2} + \left[ -2(M^2 - 1)\beta - 2M \frac{\alpha}{a} \right] \frac{\partial \psi}{\partial x} + \left[ -(M^2 - 1)\beta^2 - 2M \frac{\alpha}{a} \beta - \frac{\alpha^2}{a^2} \right] \psi = 0 \quad (2.4)$$

Используя произвольность  $\beta$ , потребуем

$$-2(M^2 - 1)\beta - 2M \frac{\alpha}{a} = 0, \quad \text{или } \beta = -\frac{M}{M^2 - 1} \frac{\alpha}{a} \quad (2.5)$$

Уравнение (2.4) преобразуется к следующему:

$$\frac{1}{M^2 - 1} \left( \frac{\partial^2 \psi}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 \psi}{\partial z^2} \right) - \frac{\partial^2 \psi}{\partial x^2} + \lambda^2 \psi = 0 \quad \left( \lambda^2 = \frac{\alpha^2}{a^2} \frac{1}{(M^2 - 1)^2} \right) \quad (2.6)$$

Сделаем обычную замену переменных:

$$x_1 = \lambda x, \quad y_1 = \lambda y \sqrt{M^2 - 1}, \quad z_1 = \lambda z \sqrt{M^2 - 1} \quad (2.7)$$

Уравнение (2.6) в новых переменных примет вид:

$$\frac{\partial^2 \psi}{\partial y_1^2} + \frac{\partial^2 \psi}{\partial z_1^2} - \frac{\partial^2 \psi}{\partial x_1^2} + \psi = 0 \quad (2.8)$$

На основании (1.2), (1.3) и (1.4) получаем условия для  $\psi(x_1, y_1, z_1)$ :  
в невозмущенной области функция  $\psi$  и ее производные равны нулю:

$$\psi = 0 \quad (2.9)$$

на поверхности крыла  $L_1$

$$\frac{\partial \psi}{\partial z_1} = \frac{1}{\lambda \sqrt{M^2 - 1}} e^{-\nu x_1} \text{ при } z_1 = 0 \quad \left(\nu = \frac{\beta}{\lambda}\right) \quad (2.10)$$

в плоскости  $z_1 = 0$  вне плоскости крыла  $L_1$  и вихревой пелены

$$\psi = 0 \quad (2.11)$$

Рассмотрим вспомогательную задачу. Пусть функция  $\psi^*(x_1, y_1, z_1)$  удовлетворяет уравнению

$$\frac{\partial^2 \psi^*}{\partial y_1^2} + \frac{\partial^2 \psi^*}{\partial z_1^2} - \frac{\partial^2 \psi^*}{\partial x_1^2} = 0 \quad (2.12)$$

и условиям

$$\frac{\partial \psi^*}{\partial z_1} = f_1(x_1) \text{ на } L_1 \text{ при } z_1 = 0 \quad (2.13)$$

аналогичным (2.9) и (2.11) вне  $L_1$ .

При рассмотрении этой вспомогательной задачи будем исходить из выражения для функции  $\psi_{0_1}^*(x_1, y_1, z_1)$ , удовлетворяющей, как и функция  $\psi^*(x_1, y_1, z_1)$ , дифференциальному уравнению (2.12) и условиям, аналогичным (2.9) и (2.11) вне  $L_1$ , но условие (2.13) на  $L_1$  при  $z_1 = 0$  будет

$$\frac{\partial \psi_{0_1}^*}{\partial z_1} = 1 \quad (2.14)$$

Выражение для функции  $\psi_{0_1}^*(x_1, y_1, z_1)$  было дано Буземаном [2]. Значение ее производной по  $x_1$  при  $z_1 = 0$

$$\left[ \frac{\partial \psi_{0_1}^*(x_1, y_1, z_1)}{\partial x_1} \right]_{z_1=0} = \begin{cases} -\pi^{-1} \arccos(1 - 2y_1/x_1) & \text{для } x_1 > y_1 \\ -1 & \text{для } x_1 < y_1 \end{cases} \quad (2.15)$$

Между функциями  $\psi_{0_1}^*(x_1, y_1, z_1)$  и  $\psi^*(x_1, y_1, z_1)$  установлено соотношение [3]

$$\begin{aligned} \psi^*(x_1, y_1, z_1) &= \int_{A_1}^A \left[ \frac{\partial \psi^*[(x_1 - \xi_1), y_1, z_1]}{\partial z_1} \right]_{z_1=0} \frac{\partial \psi_{0_1}^*(\xi_1, y_1, z_1)}{\partial \xi_1} d\xi_1 = \\ &= \int_{A_1}^A f_1(x_1 - \xi_1) \frac{\partial \psi_{0_1}^*(\xi_1, y_1, z_1)}{\partial \xi_1} d\xi_1 \end{aligned}$$

для любой точки  $A(x_1, y_1, z_1)$  возмущенного пространства; здесь точка  $A_1(x_1^*, y_1, z_1)$  лежит на огибающей конусов Маха.

Для точек на крыле

$$\begin{aligned} \psi^*(x_1, y_1, 0) &= \int_0^{x_1} \left[ \frac{\partial \psi^*[(x_1 - \xi_1), y_1, z_1]}{\partial z_1} \right]_{z_1=0} \left[ \frac{\partial \psi_{0_1}^*(\xi_1, y_1, z_1)}{\partial \xi_1} \right]_{z_1=0} d\xi_1 = \\ &= \int_0^{x_1} f_1(x_1 - \xi_1) \left[ \frac{\partial \psi_{0_1}^*(\xi_1, y_1, z_1)}{\partial \xi_1} \right]_{z_1=0} d\xi_1 \end{aligned} \quad (2.16)$$

Выражение (2.16) для  $\psi^*(x_1, y_1, z_1)$  позволяет найти связь между функциями  $\psi^*(x_1, y_1, z_1)$  и  $\psi(x_1, y_1, z_1)$  в плоскости  $z_1 = 0$ . Воспользуем-

ся методами операционного исчисления. Пусть

$$\begin{aligned} F(p, y_1, z_1) &= p \int_0^{\infty} e^{-px_1} \phi(x_1, y_1, z_1) dx_1 \\ F^*(p, y_1, z_1) &= p \int_0^{\infty} e^{-px_1} \phi^*(x_1, y_1, z_1) dx_1 \end{aligned} \quad (2.17)$$

есть изображения функций  $\phi(x_1, y_1, z_1)$  и  $\phi^*(x_1, y_1, z_1)$ .

Функции  $F(p, y_1, z_1)$  и  $F^*(p, y_1, z_1)$  удовлетворяют дифференциальным уравнениям в частных производных

$$\frac{\partial^2 F}{\partial y_1^2} + \frac{\partial^2 F}{\partial z_1^2} - (p^2 - 1)F = 0, \quad \frac{\partial^2 F^*}{\partial y_1^2} + \frac{\partial^2 F^*}{\partial z_1^2} - p^2 F^* = 0 \quad (2.18)$$

Очевидно, что между функциями  $F(p, y_1, z_1)$  и  $F^*(p, y_1, z_1)$  можно установить соотношения

$$F(y_1, z_1, p) = F^*(y_1, z_1, \sqrt{p^2 - 1}), \quad F(y_1, 0, p) = F^*(y_1, 0, \sqrt{p^2 - 1})$$

Используем выражение (2.16) для функции  $\phi^*(x_1, y_1, 0)$ :

$$\phi^*(x_1, y_1, 0) = \int_0^{x_1} \left[ \frac{\partial \psi^*[(x_1 - \xi_1), y_1, z_1]}{\partial z_1} \right]_{z_1=0} \left[ \frac{\partial \psi_0^*(\xi_1, y_1, z_1)}{\partial \xi_1} \right]_{z_1=0} d\xi_1$$

Обозначим

$$\begin{aligned} T(p, y_1, 0) &= p \int_0^{\infty} e^{-px_1} \left[ \frac{\partial \psi_0^*(x_1, y_1, z_1)}{\partial x_1} \right]_{z_1=0} dx_1 \\ \left[ \frac{\partial F^*(p, y_1, z_1)}{\partial z_1} \right]_{z_1=0} &= p \int_0^{\infty} e^{-px_1} \left[ \frac{\partial \psi^*(x_1, y_1, z_1)}{\partial z_1} \right]_{z_1=0} dx_1 \end{aligned} \quad (2.20)$$

По теореме свертывания для  $F^*(y_1, 0, p)$  будем иметь

$$F^*(y_1, 0, p) = \frac{1}{p} \left[ \frac{\partial F^*(y_1, z_1, p)}{\partial z_1} \right]_{z_1=0} T(y_1, 0, p)$$

Воспользовавшись (2.19), можно получить выражение для  $F(y_1, 0, p)$ , так что

$$\begin{aligned} F(y_1, 0, p) &= F^*(y_1, 0, \sqrt{p^2 - 1}) = \\ &= \frac{1}{\sqrt{p^2 - 1}} \left[ \frac{\partial F^*(y_1, z_1, \sqrt{p^2 - 1})}{\partial z_1} \right]_{z_1=0} T(y_1, 0, \sqrt{p^2 - 1}) \end{aligned}$$

Из (2.19)

$$\left[ \frac{\partial F^*(y_1, z_1, \sqrt{p^2 - 1})}{\partial z_1} \right]_{z_1=0} = \left[ \frac{\partial F(y_1, z_1, p)}{\partial z_1} \right]_{z_1=0}$$

Поэтому

$$F(p, y_1, 0) = \frac{1}{\sqrt{p^2 - 1}} \left[ \frac{\partial F(y_1, z_1, p)}{\partial z_1} \right]_{z_1=0} T(y_1, 0, \sqrt{p^2 - 1})$$

Так как на основании (2.10)

$$\left[ \frac{\partial F(y_1, z_1, p)}{\partial z_1} \right]_{z_1=0} = \frac{1}{\lambda \sqrt{M^2 - 1}} \frac{p}{p + v}$$

то окончательно выражение для изображения искомой функции  $\psi(x_1, y_1, 0)$  имеет следующий вид:

$$F(p, y_1, 0) = \frac{1}{\lambda \sqrt{M^2 - 1}} \frac{1}{p} \frac{p}{p + \nu} \frac{p}{\sqrt{p^2 - 1}} T(\sqrt{p^2 - 1}, y_1, 0) \quad (2.21)$$

Функцию  $\psi(x_1, y_1, 0)$  можно построить, исходя из соотношения [4]

$$\frac{p}{\sqrt{p^2 - 1}} \Phi(\sqrt{p^2 - 1}) \rightarrow f(t) + \int_0^t f(\sqrt{t^2 - \tau^2}) I_1(\tau) d\tau \quad (2.22)$$

Здесь  $I_1(\tau)$  — функция Бесселя мнимого аргумента первого порядка. Используя теорему свертывания и приведенное выше соотношение (2.22), для функции  $\psi(x_1, y_1, 0)$  получим

$$\begin{aligned} \psi(x_1, y_1, 0) = & \frac{1}{\lambda \sqrt{M^2 - 1}} \int_0^{x_1} e^{-\nu(x_1 - \xi_1)} \left\{ \left[ \frac{\partial \psi_0^*(\xi_1, y_1, z_1)}{\partial \xi_1} \right]_{z_1=0} + \right. \\ & \left. + \int_0^{\xi_1} \left[ \frac{\partial \psi_0^*(\sqrt{\xi_1^2 - \xi_2^2}, y_1, z_1)}{\partial \xi_2} \right]_{z_1=0} I_1(\xi_2) d\xi_2 \right\} d\xi_1 \quad (2.23) \end{aligned}$$

Введя новую переменную  $\sigma_1 = \sqrt{\xi_1^2 - \xi_2^2}$  и применяя известное соотношение  $dI_0(z)/dz = I_1(z)$  к функции  $I_1(\sqrt{\xi_1^2 - \sigma_1^2})$ , представим внутреннюю квадратуру в (2.23) в виде

$$- \int_0^{\xi_1} \left[ \frac{\partial \psi_0^*(\sigma_1, y_1, z_1)}{\partial \sigma_1} \right]_{z_1=0} \frac{d}{d\sigma_1} [I_0(\sqrt{\xi_1^2 - \sigma_1^2})] d\sigma_1$$

Тогда для функции  $\psi(x_1, y_1, 0)$  получим

$$\begin{aligned} \psi(x_1, y_1, 0) = & \frac{1}{\lambda \sqrt{M^2 - 1}} \int_0^{x_1} e^{-\nu(x_1 - \xi_1)} \left\{ \left[ \frac{\partial \psi_0^*(\xi_1, y_1, z_1)}{\partial \xi_1} \right]_{z_1=0} - \right. \\ & \left. - \int_0^{\xi_1} \left[ \frac{\partial \psi_0^*(\sigma_1, y_1, z_1)}{\partial \sigma_1} \right]_{z_1=0} \frac{d}{d\sigma_1} [I_0(\sqrt{\xi_1^2 - \sigma_1^2})] d\sigma_1 \right\} d\xi_1 \quad (2.24) \end{aligned}$$

Здесь

$$\left[ \frac{\partial \psi_0^*(\xi_1, y_1, z_1)}{\partial \xi_1} \right]_{z_1=0} = \begin{cases} -\pi^{-1} \arccos(1 - 2y_1/\xi_1) & \text{для } \xi_1 > y_1 \\ -1 & \text{для } \xi_1 < y_1 \end{cases} \quad (2.25)$$

В переменных  $x, y, z$

$$\begin{aligned} \psi(x, y, 0) = & \frac{1}{\lambda \sqrt{M^2 - 1}} \int_0^x e^{-\beta(x - \xi)} \left\{ \left[ \frac{\partial \psi_0^*(\lambda \xi, \lambda \sqrt{M^2 - 1}y, \lambda \sqrt{M^2 - 1}z)}{\partial \xi} \right]_{z=0} - \right. \\ & \left. - \int_0^{\xi} \left[ \frac{\partial \psi_0^*(\lambda \sigma, \lambda \sqrt{M^2 - 1}y, \lambda \sqrt{M^2 - 1}z)}{\partial \sigma} \right]_{z=0} \frac{d}{d\sigma} [I_0(\lambda \sqrt{\xi^2 - \sigma^2})] d\sigma \right\} d\xi \quad (2.26) \end{aligned}$$

Здесь

$$\begin{aligned} & \left[ \frac{\partial \psi_0^*(\lambda \xi, \lambda \sqrt{M^2 - 1}y, \lambda \sqrt{M^2 - 1}z)}{\partial \xi} \right]_{z=0} = \\ & = \begin{cases} -\lambda \pi^{-1} \arccos(1 - 2(y/\xi)) \sqrt{M^2 - 1}, & \text{для } \xi > \sqrt{M^2 - 1}y \\ -\lambda & \text{для } \xi < \sqrt{M^2 - 1}y \end{cases} \quad (2.27) \end{aligned}$$

Наконец, потенциал скоростей возмущений  $\varphi$  для точек на поверхности крыла на основании (2.3) можно представить так: (2.28)

$$\varphi(x, y, 0, t) = \frac{e^{\alpha t}}{\lambda \sqrt{M^2 - 1}} \int_0^x e^{+\beta \xi} \left\{ \left[ \frac{\partial \psi_0^* (\lambda \xi, \lambda \sqrt{M^2 - 1} y, \lambda \sqrt{M^2 - 1} z)}{\partial \xi} \right]_{z=0} - \right. \\ \left. - \int_0^{\xi} \left[ \frac{\partial \psi_0^* (\lambda \sigma, \lambda \sqrt{M^2 - 1} y, \lambda \sqrt{M^2 - 1} z)}{\partial \sigma} \right]_{z=0} \frac{d}{d\sigma} [I_0 (\lambda \sqrt{\xi^2 - \sigma^2})] d\sigma \right\} d\xi$$

Здесь частные производные в квадратных скобках даются выражением (2.27).

Давление, действующее на крыло, согласно (1.5) и (2.7) будет (2.29)

$$p(x_1, y_1, 0, t) = p^+ - p^- = 2\rho_{\infty} U \lambda e^{\alpha t + \nu x_1} \left[ \left( \nu + \frac{\alpha}{U \lambda} \right) \psi(x_1, y_1, 0) + \frac{\partial \psi(x_1, y_1, 0)}{\partial x_1} \right]$$

На основании (2.29) может быть получено выражение для подъемной силы крыла  $P$ . Пусть  $l$  — размер крыла в направлении оси  $y$  и  $h$  — размер в направлении оси  $x$ . Тогда

$$P = \int_0^l \int_0^h p(x, y, 0, t) dx dy = \frac{1}{\lambda^2 \mu} \int_0^{\lambda \mu l} \int_0^{\lambda h} p(x_1, y_1, 0, t) dx_1 dy_1 = \\ = \frac{2\rho_{\infty} U}{\lambda \mu} e^{\alpha t} \int_0^{\lambda \mu l} \int_0^{\lambda h} \left[ e^{\nu x_1} \left( \nu + \frac{\alpha}{U \lambda} \right) \psi(x_1, y_1, 0) + e^{\nu x_1} \frac{\partial \psi(x_1, y_1, 0)}{\partial x_1} \right] dx_1 dy_1 \\ (\mu = \sqrt{M^2 - 1})$$

После несложных преобразований получим

$$P = \frac{2\rho_{\infty} \alpha}{\lambda^2 \mu} e^{\alpha t} \int_0^{\lambda \mu l} \int_0^{\lambda h} e^{\nu x_1} \psi(x_1, y_1, 0) dx_1 dy_1 + \\ + \frac{2\rho_{\infty} U}{\lambda \mu} e^{\alpha t} \int_0^{\lambda \mu l} \int_0^{\lambda h} \frac{\partial}{\partial x_1} [e^{\nu x_1} \psi(x_1, y_1, 0)] dx_1 dy_1$$

или, подставляя выражение (2.24):

$$P = \frac{2\rho_{\infty} \alpha}{\lambda^3 \mu^2} e^{\alpha t} \int_0^{\lambda h} \int_0^{x_1} e^{\nu \xi_1} \int_0^{\lambda \mu l} \left\{ \left[ \frac{\partial \psi_0^* (\xi_1, y_1, z_1)}{\partial \xi_1} \right]_{z_1=0} - \right. \\ \left. - \int_0^{\xi_1} \left[ \frac{\partial \psi_0^* (\sigma_1, y_1, z_1)}{\partial \sigma_1} \right]_{z_1=0} \frac{d}{d\sigma_1} [I_0 (\sqrt{\xi_1^2 - \sigma_1^2})] d\sigma_1 \right\} dy_1 d\xi_1 dx_1 + \\ + \frac{2\rho_{\infty} U}{\lambda^2 \mu^2} e^{\alpha t} \int_0^{\lambda h} \frac{\partial}{\partial x_1} \int_0^{x_1} e^{\nu \xi_1} \int_0^{\lambda \mu l} \left\{ \left[ \frac{\partial \psi_0^* (\xi_1, y_1, z_1)}{\partial \xi_1} \right]_{z_1=0} - \right. \\ \left. - \int_0^{\xi_1} \left[ \frac{\partial \psi_0^* (\sigma_1, y_1, z_1)}{\partial \sigma_1} \right]_{z_1=0} \frac{d}{d\sigma_1} [I_0 (\sqrt{\xi_1^2 - \sigma_1^2})] d\sigma_1 \right\} dy_1 d\xi_1 dx_1 \quad (2.30)$$

Вычислим внутреннюю квадратуру:

$$K_1 = \int_0^{\lambda\mu l} \left\{ \left[ \frac{\partial\psi_0^*(\xi_1, y_1, z_1)}{\partial\xi_1} \right]_{z_1=0} - \int_0^{\xi_1} \left[ \frac{\partial\psi_0^*(\sigma_1, y_1, z_1)}{\partial\sigma_1} \right]_{z_1=0} \times \right. \\ \times \left. \frac{d}{d\sigma_1} [I_0(\sqrt{\xi_1^2 - \sigma_1^2})] d\sigma_1 \right\} dy_1 = \int_0^{\lambda\mu l} \left[ \frac{\partial\psi_0^*(\xi_1, y_1, z_1)}{\partial\xi_1} \right]_{z_1=0} dy_1 - \\ - \int_0^{\xi_1} \left\{ \frac{d}{d\sigma_1} [I_0(\sqrt{\xi_1^2 - \sigma_1^2})] \int_0^{\lambda\mu l} \left[ \frac{\partial\psi_0^*(\sigma_1, y_1, z_1)}{\partial\sigma_1} \right]_{z_1=0} dy_1 \right\} d\sigma_1$$

На основании (2.25) легко получить

$$\int_0^{\lambda\mu l} \left[ \frac{\partial\psi_0^*(\xi_1, y_1, z_1)}{\partial\xi_1} \right]_{z_1=0} dy_1 = -\frac{2}{\pi} \int_0^{\xi_1} \arccos\left(1 - \frac{2y_1}{\xi_1}\right) dy_1 - \\ - \int_{\xi_1}^{\lambda\mu l - \xi_1} dy_1 = -\lambda\mu l + \xi_1$$

Тогда

$$K_1 = -\lambda\mu l + \xi_1 + \lambda\mu l \int_0^{\xi_1} \frac{d}{d\sigma_1} [I_0(\sqrt{\xi_1^2 - \sigma_1^2})] d\sigma_1 - \\ - \int_0^{\xi_1} \sigma_1 \frac{d}{d\sigma_1} [I_0(\sqrt{\xi_1^2 - \sigma_1^2})] d\sigma_1 = -\lambda\mu l I_0(\xi_1) + \\ + \int_0^{\xi_1} I_0(\sqrt{\xi_1^2 - \sigma_1^2}) d\sigma_1 = -\lambda\mu l I_0(\xi_1) + \text{sh } \xi_1$$

Подставляя результат вычисления  $K_1$  в (2.30) и переходя к переменным  $(x, y, z, t)$ , получим выражение для подъемной силы (по абсолютной величине)

$$P = \frac{2\rho_\infty(U + ah)l}{\sqrt{M^2 - 1}} e^{\alpha t} \int_0^h e^{\beta x} I_0(\lambda x) dx - \frac{2\rho_\infty \alpha l}{\sqrt{M^2 - 1}} e^{\alpha t} \int_0^h x e^{\beta x} I_0(\lambda x) dx - \\ - 2\rho_\infty a(U + ah) \frac{e^{\alpha t}}{\alpha} \int_0^h e^{\beta x} \text{sh } \lambda x dx + 2\rho_\infty a e^{\alpha t} \int_0^h x e^{\beta x} \text{sh } \lambda x dx \quad (2.31)$$

§ 3. В случае крыла бесконечного размаха, угол атаки которого изменяется во времени по экспоненциальному закону, для нахождения потенциала скоростей возмущений  $\varphi(x, z, t)$  необходимо, очевидно, определить функцию  $\psi(x_1, z_1)$ , удовлетворяющую уравнению

$$\frac{\partial^2\psi}{\partial z_1^2} - \frac{\partial^2\psi}{\partial x_1^2} + \psi = 0 \quad (3.1)$$

и следующим условиям. На профиле  $[0, h_1]$

$$\left[ \frac{\partial\psi}{\partial z_1} \right]_{z_1=0} = \frac{1}{\lambda \sqrt{M^2 - 1}} e^{-vx_1} \quad (3.2)$$

В области, где среда не возмущена, т. е. вверх по потоку от передней кромки  $x_1 = 0$ , функция  $\psi$  и ее производные равны нулю

$$\psi = 0 \quad (3.3)$$

Уравнение (3.1) представляет известное в математической физике телеграфное уравнение, легко решаемое посредством функции Римана. Для цельности изложения воспользуемся при решении (3.1) методами операционного исчисления. Пусть

$$F(p, z_1) = p \int_0^{\infty} e^{-px_1} \psi(x_1, z_1) dx_1 \quad (3.4)$$

есть изображение  $\psi(x_1, z_1)$ , тогда функция  $F(p, z_1)$  может быть определена из обыкновенного дифференциального уравнения

$$\frac{d^2 F}{dz_1^2} - (p^2 - 1) F = 0 \quad (3.5)$$

общее решение которого имеет вид

$$F(p, z_1) = A e^{-\sqrt{p^2-1}z_1} + B e^{\sqrt{p^2-1}z_1} \quad (3.6)$$

Здесь  $A$  и  $B$  — постоянные, зависящие от параметра  $p$ .

Используя условия (3.2) и (3.3), находим

$$A = -\frac{1}{\lambda \sqrt{M^2-1}} \frac{p}{p+v} \frac{1}{\sqrt{p^2-1}}, \quad B = 0 \quad (3.7)$$

Таким образом, для функции  $F(p, z_1)$  получаем выражение

$$F(p, z_1) = -\frac{1}{\lambda \sqrt{M^2-1}} \frac{p}{p+v} \frac{1}{\sqrt{p^2-1}} e^{-\sqrt{p^2-1}z_1} \quad (3.8)$$

Известно [4] следующее соотношение: (3.9)

$$\frac{p}{\sqrt{(p+a)(p+b)}} e^{-\tau \sqrt{(p+a)(p+b)}} \rightarrow \begin{cases} 0 & \text{при } t < \tau \\ \exp\left(-\frac{a+b}{2}t\right) I_0\left(\frac{a-b}{2} \sqrt{t^2 - \tau^2}\right) & \text{при } t > \tau \end{cases}$$

По теореме свертывания, используя приведенное выше соотношение (3.9), определяем функцию  $\psi(x_1, z_1)$  для точек профиля, т. е. при  $z_1 = 0$

$$\psi(x_1, 0_1) = -\frac{1}{\lambda \sqrt{M^2-1}} \int_0^{x_1} e^{-v(x_1-\xi_1)} I_0(\xi_1) d\xi_1$$

Возвращаясь к переменным  $x, z$ , на основании (2.3) для потенциала скоростей точек крыла получаем следующее выражение:

$$\varphi(x, 0, t) = -\frac{e^{\alpha t}}{\sqrt{M^2-1}} \int_0^x e^{\beta \xi} I_0(\lambda \xi) d\xi \quad (3.10)$$

Нетрудно видеть, что точно такое же выражение можно получить из выражения (2.28) для потенциала скоростей возмущений крыла конечного размаха, полагая

$$\left[ \frac{\partial \psi_0^*(\lambda \xi, \lambda \sqrt{M^2-1} y, \lambda \sqrt{M^2-1} z)}{\partial \xi} \right]_{z=0} = -\lambda$$

Давление для точек на крыле бесконечного размаха в случае изменения угла атаки во времени по экспоненциальному закону

$$\begin{aligned} p(x, 0, t) &= p^+ - p^- = 2\rho_{\infty} \left[ \frac{\varphi(x, 0, t)}{\partial t} + U \frac{\partial \varphi(x, 0, t)}{\partial x} \right] = \\ &= 2\rho_{\infty} \left[ -\frac{\alpha}{\sqrt{M^2-1}} e^{\alpha t} \int_0^x e^{\beta \xi} I_0(\lambda \xi) d\xi - \frac{U}{\sqrt{M^2-1}} e^{\alpha t} \frac{\partial}{\partial x} \int_0^x e^{\beta \xi} I_0(\lambda \xi) d\xi \right] \end{aligned} \quad (3.11)$$

Подъемная сила профиля с хордой  $h$

$$P = \frac{2\rho_\infty(U + ah)}{\sqrt{M^2 - 1}} e^{\alpha t} \int_0^h e^{\beta x} I_0(\lambda x) dx - \frac{2\rho_\infty \alpha}{\sqrt{M^2 - 1}} e^{\alpha t} \int_0^h x e^{\beta x} I_0(\lambda x) dx \quad (3.12)$$

что находится в полном соответствии с ранее найденным выражением (2.31) для подъемной силы крыла конечного размаха, откуда (3.12) может быть получено путем предельного перехода при  $l \rightarrow \infty$ .

§ 4. Вернемся к задаче определения потенциала скоростей возмущений  $\varphi(x, y, z, t)$  как решения уравнения (1.1) при условиях (1.2) — (1.4), т. е. к случаю, когда нормальная составляющая скорости на поверхности прямоугольного крыла изменяется во времени произвольным образом:

$$\left[ \frac{\partial \varphi}{\partial z} \right]_{z=0} = f(t) \quad (-\infty \leq t \leq 0) \quad (4.1)$$

Представляет интерес случай порыва, имеющего следующую форму:

$$\left[ \frac{\partial \varphi}{\partial z} \right]_{z=0} = f(t) = \begin{cases} 0 & \text{при } -\infty \leq t \leq -t_0 \\ 1 & \text{при } -t_0 \leq t \leq 0 \end{cases} \quad (4.2)$$

Для определения потенциала скоростей возмущений  $\varphi(x, y, z, t)$  воспользуемся полученным решением (2.28)

Разложим функцию  $f(t)$  в ряд по  $e^t$  (в определенных случаях целесообразно вести разложение по  $e^{\alpha t}$ , где  $\alpha$  — некоторый параметр)

$$f(t) = \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_{r=0}^N a_r e^{rt} \quad (-\infty \leq t \leq 0) \quad (4.3)$$

и будем искать решение уравнения (1.1) в виде

$$\varphi(x, y, z, t) = \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_{r=0}^N a_r \varphi_r(x, y, z, t) \quad (4.4)$$

где  $\varphi_r(x, y, z, t)$  — частное решение (2.28) уравнения (1.1), полученное выше.

Произведем замену переменной. Пусть  $\tau = e^t$ . Тогда

$$f(t) = f_1(\tau) = \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_{r=0}^N a_r \tau^r \quad (0 \leq \tau \leq 1) \quad (4.5)$$

Положим затем  $\tau = \frac{1}{2}(q + 1)$ , или  $q = 2\tau - 1$ . Очевидно, для функции  $f_1(\tau)$  получим

$$f_1(\tau) = g(q) = \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_{r=0}^N a_r' q^r \quad (-1 \leq q \leq 1) \quad (4.6)$$

где  $g(q)$  — функция, заданная в интервале  $[-1, +1]$  и имеющая в нем конечное число точек разрыва первого рода; она удовлетворяет условиям разложения в ряд по полиномам Лежандра [5]. Представим  $g(q)$  в виде ряда по нормированным полиномам Лежандра:

$$g(q) = \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_{n=0}^N (n + \frac{1}{2})^{1/2} B_n P_n(q) \quad (4.7)$$

Здесь

$$P_n(q) = \frac{1}{2^n} \sum_{k=0}^{E(n/2)} \frac{(-1)^k (2n-2k)!}{k! (n-k)! (n-2k)!} q^{n-2k} \quad (4.8)$$

ортогональный полином Лежандра  $n$ -го порядка; коэффициенты разложения

$$B_n = \int_{-1}^{+1} \left(n + \frac{1}{2}\right)^{\frac{1}{2}} P_n(q) g(q) dq \quad (4.9)$$

Очевидно, что ряд (4.7) для функции  $g(q)$  может быть записан так:

$$g(q) = \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_{n=0}^N a_n P_n(q), \quad P_n(q) = \sum_{k=0}^n b_{nk} q^k \quad (4.10)$$

Для определения коэффициентов  $b_{nk}$  сделаем некоторые преобразования в известном нам представлении (4.8) полиномов Лежандра. Положим в нем  $2k = m$ , тогда

$$P_n(q) = \frac{1}{2^n} \sum_{m=0}^n (-1)^{\frac{m}{2}} \frac{(-1)^m + 1}{2} \frac{\Gamma(2n-m+1)}{\Gamma\left(\frac{m}{2}+1\right) \Gamma\left(n-\frac{m}{2}+1\right) \Gamma(n-m+1)} q^{n-m} \quad (4.11)$$

Пусть теперь в выражении (4.11)  $n-m=k$ . Получаем представление полинома Лежандра  $n$ -го порядка в виде ряда, расположенного по восходящим степеням  $q$

$$P_n(q) = \frac{1}{2^n} \sum_{k=0}^n (-1)^{\frac{n-k}{2}} \frac{(-1)^{n-k} + 1}{2} \frac{\Gamma(n+k+1)}{\Gamma\left(\frac{n-k}{2}+1\right) \Gamma\left(\frac{n+k}{2}+1\right) \Gamma(k+1)} q^k \quad (4.12)$$

Сравнивая (4.10) и (4.12), находим

$$b_{nk} = \frac{1}{2^n} (-1)^{\frac{n-k}{2}} \frac{(-1)^{n-k} + 1}{2} \frac{\Gamma(n+k+1)}{\Gamma\left(\frac{n-k}{2}+1\right) \Gamma\left(\frac{n+k}{2}+1\right) \Gamma(k+1)}$$

Таким образом

$$g(q) = \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_{n=0}^N a_n P_n(q) = \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_{n=0}^N a_n \sum_{k=0}^n b_{nk} q^k = \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_{l=0}^N \sum_{k=l}^N a_k b_{kl} q^l.$$

Здесь

$$a_k = \left(k + \frac{1}{2}\right) \int_{-1}^{+1} P_k(q) g(q) dq$$

$$b_{kl} = \frac{1}{2^k} (-1)^{\frac{k-l}{2}} \frac{(-1)^{k-l} + 1}{2} \frac{\Gamma(k+l+1)}{\Gamma\left(\frac{k-l}{2}+1\right) \Gamma\left(\frac{k+l}{2}+1\right) \Gamma(l+1)} \quad (4.13)$$

Окончательно функция  $g(q)$  может быть выражена так:

$$g(q) = \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_{l=0}^N a_l' q^l \quad (4.14)$$

где

$$a_l' = \sum_{k=l}^N \left[ \left( k + \frac{1}{2} \right) \frac{1}{2^k} \int_{-1}^{+1} P_k(q) g(q) dq \right] (-1)^{\frac{k-l}{2}} \frac{(-1)^{k-l} + 1}{2} \times \\ \times \frac{\Gamma(k+l+1)}{\Gamma\left(\frac{k-l}{2} + 1\right) \Gamma\left(\frac{k+l}{2} + 1\right) \Gamma(l+1)} \quad (4.15)$$

Возвратимся к переменной  $\tau$ . Очевидно, что

$$q^l = (2\tau - 1)^l = \sum_{p=0}^l \frac{l!}{p!(l-p)!} (-1)^{l-p} (2\tau)^p$$

Тогда можно записать

$$g(q) = \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_{l=0}^N a_l' q^l = \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_{l=0}^N a_l' \sum_{p=0}^l \frac{(-1)^{l-p} l!}{p!(l-p)!} (2\tau)^p = \\ = \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_{l=0}^N a_l' \sum_{p=0}^l a''_{lp} \tau^p = \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_{r=0}^N \sum_{s=r}^N a_s' a''_{sr} \tau^r$$

где

$$a''_{sr} = \frac{(-1)^{s-r} s! 2^r}{r!(s-r)!}$$

Поэтому на основании (4.6) (4.16)

$$f_1(\tau) = \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_{r=0}^N \left\{ \sum_{s=r}^N \left[ \sum_{k=s}^N \left( k + \frac{1}{2} \right) \frac{1}{2^k} \int_{-1}^{+1} P_k(q) g(q) dq (-1)^{\frac{k-s}{2}} \frac{(-1)^{k-s} + 1}{2} \times \right. \right. \\ \left. \left. \times \frac{\Gamma(k+s+1)}{\Gamma\left(\frac{k-s}{2} + 1\right) \Gamma\left(\frac{k+s}{2} + 1\right) \Gamma(s+1)} \right] \frac{(-1)^{s-r} \Gamma(s+1)}{\Gamma(s-r+1)} \right\} \frac{2^r}{\Gamma(r+1)} \tau^r$$

и, наконец, для  $f(t) = \left[ \frac{\partial \varphi}{\partial z} \right]_{z=0}$  согласно (4.5) получим

$$f(t) = \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_{r=0}^N a_r e^{rt} \quad (4.17)$$

где

$$a_r = \sum_{s=r}^N \left[ \sum_{k=s}^N \left( k + \frac{1}{2} \right) \frac{1}{2^k} \int_{-1}^{+1} P_k(q) g(q) dq (-1)^{\frac{k-s}{2}} \frac{(-1)^{k-s} + 1}{2} \times \right. \\ \left. \times \frac{\Gamma(k+s+1)}{\Gamma\left(\frac{k-s}{2} + 1\right) \Gamma\left(\frac{k+s}{2} + 1\right) \Gamma(s+1)} \right] \frac{(-1)^{s-r} \Gamma(s+1) 2^r}{\Gamma(s-r+1) \Gamma(r+1)} \quad (4.18)$$

Потенциал скоростей возмущений  $\varphi(x, y, 0, t)$  на основании (4.4)

$$\varphi(x, y, 0, t) = \quad (4.19) \\ = \frac{1}{\sqrt{M^2 - 1}} \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_{r=0}^N a_r \frac{e^{rt}}{\lambda_1 r} \int_0^{\xi} e^{\beta_1 r \xi} \left\{ \left[ \frac{\partial \psi_0^*(\lambda_1 r \xi, \lambda_1 r \sqrt{M^2 - 1} y, \lambda_1 r \sqrt{M^2 - 1} z)}{\partial \xi} \right]_{z=0} - \right. \\ \left. - \int_0^{\xi} \left[ \frac{\partial \psi_0^*(\lambda_1 r \sigma, \lambda_1 r \sqrt{M^2 - 1} y, \lambda_1 r \sqrt{M^2 - 1} r)}{\partial \sigma} \right]_{z=0} \frac{d}{d\sigma} [I_0(\lambda_1 r \sqrt{\xi^2 - \sigma^2})] d\sigma \right\} d\xi$$

Здесь

$$\beta_1 = -\frac{M}{a} \frac{1}{M^2 - 1}, \quad \lambda_1 = \frac{1}{a} \frac{1}{M^2 - 1}$$

Подъемная сила крыла конечного размаха  $l$  с хордой  $h$

$$P = \frac{2\rho_\infty}{\sqrt{M^2 - 1}} \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_{r=0}^N a_r \left[ l(U + rh) e^{rt} \int_0^h e^{\beta_1 r x} I_0(\lambda_1 r x) dx - \right. \\ \left. - l r e^{rt} \int_0^h x e^{\beta_1 r x} I_0(\lambda_1 r x) dx - \sqrt{M^2 - 1} a (U + rh) \frac{e^{rt}}{r} \int_0^h e^{\beta_1 r x} \operatorname{sh} \lambda_1 r x dx + \right. \\ \left. + \sqrt{M^2 - 1} a e^{rt} \int_0^h x e^{\beta_1 r x} \operatorname{sh} \lambda_1 r x dx \right] \quad (4.20)$$

Для профиля (случай крыла бесконечного размаха)

$$\varphi(x, 0, t) = -\frac{1}{\sqrt{M^2 - 1}} \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_{r=0}^N a_r e^{rt} \int_0^x e^{\beta_1 r \xi} I_0(\lambda_1 r \xi) d\xi \quad (4.21)$$

$$P = \frac{2\rho_\infty}{\sqrt{M^2 - 1}} \lim_{N \rightarrow \infty} \sum_{r=0}^N a_r \left[ (U + rh) e^{rt} \int_0^h e^{\beta_1 r x} I_0(\lambda_1 r x) dx - r e^{rt} \int_0^h x e^{\beta_1 r x} I_0(\lambda_1 r x) dx \right] \quad (4.22)$$

Необходимо заметить, что коэффициенты  $a_r$  для некоторых функций при возрастании  $r$  будут стремиться к бесконечно большим значениям. Однако любая функция может быть аппроксимирована посредством конечного количества полиномов Лежандра с любой степенью точности. Получение аэродинамических характеристик в таких случаях следует рассматривать как некоторый асимптотический процесс.

В случае порыва (4.2) функция  $f(t)$  разрывна и, следовательно, коэффициенты  $a_r \rightarrow \infty$  при  $r \rightarrow \infty$ . В этом случае функцию  $f(t)$  можно представить приближенно в виде

$$f(t) = \sum_{r=0}^N a_r e^{\alpha r t}$$

При этом удовлетворительная аппроксимация получается при  $N \approx 15$ . На основании (4.19) и (4.20) определяются приближенные значения аэродинамических характеристик.

Поступила 18 VIII 1959

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Краси́льщи́кова Е. А. Неустановившееся движение крыла конечного размаха в сжимаемой среде. Изв. АН СССР, ОТН, № 3, 1958.
2. В у с е м а н н А. Schriften der Deutschen Akademie der Luftfahrtforschung, II. 3, 1943.
3. Г а л и н Л. А. ПММ, т. XI, вып. 4, 1947.
4. Э ф р о с А. А. и Д а н и л е в с к и й А. М. Операционные исчисления и контурные интегралы. ОНТИ ГНТИ Украины, Харьков, 1937.
5. Д ж е к с о н Д. Ряды Фурье и ортогональные полиномы. ГИИЛ, М., 1948.
- 4 Прикладная математика и механика, № 6