

АППРОКСИМАЦИЯ, ИНТЕРПОЛЯЦИЯ И ВЫЧЕРЧИВАНИЕ
ПЛОСКИХ КРИВЫХ

А.Д. Тузов

При автоматизации проектирования летательных аппаратов важное место занимает вопрос описания их геометрических форм. Выходная информация для такой задачи, как правило, — плоские сечения. В работе рассматривается вопрос аппроксимации, интерполяции и вычерчивания плоских кривых с использованием теории сплайнов [1].

1. Аппроксимация аэродинамических профилей. Простейший математический сплайн непрерывен и имеет первую и вторую непрерывные производные. При аппроксимации аэродинамических профилей требуется описание двузначных функций (две ветви профиля) и получение бесконечной производной в "носке".

Для этих целей было введено параметрическое представление аппроксимируемой функции. Параметр — суммарная длина хорд, стягивающих базовые точки (x_j, y_j) . После этого строились два кубических сплайна $x(t)$ и $y(t)$ с коэффициентами M_j и N_j соответственно (t — параметр, $j = 0, 1, \dots, n$, n — число интервалов); M_j и N_j — вторые производные соответствующих сплайнов по параметру в точках (x_j, y_j) . Для их определения дважды решалась система $(n-1)$ линейных алгебраических уравнений с граничными условиями

$$M_0 = M_n = N_0 = N_n = 0. \quad (I.I)$$

Так как матрица в этом случае трехдиагональная [1], то использовался эффективный метод факторизации (прогонки) [2].

Точка с вертикальной касательной ("носок") находилась из уравнения

$$\dot{x}(t) = 0. \quad (1.2)$$

Для получения коэффициентов параметрического кубического сплайна и определения точки с вертикальной касательной используется написанная на языке АЛГОЛ-60 процедура КСПЛ (коэффициенты сплайна).

2. И н т е р п о л я ц и я. Если известно некоторое интерполяционное значение аргумента \bar{x} , для которого требуется определить значение функции \bar{y} , тогда

$$\bar{x} = x(\bar{t}), \quad (2.1)$$

где \bar{t} - неизвестное значение параметра, соответствующего заданному \bar{x} . В таком случае соотношение (2.1) - кубическое уравнение относительно параметра с известными коэффициентами. Исследование показало, что уравнение (2.1) на интервале $[t_{j-1}, t_j]$, соответствующем интервалу $[x_{j-1}, x_j]$, которому принадлежит \bar{x} , имеет только один действительный корень \bar{t} *). После его нахождения значение функции \bar{y} определяется по следующей формуле [1]:

$$\bar{y} = N_{j-1} \frac{(t_j - \bar{t})^3}{6h_j} + N_j \frac{(\bar{t} - t_{j-1})^3}{6h_j} + \left(y_{j-1} - \frac{N_{j-1}h_j^2}{6} \right) \frac{t_j - \bar{t}}{h_j} + \left(y_j - \frac{N_jh_j^2}{6} \right) \frac{\bar{t} - t_{j-1}}{h_j}, \quad (2.2)$$

где $h_j = t_j - t_{j-1}$.

Для интерполяции используется процедура ТЧК (точка), позволяющая находить значения функции \bar{y} и ее первую производную.

3. В ы ч е р ч и в а н и е к р и в ы х н а ч е р т е ж н ы х а в т о м а т а х. При вычерчивании кривых чаще всего используется линейная интерполяция. В связи с этим долж-

*) Вообще говоря, интервалу $[x_{j-1}, x_j]$ может соответствовать несколько интервалов изменения параметра t . В таком случае следует предварительно осуществить выбор нужного нам интервала. (Прям. ред.)

на быть решена задача о таком разбиении аппроксимированной кривой, чтобы прямые, соединяющие точки разбиения, отклонялись от самой кривой на заданное ϵ (стрелка прогиба).

При точной математической постановке такая задача довольно трудоемкая: для получения одной точки разбиения необходимо решать два трансцендентных уравнения. Предлагается приближенный метод решения этой задачи.

Заменим в окрестности точки разбиения (x_i, y_i) кривую $y = f(x)$ дугой окружности радиуса, равного меньшему из радиусов кривизны кривой на концах отрезка $[t_{j-1}, t_j]$, которому принадлежит эта точка. В качестве шага по параметру Δt_i будем брать длину хорды, отстоящей от дуги окружности на ϵ . Эта длина легко определяется:

$$\Delta t_i = 2 \sqrt{2\rho\epsilon + \epsilon^2}, \quad (3.1)$$

где $\rho = \min(\rho_{j-1}, \rho_j)$, ρ_{j-1}, ρ_j - радиусы кривизны в точках $(x_{j-1}, y_{j-1}), (x_j, y_j)$.

Так как в качестве параметра берется суммарная длина хорд, то радиус кривизны в любой базовой точке приближенно вычисляется по формуле $\rho_j^{-1} = \sqrt{M_j^2 + N_j^2}$.

Для получения точек разбиения при линейной интерполяции, т.е. определения Δt_i , для вычерчивания кривой на чертежном автомате используется процедура ЧЕРТ (чертеж). Практическая работа показала, что аппроксимация кривых параметрическим сплайном - эффективный способ их описания. Методика успешно применяется для вычерчивания сечений при изготовлении плазов, для получения рабочих чертежей аэродинамических моделей (рис.1,2,3) и т.д.

Л и т е р а т у р а

1. АЛБЕРГ Дж., НИКСОН Э., УОЛШ Дж. Теория сплайнов и ее приложения. М., "Мир", 1972.

2. МАРЧУК Г.И. Методы вычислительной математики. Новосибирск, "Наука", 1973.

Поступила в ред.-изд.отд.
30 июля 1975 года

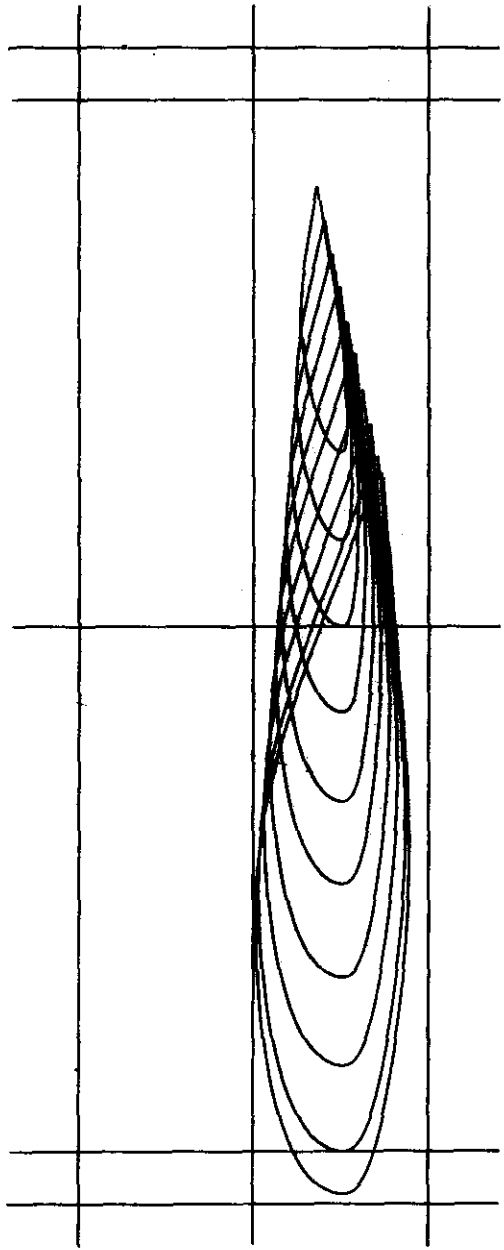


Рис. 1. Масштабный план крыла

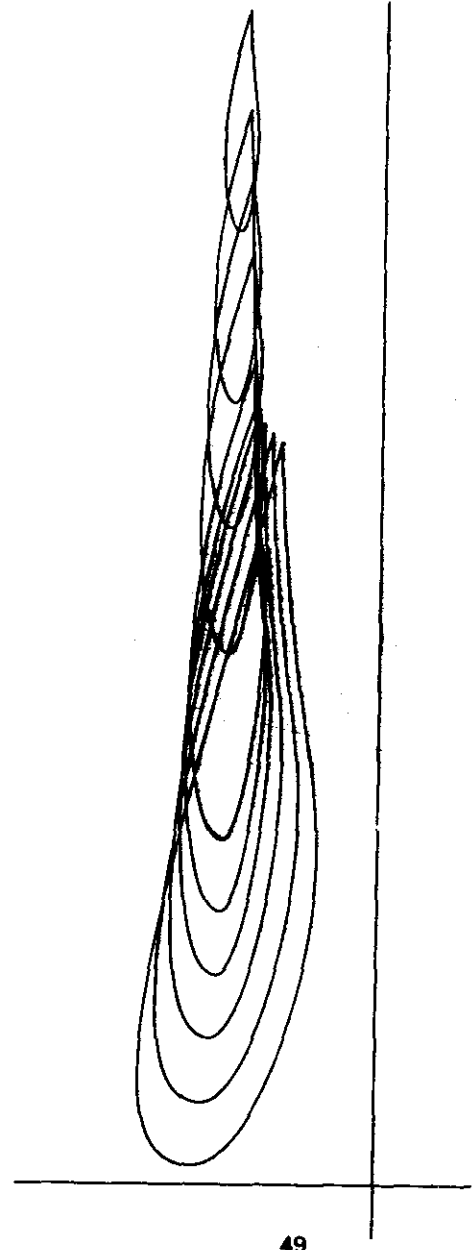


Рис. 2. Сечения деформированного крыла

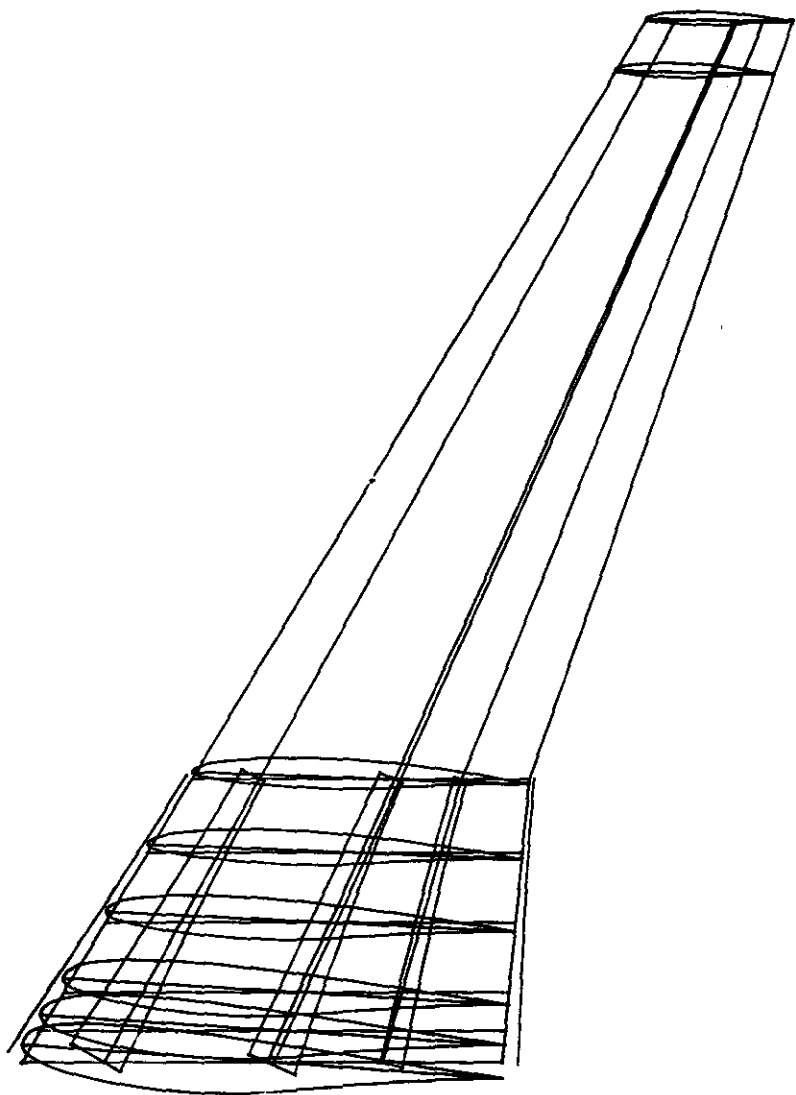


Рис.3. Рабочий чертеж модели