



Рис.4 Панель оператора

Будучи однократно введенными, данные значения могут сохраняться в памяти контроллера неограниченно долго без подачи питающего напряжения на схему управления до следующей перезаписи параметров.

В качестве технологических параметров используются следующие величины:

- а) длина изделия в партиях,
- б) количество изделий в партиях,
- г) зона торможения – расстояние от конца отрезаемой полосы, при достижении которого отключается повышенная скорость перемещения полосы и осуществляется переход на малую скорость.

К технологическим параметрам относятся также установки некоторых основных таймеров программируемого логического контроллера, участвующих в формировании алгоритма работы линии в автоматическом режиме.

### Литература

1. Терехов В.М. Системы управления электроприводов [Текст]/ В.М. Терехов. – М.: Издательский центр «Академия», 2006 – 304 с.

И. В. Бойков, П. В. Айкашев

## ПРИБЛИЖЕННЫЕ МЕТОДЫ РЕШЕНИЯ УРАВНЕНИЯ КРЫЛА

(Пензенский государственный университет)

**Аннотация.** Работа посвящена построению и обоснованию приближенных методов решения уравнения крыла. Рассматриваются одномерные и многомерные линейные и нелинейные уравнения.

### 1. Введение

Теория гиперсингулярных интегральных уравнений (ГИУ) и численные методы их решения непрерывно связаны с задачами аэродинамики. Одной из первых работ, в которых нашли практическое применение ГИУ, была книга А. И. Некрасова [1].



Позднее было опубликовано большое число работ, в которых гиперсингулярные интегралы применялись к задачам механики и аэродинамики. Достаточно полный обзор методов решения ГИУ и их приложений к аэродинамике содержится в [2].

В последнее время внимание исследователей привлекают нелинейные уравнения типа Прандтля следующего вида [3]:

$$\frac{1}{\pi} \int_{-1}^1 \frac{x(\tau)}{(\tau-t)^2} d\tau + g(t, x(t)) = f(t), \quad -1 \leq t \leq 1, \quad (1)$$

$$x(\pm 1) = 0. \quad (2)$$

Задача (1) - (2) эквивалентна интегро-дифференциальному уравнению

$$-\frac{1}{\pi} \int_{-1}^1 \frac{dx(\tau)}{d\tau} \frac{d\tau}{\tau-t} + g(t, x(t)) = f(t), \quad -1 \leq t \leq 1. \quad (3)$$

Аналитическим и численным методам решения уравнения (3) при  $g(t, x(t)) \equiv x(t)$  посвящено большое число работ. Отметим, что исследование обтекания крыла (без линеаризации) приводит [4] к нелинейному сингулярному интегро-дифференциальному уравнению, эквивалентному (1).

В пространственном случае уравнение крыла описывается уравнением [2]

$$\int_{\Omega} \frac{h(M, M_0)x(M)}{|MM_0|^3} d\sigma_M = f(M_0), \quad (4)$$

где  $M, M_0 \in \Omega$ ,  $h(M, M_0), f(M_0)$  – известные функции.

В [3] получена оценка в пространстве  $C$  погрешности приближенного решения уравнения (3), где  $G$  – ограниченная плоская область.

В известных авторам работах представлены численные методы решения уравнения крыла на плоских областях. В противном случае, последние предварительно трансформируются в плоские.

Представляет значительный интерес построение и обоснование приближенных методов решения нелинейных уравнений крыла произвольной формы.

Этим вопросам посвящена данная работа.

## 2. Крыло конечного размаха

Рассмотрим уравнение

$$\frac{1}{\pi} \int_{\gamma} \frac{x(\tau)}{(\tau-t)^2} d\tau + g(t, x(t)) = f(t), \quad t \in \gamma, \quad (5)$$

где  $\gamma$  - дуга,  $g(t, u), f(t)$  - известные непрерывные функции.

Вначале опишем построение вычислительной схемы при  $\gamma = [-1, 1]$ . Введем узлы  $t_k = -1 + k/N$ ,  $k = 0, 1, \dots, 2N$ . Через  $\Delta_0$  обозначим сегмент  $[t_0, t_1]$ , а через  $\Delta_k$  - интервалы  $\Delta_k = (t_k, t_{k+1}]$ ,  $k = 0, 1, \dots, 2N-1$ . Каждому узлу  $t_k$ ,



$k = 1, 2, \dots, 2N - 1$ , поставим в соответствие базисную функцию  $\varphi_k(t) = 0, t_{k-1} \leq t \leq t_{k-1} + N^{-2}; \varphi_k(t) = (N^2(t - t_{k-1}) - 1) / (N - 2), t_{k-1} + N^{-2} \leq t \leq t_k - N^{-2};$   
 $\varphi_k(t) = -(N^2(t - t_{k+1}) - 1) / (N - 2), t_k + N^{-2} \leq t \leq t_{k+1} - N^{-2}; \varphi_k(t) = 0, t_{k+1} - N^{-2} \leq t \leq t_{k+1};$   
 $\varphi_k(t) = 0, t \in [-1, 1] \setminus [t_{k-1}, t_{k+1}];$

узлу  $t_0$  поставим в соответствие базисную функцию

$\varphi_0(t) = 1, -1 \leq t \leq -1 + N^{-2}, \varphi_0(t) = -(N^2(t - t_1) + 1) / (N - 2), -1 + N^{-2} \leq t \leq t_1 - N^{-2},$   
 $\varphi_0(t) = 0, t_1 - N^{-2} \leq t \leq t_1; \varphi_0(t) = 0, [-1, 1] \setminus [t_0, t_1];$

узлу  $t_{2N}$  поставим в соответствие базисную функцию

$\varphi_{2N}(t) = 0, -1 \leq t \leq t_{N-1} + N^{-2};$   
 $\varphi_{2N}(t) = (N^2(t - t_{N-1}) - 1) / (N - 2), t_{N-1} + N^{-2} \leq t \leq 1 - N^{-2}, \varphi_{2N}(t) = 1, 1 - N^{-2} \leq t \leq 1.$

Приближенное решение уравнения (5) будем искать в виде кусочно-непрерывной функции  $x_N(t) = \sum_{k=0}^{2N} \alpha_k \varphi_k(t)$ , коэффициенты которой определяются из системы уравнений

$$\frac{1}{\pi} \sum_{l=0}^{2N} \alpha_l \int_{-1}^1 \frac{\varphi_l(\tau)}{(\tau - t_l)^2} d\tau + g(t_k, x_N(t_k)) = f(t_k), \quad k = 0, 1, \dots, 2N.$$

Приведем изменения, которые необходимо сделать в вычислительной схеме при переходе от сегмента к дуге. Аппроксимируем дугу  $\gamma$  полигонами  $\gamma_N$ , состоящими из  $N$  равных звеньев, и перейдем от уравнения (5) к уравнению

$$\frac{1}{\pi} \int_{\gamma_N} \frac{x(\tau)}{(\tau - t)^2} d\tau + g(t, x(t)) = f(t), \quad t \in \gamma_N.$$

На каждом  $k$ -ом звене полигона функцию  $x(t)$  аппроксимируем сплайном  $x_N^k(t) = \alpha_N^{k,1} \psi_0^k(t) + \alpha_N^{k,2} \psi_{2N}^k(t)$ ,  $k = 0, 1, \dots, N - 1$ , где  $\alpha_N^{k,1}, \alpha_N^{k,2}$  – искомые константы,  $\psi_0^k(t), \psi_{2N}^k(t)$  – функции, полученные отображением функций  $\varphi_0(t)$  и  $\varphi_{2N}(t)$  на  $k$ -ое звено.

В качестве узлов коллокации возьмем точки  $t_N^{k,1}$  и  $t_N^{k,2}$ , полученные отображением точек  $-1 + \frac{1}{N^2}$  и  $1 - \frac{1}{N^2}$  с сегмента  $[-1, 1]$  на  $k$ -ое звено полигона. В результате получим вычислительную схему метода коллокации

$$\frac{1}{\pi} \int_{\gamma_N} \frac{x_N(\tau)}{(\tau - t_N^{k,i})^2} d\tau + g(t_N^{k,i}, x_N(t_N^{k,i})) = f(t_N^{k,i}), \quad i = 1, 2, \quad (6)$$

где  $k = 0, 1, \dots, N - 1$ ,  $x_N(\tau) = \sum_{k=0}^{N-1} (\alpha_N^{k,1} \psi_0^k(t) + \alpha_N^{k,2} \psi_{2N}^k(t))$ .



Система уравнений (6) решается непрерывным методом [5]

$$\frac{d\alpha_N^{k,i}(v)}{dv} = \frac{1}{\pi} \int_{\gamma_N} \sum_{l=0}^{N-1} \left( \alpha_N^{l,1}(v) \psi_0^l(\tau) + \alpha_N^{l,2}(v) \psi_{2N}^l(\tau) \right) \frac{d\tau}{(\tau - t_N^{k,i})^2} +$$

$$+ g \left( t_N^{k,i}, \sum_{l=0}^{N-1} \left( \alpha_N^{l,1}(v) \psi_0^l(t_N^{k,i}) + \alpha_N^{l,2}(v) \psi_{2N}^l(t_N^{k,i}) \right) \right) - f(t_N^{k,i}), \quad i=1,2,$$

$k=0,1,\dots,N-1$ . Численное решение полученной системы дифференциальных уравнений осуществлялось методом Эйлера.

### 3. Многомерные уравнения крыла

Рассмотрим гиперсингулярное интегральное уравнение (4),  $\Omega$  – ограниченная замкнутая поверхность,  $x(t)$  – искомая функция.

Вначале изложим метод на примере плоской поверхности  $\Omega$ . Проведем триангуляции области  $\Omega$ . Пусть область  $\Omega$  находится в прямоугольнике  $G$ . Покроем прямоугольник  $G$  квадратами со стороной  $h$ . Обозначим через  $\Omega_N$  область, состоящую из квадратов, мера пересечения которых с областью  $\Omega$  не меньше  $h^2/2$ . Пусть  $N$  – число квадратов в области  $\Omega_N$ . Разделим каждый квадрат на два равных треугольника. В результате получим покрытие области  $\Omega_N$   $2N$  треугольниками. Обозначим область с таким покрытием через  $\Omega_{2N}^*$ . Треугольники в  $\Omega_{2N}^*$  обозначим через  $\Delta_k$ ,  $k=1,2,\dots,2N$ .

Обозначим через  $\psi_k(t)$ ,  $t=(t_1, t_2, t_3)$ , функцию

$$\psi_k(t) = 1, \quad t \in \Delta_k; \quad \psi_k(t) = 0, \quad t \in \Omega_{2N}^* \setminus \Delta_k, \quad k=1,2,\dots,2N.$$

Приближенное решение уравнения (4) будем искать в виде функции

$$x_N(t) = \sum_{k=1}^{2N} \alpha_k \psi_k(t),$$

коэффициенты  $\{\alpha_k\}$  которой находятся из системы уравнений

$$\sum_{l=1}^{2N} h(u_k, u_l) \alpha_l \iint_{\Delta_l} \frac{d\tau_1 d\tau_2}{|u, \tau|^3} = f(u_k), \quad k=1,2,\dots,2N. \quad (7)$$

Здесь  $u_k$  – внутренняя точка треугольника  $\Delta_k$ ,  $k=1,2,\dots,2N$ .

Для решения уравнения (7) применяется непрерывный операторный метод:

$$\frac{d\alpha_N^k(v)}{dv} = \sum_{l=1}^{2N} h(u_k, u_l) \alpha_l(v) \iint_{\Delta_l} \frac{d\tau_1 d\tau_2}{|u, \tau|^3} - f(u_k), \quad k=1,2,\dots,2N.$$

Опишем изменения, которые нужно провести при решении уравнения (4) с произвольной ограниченной, замкнутой областью  $\Omega$ . Проведем триангуляции области  $\Omega$ . В результате триангуляции получаем поверхность  $\Omega_N$ , состоящую



из  $2N$  треугольников  $\Delta_k^*$ . Обозначим эту поверхность через  $\Omega_{2N}^{**}$  и рассмотрим уравнение

$$\iint_{\Omega_{2N}^{**}} \frac{h(u, \tau)x(\tau)}{|u, \tau|^3} d\sigma_\tau = f(u), \quad t \in \Omega_{2N}^{**}, \quad (8)$$

Приближенное решение уравнения (8) ищется в виде  $x_N(t) = \sum_{k=1}^{2N} \alpha_k \psi_k^*(t)$ ,

где  $\psi_k^*(t) = 1, t \in \Delta_k^*; \psi_k^*(t) = 0, t \in \Omega_{2N}^{**} \setminus \Delta_k^*, k = 1, 2, \dots, 2N$ .

Коэффициенты  $\{\alpha_k\}$ , определяются из системы уравнений

$$\sum_{l=1}^{2N} h(u_k, u_l) \alpha_l \iint_{\Delta_l^*} \frac{d\tau}{|u, \tau|^3} = f(u_k), \quad k = 1, 2, \dots, 2N,$$

которая решается непрерывным операторным методом.

### Литература

1. Некрасов, А. И. Теория крыла в нестационарном потоке [Текст] / А. И. Некрасов. - М.: Изд-во АН СССР, 1947. - 258 с.
2. Вайникко, Г. М. Численные методы в гиперсингулярных интегральных уравнениях и их приложения [Текст] / Г. М. Вайникко, И. К. Лифанов, Л. Н. Полтавский. - М: Янус-К, 2001. - 508 с.
3. Capobianco, M. R. On the numerical solution of a nonlinear integral equation of Prandtl's type / M. R. Capobianco, G. Criscuolo, P. Junghanns // Recent Advances in Operator Theory and its Applications, 2005. - Vol 160. P. 53-79.
4. Бойков, И. В. О проекционных методах решения уравнения крыла / И. В. Бойков // Пенза. ПГТУ, 1990. 15 с. Деп. в ВИНТИ № 5865-90 Деп.
5. Бойков, И. В. Об одном непрерывном методе решения нелинейных операторных уравнений / И. В. Бойков // Дифференц. уравнения, 2012. – Т 49, № 9, - с. 1308–1314.

К.А. Волкова, Е.В. Авдеев, В.Л. Полонский

### АНАЛИЗ РАБОТОСПОСОБНОСТИ ПОДВЕСКИ РАЙЗЕРА

(Санкт-Петербургский политехнический университет Петра Великого,  
Самарский университет)

Разработка морских нефтяных и газовых месторождений является актуальной задачей, решение которой связано с осуществлением сложных в техническом отношении и рискованных операций, с применением дорогостоящего оборудования.

При добыче на плавучих платформах используется морской стояк (райзер), который является одним из важнейших и ответственных узлов общего