

ПРОГРАММНЫЙ КОМПЛЕКС ДЛЯ МОДЕЛИРОВАНИЯ ПОВЕРХНОСТИ С ЗАДАНЫМИ ГЕОМЕТРИЧЕСКИМИ СВОЙСТВАМИ ЗА СЧЕТ ПРОЦЕССА ОБРАБОТКИ

Е. Д. Рафеенко¹, А. В. Чигарев², М. Г. Ботогова²

¹Белорусский государственный университет

²Белорусский национальный технический университет
Минск, Беларусь

В статье рассматриваются вопросы математического моделирования поверхности с заданными геометрическими свойствами за счет процесса обработки. Математически проблема проектирования заданного распределения износа сводится к решению интегрального уравнения Фредгольма I рода. Используя метод регуляризации для решения некорректных задач, была построена математическая модель процесса получения требуемой поверхности, которая, в свою очередь, была реализована в пользовательском приложении.

Ключевые слова: формообразование, износ, регуляризация, решение некорректных задач, ядро.

Для получения поверхности с заданным профилем необходим расчет кинематических характеристик обрабатывающего инструмента. Пусть поверхность детали обрабатывается инструментом, рабочая площадь которого мала по сравнению с характерными размерами детали. Предполагается, что силовое взаимодействие инструмента с обрабатываемой поверхностью постоянно и от времени не зависит, износ обрабатываемой поверхности происходит за счет управления скоростью поступательного движения инструмента. Распределение износа по зонам детали определяется видом функции распределения износа под инструментом в единицу времени $\varphi(r)$ и функцией времени пребывания центра инструмента по зонам детали. Движение инструмента относительно детали происходит по закону $v(x)$ ($v(x)$ – скорость), симметричному относительно соосного положения инструмента и обрабатываемой детали. Рассматривается двумерная задача. Радиус рабочей площади инструмента принимается равным R , половина длины хода центральной точки инструмента – x_m . Соотношение угловой скорости Ω детали и скорости $v(x)$ изменения эксцентриситета x выбирается таким, что обеспечивается хорошее усреднение износа вдоль каждой зоны детали (рис. 1).

Как показано в работе [1] распределение заданного профиля $y(\rho)$ по зонам плоской детали можно представить в форме интегрального уравнения I рода

$$y(\rho) = \int_0^{x_m} K(\rho, x)u(x)dx, \quad 0 \leq \rho \leq x_m + R, \quad 0 \leq x \leq x_m \quad (1)$$

для искомой функции $u(x) = \frac{1}{v(x)}$, ядро которого $K(\rho, x)$ записывается в виде

$$K(\rho, x) = \frac{4N}{\pi} \begin{cases} \int_0^{\pi} \varphi(r) d\gamma & 0 \leq \rho \leq R, \\ & 0 \leq x \leq R - \rho \\ \int_0^{\gamma_R} \varphi(r) d\gamma & 0 \leq \rho \leq R, \\ & R - \rho \leq x \leq R + \rho \\ \int_0^{\gamma_R} \varphi(r) d\gamma & R \leq \rho \leq x_m - R \\ & \rho - R \leq x \leq \rho + R \\ \int_0^{\gamma_R} \varphi(r) d\gamma & x_m - R \leq \rho \leq x_m + R \\ & x_m - R \leq x \leq x_m \\ 0 & \text{во всех остальных точках,} \end{cases}$$

где $r = \sqrt{x^2 + \rho^2 - 2x\rho \cos \gamma}$, $\gamma_R = \arccos \frac{x^2 + \rho^2 - R^2}{2x\rho}$.

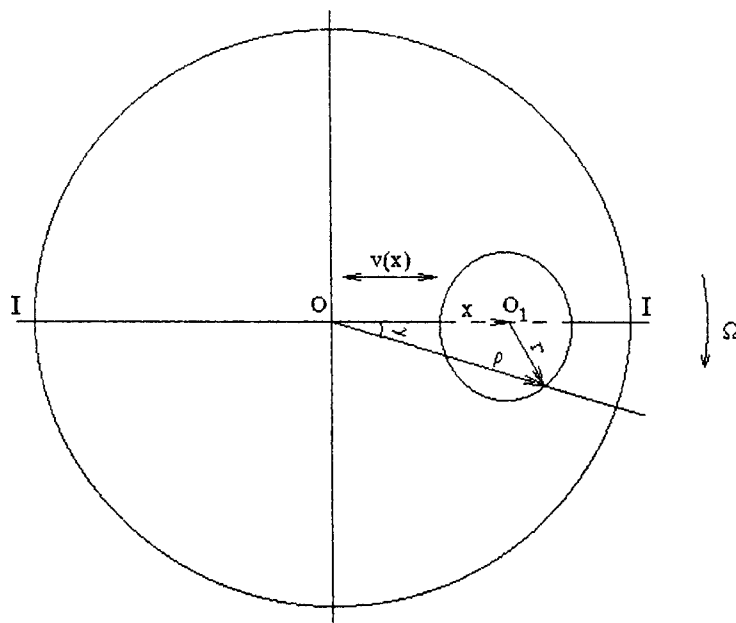


Рис. 1. Схема шлифовки детали малоразмерным инструментом (вид сверху)

Данная задача является некорректной. Для ее решения был выбран метод регуляризации Тихонова [2]. Уравнения для слабой регуляризации и регуляризации I порядка объединяются в уравнение вида

$$\alpha \left\{ u(x) - m \left[2x \frac{du(x)}{dx} + x^2 \frac{d^2u(x)}{dx^2} \right] \right\} + \int_0^{x_m} Q(x,s)u(s)ds = \Phi(x), \quad 0 \leq x \leq x_m, \quad (2)$$

$m = 0$ – слабая регуляризация,

$m = 1$ – регуляризация I порядка, $u'(0) = u'(x_m) = 0$,

$$Q(x,s) = \int_0^{x_m+R} K(\rho,x)K(\rho,s)d\rho, \quad \Phi(x) = \int_0^{x_m+R} K(\rho,x)\eta(\rho)d\rho.$$

В уравнении (2) интеграл заменялся квадратурной формулой, а производные – конечными разностями. Полагая $x = x_j, (j = 1, 2, \dots, n)$, где x_j – узлы квадратурной формулы, получим систему линейных алгебраических уравнений для $u(x_j)$:

$$\alpha \left\{ u(x_j) - m \left[2x_j \frac{u(x_{j+1}) - u(x_{j-1}))}{2h} + x_j^2 \frac{u(x_{j+2}) - 2u(x_j) + u(x_{j-2}))}{(2h)^2} \right] \right\} + \sum_{k=1}^n A_k Q(x_j, x_k) u(x_k) = \Phi(x_j),$$

A_k – коэффициенты квадратурной формулы.

Если профиль детали $y(\rho)$, а также функция распределения износа $\varphi(r)$, входящая в ядро, определены экспериментально в конечном числе точек, то в остальных точках они должны быть проинтерполированы. Функция $\varphi(r)$ интерполируется с помощью естественного кубического сплайна.

Рассмотренная модель была реализована на языке программирования JAVA с использованием технологии апплетов. Приложением используются следующие классы, позволяющие производить нужные расчеты: Matrix, CubicSpline, Modeling.

При старте приложения пользователю предоставляется окно, состоящее из нескольких панелей, позволяющее ввести необходимые данные для решения поставленной задачи. Навигация по панелям осуществляется при помощи кнопок «Next» и «Previous». На первой панели предлагается ввести параметры, определяющие размеры и точность вычисления ядра интегрального уравнения. Следующий шаг – ввод радиуса рабочей площади инструмента и данных для вычисления функции распределения износа детали под действием инструмента в единицу времени. Исходные данные подгружаются из соответствующих файлов. Файлы с именами RR и FI имеют текстовый формат и должны располагаться в одном каталоге с приложением. Поддерживаются возможности сохранения данных в файл и условной визуализации детали и инструмента.

На третьей панели находится поле для ввода номеров строк ядра интегрального уравнения, требуемых для отображения, и кнопки для вычисления ядра интегрального уравнения и отрисовки графиков значений выбранных строк (рис. 2).

Далее запрашиваются данные для вычисления функции распределения износа по площади детали. Исходные данные подгружаются из соответствующих файлов. Файлы с именами P и Y имеют текстовый формат и должны располагаться в одном каталоге с приложением. Поддерживается возможность сохранения данных в файл. Также имеется кнопка для подсчета и визуализации графика этой функции.

Очередное действие – ввод параметра регуляризации, который необходим для определения регуляризирующего оператора и зависит от точности исходной информации, и решение системы линейных алгебраических уравнений, которое представляет собой время задержки инструмента по зонам детали.

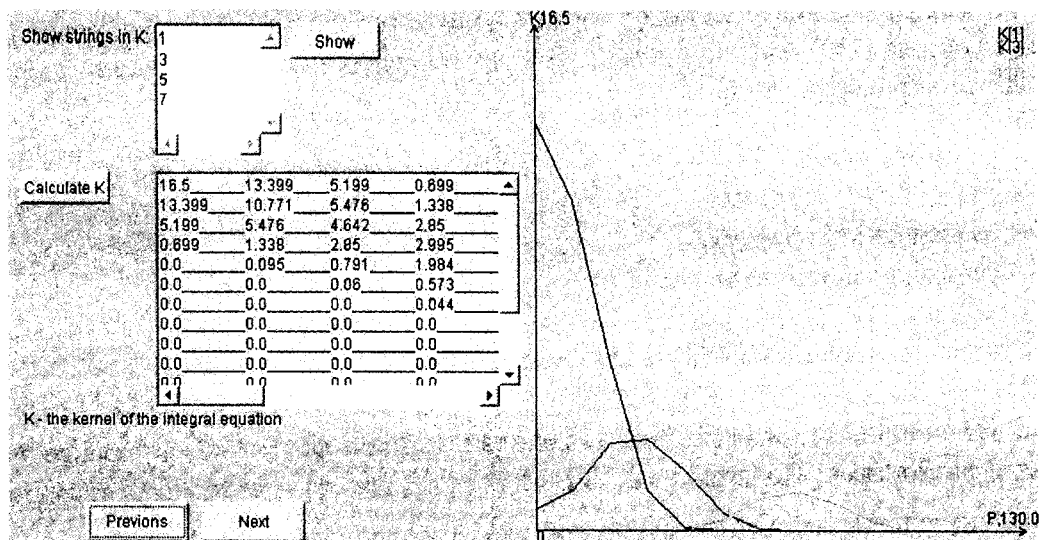


Рис. 2. Панель для вычисления ядра интегрального уравнения

Результаты расчета для различных значений параметра регуляризации α представлены на рис. 3.

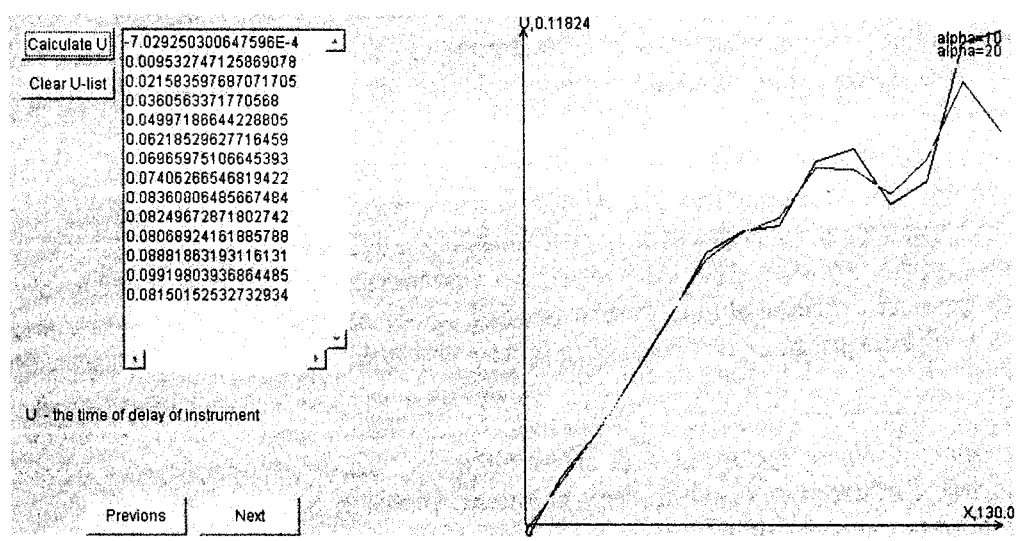


Рис. 3. Панель для вычисления времени задержки инструмента по областям детали

Кроме того, имеется возможность визуализации процесса работы инструмента (в двух видах: сверху и сбоку). Скорость процесса регулируется пользователем.

Таким образом, описываемое приложение способно производить нужные расчеты, предоставляя пользователю возможность постоянно контролировать промежуточные результаты, визуализирует графики на основе полученного решения и в итоге моделирует движение инструмента и детали с полученной временной задержкой.

ЛИТЕРАТУРА

1. Рафеенко, Е. Д. Математическое моделирование поверхности с заданными геометрическими свойствами / Е. Д. Рафеенко, А. В. Чигарев // Трение и износ. – 1997. – Т. 18, № 1. – С. 19–24.
2. Тихонов, А. Н. Методы решения некорректных задач / А. Н. Тихонов, В. М. Арсенин. – М. : Наука, 1986. – 220с.