

О ПОСТРОЕНИИ \mathfrak{X} -КЛАССОВ ФИШЕРА КОНЕЧНЫХ ГРУПП

Воробьёв С.Н. (магистрант)

Научный руководитель: кандидат физико-математических наук, доцент Залесская Е.Н.
УО“Витебский государственный университет имени П.М. Машерова”

В работе рассматриваются только конечные разрешимые группы. Класс групп называют наследственным или S -замкнутым, если он замкнут относительно взятия подгрупп. Как уже отмечалось во введении, свойством частичной наследственности обладают классы Фишера. Напомним, что класс групп \mathfrak{F} называют классом Фишера[1], если \mathfrak{F} является N_0 -замкнутым из условия $K \subseteq H \subseteq G \in \mathfrak{F}$, $K \triangleleft G$ и $H/K \in \mathfrak{F}$.

Легко видеть, что любой класс Фишера является классом Фиттинга и что любой S -замкнутый класс Фиттинга является классом Фишера.

Расширим понятие класса Фишера следующим образом:

Определение. Пусть \mathfrak{X} – непустой класс групп. Тогда класс групп \mathfrak{F} назовём \mathfrak{X} -классом Фишера, если выполняются следующие условия:

$$F = N_0 F \neq \emptyset;$$

если $K \subseteq H \subseteq G \in \mathfrak{F}$, $K \triangleleft G$ и $H/K \in \mathfrak{F}$, то $H \in \mathfrak{F}$.

Понятно, что в случае, когда $\mathfrak{X} = \mathfrak{N}$, класс \mathfrak{F} является классом Фишера. Если единичная группа содержится в \mathfrak{X} , то \mathfrak{X} -класс Фишера является классом Фиттинга. Тот факт, что не всякий \mathfrak{X} -класс Фишера является классом Фишера подтверждает следующий

Пример. Пусть класс групп $\mathfrak{Z}^3 = (G \in \mathfrak{C} : \text{Soc}(G) \leq Z(G))$. Тогда по теореме IX.2.8[2] \mathfrak{Z}^3 класс Фиттинга. Определим класс разрешимых групп $L_2(\mathfrak{Z}^3) = \mathfrak{F}$ следующим образом:

$G \in \mathfrak{F}$ тогда и только тогда, когда индекс в G её \mathfrak{Z}^3 -инъектора является \mathfrak{Z}' -числом. Как было установлено Локеттом(см., например, IX.1.15[2]) класс \mathfrak{F} является классом Фиттинга и $\mathfrak{F} \mathfrak{S}_2 = \mathfrak{F}$.

Заметим также, что \mathfrak{F} ввиду примера IX.3.15[2] не является нормально вложенным классом Фиттинга. Следовательно по теореме IX.3.4(a)[2] \mathfrak{F} не является классом Фишера. Пусть теперь класс Фиттинга $\mathfrak{X} = \mathfrak{S}_2$ – класс всех разрешимых 2-групп. Покажем, что \mathfrak{F} является \mathfrak{X} -классом Фишера.

Пусть $G \in \mathfrak{F}$ и $K \subseteq H \subseteq G$, где K такая нормальная подгруппа G , что $H/K \in \mathfrak{X}$. Так как $G \in \mathfrak{F}$, $K \in \mathfrak{F}$ и поэтому $K \subseteq H \in \mathfrak{F}$. Следовательно, ввиду изоморфизма $H/H \in \mathfrak{F} \cong H/K/H \in \mathfrak{F}$ и Q -замкнутости класса \mathfrak{X} заключаем, что $H/H \in \mathfrak{X}$. Отсюда следует, что $H \in \mathfrak{F} \mathfrak{X} = \mathfrak{F}$ и \mathfrak{F} является \mathfrak{X} -классом Фишера.

Список использованных источников

1. Hartley, B. On Fisher's dualization of formation theory / B. Hartley // Proc. London Math. Soc. – 1969. – Vol.3, №2. – P.193-207.
2. Doerk, K. Finite soluble groups / K. Doerk, T. Hawkes. – Berlin – New York: Walter de Gruyter, 1992. – 891 p.

ОЦЕНКА ПРИМЕНЕНИЯ ПРЕОБРАЗОВАНИЯ ЛАПЛАСА И ДЕЛЬТА-ФУНКЦИИ ПРИ ПЕРЕРАБОТКЕ ТЕКСТИЛЬНЫХ ОТХОДОВ

Жерносек С.В. (5 курс, механико-технологический факультет)

Научный руководитель: доктор технических наук, профессор Локтионов А.В.
УО “Витебский государственный технологический университет”

При переработке текстильных отходов рассматриваем движущееся волокно массы m как материальную точку. Поскольку движение волокна определяется изменением координат X и Y во времени, положим, что в начальный момент времени волокно находится в точке с координатами $X = 0$, $Y = 0$. Входным параметром является координата Y , отражающая процесс растаскивания, а перемещение волокна по зубу задается, как выходной параметр, координатой X . Процесс расщипывания осуществляется в зависимости от движения волокна по зубу. Передаточные функции W_1 и W_2 в форме изображений Лапласа представляют дифференциальные уравнения, которые связывают текущие координаты X и Y материальной точки — элемента волокна [1, с. 38].

$$\left\{ \begin{array}{l} W1 = \frac{L^2 + 2\omega L - \omega^2 \cos \eta + \frac{\mu \omega^2 R}{\mu \cos \eta + \sin \eta}}{\omega^2 \cos^2 \eta}, \\ W2 = \frac{\omega^2 \sin^2 \eta}{L^2 + 2\omega L - \omega^2 \cos \eta \sin \eta - \frac{\omega^2 R}{\mu \cos \eta + \sin \eta}}. \end{array} \right. \quad (1)$$

Координаты X и Y определяются из уравнений [1, с. 38]

$$X = \frac{W2}{1 - W1 \cdot W2}; Y = \frac{W1}{1 - W1 \cdot W2}. \quad (2)$$

Процесс расщипывания характеризуется высокой интенсивностью. Силы, в процессе расщипывания действуют очень короткий промежуток времени, их корректно рассматривать как силы, действующие мгновенно, но имеющие конечный импульс. При аналитическом описании данные силы представлены в виде импульсной функции, рассматриваемой в короткий промежуток времени. Выделим массу m непрерывно движущегося волокна, сосредоточенную в точке M пространства Rn. Начало координат совместим с положением точки M в начальный момент времени. Тогда силы, действующие на волокно, будут приложены в точке M. Их поведение в окрестности точки M представлено кусочно-непрерывной функцией σ_1 , действующей в промежуток времени t от 0 до h , а в остальных случаях равной нулю.

Кусочно-непрерывную функцию $\sigma_1(t, h)$ можно записать в виде:

$$\sigma_1(t, h) = \frac{1}{h} [\sigma_0(t) - \sigma_0(t - h)] = \begin{cases} 0, t < 0 \\ I, 0 \leq t \leq h \\ 0, h < t \end{cases} \quad (3)$$

где I — импульс функции $\sigma_1(t, h)$.

При $h \rightarrow 0$ функция $\delta(t)$ определяется как предел функции $\sigma_1(t, h)$:

$$\delta(t) = \lim_{h \rightarrow 0} \sigma_1(t, h) \quad (4)$$

Функция $\delta(t)$ отражает характер действия мгновенных сил приложенных к точке M в короткий промежуток времени взаимодействия волокна и поверхности зуба. Данная функция является обобщенной и ее нельзя рассматривать как функцию, заданную общим определением математического анализа. После подстановки уравнений (1) и (2) с учетом (4) в математический пакет MAPLE получены координаты X и Y при $t \rightarrow 0$

$$\begin{aligned} x(t) &= 0,092 \sinh(-54.172t) e^{-4,49t}, \\ y(t) &= 0,08 \cdot \delta(2, t) + 0,718 \cdot \delta(1, t) - \\ &- 6379,171 \sinh(-54,172t) e^{-4,49t} + 190,785 \cdot \delta(t). \end{aligned} \quad (5)$$

Уравнения (5), характеризующие процесс расщипывания, позволяют достаточно просто получить уравнение траектории $s(t)$, выражения для скорости $v(t)$ и ускорения $a(t)$ при движении материальной точки M (волокна). В промежуток времени t от 0 до 0,003 с волокно скользит по поверхности зуба в направлении схода. Силы трения при этом стремятся удержать волокно.

Максимальное значение сила трения \bar{F}_{tp} имеет в момент времени $t = 0,003$ с.

Установлено, что расчет кинематических параметров исполнительных механизмов при переработке текстильных отходов с использованием преобразований Лапласа и дельта-функции позволяет избежать сложных математических операций по нахождению постоянных интегрирования, разработать математические модели рассматриваемого технологического процесса и оценить степень влияния различных параметров оборудования (угла поворота, геометрии исполнительных механизмов) и коэффициентов трения текстильных отходов на движение волокна.

Список использованной литературы

1. А. В. Локтионов. Исследование кинематических параметров исполнительных механизмов при переработке текстильных отходов с использованием преобразований Лапласа / Локтионов А. В., Мачихо Т. А., Жерносек С. В. // Материалы докладов XLI научно-технической конференции преподавателей и студентов университета. — Витебск: Учреждение образования «Витебский государственный технологический университет», 2008. — С. 37–39.