

ДРОБНОМЕРНЫЕ РЕГУЛЯТОРЫ С «КОРОТКОЙ ПАМЯТЬЮ» В РЕЛЕЙНЫХ СИСТЕМАХ ОПТИМАЛЬНОГО УПРАВЛЕНИЯ

И. О. Кузев, асп., С. А. Сергиенко, к.т.н., доц.

Кременчугский национальный университет имени Михаила Остроградского

ул. Первомайская, 20, 39600, г. Кременчуг, Украина

E-mail: sergsa@kdu.edu.ua

Р. С. Волянский, к.т.н., доц.

Днепропетровский государственный технический университет

ул. Днепропетровская, 2, 51918, г. Днепропетровск, Украина

E-mail: voliansky@ua.fm

Рассмотрены подходы к сокращению объемов математических расчетов при вычислении дробномерных производных в регуляторах релейных систем оптимального управления электроприводов постоянного тока при обеспечении заданного качества регулирования и сохранении необходимого запаса устойчивости.

Ключевые слова: производная дробномерного порядка, формула Грюнвальда-Летникова, объем выборки, релейная система оптимального управления, качество переходных процессов.

Введение. Развитие микропроцессорной техники в направлении создания недорогих быстродействующих микроконтроллеров с большой разрядностью объективно обуславливают предпосылки к совершенствованию систем управления электромеханическими комплексами. В настоящее время значительное внимание уделяется алгоритмам управления, в которых может быть использована информация не только о координатах объекта управления, но и об их производных и интегралах дробной размерности.

Анализ предыдущих исследований. Для вычисления производных и интегралов дробных порядков в системах управления электроприводами широко используются различные аппроксимационные зависимости, базирующиеся на классической теории дробномерных дифференциальных операторов [1, 2], построенных на основании частотных методов теории автоматического управления [3] и представляющих собой приближенную динамическую модель звена с дробномерным дифференциальным оператором [4].

Такой подход является приближенным и не имеет строгого математического обоснования. Поэтому для вычисления производных и интегралов дробных порядков будем использовать формулу Грюнвальда-Летникова, в соответствии с которой дробная производная $p^\alpha \eta_1$ определяется следующим образом:

$$p^\alpha \eta_1(t) = \lim_{T \rightarrow 0} \frac{1}{T^\alpha} \sum_{i=0}^{N-1} (-1)^i \frac{\Gamma(\alpha+1)}{\Gamma(i+1)\Gamma(\alpha-i+1)} \eta_1(t-iT), \quad (1)$$

где N, T – объем и интервал выборки, $\Gamma(\dots)$ – гамма-функция (Γ -функция) соответствующего аргумента.

Приоритетное использование формулы (1) объясняется ее сравнительной простотой и достаточно хорошими принципиальными возможностями реализации на современной цифровой технике. Единственное существенное затруднение в технической реализации выражения (1) связано с необходимостью суммирования элементов s_i , описываемых выражением

$$s_i = (-1)^i \frac{\Gamma(\alpha+1)}{\Gamma(i+1)\Gamma(\alpha-i+1)} \eta_1(t-iT) = D(\alpha, i) \eta_1(t-iT), \quad i = 0, \dots, N-1. \quad (2)$$

Данные элементы составляют ряд S , который образуется при устремлении объема выборки N к бесконечности. Очевидно, что необходимость запоминания и манипулирование с массивами информации бесконечно большого объема является технически нереализуемым. Сокращение же объемов выборки приводит к появлению эффекта «короткой памяти», влияние которого на процессы в системе практически не изучены. Поэтому задача обеспечения вычисления дробномерных производных и интегралов в реальном времени является актуальной.

Цель работы. Определение подходов к сокращению объемов математических расчетов при вычислении дробномерных производных при сохранении заданных качественных показателей систем управления электроприводов постоянного тока.

Материал и результаты исследования. Пусть электромеханическая система описывается дифференциальными уравнениями в отклонениях [5]

$$p\eta_1 = b_{12}\eta_2; \quad p\eta_2 = b_{21}\eta_1 + b_{22}\eta_2 + m_2 u, \quad (3)$$

где $b_{12} = \frac{1}{T_m}$; $b_{21} = b_{22} = -\frac{1}{T_e}$; $m_2 = \frac{1}{T_e}$;

T_e, T_m – эквивалентные электромагнитная и электромеханическая постоянные времени электропривода; η_1, η_2 – координаты электропривода (скорость вращения двигателя и ток якорной цепи соответственно) на траекториях возмущенного движения.

Анализ выражения (2) показывает, что его значение определяется величиной отклонения координаты возмущенного движения η_1 и значением дроби:

$$D(\alpha, i) = (-1)^i \frac{\Gamma(\alpha+1)}{\Gamma(i+1)\Gamma(\alpha-i+1)}. \quad (4)$$

Для сокращения объемов вычислений и выполнения их с известной степенью точности можно пренебречь малыми отклонениями, т.е. установить

порог на уровне точности измерительной аппаратуры, которая используется в электромеханической системе.

Такой подход позволяет сократить время определения производной дробного порядка (1) за счет снижения времени, которое затрачивается на вычисление члена ряда s_i , если определяющее его отклонение меньше заданной точности. Однако он не исключает необходимости перебора всех элементов ряда S и сравнения их с величиной установленного порога.

Для ограничения числа элементов, используемых при вычислении дробномерной производной, рассмотрим значения весового коэффициента (4). Очевидно, что при изменяющемся значении индекса i элемента массива значения коэффициентов $D(\alpha, i)$ будут переменными.

Для выяснения их возможных значений рассмотрим зависимость, определяющую Γ -функцию.

Согласно [1], для любых комплексных чисел z с положительной вещественной частью справедливо выражение

$$\Gamma(z) = \int_0^{\infty} t^{z-1} e^{-t} dt, \quad (5)$$

а Γ -функция (5) имеет следующую геометрическую интерпретацию:

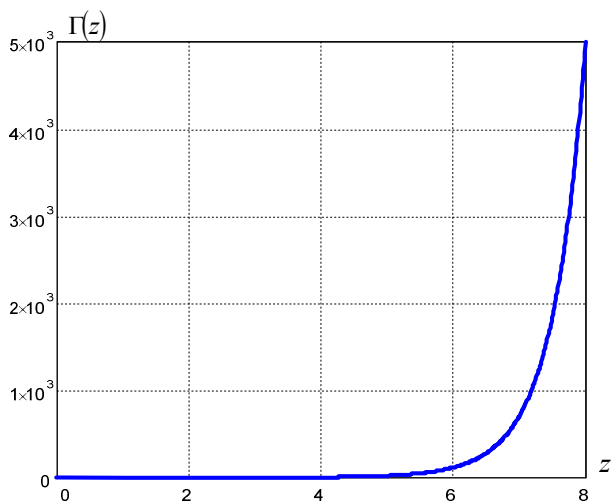


Рисунок 1 – Γ -функция вещественного положительного аргумента

Анализ зависимости (рис. 1) показывает, что на интервале $[0, +\infty)$ Γ -функция возрастает и не имеет экстремумов.

Следовательно, значение выражения (4) будет убывать, причем графически изменение коэффициента $|D(\alpha, i)|$ можно представить поверхностью, показанной на рис. 2.

Анализ приведенного распределения показывает, что для множества первых элементов $|D(\alpha, 1)|, \alpha \in [0, 1]$, зависящих от порядка α оператора дифференцирования, наибольшее значение имеет элемент, соответствующий производной целого порядка. Т.е. максимум, равный условной единице,

наблюдается при $\alpha = 1$. Значения коэффициентов, соответствующих значениям α из диапазона $[0, 1]$, уменьшаются линейно и минимальное значение элемента множества $|D(\alpha, 1)|$ соответствует случаю $\alpha = 0$, т.е. вырождению дробно-дифференциального оператора в линейный.

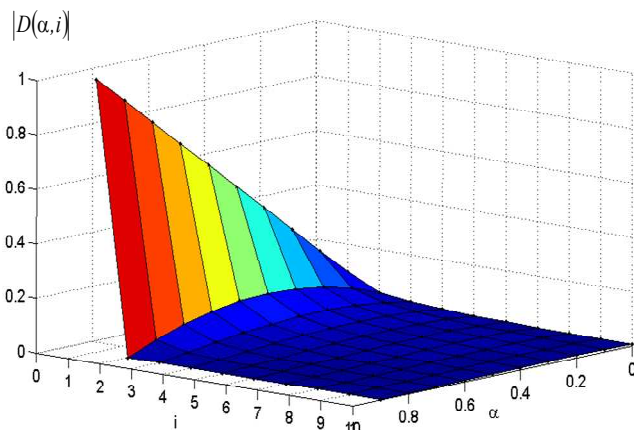


Рисунок 2 – Поле значений весовых коэффициентов членов ряда (2)

Интересной особенностью полученной зависимости является то, что для остальных членов ряда $|D(\alpha, i)|, \alpha \in [0, 1], i \in [2, +\infty)$ значения зависимости (4) аппроксимируются квадратичным полиномом, а сама зависимость приобретает явно выраженный экстремальный характер. Для $i = 2$ этот полином имеет следующий вид:

$$P(\alpha) = -0,5\alpha^2 + 0,4\alpha + 0,045. \quad (6)$$

Максимум полинома (6) приходится на значение, соответствующее $\alpha = 0,5$. При увеличении числа значимых элементов максимум зависимости смещается влево (рис. 3).

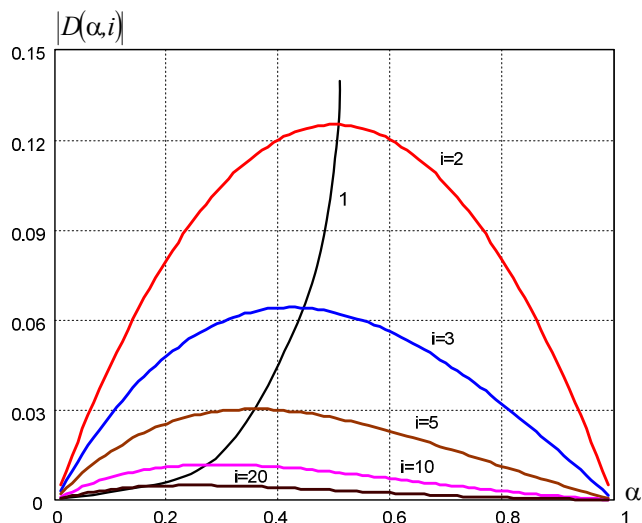


Рисунок 3 – Смещение максимума весовых коэффициентов (4) при изменении объема выборки. Несмотря на существенную нелинейность коэффициентов (4), их значения, начиная с 10 элемента, не превышают 0,01.

Экстремальный характер имеет и само значение дробного дифференциала p^α . Для удобства анализа на рис. 4, 5 отклонение координаты возмущенного движения принято постоянным и равным единице.

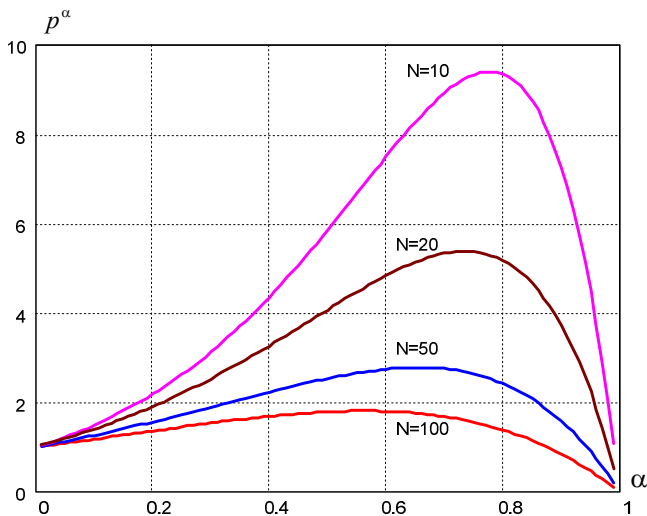


Рисунок 4 – Значение дробного дифференциала при изменении объема выборки. $T=0,001$

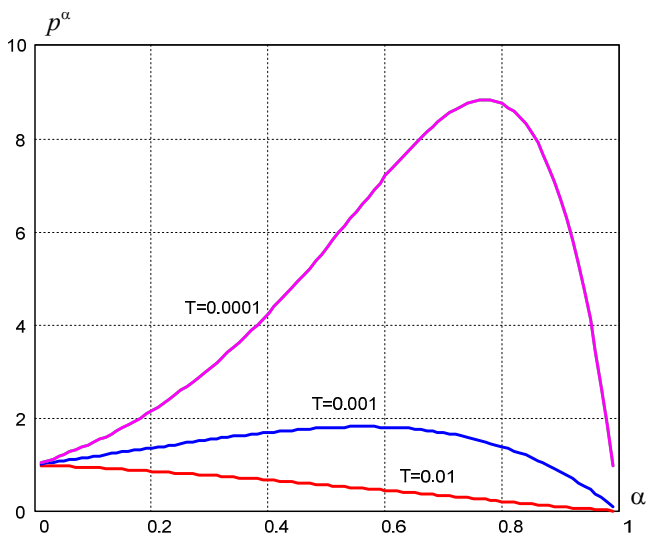


Рисунок 5 – Значение дробного дифференциала при изменении интервала выборки. $N=100$

Несложно заметить, что и снижение объема, и уменьшение интервала выборки приводят к росту значения p^α . Из графиков видно, что одно и то же значение дробнодифференциальной функции может быть получено при разных значениях параметров α, N, T .

Необходимо также отметить, что в реальной электромеханической системе при небольшом объеме выборки может иметь место эффект «короткой памяти», т.е. при одинаковых расчетных p^α реальные их значения могут существенно отличаться. Это обусловлено постоянным изменением отклонения координаты возмущенного движения η_1 , естест-

венными и искусственными ограничениями (например, на максимальное значение управляющего воздействия), нелинейностями и т.п. Очевидно, что указанный факт должен быть учтен при технической реализации системы управления.

Для объекта управления (3), в соответствии с [5], разрывное управление имеет вид:

$$U = -\text{sign}(-b_{22}\eta_1 + p\eta_1), \quad (6)$$

определяя структуру регулятора как релейную с пропорционально-дифференциальной линией переключения.

Заменив в управлении (6) производную $p\eta_1$ ее дробномерным аналогом, приведем управляющее воздействие к виду:

$$U = -\text{sign}(-b_{22}\eta_1 + p^\alpha\eta_1), \quad \alpha \in [0,1]. \quad (7)$$

Результаты математического моделирования системы управления с алгоритмом (7) для электропривода с двигателем постоянного тока типа ДПР-72 для различных значений α показаны на рис. 6.

Как следует из анализа полученных результатов, уменьшение показателя α характеризуется снижением демпфирующего влияния производной в законе управления. Это приводит к уменьшению скорости рассеяния избыточной энергии, которая запасена на траекториях возмущенного движения, снижению частоты переключений релейного регулятора и, как следствие, повышению колебательности в системе. Избыточное же влияние Д-составляющей приводит к затягиванию переходных процессов.

Практически аналогичная ситуация наблюдается и при изменении объема выборки при фиксированном интервале и показателе α (рис. 7). Причем при определенном сочетании основных параметров формулы Грюнвальда-Летникова (α, N, T) может быть получено высокое качество переходных процессов в системе при незначительном объеме выборки (рис.7, $\alpha = 0,8, N = 10$).

Выводы. Таким образом, возможность варьирования основных параметров при вычислении производных нецелочисленных порядков позволяет значительно упростить техническую реализацию систем с дробномерной гиперплоскостью переключения при обеспечении заданного качества регулирования и сохранении необходимого запаса устойчивости. Дальнейшие исследования в этой области будут направлены на определение математических зависимостей между параметрами объекта управления, коэффициентами дробномерных производных и качественными характеристиками системы электропривода в статических и динамических режимах.

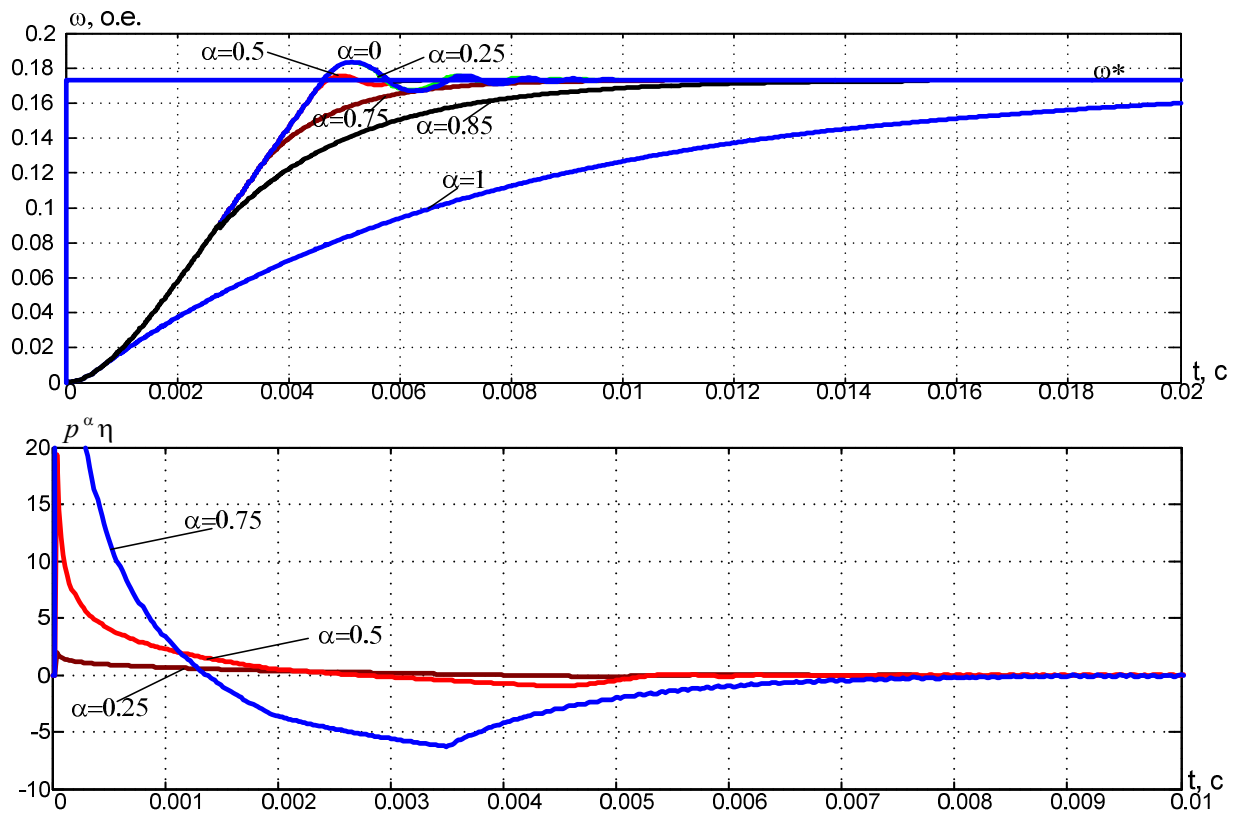


Рисунок 6 – Переходные процессы в системе с дробномерным регулятором при изменении показателя α .
 Объем выборки $N=100$, интервал выборки $T=2 \times 10^{-5}$ с

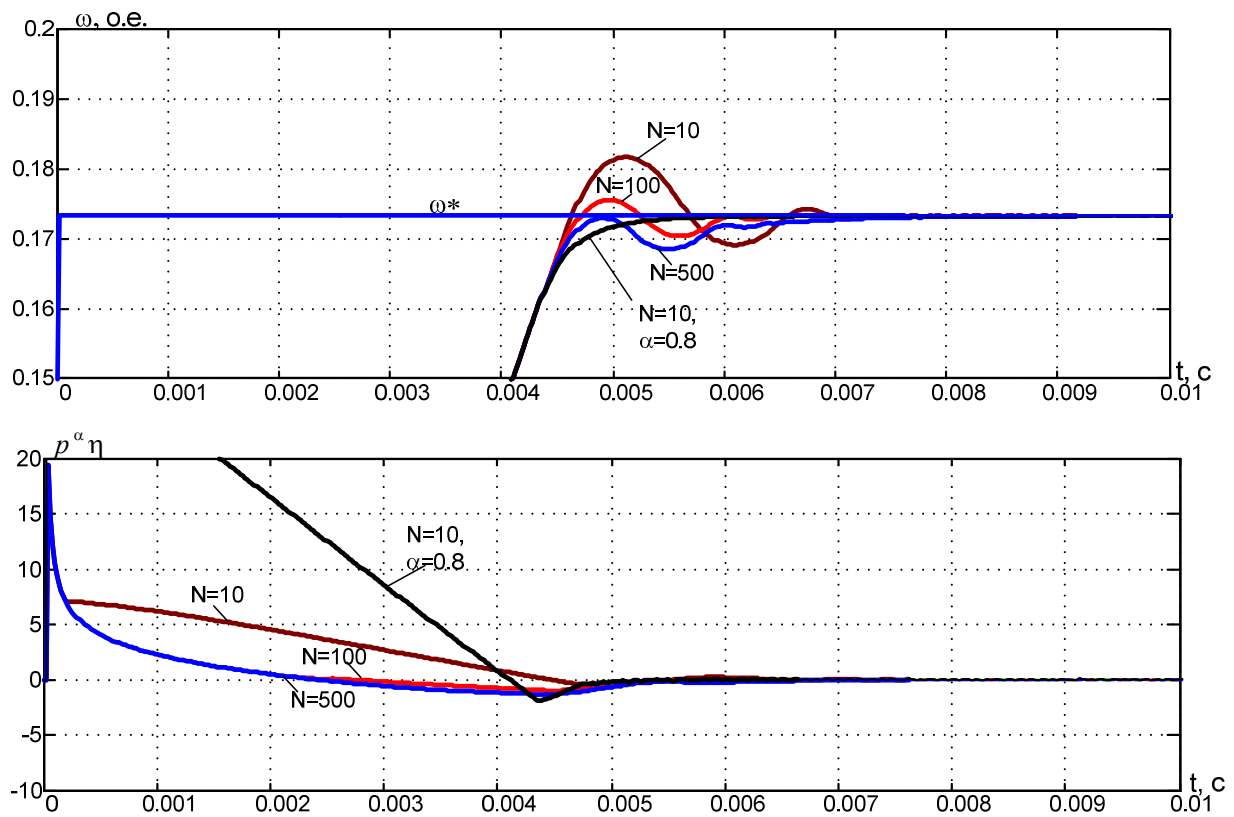


Рисунок 7 – Переходные процессы в системе с дробномерным регулятором при изменении объема выборки.
 Интервал выборки $T=2 \times 10^{-5}$ с, оператор $\alpha = 0.5$

ЛИТЕРАТУРА

1. Васильев В.В., Симак Л.А. Дробное исчисление и аппроксимационные методы в моделировании динамических систем. – К.: Изд-во НАН Украины, 2008. – 256 с.
2. Fractional calculus applications in automatic control and robotics. 41st IEEE conference on decision and control tutorial workshop #2, Las Vegas, 2002, 316 p.
3. Wang, Jifeng, Li Yuankai, Frequency domain analysis and applications for fractional-order control systems, Journal of physics: conference series 13 (2005), PP 268-273.
4. Dingyu Xue, Yangquan Chen. Rational approximations to fractional order linear systems, Pro-

ceedings of idetc/cie 2005 ASME 2005 international design engineering technical conferences & computers and information in engineering conference, Long Beach, California, 2005, PP 23-31.

5. Системы оптимального управления прецизионными электроприводами / А.В. Садовой, Б.В. Сухинин, Ю.В. Сохина; под общ. ред. Садового А.В. – К.: ИСИМО, 1996. – 298 с.

Стаття надійшла 06.06.2011 р.
Рекомендовано до друку д.т.н., проф.
Родькіним Д.Й.

ДРОБНОМІРНІ РЕГУЛЯТОРИ З «КОРОТКОЮ ПАМ'ЯТЮ» В РЕЛЕЙНИХ СИСТЕМАХ ОПТИМАЛЬНОГО КЕРУВАННЯ

I. O. Кузев, асп., С. А. Сергієнко, к.т.н., доц.

Кременчуцький національний університет імені Михайла Остроградського

вул. Першотравнева, 20, 39600, м. Кременчук, Україна

E-mail: sergsa@kdu.edu.ua

Р. С. Волянський, к.т.н., доц.

Дніпродзержинський державний технічний університет

вул. Дніпробудівська, 2, 51918, м. Дніпродзержинськ, Україна

E-mail: voliansky@ua.fm

Розглянуто підходи до скорочення обсягів математичних розрахунків при обчисленні дробномірних похідних у регуляторах релейних систем оптимального керування електроприводів постійного струму при забезпеченні заданої якості регулювання та збереженні необхідного запасу стійкості.

Ключові слова: похідна дробномірного порядку, формула Грюнвальда-Летнікова, обсяг вибірки, релейна система оптимального керування, якість перехідних процесів.

FRACTIONAL REGULATOR WITH "SHORT MEMORY" IN RELAY SYSTEMS OF OPTIMAL CONTROL

I. Kuzev, post-grad., S. Serhiyenko, Cand.Sc. (Eng.), Assoc. Prof.

Kremenchuk Mykhaylo Ostrohradskyi National University

вул. Pershotravneva, 20, 39600, Kremenchuk, Ukraine

E-mail: sergsa@kdu.edu.ua

R. Voliansky, Cand.Sc. (Eng.), Assoc. Prof.

Dniprodzerzhinsk State Technical University

вул. Dniprobudivska, 2, 51918, Dniprodzerzhinsk, Ukraine

E-mail: voliansky@ua.fm

The approaches to reduce the amount of mathematical calculations in the calculating fractional derivatives regulators relay systems optimal control of DC motors, while ensuring the specified quality control and maintaining the necessary safety factor

Key words: derivative fractional order, formula of Grunwald-Letnikov, sample size, the relay system of optimal control, quality of transients.