



НАЦИОНАЛЬНЫЙ АЭРОКОСМИЧЕСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ
ИМ. Н.Е. ЖУКОВСКОГО
“ХАРЬКОВСКИЙ АВИАЦИОННЫЙ ИНСТИТУТ”

ВОПРОСЫ ПРОЕКТИРОВАНИЯ И ПРОИЗВОДСТВА КОНСТРУКЦИЙ ЛЕТАТЕЛЬНЫХ АППАРАТОВ

**Специальный выпуск
«Новые технологии в машиностроении»**

**Сборник научных трудов
Выпуск 3 (63)**

Юбилейный. Посвящен 80-летию ХАИ

2010

МИНИСТЕРСТВО ОБРАЗОВАНИЯ И НАУКИ УКРАИНЫ

**Национальный аэрокосмический университет
им. Н.Е. Жуковского «Харьковский авиационный институт»**

ISSN 1818-8052

***ВОПРОСЫ ПРОЕКТИРОВАНИЯ И ПРОИЗВОДСТВА
КОНСТРУКЦИЙ ЛЕТАТЕЛЬНЫХ АППАРАТОВ***

***СПЕЦИАЛЬНЫЙ ВЫПУСК
«НОВЫЕ ТЕХНОЛОГИИ В МАШИНОСТРОЕНИИ»***

3(63) июль – сентябрь 2010

СБОРНИК НАУЧНЫХ ТРУДОВ

Издается с января 1984 г.

Выходит 4 раза в год

Юбилейный. Посвящен 80-летию ХАИ

Харьков «ХАИ» 2010

Учредитель сборника **Национальный аэрокосмический университет**
научных трудов **им. Н.Е. Жуковского «Харьковский авиационный институт»**

Утвержден к печати ученым советом Национального аэрокосмического университета им. Н.Е. Жуковского «Харьковский авиационный институт», протокол № 7 от 23.06.2010 г.

Главный редактор **Яков Семенович Карпов**, д-р техн. наук, проф., заслуженный деятель науки и техники Украины, лауреат Государственной премии Украины

Редакционная коллегия **В.Е. Гайдачук**, д-р техн. наук, проф., заслуженный деятель науки и техники Украины, лауреат Государственной премии Украины (заместитель главного редактора);
С.А. Бычков, д-р техн. наук, проф., лауреат Государственной премии Украины;
А.В. Гайдачук, д-р техн. наук, проф.;
А.Г. Гребеников, д-р техн. наук, проф.;
В.Ф. Забашта, д-р техн. наук, ст. науч. сотр., лауреат Государственной премии Украины;
Д.С. Кива, д-р техн. наук, проф., заслуженный деятель науки и техники Украины, лауреат Государственной премии Украины;
В.В. Кириченко, канд. техн. наук, проф.;
В.Н. Кобрин, д-р техн. наук, проф.;
В.Н. Король, д-р техн. наук, проф., лауреат Государственной премии Украины;
М.Ю. Русин, д-р техн. наук, проф.;
В.И. Сливинский, д-р техн. наук, ст. науч. сотр.;
М.Е. Тараненко, д-р техн. наук, проф.;
П.А. Фомичев, д-р техн. наук, проф., лауреат Государственной премии Украины

Ответственный секретарь **О.В. Ивановская**, канд. техн. наук, доц.

Свидетельство о государственной регистрации КВ № 7344 от 27.05.2003 г.
За достоверность информации несут ответственность авторы.
При перепечатке материалов ссылка на сборник научных материалов обязательна.

© Национальный аэрокосмический университет им. Н.Е. Жуковского
«Харьковский авиационный институт», 2010 г.

Специальный выпуск

В настоящем номере публикуются материалы XX международной конференции «Новые технологии в машиностроении», проходящей с 3 по 8 сентября 2010 г.

**Редакторы
выпуска:**

В.С. Кривцов, проф. д-р техн. наук, Заслуженный деятель науки и техники Украины, лауреат Государственной премии Украины;

Г.И. Костюк, проф., д-р техн. наук.

**Редакционная
коллегия:**

А. Андерс (США), проф., д-р;

К.В. Безручко, проф., д-р техн. наук;

Н.И. Бобырь, проф., д-р техн. наук;

А.Н. Диденко, проф., д-р физ.-мат. наук, член-корр. РАН;

А.И. Долматов, проф. д-р техн. наук, Заслуженный деятель науки и техники Украины, лауреат Государственной премии Украины;

С.А. Клименко, проф., д-р техн. наук;

Д. Кениг (Германия), проф., д-р;

Г.А. Кривов, проф., д-р техн. наук, лауреат Государственной премии Украины;

Б.В. Лупкин, проф., д-р техн. наук;

И. Миттерау (Австрия), проф., д-р;

Е.П. Мышелов (Россия), проф., д-р техн. наук;

З.Т. Назарчук, проф., д-р техн. наук, академик НАНУ;

С.А. Никитин (Россия), проф., д-р экон. наук;

Г.А. Попов, проф., д-р техн. наук, член-корр. РАН;

Н.С. Равская, проф., д-р техн. наук;

Н.Э. Тернюк, проф., д-р техн. наук;

О.Е. Федорович, проф., д-р техн. наук;

Хуа Линь (Китай), проф., д-р.

В выпуске печатаются статьи по следующим направлениям:

- 1. Электрофизические и нанотехнологии.**
- 2. Технологические и прочностные аспекты надежности объектов машиностроения.**
- 3. РТК и компьютерные технологии.**
- 4. Аэрогидродинамика.**
- 5. Импульсные технологии.**
- 6. Физика технологий.**

ПОСТРОЕНИЕ ГОДОГРАФОВ МИХАЙЛОВА С ПОМОЩЬЮ ПАКЕТА «MATHCAD»

Цель работы заключается в необходимости получения простого и наглядного инструмента для решения задач расчёта устойчивости систем автоматического управления, что является обязательным условием работоспособности любого промышленного робота и манипулятора.

1. Понятие об устойчивости системы

Как видно из цели статьи, необходимым условием работоспособности системы автоматического управления (САУ), является её устойчивость. Под устойчивостью принято понимать свойство системы восстанавливать состояние равновесия, из которого она была выведена под влиянием возмущающих факторов после прекращения их воздействия [1]. Если система не способна возвращаться в состояние равновесия, которое было нарушено в процессе работы, то для практического использования она непригодна.

На практике для определения устойчивости САУ используют критерии устойчивости, то есть правила, с помощью которых можно определить, устойчива ли система, не прибегая к решению дифференциальных уравнений. Одним из таких критериев есть критерий устойчивости Михайлова.

2. Критерий устойчивости Михайлова

Данный критерий основан на связи характера переходного процесса системы с амплитудой и фазой вынужденных колебаний, устанавливающихся в системе при синусоидальном воздействии. Анализ устойчивости системы этим методом сводится к построению по характеристическому многочлену замкнутой системы (знаменатель передаточной функции) комплексной частотной функции (характеристического вектора)

$$F(j\omega) = R(\omega) + jS(\omega), \quad (1)$$

где $R(\omega)$ и $S(\omega)$ – соответственно вещественная и мнимая части знаменателя передаточной функции, по виду которой можно судить об устойчивости системы.

Если задаваться различными значениями частоты ω и откладывать $R(\omega)$ по горизонтальной, а $S(\omega)$ по вертикальной осям декартовой системы координат, то будет получена кривая, называемая годографом характеристического вектора, или годографом Михайлова.

В таком случае критерий устойчивости Михайлова может быть сформулирован следующим образом: замкнутая САУ устойчива, если комплексная частотная функция $F(j\omega)$, начинаясь на действительной положительной оси, при изменении частоты ω от 0 до ∞ огибает против часовой стрелки начало координат, проходя последовательно n квадрантов, где n – порядок характеристического уравнения системы, т. е.

$$\Delta \arg F(j\omega) = n \frac{\pi}{2}. \quad (2)$$

ω
 $0 \rightarrow \infty$

На рис. 1 показаны примеры перемещения годографов Михайлова для различных систем с изменяющимся порядком n характеристического уравнения.

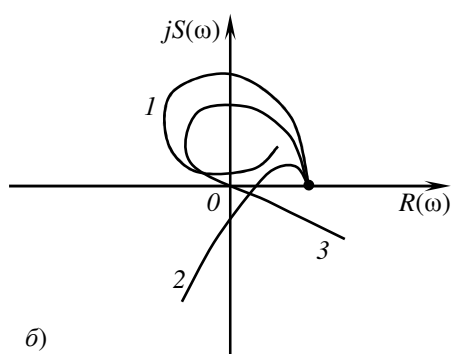
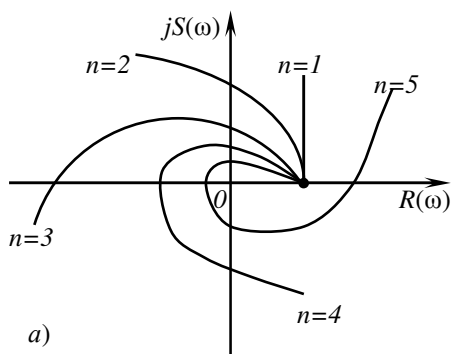


Рисунок 1 – Амплитудно-фазовые характеристики (годографы) критерия Михайлова: а – устойчивой системы; б – неустойчивой системы (1, 2) и системы на границе устойчивости (3)

3. Алгоритм построения годографа Михайлова

Рассмотрим последовательность расчёта критерия устойчивости Михайлова и сформируем алгоритм построения годографа, используя математический пакет «MathCad», на приведенных ниже примерах.

Пример 1. Используя критерий Михайлова, определим устойчивость системы автоматического управления электроприводом манипулятора промышленного робота (МПР). Структурная схема САУ электроприводом МПР изображена на рис. 2.

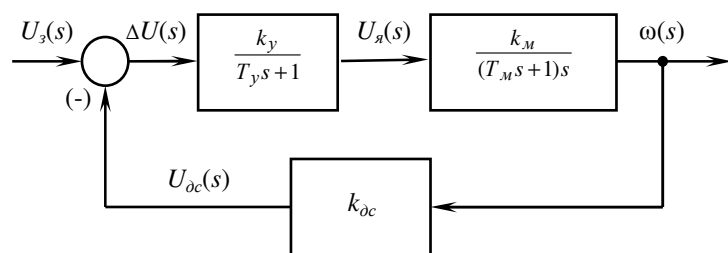


Рисунок 2 – Структурная схема САУ электроприводом МПР

Передаточная функция данной САУ имеет вид [2]

$$W(s) = \frac{k_y k_M}{(T_y s + 1)(T_M s + 1)s + k_y k_M k_{\partial c}}, \quad (3)$$

или

$$W(s) = \frac{K}{T_y T_M s^3 + T_y s^2 + T_M s^2 + s + K k_{\partial c}}, \quad (4)$$

где k_y – коэффициент усиления усилителя; k_M – коэффициент пропорциональности частоты вращения двигателя величине напряжения на якоре; T_y – электромагнитная постоянная времени усилителя; T_M – электромеханическая постоянная времени двигателя с учётом инерции нагрузки (по своим динамическим характеристикам двигатель представляет собой передаточную функцию последовательно соединённых инерционного и интегрирующего звеньев); $k_{\partial c}$ – коэффициент пропорциональности между входной и выходной величинами датчика скорости; K – коэффициент усиления главной цепи $K = k_y k_M$.

Подставив численные значения в выражение передаточной функции: $K = 100$ град / (В·с); $k_{\partial c} = 0,01$ В / (град·с); $T_y = 0,01$ с; $T_M = 0,1$ с, Получим

$$W(s) = \frac{100}{0,001s^3 + 0,11s^2 + s + 1}. \quad (5)$$

Далее запишем характеристический многочлен замкнутой системы $F(j\omega)$, заменив s на $j\omega$:

$$F(j\omega) = (T_y j\omega + 1)(T_M j\omega + 1)j\omega + 1. \quad (6)$$

С помощью (1) выделим вещественную и мнимую части и подставим численные значения в полученную комплексную частотную функцию:

$$F(j\omega) = R(\omega) + jS(\omega) = 1 - 0,11\omega^2 + j(\omega - 0,001\omega^3). \quad (7)$$

Имея данные в виде (7), перейдём непосредственно к использованию математического пакета «MathCad».

Для этого в верхнем меню выберем «Новый...» – «Пустой документ», в котором будем формировать программу построения годографа Михайлова, используя приведенный ниже алгоритм.

Шаг 1. Задать разрешение годографа диапазоном значений индекса i . Например:

$$i := 0..1000. \quad (8)$$

Шаг 2. Определить исследуемый диапазон и шаг частоты ω , используя значения индекса i (обычно для практических расчётов, максимальная величина частоты ω не превышает значения 1000, в нашем же примере достаточно принять $\omega_{max} = 100$ с частотным шагом 0,1):

$$\omega_i = \frac{i}{10}. \quad (9)$$

Шаг 3. Полученные вещественную $R(\omega)$ и мнимую $S(\omega)$ части характеристического уравнения зададим численными значениями (в данном случае используя (7)) в виде:

$$R_i := 1 - 0.11(\omega_i)^2 \quad (10)$$

и

$$S_i := \omega_i - 0.001(\omega_i)^3. \quad (11)$$

Шаг 4. В результате вычислений (9), (10) и (11) получаются массивы значений частоты (ω_i), а также вещественной (R_i) и мнимой (S_i) частей (рис. 3).

$\omega_i =$	$R_i =$	$S_i =$
30.9	1	0
31	0.999	0.1
31.1	0.996	0.2
31.2	0.99	0.3
31.3	0.982	0.4
31.4	0.972	0.5
31.5	0.96	0.6
31.6	0.946	0.7
31.7	0.93	0.799
31.8	0.911	0.899
31.9	0.89	0.999
32	0.867	1.099
32.1	0.842	1.198
32.2	0.814	1.298
32.3	0.784	1.397
32.4	0.752	1.497

Рисунок 3 – Массивы значений ω_i , R_i и S_i , рассчитанные в «MathCad»

Шаг 5. Далее, имея рассчитанные массивы значений R_i и S_i , переходим к построению годографа Михайлова. Используя встроенную функцию «MathCad» – «Инструменты графиков», выберем «Декартов график». Здесь необходимо определить идентификаторы осей (в данном случае ось абсцисс соответствует вещественной части R_i , а ось ординат – мнимой части S_i) и параметры графика в подменю «Формат...». В результате получим график комплексной частотной функции, приведенный на рис. 4.

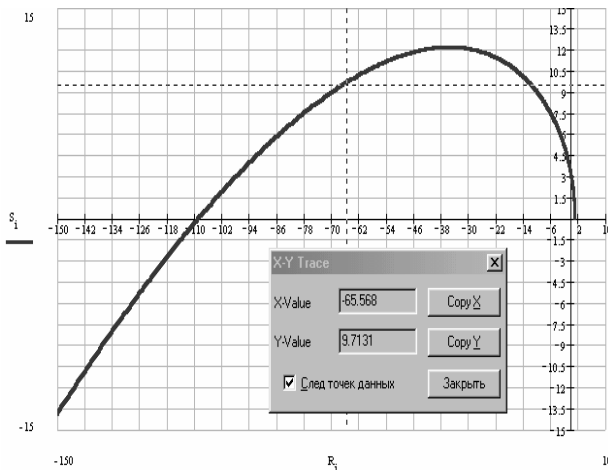


Рисунок 4 – Годограф Михайлова для САУ электроприводом МПР

Используя функцию «Трассировка...» (пунктирные линии на рис. 4), можно определить в соответствующем трассировке окне точные значения годографа в любой точке рассчитанных массивов.

Таким образом, по рассчитанным данным построенный годограф Михайлова, начинаясь на действительной положительной полуоси, огибает против часовой стрелки начало координат, проходя последовательно три квадранта, что соответствует порядку характеристического уравнения.

Следовательно, данная САУ электроприводом МПР – устойчива.

В соответствии с изложенным алгоритмом рассмотрим ещё один пример расчёта критерия устойчивости Михайлова и построения комплексной частотной функции.

Пример 2. На современных автомобильных заводах широко применяются сварочные роботы (рис. 5). Наконечник сварочного узла (НСУ) подводится к различным местам кузова автомобиля, быстро и точно совершает необходимые действия. Требуется определить устойчивость по критерию Михайлова САУ позиционированием НСУ, структурная схема которой изображена на рис. 6.



Рисунок 5 – Сварочный робот PUMA 600 (производитель Unimation Robots)

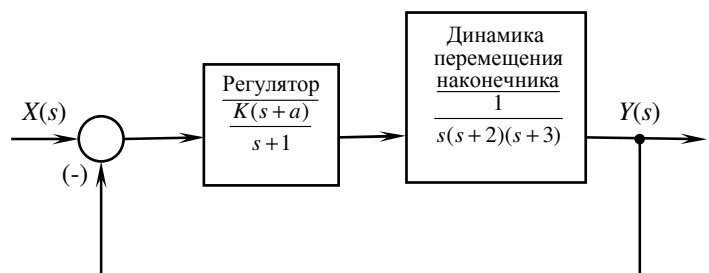


Рисунок 6 – Структурная схема САУ позиционированием НСУ ($X(s)$ – заданное положение, $Y(s)$ – действительное положение)

Характеристическое уравнение данной САУ будет иметь вид [1]

$$s^4 + 6s^3 + 11s^2 + (K + 6)s + Ka = 0, \quad (12)$$

где K – варьируемый коэффициент усиления системы, a – определённая положительная константа.

Подставив в (12) численные значения $K = 40$; $a = 0,525$, получим

$$s^4 + 6s^3 + 11s^2 + 46s + 21 = 0 \quad (13)$$

Далее путём замены s на $j\omega$ получим функцию Михайлова

$$F(j\omega) = \omega^4 - j6\omega^3 - 11\omega^2 + j46\omega + 21. \quad (14)$$

Перед тем как выделить вещественную и мнимую части, запишем (1) в несколько усовершенствованном виде, в целях универсального использования для различных порядков n :

$$\begin{aligned} F(j\omega) &= R(\omega) + jS(\omega) = \\ &= [c_0 - c_2\omega^2 + c_4\omega^4 - \dots] + j[c_1\omega - c_3\omega^3 + c_5\omega^5 - \dots], \end{aligned} \quad (15)$$

где c – соответствующий постоянный коэффициент при определённом порядке частоты ω .

Применяя (15) к нашей задаче, получим:

$$R(\omega) = 21 - 11\omega^2 + \omega^4, \quad (16)$$

а также

$$jS(\omega) = j(46\omega - 6\omega^3). \quad (17)$$

Имея данные в виде (16) и (17), приступим к упомянутому выше алгоритму построения годографа Михайлова с помощью «MathCad».

Шаг 1. Зададим диапазон индекса i :

$$i := 0..1000. \quad (18)$$

Шаг 2. Определим исследуемый диапазон и шаг частоты ω (примем $\omega_{max} = 100$ с частотным шагом 0,1):

$$\omega_j = \frac{j}{10}. \quad (19)$$

Шаг 3. Введём вещественную $R(\omega)$ (16) и мнимую $S(\omega)$ (17) части характеристического уравнения:

$$R_j := 21 - 11(\omega_j)^2 + (\omega_j)^4 \quad (20)$$

и

$$S_j := 46\omega_j - 6(\omega_j)^3. \quad (21)$$

Шаг 4. При выполнении вычислений (19), (20) и (21), формируются массивы значений частоты (ω_j), вещественной (R_j) и мнимой (S_j) частей (рис. 7).

Шаг 5. Имея рассчитанные массивы значений R_j и S_j , подобно предыдущему примеру, построим частотную функцию Михайлова. После определения параметров графика, получим годограф, приведенный на рис. 8.

$\omega_j =$	$R_j =$	$S_j =$
0	21	0
0.1	20.89	4.594
0.2	20.562	9.152
0.3	20.018	13.638
0.4	19.266	18.016
0.5	18.313	22.25
0.6	17.17	26.304
0.7	15.85	30.142
0.8	14.37	33.728
0.9	12.746	37.026
1	11	40
1.1	9.154	42.614
1.2	7.234	44.832
1.3	5.266	46.618
1.4	3.282	47.936
1.5	1.313	48.75

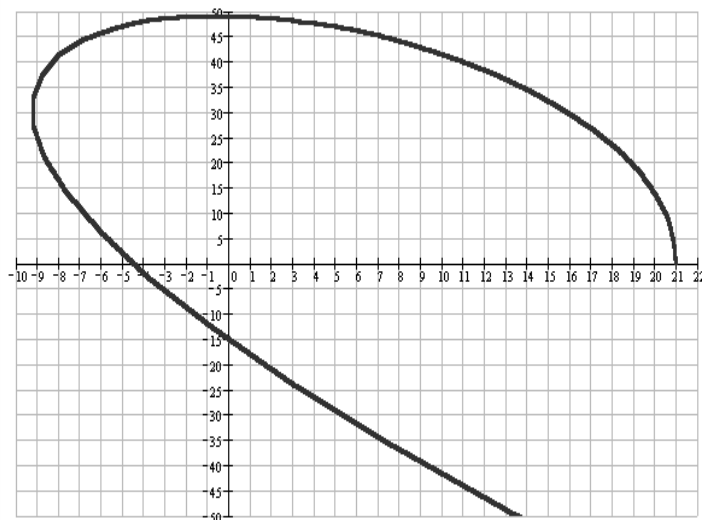


Рисунок 7 – Массивы значений ω_j , R_j и S_j , рассчитанные в «MathCad»

Рисунок 8 – Годограф Михайлова для САУ позиционированием НСУ

На основе анализа полученных данных можно сделать вывод о том, что построенный годограф Михайлова, начинаясь на вещественной положительной оси, огибает в положительном направлении начало координат, проходя последовательно четыре квадранта, что соответствует порядку характеристического уравнения. Значит, данная САУ позиционированием НСУ – устойчива.

Что же касается анализа последних публикаций [2] и сравнения с лучшими аналогами [3], то необходимо отметить факт отсутствия подобной функции (построение годографа Михайлова) в пакете «MATLAB» [1, 4], который обычно используется для моделирования различных САУ, что, собственно, и послужило главной причиной создания данного алгоритма.

Перспективы развития данной работы заключаются в создании универсального инструмента для анализа комплексной частотной функции Михайлова, способного выполнить все вычисления уже на этапе задания характеристического уравнения, тем самым полностью автоматизируя этот процесс.

Таким образом, для достижения цели при написании статьи была решена главная проблема – получение простого и наглядного инструмента для решения задач расчёта устойчивости САУ, что является обязательным условием работоспособности любого промышленного робота и манипулятора. Также были выполнены такие задачи: сформирован алгоритм построения комплексной частотной функции Михайлова с помощью математического пакета «MathCad», выполнен анализ устойчивости САУ МПР по данному критерию, а также, приведены практические примеры реализации данного алгоритма.

Список использованных источников

1. Дорф Р. Современные системы управления / Р. Дорф, Р. Бишоп. – М.: Лаборатория Базовых Знаний, 2002. – 832 с.
2. Юревич Е.И. Основы робототехники: 2-е изд. / Е.И. Юревич. – СПб.: БХВ-Петербург, 2005. – 416 с.
3. Yim Y. Modular Robots / Y. Yim, Y. Zhang, D. Daff // IEEE SPECTRUM. – 2002. – № 2. – P. 30 – 34.
4. Олссон Г. Цифровые системы автоматизации и управления / Г. Олссон, Дж. Пиани. – СПб.: Невский Диалект, 2001. – 557 с.

Содержание

<i>Вниманию авторов</i>	5
1. Электрофизические технологии	
Костюк Г.И., Суккариех Мустафа Эззат, Воляк Е.А. Создание наноструктур в объеме детали при электроннолучевой обработке.....	8
Мелкозерова О.М. Образование наноструктур TiN в поверхностном слое железа при действии ионов различных сортов, зарядностей и энергий.....	24
Горлов А.К., Рогачев Е.П., Жуков А.М., Лашко С.Н. Исследование точности нанесения металла при дозированной аргонодуговой наплавке.....	31
Костюк Г.И., Широкий Ю.В., Лобанова Л.В. Образование наноструктур при действии ионизирующего излучения на материалы.....	37
Баранов О.О., Романов М.С. Эффективная ионная очистка в разряде планарного магнетрона со структурой полого катода.....	50
Мустафин К.А. Математическое моделирование поверхностной твердости при ионно-плазменном азотировании.....	58
Костюк Г.И., Фадеев В.А., Бруяка О.О. Повышение работоспособности покрытий на РИ при обработке сталей с учетом адгезионного взаимодействия.....	63
Воропай Р.В., Бреус А.А. Сравнительный анализ микроструктурных и наноструктурных покрытий и зависимость микротвердости от раз мера зерна.....	73
Костюк Г.И., Исяк К.П., Бруяка О.О. Перспективы получения наноструктур в объеме детали при действии потоков плазмы.....	77
2. Технологические и прочностные аспекты надежности	
Манохин А.С., Клименко С.А. Методика определения температуры резания при обработке инструментом с ПКНБ.....	92
Пермяков А.А., Пациора А.П. Исследование процесса износа режущей части головок глубокого сверления при обработке отверстий больших диаметров.....	99
Костюк Г.И., Фадеев А.В., Куринной А.Н., Босенко Т.П. Исследование износа РИ с покрытием при его моделировании на машине трения.....	104
Иващенко Е. В., Литвин М. В., Добротворский С. С. Исследование влияния зажимных усилий на качество обрабатываемой детали типа «фланец».....	113

Костюк Г.И., Филиппенко А.И., Исяк К.П., Костюк А.Н. Экспериментальное исследование шероховатости поверхности деталей при чистовом точении стали 30X14A PИ с покрытием 0,8ZRN+0,2HFN и без него.....	117
Резниченко Н.К., Шелкунова Н.Л. Унификация технологических процессов сборки-разборки соединений с натягом.....	129
Костюк Г.И., Степаненко В.Н., Костюк Е.Г., Костюк А.Н., Карамышев Ю.Ю. Деформация стружки после полустогового точения стали 39ХС и сплава ЭИ702 и чистового точения жаропрочной стали 30X14A PИ с покрытиями.....	134
Мовшович А.Я., Белик В.Н., Кочергин Ю.А. Обратная технологическая оснастка для многооперационного оборудования и гибких производственных систем.....	141
Стрельчук Р.М., Узунян М.Д. Исследование особенностей взаимодействия алмазных кругов с наноструктурным твердым сплавом.....	149
Резниченко Н.К., Мовшович А.Я., Ищенко И.Г. Конструктивные особенности системы направления и её влияние на работоспособность обратимой технологической оснастки.....	157
Костюк Г.И., Миргородский А.Ю., Хаки Махмуд Салех Силы резания при обработке конструкционных материалов твердыми сплавами с различными покрытиями.....	165
Невлюдов И.Ш., Омаров М.А., Палагин В.А., Разумов-Фризык Е.А. Использование метода Байесовских статистических решений для выбора варианта технологического процесса.....	173
3. Робототехнические комплексы и информационные технологии	
Невлюдов И.Ш., Великодний С.С., Фомовська О.В. Моделирование электромеханической части. Манипулятора промышленного робота.....	181
Невлюдов И.Ш., Великодний С.С., Фомовская Е.В. Построение годографов Михайлова при помощи пакета «Mathcad».....	186
Сысоев А.Ю., Костюк Г.И., Сысоев Ю.А. Методологические характеристики барботажного метода создания смесей газов.....	194
Невлюдов И.Ш., Проценко М.А., Хатнюк И.С., Аллахверанов Р.Ю. Анализ современных технологий изготовления гибридных микросборок.....	200
Гавва В.М., Раздымаха Т.П. Економічне обґрунтування доцільності підвищення надійності й довговічності техніки.....	210
Филипповская Л.А., Скачков А.Н. Применение методов распознавания образцов в экспертных экономических системах.....	215

<i>Невлюдова В.В., Милютина С.С.</i> Метод голосового ввода информации.....	220
4. Импульсные технологии	
<i>Мазниченко С.А., Застела А.Н., Обрываева Т.Е.</i> Исследование процесса наполнения камеры сгорания приводов импульсных машин.....	224
5. Аэро- и гидродинамика	
<i>Ковалев Е.Д., Моцар П.И., Удовенко В.А.</i> Математические модели имитации динамики полета вертолета на комплексном тренажере на особых и критических режимах полета.....	228
6. Физика технологий	
<i>Рябков В.И. Толмачев Н.Г.</i> Возможности использования тахионной энергии в силовых установках летательных аппаратов.....	239
<i>Костюк Г.И., Миргородский А.Ю., Воляк С.Н.</i> Связь между коэффициентом трения покоя и адгезионным взаимодействием конструкционных материалов с материалом РИ при применении температуры и нормальной нагрузки.....	248
<i>Баранов О.О.</i> Эффективное управление распределением плотности ионного тока в системе для вакуумно-дугового осаждения покрытий.....	262
<i>Kostyuk G., Pavlenko V., Voliak E.</i> Emission and erosion processes, thermoelastic and thermoplastic deformation in cathode spots of gas.....	273
<i>Сысоев Ю.А.</i> Инициирование вакуумно-дугового разряда в технологических источниках плазмы.....	280
<i>Сыпченко И.А.</i> О влиянии условий осаждения на структуру, фазовый состав и свойства алмазоподобных пленок углерода... ..	296
<i>Сысоев Ю.А., Костюк Г.И., Белявский А.В., Сысоев А.Ю., Воропай Р.В., Бреус А.А.</i> Подавление микродуг в ионно-плазменных процессах.....	304
<i>Рефераты</i>	311