Таблица 1

Процент выполнения показателя	Коэффициент	Смысл коэффициента
Выполнение плана менее 50%	0	Недопустимо
Выполнение плана 51-89%	0,5	Низкий уровень
Выполнение плана на 90-100%	1	Достижение целевого значения (выполнение плана)
Выполнение плана 101-120%	1,2	Лидерство
Выполнение плана более 120%	1,5, 2 или 1(**)	Агрессивное лидерство или управление точностью планирования**

В результате подставив все эти коэффициенты в формулу (1) получим:

$$\mathbf{T} = K_{\mathsf{ck}} \cdot K_{\mathsf{kb}} \cdot K_{\mathsf{униф}} \cdot K_{\mathsf{tex.och}} \cdot K_{\mathsf{эксп.обор}} \cdot \mathsf{K}_{\mathsf{согл}} \cdot \mathsf{K}_{\mathit{KPI}} \cdot D_{\mathit{T}}$$

И в результате точность нахождения технологичности возрастёт.

Проблема технико-экономической и конструкторско-технологической подготовки производства, может быть решена с помощью представленного математического аппарата, так как он включает в себя

основные производственные параметры на всех уровнях КТПП. При должной доработке и автоматизации, этот аппарат значительно снизит производственные издержки на любом предприятии машиностроительного профиля.

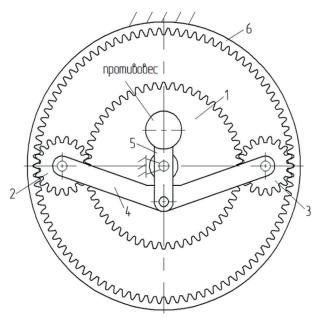
Секция «Современные проблемы теории машин», научный руководитель – Дворников Л.Т., канд. техн. наук, профессор

ИССЛЕДОВАНИЕ НАГРУЖЕННОГО СОСТОЯНИЯ ДВУХСАТЕЛЛИТНОГО ПЛАНЕТАРНОГО МЕХАНИЗМА С ПРИМЕНЕНИЕМ САПР T-FLEX

Андреева Я.А.

Сибирский государственный индустриальный университет, Новокузнецк, Россия

Данная работа посвящена исследованию в автоматизированной системе T-Flex нагруженного состояния двухсателлитного механизма, показанного на рисунке 1. Планетарный механизм содержит в своей структуре центральное (1) и опорное (6) зубчатые колеса, два сателлита (2 и 3), которые соединяются с водилом (5) через трехпарное звено (4). Для обеспечения условия подвижности W=1, согласно формуле Чебышева П.Л., такой механизм выполняется с применением четырехзвенной группы Ассура (звенья 2, 3, 4, 5), присоединенной к ведущему центральному колесу 1.

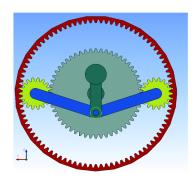


Pисунок $I-\mathcal{A}$ вухсателлитный планетарный механизм с четырехзвенной группой Aссура

Задача определения характера распределения нагрузки по сателлитам решалась с использованием САПР «T-Flex Динамика», в которой была создана трехмерная модель двухсателлитного планетарного механизма, согласно рисунку 1. Ведущему звену – центральному колесу задавалось внешнее усилие

в виде вращающего момента движущих сил, и с помощью специальных датчиков, установленных на сателлиты, измерялась величина воспринимаемой нагрузки. На рисунке 2 представлены полученные с датчиков результаты вычислительного эксперимента.





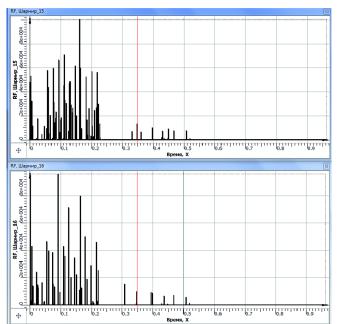


Рисунок 2 – Анализ динамики двухсателлитного планетарного механизма

Анализ такого механизма [1] в программном комплексе T-Flex показал, что нагрузки распределяются вполне равномерно по двум сателлитам (пиковые значения величины нагрузки в момент разгона свидетельствуют о самоустанавливаемости механизма). Однако появляется задача обеспечения равномерности хода такой машины, задача и необходимость расчета противовеса для уравновешивания рычажных звеньев.

Создание планетарных многосателлитных передач при условии присоединения к ведущему звену — центральному колесу группы звеньев, обладающей нулевой подвижностью, позволит уменьшить габариты и увеличить срок службы редуктора.

Научный руководитель: Дворников Л.Т., д.т.н., профессор

Список литературы
1. Андреева Я.А., Дворников Л.Т., Жуков И.А. Проблемы создания планетарных редукторов с равномерным распределением нагрузки по сателлитам // Машиностроение и инженерное образование. 2013. № 4. С. 2-8.

Рисунок 1. Рычажно-кулачковый механизм перекатывающихся рычагов №1710

Механизм состоит из входного звена (кривошипа 1) и трехзвенной группы (шатун 2, рычаг 3, звено 5), рычаг 3 представляет собой трехпарное звено с высшей кинематической парой (точкой касания Е звеньев

ОСОБЕННОСТИ КИНЕМАТИЧЕСКОГО ИССЛЕДОВАНИЯ МЕХАНИЗМОВ ПЕРЕКАТЫВАЮЩИХСЯ РЫЧАГОВ ПРИ КАЧЕНИИ СО СКОЛЬЖЕНИЕМ

Баклушин А.А., Максимова Е.Н.

Сибирский государственный индустриальный университет, Новокузнецк, Россия

Механизмы перекатывающихся рычагов можно разделить на две группы: механизмы, в которых рычаги катятся друг по другу со скольжением и механизмы, в которых рычаги катятся без скольжения (чистое качение). Для рассмотрения кинематического анализа первой группы механизмов перекатывающихся рычагов обратимся к приведенному в книге академика И.И. Артоболевского [1, стр.592] рычажно-кулачковому механизму перекатывающихся рычагов №1710, в котором перекатывание рычагов друг по другу происходит со скольжением (рисунок 1).

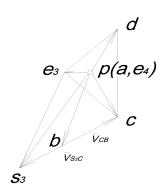


Рисунок 2. План скоростей механизма

3 и 4). Трехзвенная группа обладает нулевой подвижностью, т.к. в ней число подвижный звеньев n=3, число пар пятого класса $p_{_{3}}$ =4 и одна пара четвертого класса $p_{_{4}}$ =1, т.е. по формуле Чебышева П.Л.: