УДК 621.01

#### Зиялиев Кадырбек Жанузакович,

д.т.н., профессор,

Иссык-Кульский государственный университет им. К. Тыныстанова

# Зиялиев Кадырбек Жанузакович,

т.и.д., профессор,

К. Тыныстанов атындагы Ысык-Көл мамлекеттик университети

#### Ziyaliev Kadyrbek Zhanuzakovich,

Doctor of Technical Sciences, Professor,

Issyk-Kul State University named after K. Tynystanov

#### Чинбаев Омурбек Конопияевич,

старший преподаватель,

Иссык-Кульский государственный университет им. К. Тыныстанова

## Чинбаев Омурбек Конопияевич

ага окутуучу,

К. Тыныстанов атындагы Ысык-Көл мамлекеттик университети

#### Chinbaev Omurbek Konopiyaevich

senior lecturer,

Issyk-Kul State University named after K. Tynystanov

#### Жакыпов Нурлан Жанышович,

старший преподаватель,

Иссык-Кульский государственный университет им К. Тыныстанова

#### Жакыпов Нурлан Жанышович,

ага окутуучу,

К. Тыныстанов атындагы Ысык-Көл мамлекеттик университети

## Zhakypov Nurlan Zhanyshovich,

senior lecturer,

Issyk-Kul State University named after K. Tynystanov

## СТРУКТУРНЫЙ СИНТЕЗ ШЕСТИЗВЕННОГО УДАРНОГО МЕХАНИЗМА С НАИБОЛЬШИМ КОРОМЫСЛОМ

**Аннотация.** В данной работе рассмотрен синтез шестизвенного ударного механизма с наибольшим коромыслом с улучшенными кинематическими и динамическими параметрами на основе кривошипно-коромыслового и двухкривошипного шарнирно-четырехзвенных механизмов с особыми положениями звеньев.

Ключевые слова: особое положение, звено, коромысло, механизм, синтез

## АЛТЫ ЗВЕНОЛУУ КОРОМЫСЛОСУ ЭҢ УЗУН БОЛГОН УРГУЛООЧУ МЕХАНИЗМДИ СИНТЕЗДӨӨ

**Аннотация.** Бул илимий макалада кривошиптуу-коромыслолук жана эки кривошиптик звенолору өзгөчө абалга ээ болуучу механизмдердин негизинде алты звенолуу коромыслосу эң узун болгон, кинематикалык жана динамикалык параметрлери жакшыртылган ургулоочу механизмди синтездоо каралган.

Негизги сөздөр: өзгөчө абал, звено, коромысло, механизм, синтез

# STRUCTURAL SYNTHESIS OF A SIX-LINK PERCUSSION MECHANISM WITH THE LARGEST ROCKER ARM

**Abstract**. In this paper, we consider the synthesis of a six-link impact mechanism with the largest rocker arm with improved kinematic and dynamic parameters based on a crank-rocker and two-crank hinged-four-bar mechanisms with special positions of the links.

Keywords: Special position, link, connecting rod, mechanism, synthesis

На базе Инженерной академии КР и Института машиноведения и автоматики НАН КР было разработано и создано множество машин виброударного действия, используемых в горнодобывающей отрасли, дорожно-строительной и строительно-монтажной и др. работе. В этих машинах в качестве исполнительного механизма использованы

шарнирно-рычажные механизмы с «особыми положениями». Особым называется положение механизма, в котором механизм может переходить из одного закона движения в другой в процессе работы (без разборки и сборки механизма), т.е.

$$\varphi_3(\varphi_1) \leftrightarrow \varphi_3^I(\varphi_1)$$
 (puc. 1).

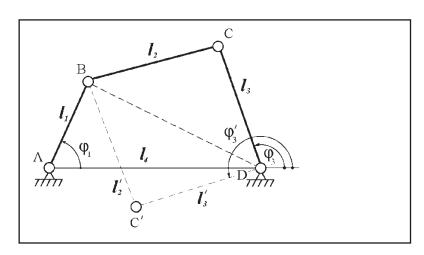


Рисунок 1

Один из этих механизмов с соотношением длин звеньев  $\ell_1 < \ell_2 < \ell_3$ ;  $\ell_4 = \ell_1 - \ell_2 + \ell_3$ , представленный на рис. 2, работает в кривошипно-коромысловом режиме по двум законам движения звеньев (рис. 3). При работе механизма по одному из двух законов движения коромысло совер-

шает одно качательное движение за один оборот кривошипа со скачкообразным изменением передаточного отношения в особом положении. Такой режим работы используется для совершения удара массивного коромысла 3 по инструменту (рис. 2). Именно с использованием данной схемы было создано механический генератор ударных импульсов высокой мощности ГУИМ - 1 [1].

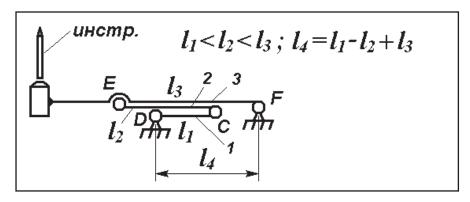


Рисунок 2

План положений механизма с соотношением длин звеньев  $\ell_1 < \ell_2 < \ell_3$ ;  $\ell_4 = \ell_1 - \ell_2 + \ell_3$ , работающего по второму закону (тонкая линия на рис. 3), представлен

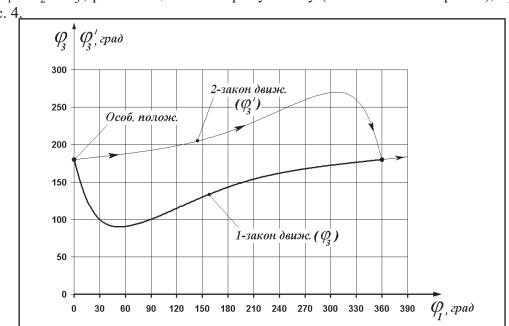


Рисунок 3

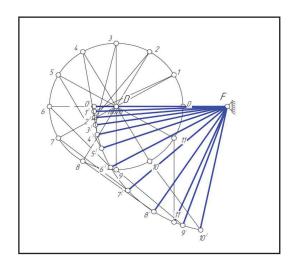


Рисунок 4

Изменяя длины звеньев в пределах заданных соотношений можно варьировать передаточное отношение в особом положении в очень больших пределах. Теоретически при  $\ell_4 \to \ell_1$  передаточное число  $u_3 \to \infty$ , при  $\ell_4 \to \infty$ ,  $u_3 \to 0$ . Таким образом, на основе данной схемы можно синтезировать ударный механизм с любым требуемым передаточным числом. Но, на практике увеличение передаточного числа, с целю увеличения скорости удара, и соответственно энергии удара, сопровождается возрастанием динамических нагрузок в шарнирах в близких к особому положениях,

т.е. перед совершением удара, что отражается в надежности работы машины.

Для решения данной проблемы предлагаем новую схему шестизвенного рычажного ударного механизма с коромыслом, выполненным длиннее других конструктивных элементов, которая получена путем присоединения к имеющимся механизму (рис.2) шарнирно-четырехзвенного двухкривошипного механизма с соотношением длин звеньев  $\ell_2 - \ell_3 < \ell_1$ ;  $\ell_2 - \ell_3 < \ell_1$ ;  $\ell_4 = \ell_1 - \ell_2 + \ell_3$  (рис. 5) [1] и графическими зависимостями, представленными на рис. 6.

Рисунок 5

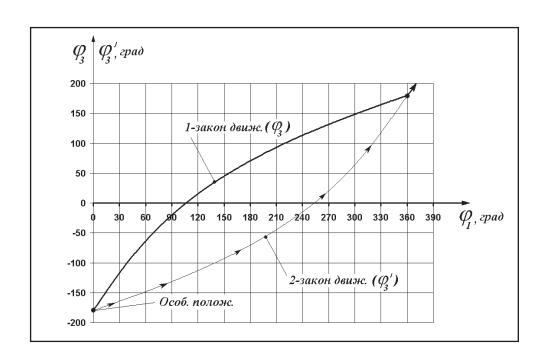


Рисунок 6

102 Известия НАН КР, 2022, № 5

Из этих графических зависимостей видно: когда механизм каждый раз в особом положении переходит из одного закона движения в другой, передаточное отношение  $u_3$  за весь период работы изменяется плавно. При этом за каждый оборот ведущего кривошипа передаточное отношение  $u_3$  в особом положении изменяется: в одном случае имеет наименьшее значение (меньше единицы), в следующем — максимальное (больше единицы), т.е. меняется поочередно. План положений механизма, работающего в таком режиме, представлен на рис. 7.

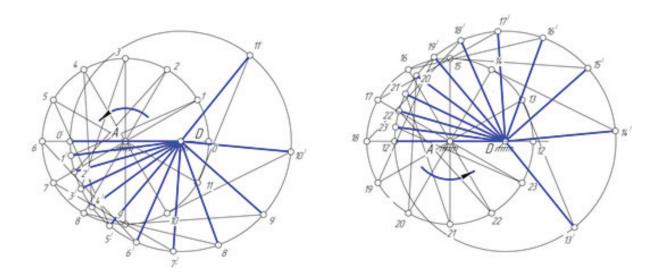


Рисунок 7

Соединение двух схем механизмов производим так, чтобы функцию кривошипа кривошипно-коромыслового механизма (рис. 2) выполнял ведомый кривошип двух кривошипного механизма (рис. 5). Для этого схему механизма, приведенного на рис. 5 необходимо первоначально отразить слева направо, и объединить ее ведомый кривошип с кривошипом кривошипно-коромыслового механизма (рис. 2) в одно звено, вращающееся по часовой стрелке. Схема полученного шестизвенного ударного механизма с соотношением длин звеньев

Схема полученного шестизвенного ударного механизма с соотношением длин звеньев  $\ell_1 < \ell_3 < \ell_2; \ \ell_2 - \ell_3 < \ell_1; \ \ell_6 = \ell_1 - \ell_2 + \ell_3; \ \ell_3 < \ell_4 < \ell_5; \ \ell_6^I = \ell_3 - \ell_4 + \ell_5$  приведена на рис. 8, а план его положений за 1-й оборот ведущего кривошипа с опорой в точке А представлен на рис. 9, за второй оборот – на рис. 10.

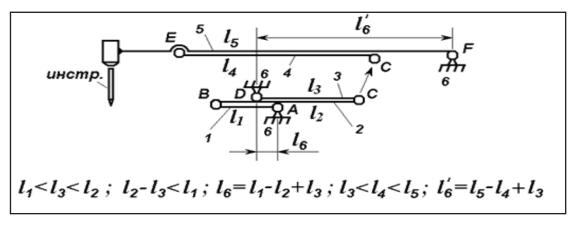


Рисунок 8

На основе этих планов механизма наглядно видно принцип работы шестизвенного рычажного ударного механизма с коромыслом, выполненным длиннее других конструктивных элементов (рис. 8). При вращении ведущего кривошипа 1 по часовой стрелке вокруг точки А посредством шатуна 2 ведомый кривошип 3 также совершает вращательное движение вокруг точки D с переменной угловой скоростью, максимальный и минимальный значения которой соответствуют особому положению механизма. Движение от ведомого кривошипа

3 посредством шатуна 4 передается на коромысло 5, которое совершает качательное движение вокруг точки F. В особом положении механизма (когда все звенья лежат в одной линии) происходит скачкообразное изменение угловой скорости коромысла 6 по величине и по направлению, которое сопровождается ударом массивного коромысла по инструменту. Перед ударом коромысло имеет максимальную угловую скорость, направленную против часовой стрелки, после удара — минимальную угловую скорость, направленную по часовой стрелке [2].

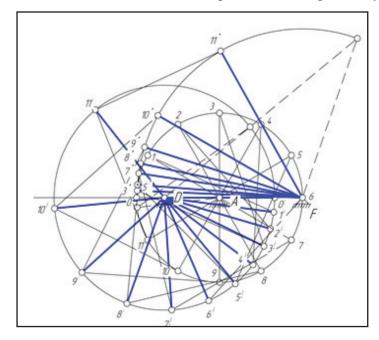


Рисунок 9

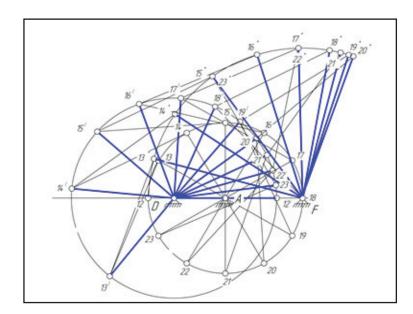


Рисунок 10

Передаточное отношение угловой скорости выходного звена (коромысла 5) к угловой скорости входного звена (ведущего кривошипа 1) определяется по формуле:  $u_{\tt S} = u_{\tt S} \cdot u_{\tt S}$ . В отличие от четырехзвенного ударного механизма (рис. 2), в предлагаемом шестизвенном ударном механизме за счет двухступенчатого изменения переда-

точного числа нагрузка на шарниры значительно уменьшаются, соответственно повышается надежность ударного механизма. Особенностью данного механизма является и то, что при работе сильные и слабые удары чередуются за каждый оборот ведущего кривошипа.

#### Литература

- 1. Зиялиев К.Ж. Кинематический и динамический анализ шарнирно-четырехзвенных механизмов переменной структуры с созданием машин высокой мощности. Бишкек, Илим, 2005.
- 2. Абдраимов С., Зиялиев К.Ж., Чинбаев О.К., Такырбашев А.Б., Жакыпов Н.Ж. Определение угловых координат шарнирно-четырехзвенных механизмов / Исследования и результаты. Алматы: Казахский Национальный аграрный университет, №3, 2006. С. 216-219.