

Документ подписан простой электронной подписью

Информация о владельце:

ФИО: Агафонов Александр Викторович

Должность: директор филиала

Дата подписания: 11.03.2023

Уникальный программный ключ:

2539477a8ecf706dc9cff164bc411e

МИНИСТЕРСТВО НАУКИ И ВЫСШЕГО ОБРАЗОВАНИЯ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ
ФЕДЕРАЛЬНОЕ ГОСУДАРСТВЕННОЕ АВТОНОМНОЕ ОБРАЗОВАТЕЛЬНОЕ УЧРЕЖДЕНИЕ
ВЫСШЕГО ОБРАЗОВАНИЯ
МОСКОВСКИЙ ПОЛИТЕХНИЧЕСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ»

ЧЕБОКСАРСКИЙ ИНСТИТУТ (ФИЛИАЛ) МОСКОВСКОГО ПОЛИТЕХНИЧЕСКОГО УНИВЕРСИТЕТА

Кафедра транспортно-энергетических систем



Теория механизмов и машин

(наименование дисциплины)

Методические указания по выполнению курсовой работы

Направление подготовки	<u>23.03.03 Эксплуатация транспортно- технологических машин и комплексов</u> (код и наименование направления подготовки)
Направленность (профиль) подготовки	<u>Автомобильное хозяйство и сервис</u> (наименование профиля подготовки)
Квалификация выпускника	бакалавр
Форма обучения	очная

Чебоксары, 2023

Методические указания разработаны
в соответствии с требованиями ФГОС ВО по направлению подготовки
23.03.03 Эксплуатация транспортно-технологических машин и комплексов

Авторы:

Никулин Игорь Васильевич,

доцент, к.т.н. кафедры транспортно-энергетических систем

ФИО, ученая степень, ученое звание или должность, наименование кафедры

Методические указания одобрены на заседании кафедры

"Транспортно-энергетические системы"

наименование кафедры

протокол № 06 от 04.03.2023г.

СОДЕРЖАНИЕ

Введение.....	4
Содержание работы.....	4
1. Структурный анализ.....	5
2. Кинематический анализ.....	7
2.1. Построение кинематической схемы.....	7
2.2. Определение скоростей.....	8
2.3. Определение ускорений.....	11
3. Силовой расчет (динамический анализ) механизма.....	15
3.1. Расчет структурной группы 2 класса 2 вида (звенья 4, 5).....	16
3.2. Расчет структурной группы 2 класса 1 вида (звенья 2, 3).....	18
3.3. Расчет ведущего звена.....	19
3.4. Определение уравновешивающей силы методом Жуковского.....	19
Оформление курсовой работы.....	21
1.1. Основные требования.....	21
1.2. Построение таблиц.....	22
1.3. Формулы и расчеты.....	22
1.4. Библиографическое описание литературы.....	23
Вопросы для подготовки к защите курсовой работы.....	25
Приложение-содержание графической части.....	26

Введение

В соответствии с требованиями образовательных стандартов студенты ряда специальностей и направлений по дисциплине «Теория механизмов и машин» должны выполнить курсовую работу.

Курсовая работа предусматривает выполнение 1 листа графических построений на формате А-1 или А-2 и расчетно-пояснительной записки на формате А-4 объемом до 15 страниц.

Работа включает 3 раздела:

1. Структурный анализ механизма.
2. Кинематический анализ.
3. Силовой расчет (кинематическое исследование).

Содержание работы

1. Структурный анализ – определение степени подвижности и класса механизма (в записке).

2. Кинематический анализ графоаналитическим методом – построение кинематической схемы механизма и плана скоростей и ускорений.

3. Силовой расчет – определение реакций в кинематических парах и уравновешивающей силы графоаналитическим методом и методом Жуковского.

Номер задания курсовой работы выбирается по предпоследней цифре шифра студента, а номер варианта – по последней.

1. Структурный анализ.

При структурном анализе определяют степень подвижности и класс механизма.

Степень подвижности плоских механизмов определяют по формуле П.Л. Чебышева

$$W = 3n - 2p_5 - 1p_4$$

где, n – число подвижных звеньев;

p_5 – количество кинематических пар 5-го класса (низших);

p_4 – количество пар 4-го класса (высших).

Класс механизма определяется наивысшим классом структурной группы, входящей в состав механизма.

Для выполнения структурного анализа в пояснительной записке строится структурная схема механизма, которая после выделения основной цепи – ведущее звено со стойкой (цепь I класса) разделяется на структурные группы. После этого записывается формула строения механизма и определяется класс.

Пример: Провести структурный анализ плоского механизма, изображенного на рис. 1.

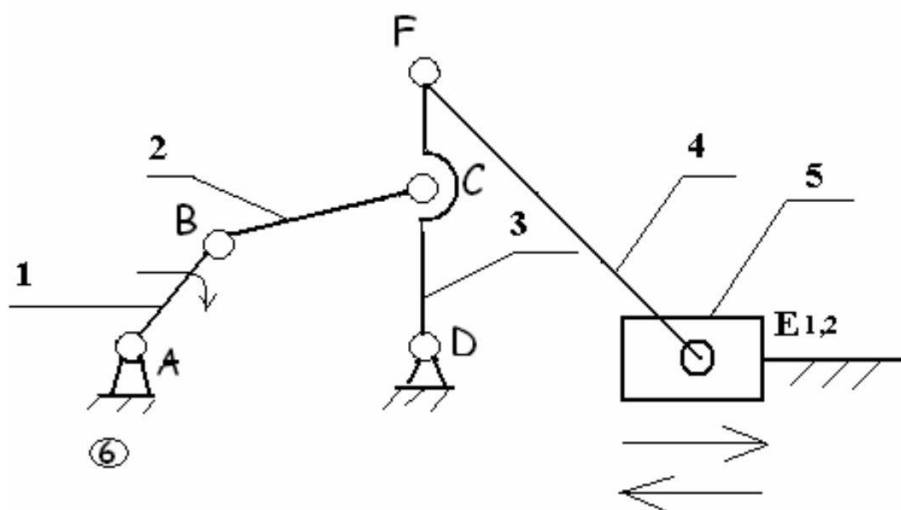


Рис. 1

Определяем степень подвижности:

$$W = 3n - 2p_5 - 1p_4$$

$n = 5$ – число подвижных звеньев;

$p_5 = 7$ – число пар 5-го класса (A,B,C,D,F,E,E);

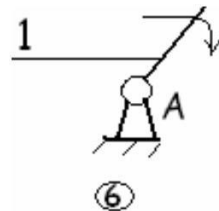
$p_4 = 0$ – число пар 4-го класса.

$$W = 3 \cdot 5 - 2 \cdot 7 - 1 \cdot 0 = 15 - 14 = 1$$

Следовательно, для работы механизма необходимо иметь одно ведущее звено (один привод).

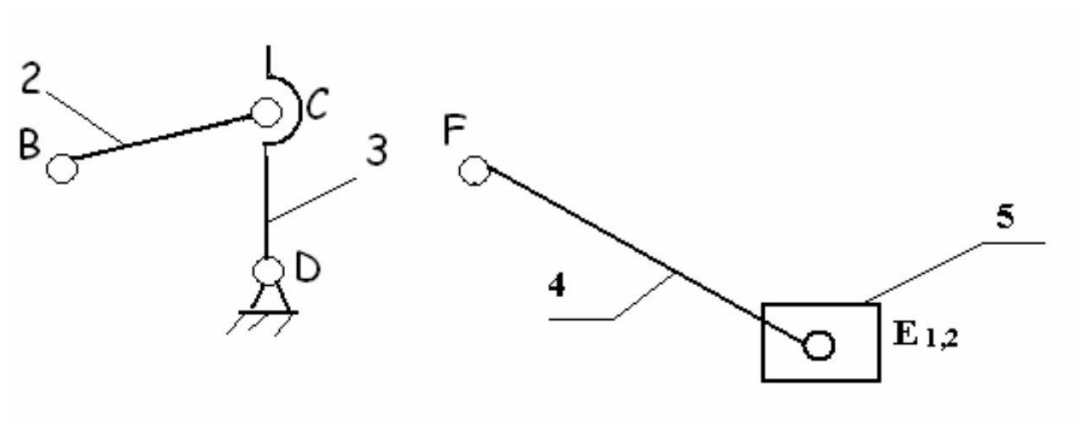
Определяем класс механизма.

Отбрасываем основную цепь – звенья 1 и 6 (I кл.)



1 класс

Оставшуюся группу звеньев разделяем на 2 структурные группы 2 класса 1 и 2 видов.



2 класс 1 вид.

2 класс 2 вид.

Записываем формулу строения механизма

I (1,6) → II 1 вид (2,3) → II 2 вид (4,5).

В целом данный механизм 2 класса, т.к. наивысший класс структурной группы – второй.

2. Кинематический анализ.

При кинематическом анализе находят положение всех звеньев при заданном положении ведущего звена (построение кинематической схемы механизма), определяют скорости и ускорения отдельных точек и угловые скорости и ускорения звеньев.

Кинематическая схема строится методом засечек. Кинематические параметры чаще всего определяют графоаналитическим методом (метод планов скоростей и ускорений).

Рассмотрим порядок кинематического анализа на примере механизма изображенного на рис. 1 используем исходные данные:

x_1 – координата шарнира D, м.

l_{AB} – длина кривошипа м.

l_{BC} – длина шатуна BC, м.

l_{CD} – длина коромысла CD, м.

l_{CF} – длина рычага коромысла м.

l_{FE} – длина шатуна FE, м.

ω_1 – угловая скорость кривошипа, c^{-1} .

φ_1 – обобщенная координата, определяющая положение ведущего звена, град.

Центры масс звеньев 2.3 и 4 лежат на их серединах, центра масс кривошипа совпадает с центром шарнира A, центр масс ползуна 5 совпадает с центром шарнира E.

2.1. Построение кинематической схемы (рис. 1а приложения)

В левом верхнем углу формата строится кинематическая схема механизма в масштабе $\mu_l = l_{AB} / \overline{AB}$ (м/мм)

где: l_{AB} – длина кривошипа, (м),

$\overline{AB}$ – отрезок на чертеже, (мм).

Вычисляются отрезки, изображающие размеры остальных звеньев, координаты отдельных точек и методом засечек находят положение их:

$$\overline{BC} = l_{BC} / \mu_l (\text{мм}). \quad \overline{CD} = l_{CD} / \mu_l (\text{мм}).$$

$$\overline{CF} = l_{CF} / \mu_l (\text{мм}). \quad \overline{FE} = l_{FE} / \mu_l (\text{мм}).$$

$$\overline{X} = X / \mu_l (\text{мм}).$$

Вначале радиусом, равным длине отрезка $\overline{AB}$ из центра шарнира «А» проводится окружность. От заданного направления оси отсчета обобщенной координаты откладывается угол φ_1 и проводится отрезок АВ. От точки А по горизонтали откладывается отрезок $\overline{X}$ и находится т. D. Из точки «В» радиусом, равным длине отрезка $\overline{BC}$ проводится часть дуги окружности, а из точки «D» - часть дуги радиусом, равным длине отрезка $\overline{CD}$. Точки их пересечения и будет точкой «С». Далее откладывается отрезок $\overline{CF}$; из точки «F» радиусом, равным отрезку $\overline{FE}$, делается засечка на горизонтальной направляющей. Тем самым найдено положение центра шарнира Е. В результате решена первая задача анализа – найдены положения всех звеньев механизма при заданном положении ведущего (входного) звена. В соответствии с координатами, показываются положения центров масс звеньев и проставляются номера звеньев.

В рассматриваемом примере центр масс кривошипа 1 совпадает с центром шарнира А, центр масс ползуна 5 совмещается с центром шарнира Е, а центры масс звеньев 2, 3 и 4 лежат на их серединах.

2.2. Определение скоростей.

Скорость т. В кривошипа $v_B = \omega_1 \times l_{AB}$ $\perp \overline{AB}$.

Для точки С, являющейся общей для звеньев 2 и 3, составляется и решается система векторных уравнений:

$$\begin{aligned} \overline{v_C} &= \overline{v_B} + \overline{\omega_2 \times \overline{BC}} \\ \overline{v_C} &= \overline{v_D} + \overline{\omega_3 \times \overline{CD}} \end{aligned}$$

где: $\overline{v_B}$ – вектор скорости точки В, известный по величине и направлению – перпендикулярно оси кривошипа АВ в сторону его вращения (подчеркнут двумя чертами);

$\overline{CB}^\perp$ – вектор относительной скорости точки С шатуна по отношению к точке В, известный по направлению – перпендикулярно оси шатуна ВС (подчеркнут одной чертой);

$\overline{D}^\perp$ – вектор скорости точки D. Так как точка D неподвижна, то $v_D=0$;

$\overline{CD}^\perp$ – вектор относительной скорости точки С коромысла по отношению к точке D, известный по направлению – перпендикулярно оси коромысла CD.

Графическое решение (рис. 1б приложения) приведенной выше системы векторных уравнений называют планом скоростей. Предварительно выбирают масштаб плана скоростей.

$$\mu_v = \overline{v_B} / \overline{pb}^\perp, \text{ мс}^{-1} / \text{мм},$$

где, v_B – скорость точки В, (мс⁻¹),

$\overline{pb}^\perp$ – отрезок (вектор) произвольной длины, (мм).

Отрезок $\overline{pb}^\perp$ можно взять в пределах 50-80 мм.

Пусть к примеру $v_B = 1,42 \text{ мс}^{-1}$.

Примем $\overline{pb}^\perp = 71 \text{ мм}$. Тогда $\mu_v = 1,42 / 71 = 0,02 \text{ (мс}^{-1} / \text{мм)}$.

Итак, проводим вектор $\overline{pb}^\perp$ перпендикулярно оси кривошипа АВ по направлению его вращения. Через точку «b» проводим линию, перпендикулярную оси шатуна ВС. Так как $v_D=0$, то точка «d» совмещается с полюсом «p» и через точку «d» или через полюс «p» проводим линию перпендикулярную оси коромысла CD. Точки пересечения последних двух линий дает точку «C».

С плана скоростей: $v_C = \overline{pc}^\perp, v_C = \overline{bc}^\perp, v_C = \overline{dc}^\perp$.

Скорость точки F коромысла определяется по правилу подобия.

$$\frac{CD}{DF} = \frac{\overline{cd}}{\overline{df}} \Rightarrow \overline{df} = \frac{DF \cdot \overline{cd}}{CD} \text{ (мм)}.$$

Проводим отрезок $\overline{df}$, сходственный с отрезком DF на схеме механизма.

Тогда $v_F = \overline{pf}^\perp$.

Для нахождения скорости точки E решается система векторных уравнений

$$\begin{aligned} \vec{v}_E &= \vec{v}_F + \vec{v}_{EF} \perp FE \\ \vec{v}_E &= \vec{v}_{E_6} + \vec{v}_{EE_6} \text{ горизонталь} \end{aligned}$$

Здесь:

$\vec{v}_F$ – вектор скорости точки F известной по величине и направлению (см. точку «f» на плане скоростей);

$\vec{v}_{EF}$ – вектор относительной скорости точки «E» шатуна 4 по отношению к точке «F», известный по направлению – перпендикулярно оси шатуна FE;

$\vec{v}_{E_6}$ – скорость точки E, принадлежащей стойке (звено б) и совпадающей в данный момент с точкой «E» ползуна 5. Так стойка б звено неподвижное, то $\vec{v}_{E_6} = 0$ и на плане скоростей точки «e₆» совмещается с полюсом «P»;

$\vec{v}_{EE_6}$ – вектор относительной скорости точки «E» ползуна по отношению к стойке, известный по направлению – вдоль направляющей. В нашем примере – по горизонтали.

Достраиваем план скоростей. Для этого через точку «f» проводим перпендикуляр к оси шатуна FE до пересечения с горизонталью. Получаем точку «e». Тогда $v_E = \overline{pe} \cdot \mu_v$.

Скорость точек центров масс звеньев 2, 3 и 4 находим по правилу подобия. Так как центры масс этих звеньев лежат на их серединах, то и на плане скоростей точки S₂, S₃ и S₄ лежат на серединах соответствующих отрезков.

Тогда

$$v_{S_2} = \overline{pS_2} \times \mu_v, v_{S_3} = \overline{pS_3} \times \mu_v, v_{S_4} = \overline{pS_4} \times \mu_v.$$

Угловые скорости звеньев

$$\omega_3 = \frac{v_{CB}}{l_{BC}} = \frac{\overline{bc} \times \mu_v}{l_{BC}} \text{ (с}^{-1}\text{)}$$

$$\varphi_3 = \frac{\psi_{CD}}{l_{CD}} = \frac{\overline{dc} \times \mu_v}{l_{CD}} (c^{-1})$$

$$\varphi_4 = \frac{\psi_{EF}}{l_{FE}} = \frac{\overline{ef} \times \mu_v}{l_{FE}} (c^{-1})$$

Здесь: $\overline{bc}$, $\overline{dc}$, $\overline{ef}$ - отрезки на плане скоростей, мм.

$\overline{IBC}$, $\overline{ICD}$, $\overline{FE}$ - длины звеньев, м.

2.3. Определение ускорений.

Так как кривошип вращается равномерно, то полное ускорение точки В равно нормальному (центростремительному) ускорению

$$a_B = a_B^n = \omega_1^2 \times l_A \text{ (мс}^{-2}\text{)}$$

Для определения ускорения точки «С» решается графически система векторных уравнений

$$\begin{cases} \overline{a_C} = \overline{a_B} + \overline{a_{CB}^n} + \overline{a_{CB}^t} \perp BC \\ \overline{a_C} = \overline{a_D} + \overline{a_{CD}^n} + \overline{a_{CD}^t} \perp CD \end{cases}$$

где, $\overline{a_B}$ – вектор ускорения точки В кривошипа, известный по величине и направлению – вдоль кривошипа от «В» к «А»;

$\overline{a_{CB}^n}$ – вектор нормальной составляющей (центростремительное ускорение) относительного ускорения точки «С» шатуна по отношению к точке «В», известный по величине и направлению – вдоль оси шатуна от «С» к «В»;

$$a_{CB}^n = \omega_1^2 \cdot l_{BC}.$$

$\overline{a_{CB}^t}$ – вектор тангенциальной составляющей относительного ускорения точки «С» по отношению к точке «В», известный по направлению – перпендикулярно ВС;

a_D – вектор ускорения точки D. Так точка D механизма неподвижна, то $d_D = 0$;

$\overline{a_{CD}^n}$ – вектор нормальной составляющей (центростремительное ускорение) относительного ускорения точки «С» коромысла по отношению к

точке «D», известный по величине и направлению - вдоль оси коромысла от «C» к «D»; $a_{CD}^n = \omega_3^2 \cdot l_{CD}$.

$\overline{a_{CD}^\tau}$ – вектор тангенциальной составляющей относительного ускорения точки «C» по отношению к точке «D», известный по направлению – перпендикулярно CD;

Строим план ускорений в масштабе $\mu_a = a_B / \overline{\pi b}$ (мс⁻² / мм), (рис. 1в приложения). К примеру: $a_B = 12,8$ мс⁻². Изобразим это ускорение отрезком $\overline{\pi b} = 64$ мм.

Тогда $\mu_a = 12,8 / 64 = 0,2$ (мс⁻² / мм).

Откладываем от полюса «π» отрезок $\overline{\pi b}$ длиной 64 мм в направлении вдоль кривошипа АВ от «В» к «А». Длина вектора нормального ускорения $\overline{a_{CB}^n}$ будет $\overline{b n_1} = a_{CB}^n / \mu_a$ (мм). Откладываем этот отрезок параллельно шатуну ВС в направлении от С к В, а через точку n_1 проведем перпендикуляр к этому отрезку (направление $\overline{a_{CB}^\tau}$). Точку «d» совмещаем с полюсом «π», так как $a_D = 0$. Длина вектора нормальной составляющей $\overline{a_{CD}^n}$ будет $\overline{\pi n_2} = a_{CD}^n / \mu_a$ (мм). Проводим отрезок $\overline{\pi n_2}$ параллельно коромыслу CD в направлении от «C» к «D» и через точку « n_2 » - перпендикуляр к этому отрезку (направление $\overline{a_{CD}^\tau}$).

Точка пересечения направлений тангенциальных составляющих даёт точку «C».

Тогда $a_C = \overline{\pi c} \times \mu_a$ (мс⁻²). Здесь $\overline{\pi c}$ – длина отрезка на плане ускорений. Тангенциальные составляющие относительных ускорений

$$\overline{a_{CB}^\tau} = \overline{n_1 c} \times \mu_a; \quad \overline{a_{CD}^\tau} = \overline{n_2 c} \times \mu_a.$$

Ускорение точки F определим по графику подобия:

$$\frac{CD}{DF} = \frac{\overline{cd}}{\overline{df}} \Rightarrow \overline{df} = \frac{DF \parallel \overline{cd}}{CD} \text{ (мм)}$$

CD и DF – отрезки на кинематической схеме механизма,

$\overline{cd}$ и $\overline{df}$ – отрезки на плане ускорений.

$$a_F = \overline{f} \times \mu_a (\text{мс}^{-2})$$

Для определения ускорения точки Е решается система векторных ускорений

$$\begin{cases} \overline{a_E} = \overline{a_F} + \overline{a_{EF}^n} + \overline{a_{EF}^\tau} \perp FE \\ \overline{a_E} = \overline{a_{E6}} + \overline{a_{EE_6}^{кор}} + \overline{a_{EE_6}^r} \text{ горизонталь} \end{cases}$$

Здесь:

$\overline{a_F}$ – вектор ускорения точки F, известный по величине и направлению;

$\overline{a_{EF}^n}$ – вектор нормальной составляющей относительного ускорения точки Е по отношению к точке F, известный по направлению – вдоль шатуна от Е к F и по величине $a_{EF}^n = \omega_4^2 \cdot l_{FE}$;

$\overline{a_{EF}^\tau}$ – вектор тангенциальной составляющей, известный по направлению – перпендикулярно FE;

$\overline{a_{E6}}$ – ускорение точки Е, принадлежащей стойке (звену) 6 и совпадающей в данный момент с точкой Е ползуна. Так стойка – звено неподвижное, то $\overline{a_{E6}} = 0$;

$\overline{a_{EE_6}^{кор}}$ – вектор кориолисова ускорения. Так как ползун совершает только поступательное движение, то $\overline{a_{EE_6}^{кор}} = 0$;

$\overline{a_{EE_6}^r}$ – вектор относительного (релятивного) ускорения, известный по направлению – вдоль оси направляющей. В нашем случае – по горизонтали.

Достраиваем план ускорений. Длина вектора нормального ускорения $\overline{a_{EF}^n}$ будет $\overline{fn_3} = \frac{a_{EF}^n}{\mu_a}$; (мм). Откладываем этот отрезок параллельно шатуну FE в направлении от Е к F, а через точку n_3 проводим перпендикуляр к этому отрезку (направление $\overline{a_{EF}^\tau}$). Точку e_6 совмещаем с полюсом π и через неё проведём горизонталь – направление $\overline{a_{EE_6}^r}$. Тогда ускорение точки Е:

$$\overline{a_E} = \overline{e} \times \mu_a (\text{мс}^{-2}); \quad \overline{a_{EF}^\tau} = \overline{n_3 e} \times \mu_a (\text{мс}^{-2}).$$

Ускорение центров масс звеньев 2, 3 и 4 находим по правилу подобия. Так как точки S_2 , S_3 , S_4 лежат на серединах звеньев BC, DF и FE, то и на плане ускорений эти точки должны лежать на серединах соответствующих отрезков. Тогда:

$$a_{S_2} = \overline{\pi s_2} \times \mu_a; \quad a_{S_3} = \overline{\pi s_3} \times \mu_a; \quad a_{S_4} = \overline{\pi s_4} \times \mu_a.$$

Определяем угловые ускорения звеньев:

$$\varepsilon_2 = \frac{a_{S_2}}{l_{BC}} \left| \frac{\overline{n_1 c} \times \mu_a}{l_{BC}} \right| (c^{-2});$$

$$\varepsilon_3 = \frac{a_{S_3}}{l_{CD}} \left| \frac{\overline{n_2 c} \times \mu_a}{l_{CD}} \right| (c^{-2});$$

$$\varepsilon_4 = \frac{a_{S_4}}{l_{FE}} \left| \frac{\overline{n_3 e} \times \mu_a}{l_{FE}} \right| (c^{-2}).$$

Для определения направления угловых ускорений звеньев векторы тангенциальных составляющих относительных ускорений переносим мысленно с плана ускорений на схему механизма в искомые точки и возможный поворот звеньев под действием этих векторов указывает направление их угловых ускорений. Вектор $\overline{n_1 c}$, приложенный в т.С шатуна BC, стремится повернуть его против часовой стрелки (см. кинематическую схему механизма). Вектор $\overline{n_2 c}$, приложенный в т.С коромысла CD поворачивает его против часовой стрелки. Вектор $\overline{n_3 e}$, приложенный в т.Е, тоже поворачивает шатун FE против часовой стрелки.

3. Силовой расчёт (динамический анализ) механизма.

Нагружаем звенья механизма заданными внешними силами: векторы сил тяжести $\overline{G_i}$ прикладываем в точках центров масс, силу полезного сопротивления $T_{n.c.}$ – к ползуну. Определяем инерционную нагрузку звеньев. У кривошипа центр масс совпадает с осью вращения, поэтому $P_{u1} = 0$. Вращается он равномерно и в связи с этим $M_{u1} = 0$.

$$\begin{aligned}
P_{u2} &= m_2 \times a_{s2} = m_2 \times \overline{s_2} \times a(H); \quad M_{u2} = J_{s2} \times \varepsilon_2 = J_{s2} \times \frac{n_1 c \times \mu_a}{l_B} (H \cdot m); \\
P_{u3} &= m_3 \times a_{s3} = m_3 \times \overline{s_3} \times \mu_a(H); \quad M_{u3} = J_{s3} \times \varepsilon_3 = J_{s3} \times \frac{n_2 c \times \mu_a}{l_C} (H \cdot m); \\
P_{u4} &= m_4 \times a_{s4} = m_4 \times \overline{s_4} \times \mu_a(H); \quad M_{u4} = J_{s4} \times \varepsilon_4 = J_{s4} \times \frac{n_3 e \times \mu_a}{l_{FE}} (H \cdot m); \\
P_{u5} &= m_5 \times a_{s5} = m_5 \times a_E = m_5 \times e \times \mu_a(H).
\end{aligned}$$

Векторы сил инерции прикладываем в центрах масс звеньев противоположно векторам ускорений, а векторы моментов инерции – противоположно угловым ускорениям.

Для звеньев 2, 3 и 4 определяем плечи переноса векторов сил инерции и находим точки качания их.

$$h_2 = \frac{M_{u2}}{P_{u2} \times \mu_l} (mm); \quad h_3 = \frac{M_{u3}}{P_{u3} \times \mu_l} (mm); \quad h_4 = \frac{M_{u4}}{P_{u4} \times \mu_l} (mm).$$

Плечи откладываем в ту сторону, чтобы направление момента от силы инерции, приложенной в точке качания, относительно центра масс, совпадало бы с направлением момента инерции звена.

Силовой расчёт проводят по структурным группам, начиная с наиболее удалённой от ведущего звена, т.к. статически определёнными являются только такие группы звеньев.

3.1. Расчёт структурной группы 2 класса 2 вида (звенья 4, 5)

Строим кинематическую схему группы (рис. 2а приложения). Со схемы механизма переносим все силы, действующие на звенья этой группы. Силу инерции шатуна 4 прикладываем в точке К₄ (точке качания). Реакцию со стороны отброшенного коромысла 3 на шатун 4 в шарнире F разложим на две составляющие: тангенциальную - R_{34}^t , направленную перпендикулярно оси шатуна, и нормальную - R_{34}^n , направленную вдоль оси звена. Направление векторов этих сил на данном этапе выбирается произвольно. Вектор силы

реакции со стороны направляющей (стойки) на ползун 5 R_{65} без учёта трения направляем перпендикулярно ей, т.е. по вертикали.

Определяем R_3^τ . Составляем уравнение равновесия шатуна под действием моментов приложенных к нему сил относительно внутренней пары группы, т.е. точки E:

$$\sum_{mE(4)=0} \tau \times \overline{F_4} - P_u^E \times h_{u4} + G_4 \times h_{G4} = 0$$

$$R_3^\tau = \frac{P_{u4} \times h_{u4} - G_4 \times h_{G4}}{\overline{F} \quad E} (H).$$

Если значение R_3^τ получается со знаком (-), то направление вектора R_{34}^τ на схеме группы меняют на противоположное. Пусть в нашем случае получим R_3^τ со знаком (-). Поэтому на схеме группы зачеркиваем вектор $\overline{R}_{34}^\tau$ и направляем его в противоположную сторону.

Определяем R_{34}^n и R_{65}^Λ . Уравнение равновесия структурной группы под действием приложенных к ней сил:

$$\sum \overline{P}_i^{(4,5)} = 0$$

При расшифровке этой краткой записи неизвестные силы R_{34}^n и R_{65} ставим в начале и в конце уравнения и силы группируем по звеньям:

$$\overline{R}_3^n + \overline{R}_{34}^\tau + \overline{P}_{u4} + \overline{G}_4 + \overline{P}_{u5} + \overline{G}_5 + \overline{P}_{n.c.} + \overline{R}_6 = 0$$

В этом уравнении крайние составляющие известны только по направлению, а остальные – по величине и направлению (подчёркнуты двумя чертами).

Выбираем масштаб μ_p (Н/мм) и строим план сил (рис. 2б приложения).

В выбранном масштабе силы изображаются отрезками:

$$\overline{p} \quad a = \frac{R_3^\tau}{\mu_p} (M \quad \mu); \quad \overline{a} \quad b = \frac{P_{u4}}{\mu_p} (M \quad \mu); \quad \overline{b} \quad c = \frac{G_4}{\mu_p} (M \quad \mu)$$

$$\overline{c} \quad d = \frac{P_{u5}}{\mu_p} (M \quad \mu); \quad \overline{d} \quad e = \frac{G_5}{\mu_p} (M \quad \mu); \quad \overline{e} \quad f = \frac{P_{n.c.}}{\mu_p} (M \quad \mu)$$

После того как отложены эти отрезки, из начала первого вектора (точки p) проводится направление R_{34}^n , т.е. вдоль оси шатуна FE, а из конца последнего вектора (точка f) – направление R_{65} , т.е. вертикаль. Точка их пересечения m является замыкающей. Тогда:

$$R_3^n = \overline{m} \parallel p(H); R_6 = \overline{f} \parallel m \parallel p(H).$$

Сравнивая направления векторов на схеме группы и на плане сил, видим, что вектор $\overline{R}_{34}^n$ на схеме группы надо направить в противоположную сторону.

$$\text{Полная реакция в шарнире F} - \overline{R}_3 \downarrow_4 \quad \overline{R}_{41} = \overline{R}_F = \overline{m} \times p$$

Для определения реакции во внутренней паре группы (шарнир E) решим векторное уравнение равновесия шатуна FE, отбросив ползун 5.

$$\sum F_i(4) = 0; \quad \overline{R}_3 + \overline{P}_{u4} + \overline{G}_u + \overline{R}_5 = 0$$

Здесь $\overline{R}_{54}$ - реакция со сторон отброшенного ползуна 5 на шатун 4.

Воспользуемся планом сил для группы, тогда:

$$\pi_5 \downarrow_4 \quad \pi_4 \parallel \overline{R}_E = \overline{c} \times p(H)$$

3.2. Расчёт структурной группы 2 класса 1 вида (звенья 2, 3).

Строим кинематическую схему данной структурной группы (рис. 3а приложения). Переносим со схемы механизма все силы. Силы инерции P_{u2} и P_{u3} прикладываем в точках качания звеньев K_2 и K_3 . В точке F прикладываем вектор силы реакции от шатуна 4 - R_{43} . Направление его противоположно вектору π_{34} на плане сил для группы 4, 5. Реакции во внешних парах B и D раскладываем на две составляющие: R_{12}^τ и R_{12}^n ; R_{63}^τ и R_{63}^n . Определяем R_{12}^τ и

$$R_{12}^\tau \cdot \sum \tau \times \overline{B_2} - P_{u2} \times h_{u2} + G_2 \times h_{G2} = 0 \Rightarrow$$

$$m_c(2) = 0; R_1$$

$$R_1^\tau = 2 \frac{P_{u2} \times h_{u2} - G_2 \times h_{G2}}{\overline{B} \times \overline{C}};$$

$$\sum m_c(3) = 0; -R_6^r \parallel \overline{C_3} - G_3 \times h_{G_3} - P_{u_3} \times h_{u_3} + R_4 \times h_{43} = 0 \Rightarrow$$

$$\Rightarrow R_6^r = \frac{-G_3 \times h_{G_3} - P_{u_3} \times h_{u_3} + R_4 \times h_{43}}{C_{u_3} D}.$$

Определяем R_{12}^n и R_{63}^n :

$$\sum P_i(2,3)=0 \quad \overline{R_1^n} + \overline{R_1^r} + \overline{P_{u_2}} + \overline{G_2} + \overline{P_{u_3}} + \overline{G_3} + \overline{R_4} + \overline{R_{63}^r} + \overline{R_{63}^n} = 0$$

Строим план сил для данной группы в масштабе $\mu_p = (H/мм)$, (рис. 3б приложения). Для этого вычисляем отрезки:

$$\overline{p a} = \frac{R_1^r}{\mu_p} (м \cdot мм); \overline{a b} = \frac{P_{u_2}}{\mu_p} (м \cdot мм); \overline{b c} = \frac{G_2}{\mu_p} (м \cdot мм)$$

$$\overline{c d} = \frac{P_{u_3}}{\mu_p} (м \cdot мм); \overline{d e} = \frac{G_3}{\mu_p} (мм); \overline{e f} = \frac{R_{43}}{\mu_p} (мм); \overline{f k} = \frac{R_{63}^r}{\mu_p} (мм).$$

Отложив эти отрезки, далее из начала первого отрезка (точка p) проводим линию, параллельную оси шатуна BC, а из конца последнего (точка k) – линию, параллельную оси коромысла CD.

$$\overline{p k} = \overline{m} \parallel \mu_p (H); R_{63}^n = \overline{k n} \parallel \mu_p (H).$$

Тогда R_1

Полные реакции во внешних парах B и D

$$\overline{R_1} = \overline{m} \parallel \mu_p (H); \overline{R_D} = \overline{m} \times \mu f (H).$$

Определяем реакцию во внутренней паре группы – шарнире C.

Рассмотрим условие равновесия шатуна BC:

$$\sum \tau_i(2) = 0; \overline{R_1} + \overline{P_{u_2}} + \overline{G_2} + \overline{R_3} = 0.$$

Из построенного для группы плана сил:

$$\overline{R_3} = \overline{m} \parallel \mu_p (H).$$

3.3. Расчёт ведущего звена.

Строим кинематическую схему ведущего звена (рис. 4а приложения).

Определяем уравнивающую силу, направив вектор её перпендикулярно кривошипу в сторону его вращения. В шарнире B

прикладываем так же вектор $\overline{R}_{21}$, направление которого взято противоположно вектору π_{12} на плане сил для группы 2, 3.

$$\sum m_A(1) = 0; -P_y \times \overline{a} + \overline{R}_2 \times h_{12} = 0 \Rightarrow P_{yp} = \frac{R \times n_2}{2 \overline{a} B} (H).$$

Определяем реакцию в кинематической паре А:

$$\sum \tau_i(1) = 0; \overline{R}_2 + \overline{P}_y + \overline{G}_1 + \overline{R}_6 = 0.$$

Строим план сил ведущего звена в масштабе μ_p , (рис. 4б приложения):

$$\overline{p} = \frac{P_{yp}}{\mu_p} (M); \overline{a} = \frac{R_{21}}{\mu_p} (M); \overline{b} = \frac{G_1}{\mu_p} (M)$$

$$\text{С плана сил: } \overline{R}_6 \downarrow \overline{R}_1 \uparrow \overline{R}_A = \overline{p} \times c_p (H).$$

3.4. Определение уравновешивающей силы методом Жуковского

Строим повернутый на 90° в сторону, противоположную вращению кривошипа план возможных скоростей. По правилу подобия определяем положения точек центров масс звеньев и точек качания их. Со схемы механизма в одноимённые точки этого плана скоростей переносим все силы, в том числе и уравновешивающую (рис. 5). Составляем уравнение равновесия плана скоростей как жёсткого рычага под действием моментов всех сил относительно полюса. Решая его, получаем значение уравновешивающей силы по Жуковскому $-P_{yp}^{Жук}$:

$$\sum m \overline{a} = 0;$$

$$-P_{yp}^{Жук} \times \overline{pb} - P_{u_2} \overline{h_{u_2}} \overline{G_2} \overline{h_{G_2}} + G_3 \overline{h_{G_3}} - \\ - P_{u_3} \overline{h_{u_3}} + G_4 \overline{h_{G_4}} - P_{u_4} \overline{h_{u_4}} - P_{u_5} \times \overline{pe} + P_{n.c.} \times \overline{pe} = 0;$$

$$P_y^Ж = \frac{-P_{u_2} \overline{h_{u_2}} \overline{G_2} \overline{h_{G_2}} + G_3 \overline{h_{G_3}} - P_{u_3} \overline{h_{u_3}} + G_4 \overline{h_{G_4}} - P_{u_4} \overline{h_{u_4}} + P_{u_5} \times \overline{p} + P_{n.c.} \times \overline{p}}{b} (H)$$

Полученное значение уравновешивающей силы сравнивается со значением, найденным при расчёте ведущего звена, расхождение не должно превышать $\pm 5\%$.

$$\Delta = \frac{P_{\text{ж}}^{\text{ж}} \cdot P_{\text{ж}}^{\text{ж}}}{P_{\text{ж}}^{\text{ж}} \cdot P_{\text{ж}}^{\text{ж}}} \cdot 100\% \leq \pm 5\%.$$

Оформление курсовой работы

1. Основные требования

Пояснительная записка (ПЗ) оформляется по ГОСТ 2.105-91 «Общие требования к текстовым документам» и выполняется рукописным или компьютерным способом на одной стороне листа формата А-4. Все листы, кроме титульного и задания, должны иметь обведённую рамку с отступлениями на 20 мм от левого края и на 5 мм от трёх других краёв и контур основной надписи по форме 2а, в которой в отведённой графе проставляется номер страницы.

Титульный лист записки является первой её страницей. На первом листе текста заполняется основная надпись по форме 2 (40×185).

Текст располагается следующим образом: расстояние от рамки слева до границ текста в начале строк не менее 5 мм, в конце строк – не менее 3 мм, от верхней и нижней строк – не менее 10 мм. Высота цифр и букв не менее 2,5 мм. Число строк – не более 30.

Текст пояснительной записки разделяют на разделы и подразделы.

Разделы должны иметь порядковые номера в пределах всей записки, обозначенные арабскими цифрами с точкой. Номера подразделов состоят из номера раздела и подраздела, разделённые точкой (например, 1.2. – второй подраздел первого раздела).

Наименования разделов и подразделов должны быть краткими. Наименования разделов записывают в виде заголовков (симметрично тексту) прописными буквами. Наименования подразделов записывают в виде заголовков (с абзаца) строчными буквами (кроме первой – прописной). Переносы слов в заголовках не допускаются. Точку в конце заголовка не ставят.

Расстояние между заголовком и текстом 15 мм. Расстояние между заголовками раздела и подраздела 7 мм.

Каждый раздел рекомендуется начинать с новой страницы.

В конце записки приводится список литературы.

1.2. Построение таблиц

Таблица позволяет представить цифровой материал ПЗ в компактной форме. Для таблицы рекомендуется заголовок, раскрывающий в полной мере её содержание. Заголовок должен быть выразительным и кратким.

Таблицы нумеруют. Номер таблицы состоит из номера раздела и порядкового номера, разделённых точкой. Слово «Таблица» и номер записывают над заголовком таблицы справа у линии рамки (см. пример 1).

1.3. Формулы и расчёты

Расчёты излагаются в той последовательности, которая определяется характером решаемой задачи.

Наиболее важные из формул, на которые ссылаются в тексте, нумеруют арабскими цифрами.

Номер формулы состоит из номера раздела и её порядкового номера разделённой точкой. Номер формулы заключают в круглые скобки. Например (3.1.), что означает первую формулу третьего раздела.

Использованные в формуле символы последовательно расшифровываются. Расшифровку начинают со слова «где», непосредственно после которого приводят первый поясняемый символ. Все последующие символы отделяют от предыдущей расшифровки точкой с запятой. Перед словом «где» после формулы ставят запятую.

Пример. Мощность привода [2]

$$N = T \omega, \quad (3.1)$$

где, ω - угловая скорость, ($\omega = \frac{n}{30}$);

T - крутящий момент, ($T \leq 100$ Нм);

n - частота вращения, ($n \leq 1480$ мин⁻¹);

$$N=100\cdot 155=15\cdot 10^3\text{Вт}=15\text{кВт}$$

После основной части проекта располагают «Заключение», которое является структурной неотъемлемой частью любого проекта. В нём подводятся итоги проектирования.

Заключение должно содержать оценку результатов проекта, выводы по проделанной работе, предложения по использованию полученных результатов.

1.4. Библиографическое описание литературы

Список использованной литературы должен включать все обязательные элементы библиографического описания в установленной последовательности в соответствии с ГОСТом 7.0.100-2018. Библиографическое описание составляется по схемам:

а) для книг, брошюр и других изданий:

Фамилии и инициалы авторов (.) Основное заглавие (:))

Сведения, относящиеся к заглавию (/) Сведения об авторах (.-)

Сведения о повторности издания (.-) Место издания (:) Издательство (,)

Год издания (.) Количество страниц (.)

б) для составных частей издания (статьи):

Фамилии и инициалы авторов статьи (.) Основное заглавие (")

Сведения об издании, в котором помещена составная часть (.)

В библиографическом описании издания двух авторов приводят фамилии обоих, разделяя их запятой. Если авторов три, то в описании приводят фамилии лишь первого с добавлением слова «[и др.]». Если авторов более четырёх, фамилии их помещают после заголовка.

Место издания приводят полностью. Сокращают только названия двух городов: М (Москва) и Л (Ленинград).

Примеры библиографических описаний:

Основная литература

1. Тимофеев, Г. А. Теория механизмов и машин : учебник и практикум для вузов / Г. А. Тимофеев. — 4-е изд., перераб. и доп. — Москва : Издательство Юрайт, 2025. — 432 с. — (Высшее образование). — ISBN 978-5-534-12245-9. — Текст : электронный // Образовательная платформа Юрайт [сайт]. — URL: <https://urait.ru/bcode/559598>

2. Капустин, А. В. Теория механизмов и машин. Практикум : учебник для вузов / А. В. Капустин, Ю. Д. Нагибин. — Москва : Издательство Юрайт, 2025. — 65 с. — (Высшее образование). — ISBN 978-5-534-17166-2. — Текст : электронный // Образовательная платформа Юрайт [сайт]. — URL: <https://urait.ru/bcode/562946>

3. Теория механизмов и машин. Проектирование элементов и устройств технологических систем электронной техники : учебник для вузов / Е. Н. Ивашов, П. А. Лучников, А. С. Сигов, С. В. Степанчиков ; под редакцией А. С. Сигова. — 2-е изд., перераб. и доп. — Москва : Издательство Юрайт, 2025. — 369 с. — (Высшее образование). — ISBN 978-5-534-03196-6. — Текст : электронный // Образовательная платформа Юрайт [сайт]. — URL: <https://urait.ru/bcode/561261>

Дополнительная литература

1. Чусовитин, Н. А. Теория механизмов и машин : учебник для вузов / Н. А. Чусовитин, В. П. Гилета, Ю. В. Ванаг. — 2-е изд., перераб. и доп. — Москва : Издательство Юрайт, 2025. — 177 с. — (Высшее образование). — ISBN 978-5-534-11972-5. — Текст : электронный // Образовательная платформа Юрайт [сайт]. — URL: <https://urait.ru/bcode/562794>

2. Вульфсон, И. И. Теория механизмов и машин: расчет колебаний привода : учебник для вузов / И. И. Вульфсон, М. В. Преображенская, И. А. Шарапин. — 3-е изд., перераб. и доп. — Москва : Издательство Юрайт, 2025. — 170 с. — (Высшее образование). — ISBN 978-5-534-05120-9. — Текст : электронный // Образовательная платформа Юрайт [сайт]. — URL: <https://urait.ru/bcode/562697>

3. Леонов, И. В. Теория механизмов и машин. Основы проектирования по динамическим критериям и показателям экономичности : учебник для вузов / И. В. Леонов, Д. И. Леонов. — Москва : Издательство Юрайт, 2025. — 239 с. — (Высшее образование). — ISBN 978-5-534-00882-1. — Текст : электронный // Образовательная платформа Юрайт [сайт]. — URL: <https://urait.ru/bcode/559596>

Периодика

1. 5 колесо : отраслевой журнал. URL: <https://5koleso.ru>. - Текст : электронный.

2. Вестник Сибирского государственного автомобильно-дорожного университета : Научный рецензируемый журнал. URL: <https://vestnik.sibadi.org/jour/index>. - Текст :

Вопросы для подготовки к защите курсовой работы

1. Объяснить назначение и устройство данного механизма. Дать технические названия всех звеньев, подсчитать количество кинематических пар и определить их класс.
2. Определить степень подвижности и класс механизма.
3. Дать определение структурной группы и привести характеристику структурных групп, входящих в состав данного механизма.
4. Объяснить, как строится кинематическая схема механизма.
5. Объяснить порядок кинематического анализа рычажных механизмов графоаналитическим методом.
6. Объяснить сущность метода подобия при определении скоростей и ускорений отдельных точек звеньев.
7. Рассказать правила определения направлений угловых скоростей и ускорений звеньев.
8. Для чего и как проводится силовой расчет рычажных механизмов?
9. Как сводится задача динамики к задаче статики?
10. Как определялись главные векторы и главные моменты сил инерции для каждого звена механизма?

11. Как определяются направления векторов сил инерции и моментов инерции звеньев?
12. Как находится точка качания звена, совершающего плоскопараллельное движение?
13. В какой последовательности определяются реакции в кинематических парах групп Ассура 2 класса?
14. В чем суть уравнивающей силы и как она определяется?
15. Объяснить особенность расчета структурной группы 2 класса 3 вида?
16. Как определяется уравнивающая сила методом Жуковского?

П Р И Л О Ж Е Н И Е

Содержание графической части

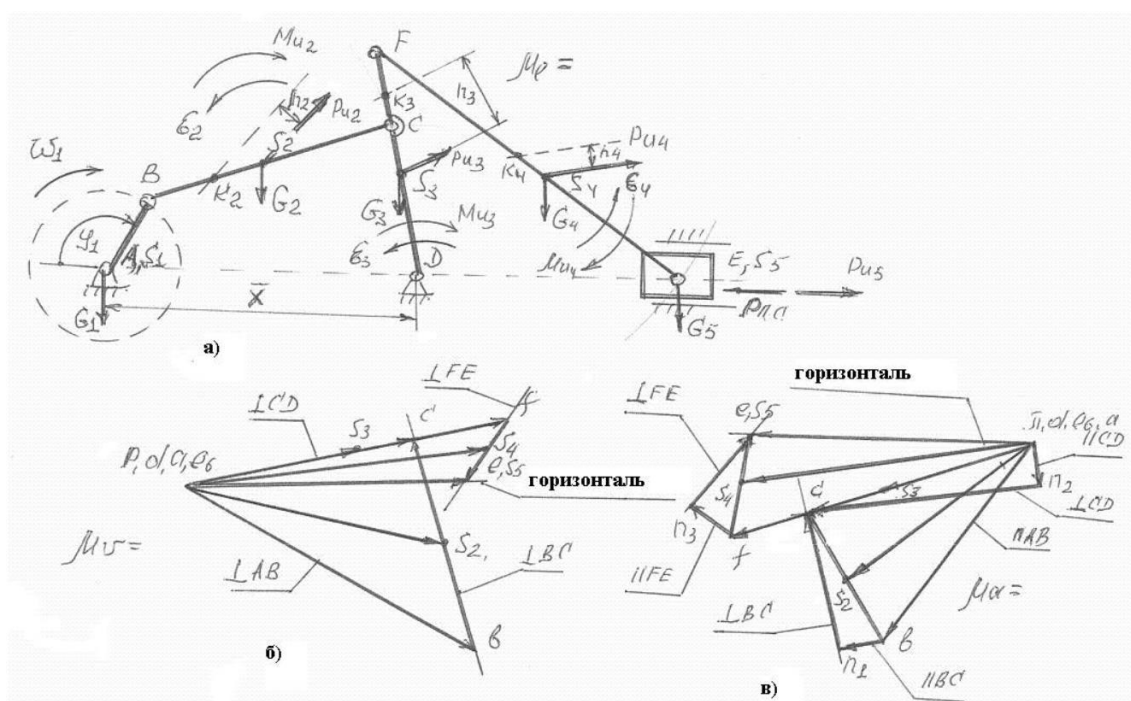


Рис. 1 Кинематическая схема механизма – а,
план скоростей – б и план ускорений – в

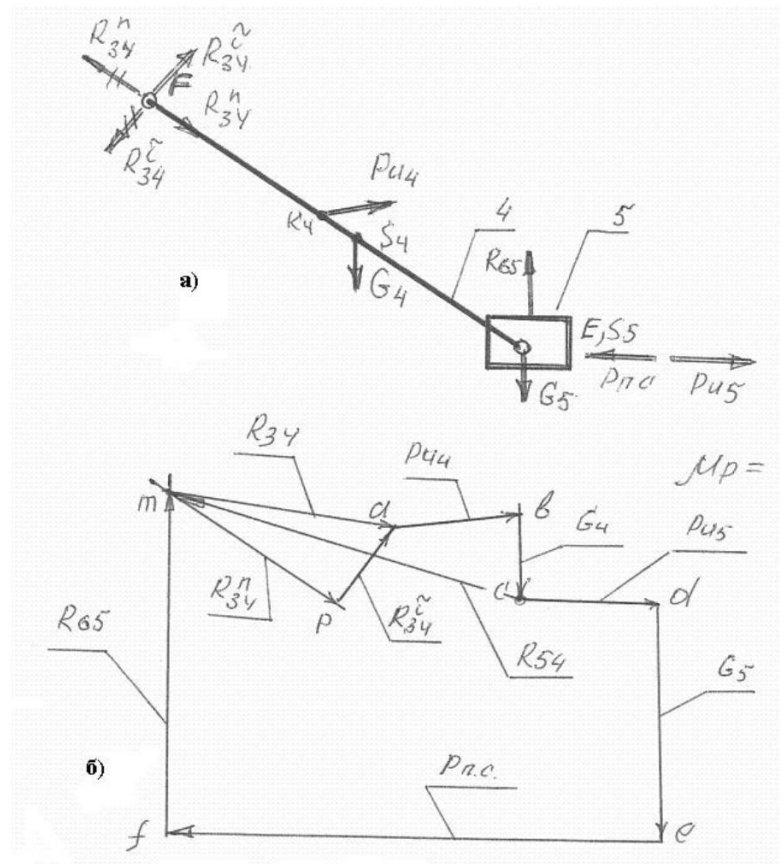


Рис. 2 Кинематическая схема структурной группы II класса 2 вида (звенья 4-5) – а и план сил для нее – б

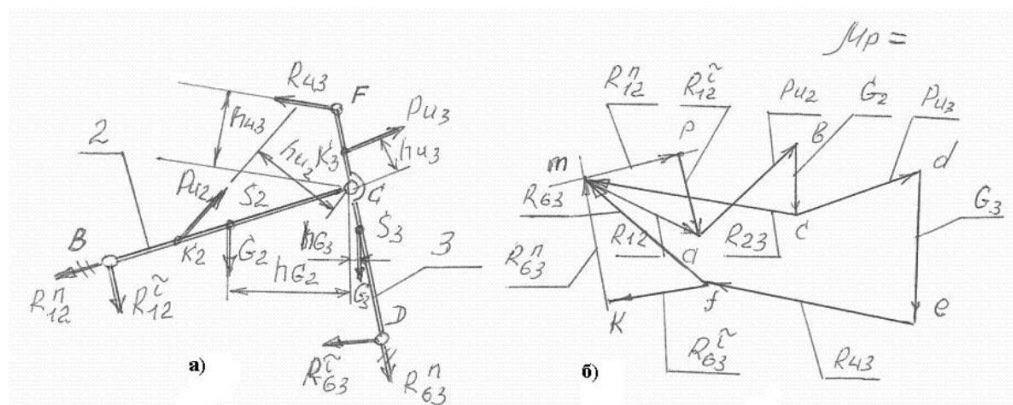


Рис. 3 Кинематическая схема структурной группы II класса 1 вида (звенья 2-3) – а и план сил для нее – б

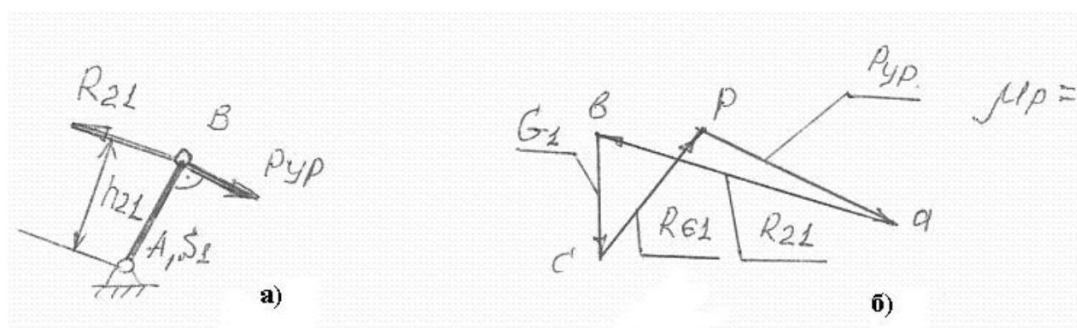


Рис. 4 Кинематическая схема ведущего звена – а
и план сил для него – б

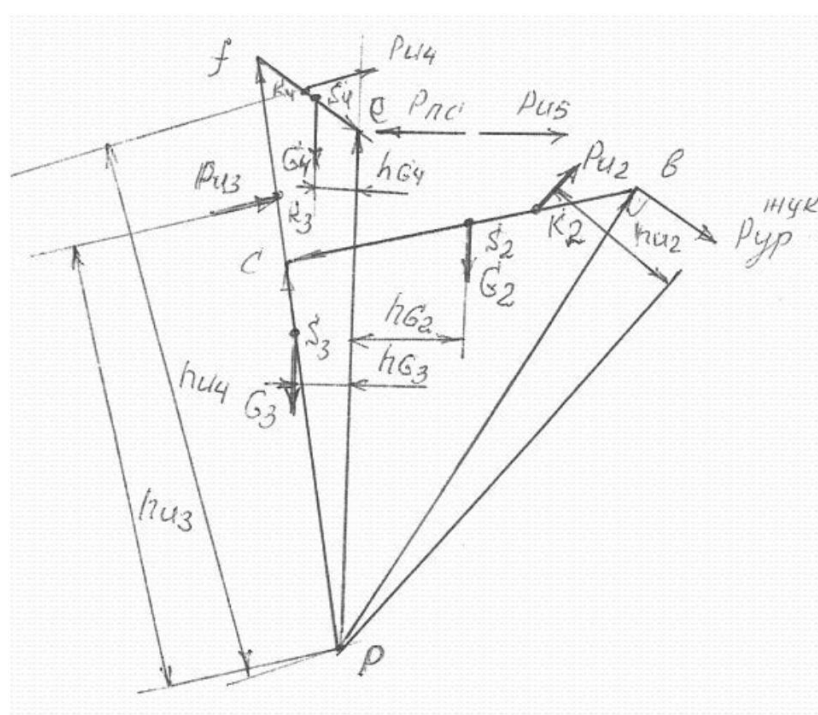
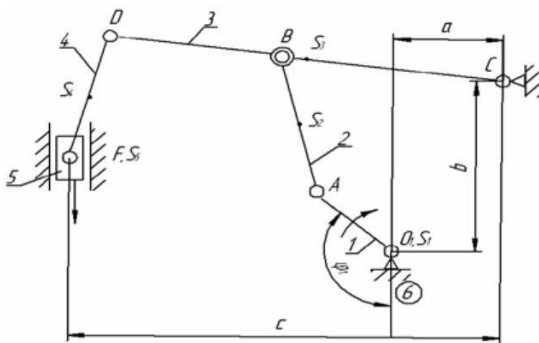


Рис. 5 Рычаг Жуковского

Задание № 1

Анализ плоского шестизвенного механизма вытяжного прессы.



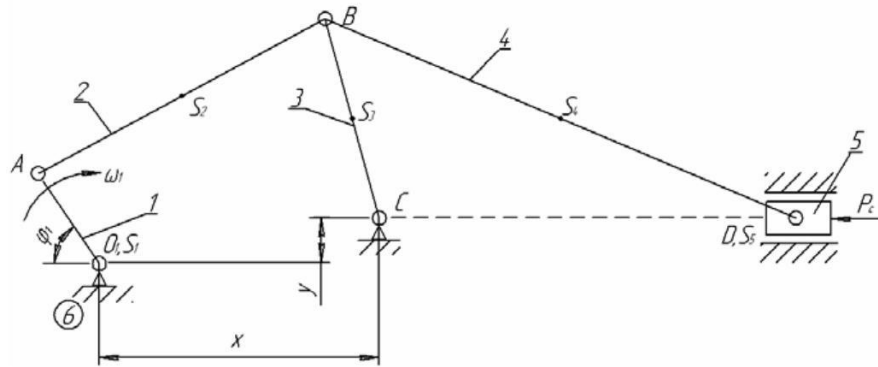
Параметры	Обозначение	Размерность	Номера вариантов и числовые значения параметров														
			1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Размеры звеньев механизма	l_{OA}	м	0,1	0,09	0,09	0,09	0,1	0,11	0,12	0,1	0,09	0,1	0,12	0,1	0,09	0,1	0,12
	l_{AB}	м	0,32	0,38	0,29	0,4	0,46	0,45	0,43	0,43	0,36	0,4	0,45	0,4	0,35	0,4	0,45
	l_{BC}	м	0,3	0,35	0,25	0,35	0,4	0,4	0,35	0,4	0,3	0,3	0,4	0,3	0,3	0,35	0,4
	l_{CD}	м	0,42	0,45	0,37	0,45	0,5	0,5	0,45	0,45	0,42	0,45	0,5	0,45	0,4	0,45	0,5
	l_{DE}	м	0,2	0,22	0,2	0,22	0,24	0,25	0,2	0,22	0,2	0,25	0,25	0,22	0,2	0,25	0,25
Координаты	a		0,16	0,13	0,14	0,14	0,15	0,14	0,13	0,16	0,13	0,14	0,15	0,15	0,14	0,14	0,12
	b		0,29	0,28	0,3	0,32	0,3	0,3	0,35	0,3	0,28	0,3	0,35	0,3	0,25	0,3	0,35
	c		0,45	0,5	0,4	0,5	0,55	0,6	0,5	0,5	0,45	0,5	0,6	0,5	0,45	0,5	0,6
Частота вращения кривошипа	N_1	мин ⁻¹	50	45	40	42	60	64	6-5	70	72	68	48	50	42	46	42
Массы звеньев	m_1	кг	5	5,5	6,0	5,0	4,5	60	6,5	5,5	4,5	5,0	60	5,0	5,0	5,0	6,0
	m_2	кг	9	11	10	12	12	13	14	12	10	11	13	12	12	11	12
	m_3	кг	10	14	12	15	18	20	15	16	11	15	18	16	14	14	18
	m_4	кг	6	8	3	9	8	9	7	8	6	7	8	9	10	8	8
	m_5	кг	30	32	35	32	40	42	35	40	42	46	46	38	40	42	36
Среднее усиление выпрессовки	P_c	кн.	0,72	0,8	0,76	0,54	0,8	0,74	0,64	0,78	0,9	0,7	0,72	0,76	0,81	84	0,8
Обобщенная координата	Φ_1	град.	0	30	45	60	90	120	150	180	150	135	120	90	60	45	30

Примечание: 1. центры масс звеньев 2, 3 и 4 лежат на их серединах;

2. центральные моменты инерции звеньев 2, 3 и 4 определить по формуле: $J_{Si} = 0,1 \cdot m \cdot l^2$ (кг · м²).

Задание № 2

Анализ плоского шестизвенного механизма конвейера.



Параметры	Обозначение	Размерность	Номера вариантов и числовые значения параметров													
			1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
Размеры звеньев	l_{OA}	м	0,09	0,1	0,11	0,12	0,14	0,1	0,12	0,14	0,15	0,1	0,12	0,14	0,15	0,1
	l_{AB}	м	0,38	0,42	0,44	0,46	0,46	0,4	0,42	0,44	0,45	0,4	0,44	0,5	0,5	0,4
	l_{BC}	м	0,3	0,35	0,36	0,38	0,4	0,3	0,32	0,34	0,4	0,3	0,4	0,45	0,4	0,35
	l_{BD}	м	0,76	0,84	0,88	0,92	0,94	0,82	0,8	0,85	0,9	0,8	0,9	0,9	0,85	0,8
Координаты	X_1	м	0,3	0,32	0,34	0,35	0,32	0,34	0,4	0,41	0,42	0,35	0,4	0,45	0,42	0,4
	Y	см	5	6	6	6	8	5	6	7	8	5	6	7	6	5
Угловая скорость кривошипа	ω_1	c^{-1}	6,0	6,2	6,5	7,0	6,8	7,2	6,6	6,2	6,4	6,5	6,8	7,0	8,0	7,0
Массы звеньев	m_1	кг	4,5	4,8	4,9	4,8	5	4,6	5,0	4,8	5,5	4,5	4,5	4,8	5,0	4,0
	m_2	кг	16	17	18	20	18	15	16	19	20	16	18	20	18	16
	m_3	кг	20	15	16	18	14	12	13	16	18	14	15	16	15	12
	m_4	кг	60	45	48	54	42	36	39	48	54	42	45	48	45	40
	m_5	кг	100	250	240	250	200	240	220	240	250	220	200	240	250	200
Сила сопротивления движению ползуна 5	P_c	кН	1,5	1,4	1,2	1,5	1,4	1,2	1,4	1,5	1,6	1,2	1,4	1,5	1,6	1,2
Обобщенная координата	φ_1	град.	0	15	30	45	60	90	120	150	30	45	60	90	120	150

Примечание: 1. центры масс звеньев 2, 3 и 4 лежат на их серединах;
 2. центральные моменты инерции звеньев 2, 3 и 4 определить по формуле:
 $J_{Si} = 0,1 \cdot m_i \cdot l_i^2$ (кг · м²).

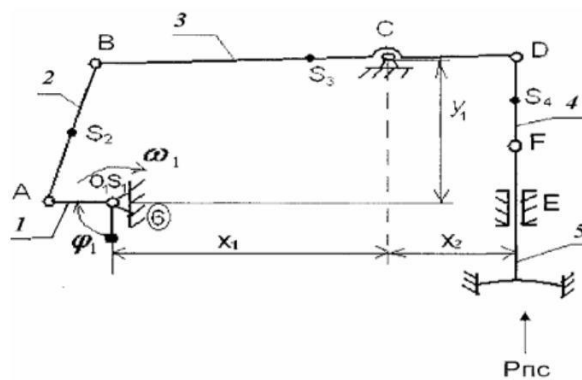
$$1. \lambda_{\text{DC}} = 1,5 \lambda_{\text{BC}}$$

Параметры	Обо- зна- чение	Раз-мер- ность	Номера вариантов и числовые значения параметров														
			1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Длина кривошипа	λ_{OA}	м	0,2	0,22	0,20	0,18	0,16	0,15	0,16	0,18	0,2	0,22	0,18	0,16	0,15	0,2	0,2
Длина шатуна	λ_{AB}	м	0,5	0,52	0,54	0,45	0,4	0,4	0,45	0,45	0,5	0,5	0,45	0,5	0,4	0,5	0,45
Длина коромысла	λ_{BC}	м	0,4	0,42	0,45	0,45	0,4	0,45	0,4	0,45	0,4	0,4	0,4	0,45	0,35	0,4	0,35
Координаты	X	м						0,5									
	Y ₁	м						0,25									
	Y ₂	м						0,5									
Обобщенная координата	φ_1	град	0	30	45	60	90	120	150	0	30	45	60	90	12	150	180
Угловая скорость	ω_1	c ⁻¹	10	12	14	15	12	14	10	12	14	15	10	12	14	15	10
Масса кривошипа	m ₁	кг	1,5	2,0	1,5	1,5	1,5	1,5	1,6	1,8	1,5	2,0	1,8	1,5	1,5	1,6	1,8
Масса шатуна	m ₂	кг	3,5	3,8	4,0	3,0	3,0	3,2	3,2	3,3	3,6	3,8	3,2	3,6	3,2	3,4	3,5
Масса коромысла	m ₃	кг	3,2	3,6	3,8	3,0	2,8	3,0	3,0	3,2	3,5	3,6	3,0	3,5	3,0	3,2	3,2
Масса шатуна	m ₄	кг	3,0	3,4	3,5	2,8	2,5	2,5	2,6	3,0	3,2	3,4	2,5	3,0	2,8	3,0	3,0
Масса ползуна	m ₅	кг	10	12	14	10	12	14	15	14	12	10	10	14	12	14	15
Сила сопротивления	P _c	H · 10 ²	2	1,8	2,2	2,4	2,5	2,4	2,2	2,0	2,2	2,0	1,8	2,2	2,4	2,5	2,4

Примечание: 1. центры масс звеньев 2, 3 и 4 лежат на серединах;

2. центральные моменты инерции звеньев 2, 3 и 4 определить по формуле: $I_{Si}=0,1 \cdot m_i \cdot \lambda_i^2$ (кг · м²).

Задание № 4 Анализ плоского шестизвенного механизма мембранного насоса.

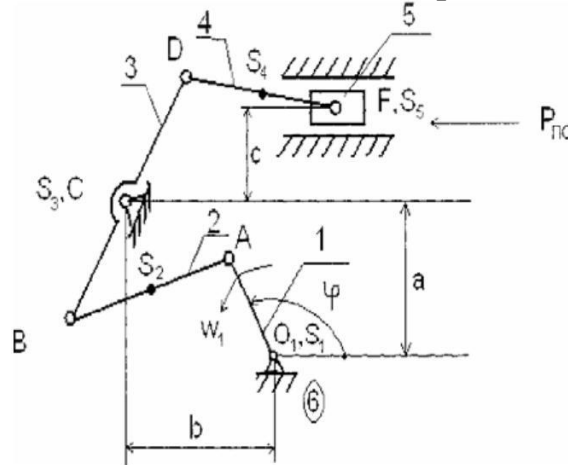


Параметры		Обозначение	Размерность	Номера вариантов и числовые значения параметров													
				1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
Длина кривошипа		λ_{O_1A}	м	0,15	0,12	0,14	0,1	0,1	0,12	0,15	0,14	0,12	0,1	0,14	0,15	0,14	0,13
Длина шатунов 3 и 4		$\lambda_{AB} = \lambda_{DF}$	м	0,35	0,3	0,34	0,3	0,32	0,32	0,36	0,32	0,34	0,31	0,33	0,36	0,15	0,34
Длина коромысла		λ_{BC}	м	0,5	0,45	0,46	0,4	0,42	0,44	0,48	0,44	0,46	0,41	0,45	0,5	0,45	0,44
Длина рычага		λ_{CD}	м	0,25	0,25	0,24	0,2	0,22	0,24	0,25	0,28	0,26	0,21	0,26	0,26	0,25	0,25
Координаты		X_1	м	0,45	0,4	0,42	0,38	0,4	0,40	0,44	0,42	0,4	0,39	0,4	0,46	0,4	0,38
		X_2	м	0,3	0,25	0,28	0,2	0,25	0,24	0,24	0,3	0,28	0,23	0,32	0,26	0,3	0,28
		Y_1	м	0,32	0,3	0,3	0,25	0,28	0,3	0,3	0,28	0,32	0,26	0,29	0,32	0,3	0,3
Угловая скорость кривошипа		ω_1	с	6,0	6,2	6,5	7,0	7,2	7,5	8,0	8,2	6,4	7,0	7,5	8,0	6,5	7,0
Массы звеньев:	кривошипа	m_1	кг	2,0	2,1	2,0	1,8	2,0	1,9	2,2	2,1	2,0	1,9	2,0	2,2	2,1	2,0
	шатунов	$m_2 = m_4$	кг	10	11	8	8	12	9	10	9	10	10	9	12	10	8
	коромысла	m_3	кг	15	15	14	12	16	13	14	13	15	14	12	14	14	12
Штока с мембраной		m_5	кг	3,0	3,2	2,8	2,5	2,2	3,0	3,1	3,0	3,2	2,4	3,1	3,2	3,0	3,0
Сила полезного сопротивления		P_{nc}	н	400	450	420	400	500	520	480	500	460	500	475	560	500	480
Обобщенная координата		φ_1	град.	0	30	45	60	90	120	135	150	180	210	225	240	270	300

Примечание: 1. центры масс звеньев 2, 3 и 4 лежат на серединах;
2. центральные моменты инерции звеньев 2, 3 и 4 определить по формуле: $I_{Si} = 0,1 \cdot m_i \cdot \lambda_i^2$ (кг · м²).

Задание № 5

Анализ плоского шестизвенного механизма горизонтального транспортера.

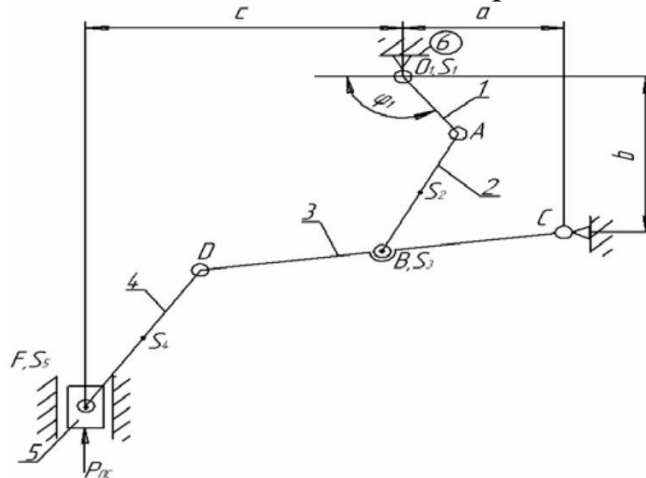


Параметры	Обозначение	Раз-мер-ность	Номера вариантов и числовые значения параметров									
			1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
Длина кривошипа	λ_{O_1A}	м	0,12	0,15	0,2	0,06	0,08	0,25	0,1	0,12	0,16	0,2
Длина шатуна	λ_{AB}	м	0,45	0,55	0,75	0,22	0,3	0,94	0,37	0,48	0,6	0,75
Длина рычагов коромысла	$\lambda_{BC} = \lambda_{CD}$	м	0,18	0,22	0,3	0,08	0,12	0,38	0,15	0,18	0,24	0,3
Длина шатуна	λ_{DF}	м	0,3	0,4	0,5	0,16	0,24	0,7	0,32	0,36	0,4	0,5
Обобщенная координата	φ	град.	0	30	45	60	90	120	135	0	30	45
Координаты:	a	м	0,15	0,18	0,25	0,08	0,1	0,31	0,12	0,15	0,2	0,24
	b	м	0,45	0,53	0,75	0,22	0,28	0,93	0,36	0,45	0,6	0,72
	c	м	0,14	0,18	0,25	0,08	0,1	0,3	0,12	0,14	0,16	0,18
Массы звеньев:	m_1	кг	1,5	1,8	2,0	0,5	1,0	3,0	1,5	1,8	2,0	2,0
	m_2	кг	4,5	5,0	5,5	2,5	3,0	6,0	4,5	4,8	5,0	6,0
	m_3	кг	3,0	4,0	5,0	1,5	2,0	8,0	3,0	3,2	3,5	4,0
	m_4	кг	2,5	3,0	3,5	2,0	3,0	5,0	2,5	2,8	3,0	3,5
	m_5	кг	20	25	30	10	15	40	25	25	30	40
Угловая скорость кривошипа	ω_1	c^{-1}	50	55	60	65	70	55	60	60	50	55
Сила полезного действия	P_{nc}	Н	800	900	1200	600	700	1400	600	700	800	1000

Примечание: 1. центры масс звеньев 2, 3 и 4 лежат на их серединах;
2. центральные моменты инерции звеньев 2, 3 и 4 определить по формуле:
 $J_{Si} = 0,1 \cdot m_i \cdot l_i^2$ (кг · м²).

Задание № 6

Анализ плоского шестизвенного механизма вертикального транспортера.



Параметры	Обозначение	Раз-мер-ность	Номера вариантов и числовые значения параметров									
			1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
Длина кривошипа	l_{OA}	м	0,15	0,1	0,08	0,12	0,2	0,14	0,24	0,1	0,18	0,25
Длина шатуна	l_{AB}	м	0,4	0,27	0,22	0,32	0,55	0,38	0,65	0,28	0,5	0,7
Длина рычагов коромысла	l_{BC}	м										
	l_{BD}	м	0,37	0,25	0,2	0,3	0,5	0,36	0,6	0,24	0,45	0,62
Длина шатуна	l_{DF}	м	0,23	0,15	0,12	0,18	0,3	0,23	0,36	0,16	0,27	0,38
Координаты:	a	м	0,3	0,2	0,17	0,24	0,4	0,28	0,48	0,2	0,36	0,5
	b	м	0,45	0,3	0,25	0,36	0,6	0,44	0,72	0,3	0,55	0,75
	c	м	0,5	0,35	0,25	0,4	0,65	0,45	0,75	0,3	0,55	0,8
Обобщенная координата	φ_1	град	0	30	45	60	90	120	150	60	90	45
Угловая скорость кривошипа	$\dot{\varphi}_1$	c^{-1}	8	7,5	10	9	8,5	7,5	7	6,5	8	6
Массы звеньев	m_2	кг	3,5	3	2,5	3,4	4	3,2	4,5	3	4	5
	m_3	кг	7	6	5	5,5	8	6,5	10	5,5	7,5	10
	m_4	кг	2,5	2	2	2,2	3	2,4	4	2	3	4,5
	m_5	кг	20	15	12	16	25	18	30	14	20	28
Сила полезного сопротивления	P_{ik}	кН	0,6	0,5	0,4	0,55	0,65	0,45	0,8	0,45	0,6	0,8

Примечание: 1. масса кривошипа $m_1=0,3 \text{ м}_2$;

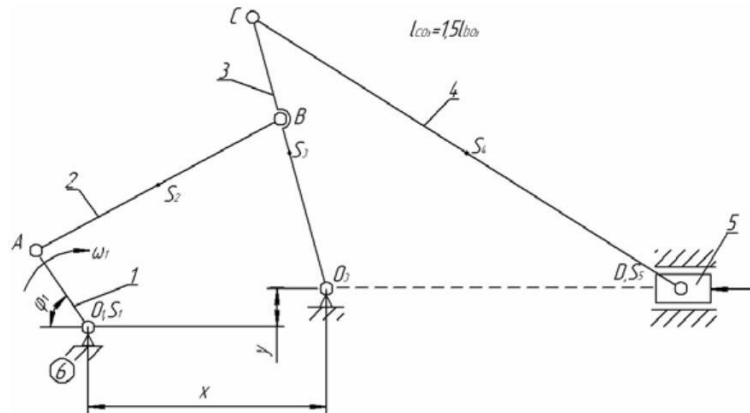
2. центры масс звеньев 2, 3 и 4 лежат на их серединах;

3. центральные моменты инерции звеньев 2, 3 и 4 определить по формуле:

$$J_{Si} = 0,1 \cdot m_i \cdot l_i^2 \text{ (кг} \cdot \text{м}^2\text{)}.$$

Задание № 7

Анализ плоского шестизвенного колеблющегося транспортера.

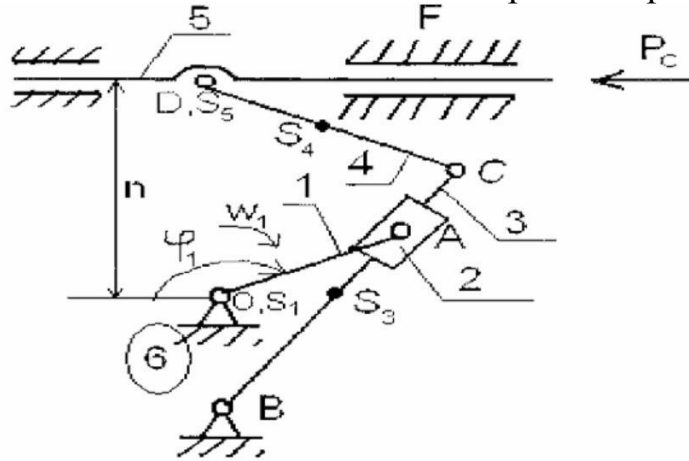


Параметры	Обозначение	Размерность	Номера вариантов и числовые значения параметров											
			1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
Длина кривошипа	l_{O1A}	м	0,1	0,12	0,12	0,11	0,15	0,15	0,12	0,14	0,15	0,14	0,12	0,1
Длина шатуна	l_{AB}	м	0,35	0,4	0,4	0,42	0,35	0,45	0,38	0,35	0,36	0,45	0,4	0,32
Длина коромысла	l_{BO3}	м	0,29	0,3	0,31	0,32	0,33	0,34	0,28	0,27	0,26	0,35	0,28	0,29
Длина шатуна	l_{CD}	м	0,85	0,9	0,88	0,9	0,9	0,85	0,75	0,7	0,72	0,8	0,75	0,9
Координаты:	x	м	0,32	0,34	0,35	0,4	0,38	0,4	0,3	0,32	0,3	0,4	0,35	0,35
	y	см	5	6	8	8	6	8	5	6	6	8	6	6
Угловая скорость кривошипа	ω_1	c^{-1}	6	7	8	8	7	6	8	9	10	8	6	8
Обобщенная координата	φ_1	град	0	30	45	60	90	120	135	150	180	30	45	90
Масса звеньев:														
Шатуна 2	m_2	кг	5	6	5,5	6	5	4,5	4	4,5	4,8	5,2	5,5	6
Коромысла 3	m_3	кг												
Шатуна 4	m_4	кг	12	18	16	16	15	14	13	12	12	14	13	15
Ползуна 5	m_5	кг	25	28	30	32	30	28	26	25	28	30	25	30
Сила полезного сопротивления	$P_{\text{пс}}$	кН	0,75	0,8	0,9	0,7	0,6	0,6	0,65	0,7	0,75	0,8	0,8	0,9

Примечание: 1. масса кривошипа $m_1=3$ кг;
 2. центры масс звеньев 2, 3 и 4 лежат на их серединах;
 3. центральные моменты инерции звеньев 2, 3 и 4 определить по формуле:
 $J_{Si} = 0,1 \cdot m_i \cdot l_i^2$ (кг · м²).

Задание № 8

Анализ плоского шестизвенного механизма поперечно-строгального станка.

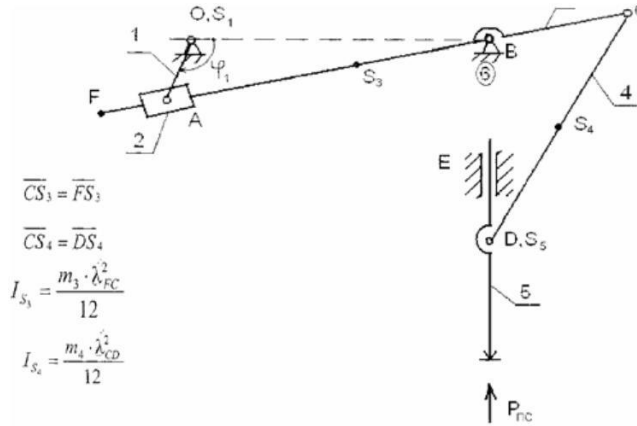


Параметры	Обозначение	Размерность	Номера вариантов и числовые значения параметров																
			1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Длина кривошипа	λ_{OA}	м	0,1	0,12	0,1	0,12	0,14	0,12	0,1	0,12	0,14	0,11	0,1	0,12	0,12	0,1	0,12	0,14	0,15
Длина стойки	λ_{OB}	м	0,3	0,36	0,28	0,35	0,4	0,3	0,25	0,3	0,35	0,3	0,25	0,3	0,35	0,3	0,4	0,4	0,5
Длина кулисы	λ_{BC}	м	0,5	0,6	0,5	0,6	0,5	0,5	0,5	0,5	0,6	0,5	0,5	0,5	0,6	0,5	0,6	0,6	0,7
Длина шатуна	λ_{CD}	м	0,25	0,3	0,25	0,25	0,3	0,3	0,3	0,25	0,3	0,25	0,28	0,3	0,32	0,3	0,28	0,3	0,32
Ордината	h	м	0,3	0,35	0,3	0,35	0,2	0,3	0,3	0,3	0,4	0,3	0,4	0,3	0,3	0,3	0,3	0,25	0,3
Частота вращения кривошипа	n^{-1}	мин ⁻¹	71	72	68	74	72	72	70	75	65	80	82	84	74	80	78	80	80
Массы звеньев:	m_3	кг	18	20	19	21	17	16	18	18	20	18	16	17	20	16	19	20	22
	m_5	кг	40	50	60	40	50	60	40	50	60	40	50	60	40	50	60	40	50
Сила сопротивления	P_C	кН	0,8	1,0	0,9	1,1	1,2	1,0	0,8	0,9	1,2	1,1	1,0	0,8	1,0	1,2	1,1	1,2	1,0
Обобщенная координата	φ_1	град.	0	30	45	60	120	135	150	180	0	30	120	60	135	150	180	30	45

Примечания:

1. центры масс звеньев 3 и 4 лежат на серединах;
2. масса кривошипа 1-5 кг, а шатуна – 4-10 кг;
3. центральные моменты инерции звеньев 3 и 4 определить по выражению: $I_{Si} = 0,1 m_i \cdot l_i^2$ (кг · м²).

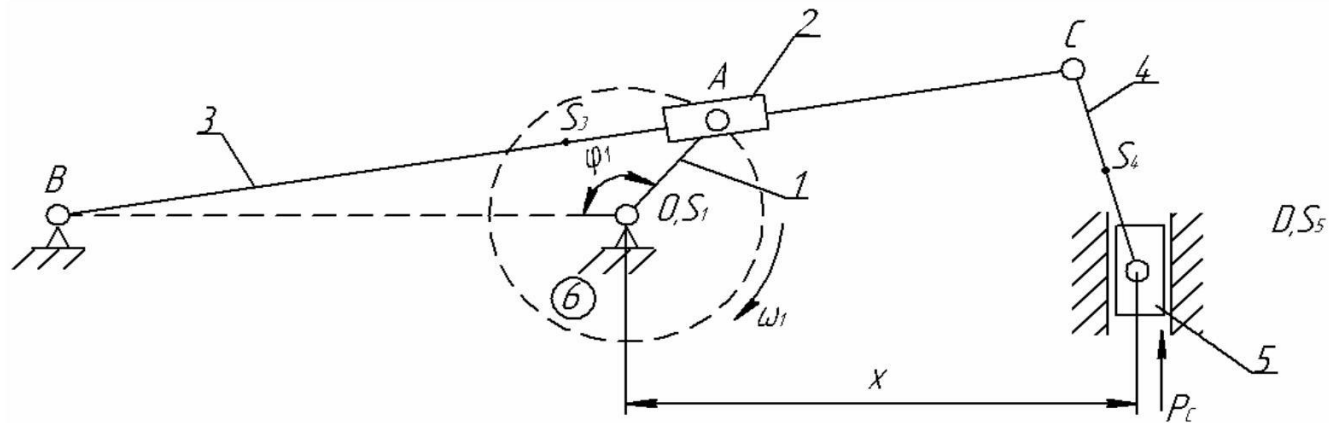
Задание № 9 Анализ плоского шестизвенного механизма долбежного станка.



Параметры	Обозначение	Размерность	Номера вариантов и числовые значения параметров														
			1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Длина кривошипа	λ_{OA}	м	0,2	0,22	0,24	0,26	0,28	0,3	0,2	0,21	0,23	0,25	0,27	0,29	0,22	0,24	0,25
Длина стойки	λ_{OB}	м	0,6	0,5	0,6	0,5	0,6	0,7	0,5	0,6	0,7	0,5	0,6	0,7	0,5	0,6	0,7
Длина кулисы	λ_{BF}	м	0,9	0,8	0,9	0,8	0,9	1,0	0,8	0,9	1,0	0,8	0,9	1,0	0,8	0,9	1,0
Длина рычага кулисы	λ_{BC}	м	0,6	0,5	0,6	0,5	0,6	0,6	0,4	0,6	0,6	0,4	0,6	0,6	0,4	0,6	0,6
Длина шатуна	λ_{CD}	м	0,5	0,6	0,5	0,6	0,5	0,6	0,5	0,6	0,5	0,6	0,5	0,6	0,5	0,6	0,6
Обобщенная координата	φ_1	град.	90	120	150	210	240	270	90	120	150	210	240	270	90	120	150
Угловая скорость кривошипа	ω_1	C^{-1}	10	12	14	16	18	20	10	12	14	15	18	20	10	12	15
Масса кривошипа	m_1	кг	1,5	1,7	1,6	1,5	1,6	1,8	1,5	1,6	1,7	1,8	1,5	1,6	1,8	1,4	1,5
Масса кулисы	m_3	кг	4,5	5,2	5,0	4,5	5,0	6,0	5,5	5,5	6,0	6,0	5,0	5,2	6,0	5,0	6,0
Масса шатуна	m_4	кг	2,0	2,5	3,0	2,0	2,5	3,0	2,0	2,5	3,0	3,0	2,5	3,0	3,0	2,5	3,0
Масса ползуна	m_5	кг	3,0	3,5	4,0	3,0	3,5	4,0	3,0	3,5	4,0	3,0	3,5	4,0	3,0	3,5	4,0
Сила полезного сопротивления	P_{nc}	Н	220	240	250	260	280	200	220	240	250	260	280	200	250	260	280

Задание № 10

Анализ плоского шестизвенного механизма вертикального транспортера.



Параметры	Обозначение	Размерность	Номера вариантов и числовые значения параметров											
			1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
Длина стойки	l_{OB}	м	0,5	0,55	0,6	0,65	0,6	0,7	0,75	0,5	0,55	0,6	0,65	0,6
Длина кулисы	l_{BC}	м	0,9	1,0	1,1	1,2	1,0	1,2	1,4	0,95	0,9	1,0	1,2	1,15
Длина шатуна	l_{CD}	м	0,4	0,45	0,5	0,5	0,55	0,6	0,6	0,45	0,5	0,5	0,6	0,5
Длина кривошипа	l_{OA}	м	0,1	0,12	0,14	0,15	0,12	0,15	0,15	0,12	0,12	0,14	0,15	0,12
Расстояние до направляющей	X	м	0,45	0,5	0,6	0,6	0,45	0,6	0,6	0,4	0,5	0,5	0,6	0,6
Обобщенная координата	φ_1	град	90	135	150	210	240	90	135	150	210	240	135	150
Угловая скорость кривошипа	ω_1	c^{-1}	8	6	5	8	10	8	6	5	8	6	5	10
Массы звеньев:														
Кулисы	m_3	кг	12	13	14	12,5	11	14	15	12,5	14	14,5	12,5	14
Шатуна	m_4	кг	6	7	8	6	5	7	8	6,5	7,5	8	5,5	7
Ползуна	m_5	кг	4	5	6	4,5	3	4,5	6	4,5	5	5,5	4,5	4
Сила сопротивления	P_c	кН	0,6	0,4	0,5	0,6	0,5	0,4	0,6	0,7	0,6	0,4	0,5	0,6

Примечание: 1. масса кривошипа $m_1=2$ кг;

2. центры масс звеньев 3 и 4 лежат на их серединах;

3. центральные моменты инерции кулисы 3 и шатуна 4 определить по формулам:

$$J_{S3}=0,1 \cdot m_3 \cdot l_{BC}^2 \text{ (кг} \cdot \text{м}^2\text{)} \quad J_{S4}=0,1 \cdot m_4 \cdot l_{CD}^2 \text{ (кг} \cdot \text{м}^2\text{)}$$