

2539477a8e5706dc9af1646c4d1eb6d3c4ab06

«МОСКОВСКИЙ ПОЛИТЕХНИЧЕСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ»
ЧЕБОКСАРСКИЙ ИНСТИТУТ (ФИЛИАЛ) МОСКОВСКОГО ПОЛИТЕХНИЧЕСКОГО УНИВЕРСИТЕТА

УТВЕРЖДАЮ
Директор филиала
А.В. Агафонов
«29» марта 2023 г.

«Теория механизмов и машин»

Специальность	23.05.01 Наземные транспортно-технологические средства (код и наименование специальности)
Специализация	«Автомобили и тракторы» (наименование профиля подготовки)
Квалификация выпускника	инженер
Форма обучения	очная, заочная
Год начала обучения	2023

Чебоксары 2023

Рабочая программа дисциплины разработана в соответствии с:

- Федеральный государственный образовательный стандарт высшего образования – специалитет по специальности 23.05.01 Наземные транспортно-технологические средства, утвержденный приказом Министерства науки и высшего образования Российской Федерации № 935 от 11 августа 2020 года, зарегистрированный в Минюсте 25 августа 2020 года, рег. номер 59433 (далее – ФГОС ВО).
- учебным планом (очной, заочной форм обучения) по специальности 23.05.01 Наземные транспортно-технологические средства;
- рабочей программой дисциплины «Теория механизмов и машин».

Автор Никулин Игорь Васильевич, кандидат технических наук, доцент кафедры транспортно-энергетических систем

(указать ФИО, ученую степень, ученое звание или должность)

Методические рекомендации одобрены на заседании кафедры транспортно-энергетических систем (протокол № 06 от 04.03.2023г.).

В Методических рекомендациях изложены методология и методика подготовки курсовых проектов, а также требования к их оформлению; кроме того, определены основные обязанности кафедры транспортно-энергетических систем и научных руководителей по руководству, даны рекомендации студентам по их защите.

Методические рекомендации предназначены для руководителей курсовых проектов, а также для студентов всех форм обучения обучающихся по направлению по специальности 23.05.01 Наземные транспортно-технологические средства в Чебоксарском институте (филиале) Московского политехнического университета.

1. Порядок выбора и утверждения темы курсовой работы

Студент выбирает тот вариант задания, номер которого совпадает со списочным порядковым номером, указанным в списке группы по таблице.

2. Тематика курсовых работ

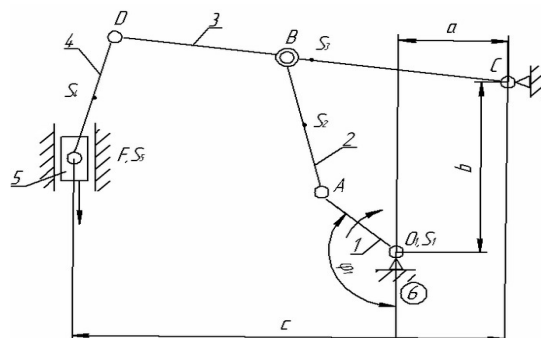
1. Анализ плоского шестизвенного механизма вытяжного пресса, вариант 10.
2. Анализ плоского шестизвенного механизма конвейера, вариант 10.
3. Анализ плоского шестизвенного механизма подачи, вариант 10.
4. Анализ плоского шестизвенного механизма мембранного насоса, вариант 10.
5. Анализ плоского шестизвенного механизма горизонтального транспортера, вариант 5.
6. Анализ плоского шестизвенного механизма вертикального транспортера, вариант 5
7. Анализ плоского шестизвенного механизма колеблющегося транспортера, 8.
8. Анализ плоского шестизвенного механизма поперечно-строгального станка, вариант 10
9. Анализ плоского шестизвенного механизма долбежного станка, вариант 10
10. Анализ плоского шестизвенного механизма вертикального транспортера, вариант 9
11. Анализ плоского шестизвенного механизма вытяжного пресса, вариант 11.
12. Анализ плоского шестизвенного механизма конвейера, вариант 11.
13. Анализ плоского шестизвенного механизма подачи, вариант 11.
14. Анализ плоского шестизвенного механизма мембранного насоса, вариант 11.
15. Анализ плоского шестизвенного механизма горизонтального транспортера, вариант 6.
16. Анализ плоского шестизвенного механизма вертикального транспортера, вариант 6
17. Анализ плоского шестизвенного механизма колеблющегося транспортера, 9.
18. Анализ плоского шестизвенного механизма поперечно-строгального станка, вариант 11
19. Анализ плоского шестизвенного механизма долбежного станка, вариант 11
20. Анализ плоского шестизвенного механизма вертикального транспортера, вариант 9
21. Анализ плоского шестизвенного механизма вытяжного пресса, вариант 12.
22. Анализ плоского шестизвенного механизма конвейера, вариант 12.
23. Анализ плоского шестизвенного механизма подачи, вариант 12.

24. Анализ плоского шестизвенного механизма мембранного насоса, вариант 12.
25. Анализ плоского шестизвенного механизма горизонтального транспортера, вариант 7.
26. Анализ плоского шестизвенного механизма вертикального транспортера, вариант 7
27. Анализ плоского шестизвенного механизма колеблющегося транспортера, 8.
28. Анализ плоского шестизвенного механизма поперечно-строгального станка, вариант 12
29. Анализ плоского шестизвенного механизма долбежного станка, вариант 12
30. Анализ плоского шестизвенного механизма вертикального транспортера, вариант 10

Методика выполнения приведена в Приложении 5.

Задание № 1

Анализ плоского шестизвенного механизма вытяжного прессы.



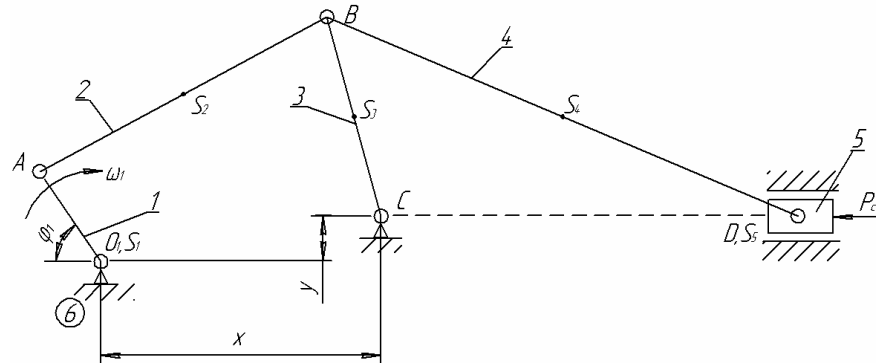
Параметры	Обозначение	Размерность	Номера вариантов и числовые значения параметров														
			1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Размеры звеньев механизма	l_{OA}	м	0,1	0,09	0,09	0,09	0,1	0,11	0,12	0,1	0,09	0,1	0,12	0,1	0,09	0,1	0,12
	l_{AB}	м	0,32	0,38	0,29	0,4	0,46	0,45	0,43	0,43	0,36	0,4	0,45	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 усилие 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: $J_{Si} = 0,1 \cdot m_i \cdot l_i^2$ (кг · м²).

Задание № 2

Анализ плоского шестизвенного механизма конвейера.

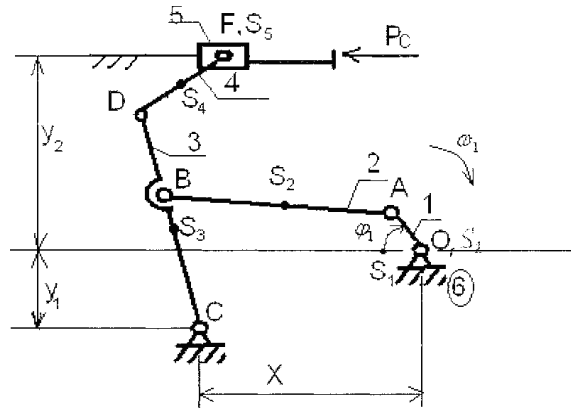


Параметры	Обозначение	Размерность	Номера вариантов и числовые значения параметров													
			1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
Размеры звеньев	l_{OA}	м	0,09	0,1	0,11	0,12	0,14	0,1	0,12	0,14	0,15	0,1	0,12	0,14	0,15	0,1
	l_{AB}	м	0,38	0,42	0,44	0,46	0,46	0,4	0,42	0,44	0,45	0,4	0,44	0,5	0,5	0,4
	l_{BC}	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).

Задание № 3

Анализ плоского шестизвенного механизма подачи.



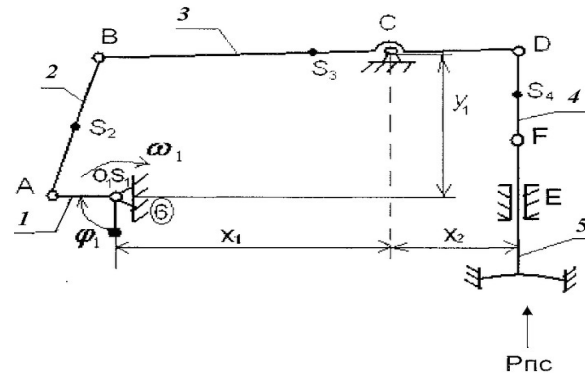
$$1. \lambda_{DC} = 1,5 \lambda_{BC}$$

Параметры	Обозначение	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.

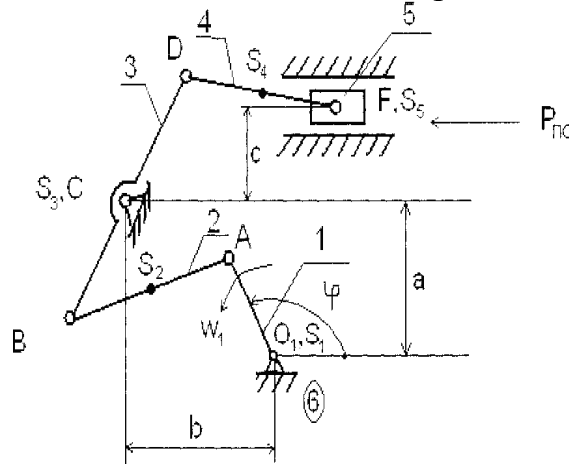


Параметры	Обозначение	Размерность	Номера вариантов и числовые значения параметров													
			1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
Длина кривошипа	λ_{O_1A}	м	0,15	0,12	0,14	0,1	0,1	0,12	0,15	0,14	0,12	0,1	0,14	0,15	0,14	0,13
Длина шатунов 3 и 4	$\lambda_{AB} = \lambda_{DF}$	м	0,35	0,3	0,34	0,3	0,32	0,32	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	W_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
	шатунов	$m_2 = m_4$	кг	10	11	8	8	12	9	10	9	10	10	9	12	10
	коромысла	m_3	кг	15	15	14	12	16	13	14	13	15	14	12	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	w_1	c^{-1}	50	55	60	65	70	55	60	60	50	55
Сила полезного действия	P_{PC}	Н	800	900	1200	600	700	1400	600	700	800	1000

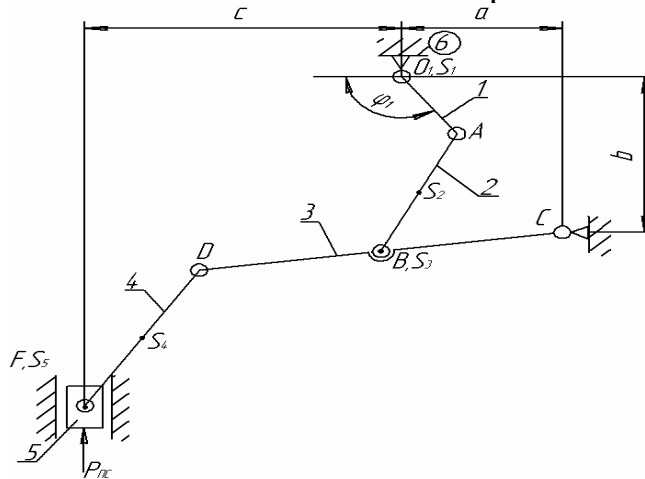
Примечание: 1. центры масс звеньев 2, 3 и 4 лежат на их серединах;

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

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

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_{O_1A}	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_{DE}	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	ω_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	$R_{\text{пс}}$	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 $m_1=0,3$ m_2 ;

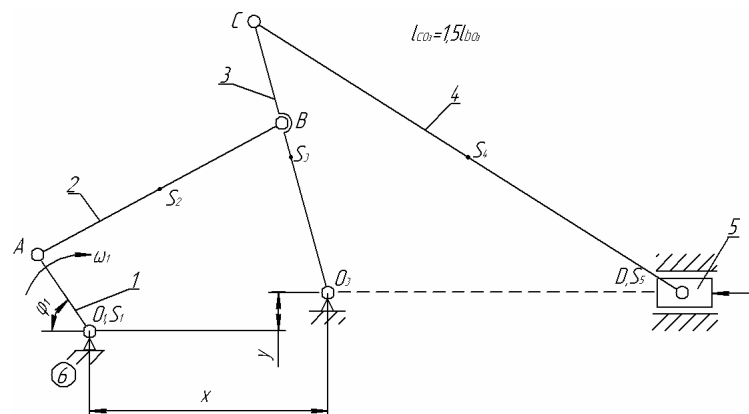
2. центры масс звеньев 2, 3 и 4 лежат на их серединах;

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 механизма 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_{O_1A}	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_{BO_3}	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	$с^{-1}$	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	$P_{ис}$	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;

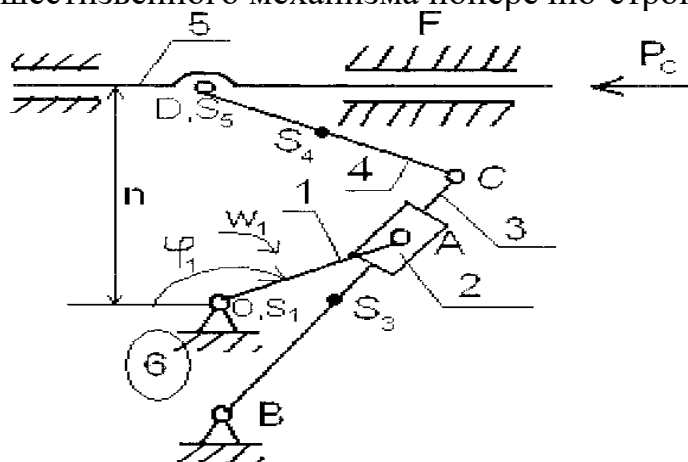
2. центры масс звеньев 2, 3 и 4 лежат на их серединах;

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

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

Задание № 8

Анализ плоского шестизвенного механизма поперечно-строгального станка.



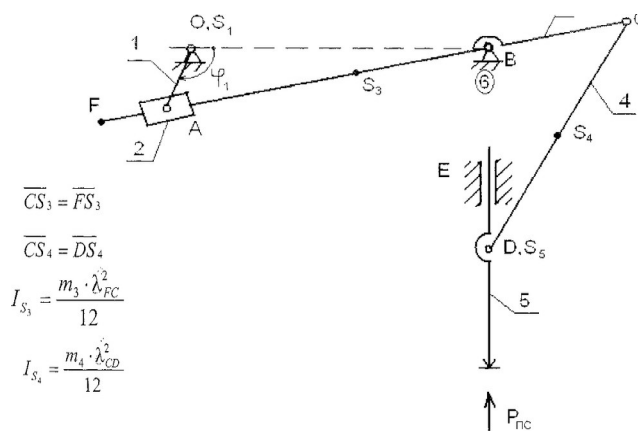
Параметры	Обозначение	Размерность	Номера вариантов и числовые значения параметров																
			1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Длина кривошипа	λ_{OA}	м	0,1	0,12	0,1	0,12	0,14	0,12	0,1	0,12	0,14	0,11	0,1	0,12	0,12	0,1	0,12	0,14	0,15
Длина стойки	λ_{OB}	м	0,3	0,36	0,28	0,35	0,4	0,3	0,25	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.

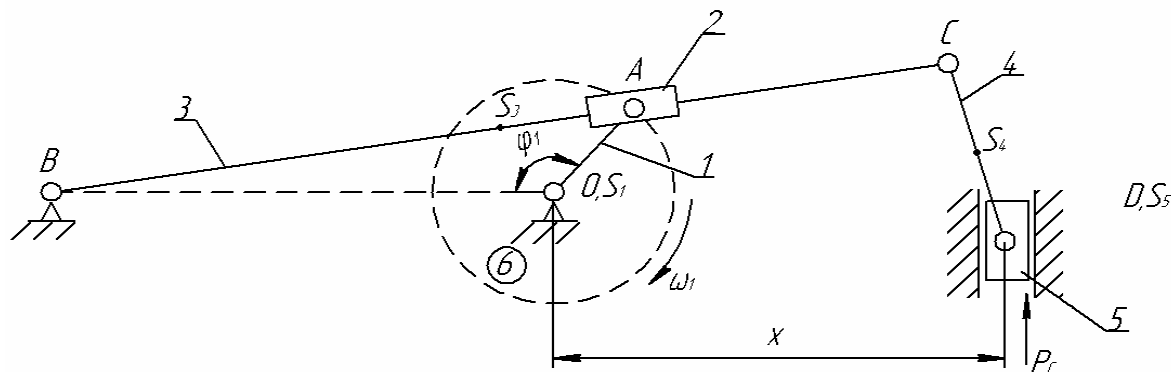


Параметры	Обозначение	Размерность	Номера вариантов и числовые значения параметров														
			1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Длина кривошипа	λ_{OA}	м	0,2	0,22	0,24	0,26	0,28	0,3	0,2	0,21	0,23	0,25	0,27	0,29	0,22	0,24	0,25
Длина стойки	λ_{OB}	м	0,6	0,5	0,6	0,5	0,6	0,7	0,5	0,6	0,7	0,5	0,6	0,7	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	С ⁻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	кн	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	P_{nc}	Н	220	240	250	260	280	200	220	240	250	260	280	200	250	260	280

[illegible]

Задание № 10

Анализ плоского шестизвенового 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	$l_{\text{ОВ}}$	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	с ⁻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:
 $J_{S3}=0,1 \cdot m_3 \cdot l_{BC}^2$ (кг · м²) $J_{S4}=0,1 \cdot m_4 \cdot l_{CD}^2$ (кг · м²)

3. Структура и содержание курсовой работы

Курсовой проект должен отвечать следующим требованиям к структуре:

- введение;
- основная часть;
- заключение;
- список использованной литературы.

В работе могут быть приложения.

Порядок оформления курсовой работы

Курсовой проект выполняется на компьютере на стандартных листах А4. Текст печатается на одной стороне листа. На странице должно располагаться **28-30 строк. Междустрочный интервал – 1,5, шрифт текста – 14 (Times New Roman), в таблицах - 12, в подстрочных сносках -10.** Текст печатается строчными буквами (кроме заглавных), выравнивается по ширине с использованием переносов слов. На титульном листе надпись: курсовой проект печатаются 18 шрифтом. Подчеркивание слов и выделение их курсивом внутри самой работы не допускается. Однако заголовки и подзаголовки при печатании текста письменной работы выделяются полужирным шрифтом. Абзацный отступ должен **соответствовать 1,25 см** и быть одинаковым по всей работе.

Ориентировочный объем курсового проекта составляет **40-50 страниц**. В данный объем не входят приложения и список использованных источников. По согласованию с преподавателем объем работы может быть увеличен.

Страницы, на которых излагается текст, должны иметь поля: **левое -30 мм, правое - 10 мм, верхнее - 20 мм, нижнее - 20 мм.**

В тексте работы «Введение», название глав, «Заключение» и «Список использованной литературы» печатаются (начинаются) с новой страницы.

Расстояние между заголовком и подзаголовком, заголовком и последующим текстом, подзаголовком и предыдущим текстом отделяют двумя полуторными межстрочными интервалами, а между подзаголовком и последующим текстом - одним полуторным межстрочным интервалом.

Главы письменных работ нумеруются арабскими цифрами и должны начинаться с новой страницы (листа). Номер главы состоит из числа: 1, 2 и т.д.

Заголовки (подзаголовки) располагаются центрированным (посередине текста) способом.

Страницы письменных работ должны иметь сквозную нумерацию арабскими цифрами по всему тексту. Номер страницы проставляют в правом верхнем углу поля страницы без точки в конце. Первой страницей письменной работы является титульный лист. Он не нумеруется. В работе второй страницей является содержание.

Титульный лист должен содержать наименование учебного заведения, формы обучения, обозначение характера работы (курсовая), ее тему, фамилию, имя, отчество выполнившего ее студента, номер курса и группы, ученую степень, должность или ученое звание научного руководителя, его фамилию и инициалы, графы «Дата сдачи», «Допустить к защите», «Дата защиты», «Оценка», место и год написания работы.

Оглавление работы, которое следует после титульного листа, должно содержать названия элементов структуры работы и номера листов, с которых они начинаются.

Используемые в работе нормативные акты при первом упоминании о них необходимо обозначать полным наименованием акта с указанием в сноске официального источника публикации, а в дальнейшем – по усмотрению студента. Если в дальнейшем студент будет использовать в работе сокращённое наименование акта, то при первом его упоминании необходимо после указания полного наименования указать также то сокращенное наименование, под которым данный акт будет фигурировать в тексте.

При использовании литературы и цитировании отдельных научных положений студент обязан осуществлять в сносках ссылки на авторов и источники, откуда он заимствует материал (фамилия и инициалы автора, название работы, место и год издания, конкретная страница, откуда заимствована цитата).

Прямое цитирование в тексте обязательно оформляется с помощью кавычек. В случае буквального воспроизведения положений научных трудов без указания на их названия и авторов курсовой проект к защите не допускается.

Материал в списке использованной литературы следует сгруппировать следующим образом. Литература в алфавитном порядке по фамилиям авторов. Ссылки должны содержать фамилию и инициалы автора, основное заглавие, сведения к нему относящиеся, сведения об издании, место издания, издательство, дату издания и объем (наименование периодического издания, год и номер выпуска).

В списке использованных источников должны быть указаны только те материалы, на которые имеется ссылка (сноска) в работе.

Если в курсовом проекте имеются приложения, их необходимо пронумеровать.

Все листы курсового проекта должны быть пронумерованы. Нумерация страниц в курсовом проекте должна быть сплошной. Студент отвечает за грамотность и аккуратность оформления курсового проекта.

Наличие грамматических, орфографических и пунктуационных ошибок либо небрежное оформление работы может послужить причиной неудовлетворительной оценки работы.

Подстрочные сноски со ссылками на использованные источники должны иметь сплошную нумерацию.

Порядок представления курсовой работы на защиту

Курсовой проект, подготовленная студентом в окончательной форме, должен быть представлена делопроизводителю кафедры в следующем комплекте:

**в письменной форме в прошитом, скрепленном виде – 1 экземпляр;
в электронной форме посредством направления на электронный почтовый адрес кафедры ТЭС ttm@chebpolytech.ru – 1 экземпляр.**

Делопроизводитель кафедры после регистрации факта и даты сдачи курсового проекта передает ее для проверки научным руководителем.

Передача курсового проекта в электронной форме может быть осуществлена путем направления ее студентом непосредственно научному руководителю по электронной почте.

После поступления курсового проекта на кафедру научный руководитель проверяет ее в течение 14 календарных дней с момента поступления на кафедру, после чего возвращает ее делопроизводителю со своим отзывом. В отзыве указываются следующие положения:

- наименование учебного заведения, кафедры, формы обучения;
- обозначение характера работы (курсовая), ее тему;
- фамилию, имя, отчество выполнившего ее студента, номер курса и группы;
- ученую степень, должность или ученое звание научного руководителя, его фамилию и инициалы;
- соответствие представленного курсового проекта общим требованиям, указанным в разделе 1 настоящих Методических рекомендаций;
- соответствие структуры курсового проекта требованиям, указанным в разделе 3 настоящих Методических рекомендаций;
- соответствие оформления курсового проекта требованиям, указанным в разделе 4 настоящих Методических рекомендаций;
- указание на имеющиеся в курсовом проекте недостатки (как по форме, так и по содержанию работы), не препятствующие допуску проекта к защите;
- вывод о возможности допуска курсового проекта к защите;
- вопросы к защите;
- предлагаемая форма и дата защиты курсового проекта (устная (очная или дистанционная)).

В случае если поставленные научным руководителем вопросы не ясны студенту, он вправе уточнить их у научного руководителя лично или дистанционно через электронную почту.

В случае формулирования научным руководителем вывода о невозможности допуска курсового проекта к защите курсовой проект подлежит подготовке заново с учетом замечаний, указанных научным руководителем, и повторному представлению на защиту в порядке, предусмотренном разделами 3-5, тому же научному руководителю.

Порядок защиты курсовой работы

Защита курсового проекта может проводиться только научному руководителю.

Защита курсового проекта проводится в форме, установленной научным руководителем. Также с согласия научного руководителя или по его предложению, выраженному в отзыве, возможна защита курсового проекта в форме доклада на конференции или ином научном или научно-практическом мероприятии (при наличии такого мероприятия в сроки, установленные для допуска к сессии), или в форме доклада на студенческой научной конференции. В этом случае возможна рекомендация научного руководителя к опубликованию тезисов выступления.

При устной форме защиты курсового проекта студент должен подготовить ответы на вопросы, поставленные ему научным руководителем в отзыве.

Научный руководитель вправе по своему усмотрению задавать студенту дополнительные вопросы для проверки уровня и качества освоения им знаний по теме курсового проекта, а также для дополнительной проверки самостоятельности выполнения курсового проекта.

По итогам защиты научный руководитель определяет, может ли быть защита зачтена, или требуется повторная защита.

По итогам первоначальной или (в случае ее неудачи) повторной защиты курсового проекта научный руководитель ставит отметку о защите курсового проекта в зачетной книжке студента, в ведомости и на титульном листе работы.

После защиты, отзыв и курсовой проект подлежит сканированию самим студентом и заливке в Электронную информационно-образовательную среду (Электронное портфолио) Чебоксарского института (филиала) Московского политехнического университета по адресу <http://students.polytech21.ru/login.php>, после чего работа в письменной форме передаются студентом делопроизводителю для хранения в архиве Филиала.

Перечень основной и дополнительной учебной литературы, необходимой для написания курсовой работы

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, 2026. — 432 с. — (Высшее образование). — ISBN 978-5-534-12245-9. — Текст : электронный // Образовательная платформа Юрайт [сайт]. — URL: <https://urait.ru/bcode/582512>.
2. 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, 2026. — 177 с. — (Высшее образование). — ISBN 978-5-534-11972-5. — Текст : электронный // Образовательная платформа Юрайт [сайт]. — URL: <https://urait.ru/bcode/585270>.
3. 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>

Дополнительная литература

1. 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, 2026. — 239 с. — (Высшее образование). — ISBN 978-5-534-00882-1. — Текст : электронный // Образовательная платформа Юрайт [сайт]. — URL: <https://urait.ru/bcode/582510>.

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 : электронный.

Приложение 1

Согласовано

Подпись и ФИО завкафедрой

« ____ » _____ 20__ г.

И.о. заведующему кафедрой « _____ »

Студента(ки) группы _____

Форма обучения _____

направления подготовки _____

тел. _____

ФИО студента

Заявление

Прошу утвердить тему курсовой работы

(наименование темы)

по дисциплине _____

(дата)

(подпись)

Тема согласована с научным руководителем _____

(дата)

(подпись)

Приложение 2

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

КУРСОВАЯ РАБОТА
по дисциплине «**Теория механизмов и машин**»

Наименование темы

Рег.номер _____

Выполнил: студент _____ курса, группы _____

кафедры ТЭС _____ формы обучения _____
по направлению подготовки _____

Ф.И.О.

Допущен к защите
«___» _____ 202__ г.

(подпись)

Научный руководитель:

должность, звание

Ф.И.О.

Защита курсовой работы:

Оценка _____

Дата «___» _____ 202__ г.

Подпись научного

руководителя _____

Чебоксары 202__г.

Приложение 3

Пример оформления списка используемой литературы

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, 2026. — 432 с. — (Высшее образование). — ISBN 978-5-534-12245-9. — Текст : электронный // Образовательная платформа Юрайт [сайт]. — URL: <https://urait.ru/bcode/582512>.
2. 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, 2026. — 177 с. — (Высшее образование). — ISBN 978-5-534-11972-5. — Текст : электронный // Образовательная платформа Юрайт [сайт]. — URL: <https://urait.ru/bcode/585270>.
3. 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>
4. 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, 2026. — 239 с. — (Высшее образование). — ISBN 978-5-534-00882-1. — Текст : электронный // Образовательная платформа Юрайт [сайт]. — URL: <https://urait.ru/bcode/582510>.

ОТЗЫВ на курсовую работу

Студент _____
Курс _____, группа _____, _____ формы обучения
Направление подготовки _____

Направленность (профиль) программы _____

Дисциплина _____

Наименование темы _____

Руководитель _____

1. Представленная работа состоит из: введения, _____ глав основной части, заключения и списка использованной литературы _____
2. Оценка качества выполнения курсового проекта

№ п/п	Критерии оценки	Оценка (по 5- балльной шкале)
2.1.	Актуальность тематики проекта	
2.2.	Логичность и структурированность проекта	
2.3	Самостоятельность изложения и обобщения материала, интерпретации полученных результатов, обоснованность выводов	
2.4	Характеристика использования в проекте исследовательского инструментария (анализа, синтеза, статистико-математической методологии, пакетов прикладных программ и т.п.)	
2.5	Качество проведенного исследования (полнота обзора источников, обоснованность гипотез, выбранных методов исследования и данных для анализа)	
2.6	Результаты проекта (новизна, теоретическая и практическая значимость и применимость)	
2.7.	Качество оформления проекта (общий уровень грамотности, стиль изложения, качество иллюстраций, соответствие требованиям по оформлению)	
2.8	Оценка оформления проекта в соответствии с требованиями, содержащимися в Методических указаниях по выполнению курсового проекта	
2.9	Использование в проекте соответствующих направлению исследования источников литературы, результатов научных исследований	
Рекомендуемая оценка за проект (не обязательно среднее арифметическое из данных оценок)		

3. Замечания по подготовке и выполнению курсового проекта

4. Курсовой проект соответствует (не соответствует) предъявляемым требованиям, компетенции сформированы (не сформированы), заслуживает (не заслуживает) положительной оценки и может (не может) быть допущена к защите (нужное подчеркнуть)

5. Дополнительные комментарии к проекту

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 уравнивающей 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.

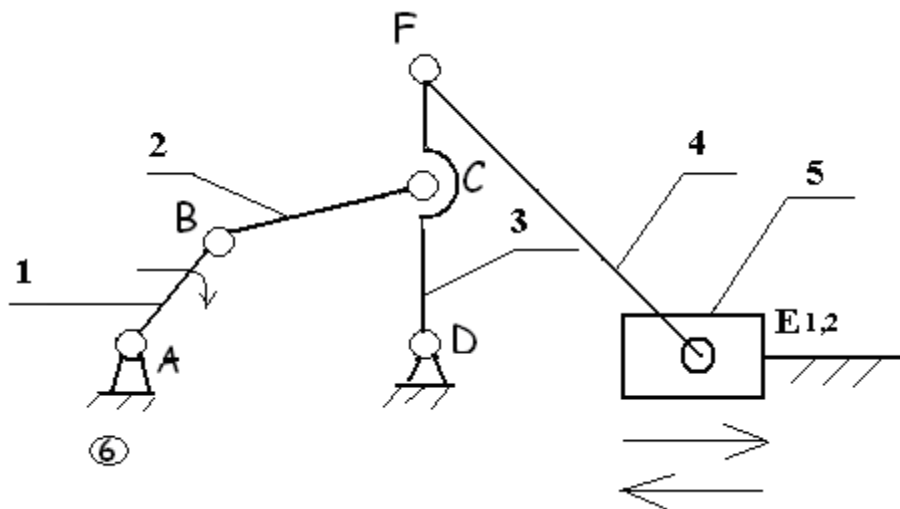


Рис. 1

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);

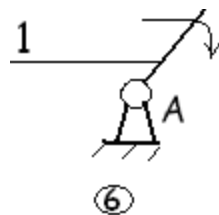
$p_4 = 0$ – число пар 4-го класса.

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

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

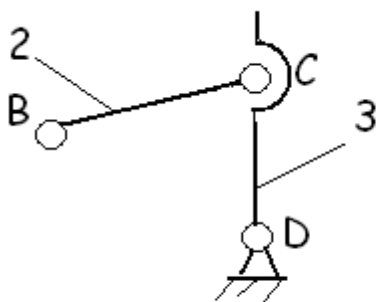
Определяем класс механизма.

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

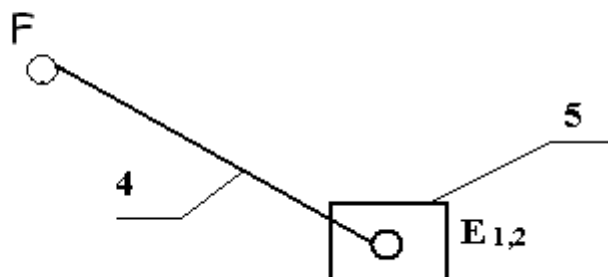


1 класс

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 А, центр масс ползуна 5 совпадает с центром шарнира Е.

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 $v_B = \omega_1 \times l_{AB} \text{ (мс}^{-1}\text{)}$.

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

$$\begin{cases} \overline{v_C} = \overline{v_B} + \overline{v_{CB}} \perp \overline{BC} \\ \overline{v_C} = \overline{v_D} + \overline{v_{CD}} \perp \overline{CD} \end{cases}$$

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

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

$\bar{v}_D$ – вектор скорости точки D. Так как точка D неподвижна, то $v_D=0$;

$\bar{v}_{CD}$ – вектор относительной скорости точки С коромысла по отношению к точке D, известный по направлению – перпендикулярно оси коромысла CD.

Графическое решение (рис. 16 приложения) приведенной выше системы векторных уравнений называют планом скоростей. Предварительно выбирают масштаб плана скоростей.

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

где, v_B – скорость точки В, (мс^{-1}),

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

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

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

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

Итак, проводим вектор $\overline{pb}$ 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: $v_C = \overline{pb} \times \mu_v$, $v_{CB} = \overline{bc} \times \mu_v$, $v_{CD} = v_C = \overline{dc} \times \mu_v$.

Скорость точки F коромысла определяется по правилу подобия.

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

Проводим отрезок $\overline{df}$, сходственный с отрезком DF на схеме механизма. Тогда $v_F = \overline{pf} \times \mu_v$.

Для нахождения скорости точки E решается система векторных уравнений

$$\begin{cases} \overline{v_E} = \overline{v_F} + \overline{v_{EF}} \perp FE \\ \overline{v_E} = \overline{v_{E_6}} + \overline{v_{EE_6}} \text{ горизонталь} \end{cases}$$

Здесь:

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

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

$\overline{v_{E_6}}$ – скорость точки E, принадлежащей стойке (звено 6) и совпадающей в данный момент с точкой «E» ползуна 5. Так стойка 6 звено неподвижное, то $\overline{v_{E_6}} = 0$ и на плане скоростей точки «e₆» совмещается с полюсом «P»;

$\overline{v_{EE_6}}$ – 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 $v_E = \overline{pe} \times \mu_v$.

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

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

$$\omega_3 = \frac{v_{CD}}{l_{CD}} = \frac{\overline{dc} \times \mu_v}{l_{CD}} (\text{с}^{-1})$$

$$\omega_4 = \frac{v_{EF}}{l_{FE}} = \frac{\overline{ef} \times \mu_v}{l_{FE}} (\text{с}^{-1})$$

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

$\overline{BC}$, $\overline{CD}$, $\overline{FE}$ - длины звеньев, м.

2.3. Определение ускорений.

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

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

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

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

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

$\overline{a_{CB}}''$ – 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»; $a_{CB}'' = \omega_2^2 \cdot l_{BC}$.

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

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

$\overline{a^n_{CD}}$ – вектор нормальной составляющей (центростремительное ускорение) относительного ускорения точки «С» коромысла по отношению к точке «D», известный по величине и направлению - вдоль оси коромысла от «С» к «D»; $a^n_{CD} = \omega_3^2 \cdot l_{CD}$.

$\overline{a^\tau_{CD}}$ – вектор тангенциальной составляющей относительного ускорения точки «С» 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 $\overline{a^n_{CB}}$ будет $\overline{b n_1} = a^n_{CB} / \mu_a$ (мм). Откладываем этот отрезок параллельно шатуну ВС в направлении от С к В, а через точку n_1 проведем перпендикуляр к этому отрезку (направление $\overline{a^\tau_{CB}}$). Точку «d» совмещаем с полюсом «π», так как $\overline{a_D} = 0$. Длина вектора нормальной составляющей $\overline{a^n_{CD}}$ будет $\overline{\pi n_2} = a^n_{CD} / \mu_a$ (мм). Проводим отрезок πn_2 параллельно коромыслу CD в направлении от «С» к «D» и через точку « n_2 » - перпендикуляр к этому отрезку (направление $\overline{a^\tau_{CD}}$).

Точка пересечения направлений тангенциальных составляющих даёт точку «С».

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

Тангенциальные составляющие относительных ускорений

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

Ускорение точки F определим по графику подобия:

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

CD и DF – отрезки на кинематической схеме механизма,

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

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

Для определения ускорения точки E решается система векторных ускорений

$$\begin{cases} \overline{a_E} = \overline{a_F} + \overline{a_{EF}^n} + \overline{a_{EF}^{\tau}} \perp FE \\ \overline{a_E} = \overline{a_{E_6}} + \overline{a_{EE_6}^{кор}} + \overline{a_{EE_6}^r} \text{ горизонталь} \end{cases}$$

Здесь:

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

$\overline{a_{EF}^n}$ – вектор нормальной составляющей относительного ускорения точки E по отношению к точке F, известный по направлению – вдоль шатуна от E к F и по величине $a_{EF}^n = \omega_4^2 \times l_{FE} \text{ (мс}^{-2}\text{)}$;

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

$\overline{a_{E_6}}$ – ускорение точки E, принадлежащей стойке (звену) 6 и совпадающей в данный момент с точкой E ползуна. Так стойка – звено неподвижное, то $a_{E_6} = 0$;

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

$\overline{a_{EE_6}^r}$ – 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 EкF, 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 $\overline{a_{EE_6}^{\tau}}$. Тогда ускорение точки E:

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

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:

$$\varepsilon_2 = \frac{a_{CB}^{\tau}}{l_{BC}} = \frac{\overline{n_1 c} \times \mu_a}{l_{BC}} (\text{с}^{-2});$$

$$\varepsilon_3 = \frac{a_{CD}^{\tau}}{l_{CD}} = \frac{\overline{n_2 c} \times \mu_a}{l_{CD}} (\text{с}^{-2});$$

$$\varepsilon_4 = \frac{a_{EF}^{\tau}}{l_{FE}} = \frac{\overline{n_3 e} \times \mu_a}{l_{FE}} (\text{с}^{-2}).$$

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 $\overline{P_{n.c.}}$ – 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 $M_{u1} = 0$.

$$P_{u2} = m_2 \times a_{s2} = m_2 \times \overline{\pi s_2} \times \mu_a(H); \quad M_{u2} = J_{s2} \times \varepsilon_2 = J_{s2} \times \frac{\overline{n_1^c \times \mu_a}}{l_{BC}} (H \cdot m);$$

$$P_{u3} = m_3 \times a_{s3} = m_3 \times \overline{\pi s_3} \times \mu_a(H); \quad M_{u3} = J_{s3} \times \varepsilon_3 = J_{s3} \times \frac{\overline{n_2^c \times \mu_a}}{l_{CD}} (H \cdot m);$$

$$P_{u4} = m_4 \times a_{s4} = m_4 \times \overline{\pi s_4} \times \mu_a(H) \quad ; \quad M_{u4} = J_{s4} \times \varepsilon_4 = J_{s4} \times \frac{\overline{n_3^e \times \mu_a}}{l_{FE}} (H \cdot m);$$

$$P_{u5} = m_5 \times a_{s5} = m_5 \times a_E = m_5 \times \overline{\pi e} \times \mu_a(H).$$

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 K_4 (точке качания). Реакцию со стороны отброшенного коромысла 3 на шатун 4 в шарнире F разложим на две составляющие: тангенциальную - R_{34}^{τ} , 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_{34}^{τ} . Составляем уравнение равновесия шатуна под действием моментов приложенных к нему сил относительно внутренней пары группы, т.е. точки E:

$$\sum m_E(4) = 0 ; R_{34}^{\tau} \times \overline{FE} - P_{u_4} \times h_{u_4} + G_4 \times h_{G_4} = 0$$

$$R_{34}^{\tau} = \frac{P_{u_4} \times h_{u_4} - G_4 \times h_{G_4}}{\overline{FE}} (H).$$

Если значение R_{34}^{τ} получается со знаком (-), то направление вектора R_{34}^{τ} на схеме группы меняют на противоположное. Пусть в нашем случае получим R_{34}^{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} . 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:

$$\overline{R}_{34}^n + \overline{R}_{34}^\tau + \overline{P}_{u_4} + \overline{G}_4 + \overline{P}_{u_5} + \overline{G}_5 + \overline{P}_{n.c.} + \overline{R}_{65} = 0$$

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 изобразятся отрезками:

$$\overline{pa} = \frac{R_{34}^\tau}{\mu_p} (\text{мм}) ; \overline{ab} = \frac{P_{u_4}}{\mu_p} (\text{мм}) ; \overline{bc} = \frac{G_4}{\mu_p} (\text{мм})$$

$$\overline{cd} = \frac{P_{u_5}}{\mu_p} (\text{мм}) ; \overline{de} = \frac{G_5}{\mu_p} (\text{мм}) ; \overline{ef} = \frac{P_{n.c.}}{\mu_p} (\text{мм})$$

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:

$$R_{34}^n = \overline{mp} \times \mu_p (H) ; R_{65} = \overline{fm} \times \mu_p (H).$$

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.

$$\text{Полная реакция в шарнире F} - \overline{R}_{34} \downarrow \uparrow \overline{R}_{43} = R_F = \overline{ma} \times \mu_p.$$

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

$$\sum \overline{P}_i(4) = 0 ; \overline{R}_{34} + \overline{P}_{u_4} + \overline{G}_u + \overline{R}_{54} = 0$$

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

Воспользуемся планом сил для группы, тогда:

$$\bar{R}_{54} \downarrow \uparrow \bar{R}_{45} = R_E = \overline{cm} \times \mu_p(H)$$

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_{u_2} и P_{u_3} 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 $\bar{R}_{34}$ на плане сил для группы 4, 5. Реакции во внешних парах В 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_{63}^τ .

$$\sum m_c(2) = 0; R_{12}^\tau \times \overline{BC} - P_{u_2} \times h_{u_2} + G_2 \times h_{G_2} = 0 \quad \Rightarrow$$

$$R_{12}^\tau = \frac{P_{u_2} \times h_{u_2} - G_2 \times h_{G_2}}{\overline{BC}};$$

$$\sum m_c(3) = 0; -R_{63}^\tau \times \overline{CD} - G_3 \times h_{G_3} - P_{u_3} \times h_{u_3} + R_{43} \times h_{43} = 0 \Rightarrow$$

$$\Rightarrow R_{63}^\tau = \frac{-G_3 \times h_{G_3} - P_{u_3} \times h_{u_3} + R_{43} \times h_{43}}{\overline{CD}}.$$

Определяем R_{12}^n и R_{63}^n :

$$\sum \bar{P}_i(2,3) = 0 \quad \underline{\bar{R}}_{12}^n + \underline{\bar{R}}_{12}^\tau + \underline{\bar{P}}_{u_2} + \underline{\bar{G}}_2 + \underline{\bar{P}}_{u_3} + \underline{\bar{G}}_3 + \underline{\bar{R}}_{43} + \underline{\bar{R}}_{63}^\tau + \underline{\bar{R}}_{63}^n = 0$$

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

$$\overline{pa} = \frac{R_{12}^r}{\mu_p}(\text{мм}) ; \overline{ab} = \frac{P_{u_2}}{\mu_p}(\text{мм}) ; \overline{bc} = \frac{G_2}{\mu_p}(\text{мм})$$

$$\overline{cd} = \frac{P_{u_3}}{\mu_p}(\text{мм}) ; \overline{de} = \frac{G_3}{\mu_p}(\text{мм}) ; \overline{ef} = \frac{R_{43}}{\mu_p}(\text{мм}) ; \overline{fk} = \frac{R_{63}^r}{\mu_p}(\text{мм}).$$

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.

$$\text{Тогда } R_{12}^n = \overline{mp} \times \mu_p (H) ; R_{63}^n = \overline{km} \times \mu_p (H).$$

Полные реакции во внешних парах B и D

$$\overline{R}_{12} \downarrow \uparrow \overline{R}_{21} = R_B = \overline{ma} \times \mu_p (H) ; \overline{R}_{63} \downarrow \uparrow \overline{R}_{36} = R_D = \overline{mf} \times \mu_p (H).$$

Определяем реакцию во внутренней паре группы – шарнире C.

Рассмотрим условие равновесия шатуна BC:

$$\sum \overline{P}_i(2) = 0 ; \overline{R}_{12} + \overline{P}_{u_2} + \overline{G}_2 + \overline{R}_{32} = 0.$$

Из построенного для группы плана сил:

$$\overline{R}_{32} \downarrow \uparrow \overline{R}_{23} = R_C = \overline{mc} \times \mu_p (H).$$

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 $\overline{R}_{12}$ на плане сил для группы 2, 3.

$$\sum m_A(1) = 0 ; -P_{yp} \times \overline{AB} + R_{21} \times h_{21} = 0 \Rightarrow P_{yp} = \frac{R_{21} \times h_{21}}{\overline{AB}} (H).$$

Определяем реакцию в кинематической паре A:

$$\sum \overline{P}_i(1) = 0 ; \overline{R}_{21} + \overline{P}_{yp} + \overline{G}_1 + \overline{R}_{61} = 0.$$

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

$$\overline{pa} = \frac{P_{yp}}{\mu_p} (\text{мм}) ; \overline{ab} = \frac{R_{21}}{\mu_p} (\text{мм}) ; \overline{bc} = \frac{G_1}{\mu_p} (\text{мм})$$

С плана сил: $\overline{R}_{61} \downarrow \uparrow \overline{R}_{16} = R_A = \overline{pc} \times \mu_p \text{ (Н)}$.

3.4. Определение уравнивающей 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 уравнивающую (рис. 5). Составляем уравнение равновесия плана скоростей как жёсткого рычага под действием моментов всех сил относительно полюса. Решая его, получаем значение уравнивающей силы по Жуковскому $-P_{yp}^{Жук}$:

$$\Sigma m(a) = 0 ;$$

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

$$P_{yp}^{Жук} = \frac{-P_{u_2} \times h_{u_2} - G_2 \times h_{G_2} + G_3 \times h_{G_3} - P_{u_3} \times h_{u_3} + G_4 \times h_{G_4} - P_{u_4} \times h_{u_4} + P_{u_5} \times \overline{pe} + P_{n.c.} \times \overline{pe}}{\overline{pb}} (\text{Н})$$

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

$$\Delta = \frac{P_{yp}^{Жук} - P_{yp}}{P_{yp}^{Жук}} \times 100\% \leq \pm 5\%.$$

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]

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

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

T - крутящий момент, ($T = 100$ Нм);

n - частота вращения, ($n = 1480$ 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 итог 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, 2026. — 432 с. — (Высшее образование). — ISBN 978-5-534-12245-9. — Текст : электронный // Образовательная платформа Юрайт [сайт]. — URL: <https://urait.ru/bcode/582512>.
2. 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, 2026. — 177 с. — (Высшее образование). — ISBN 978-5-534-11972-5. — Текст : электронный // Образовательная платформа Юрайт [сайт]. — URL: <https://urait.ru/bcode/585270>.
3. 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>

Дополнительная литература

4. 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, 2026. — 239 с. — (Высшее образование). — ISBN 978-5-534-00882-1. — Текст : электронный // Образовательная платформа Юрайт [сайт]. — URL: <https://urait.ru/bcode/582510>.

В ПЗ обязательны ссылки на использованные литературные источники. Ссылки на литературные источники приводят в квадратных скобках в соответствии с номером по списку, например: «По табл. 1.1 [4] принимаем значение $x=0,395$ ».

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?

Содержание графической части

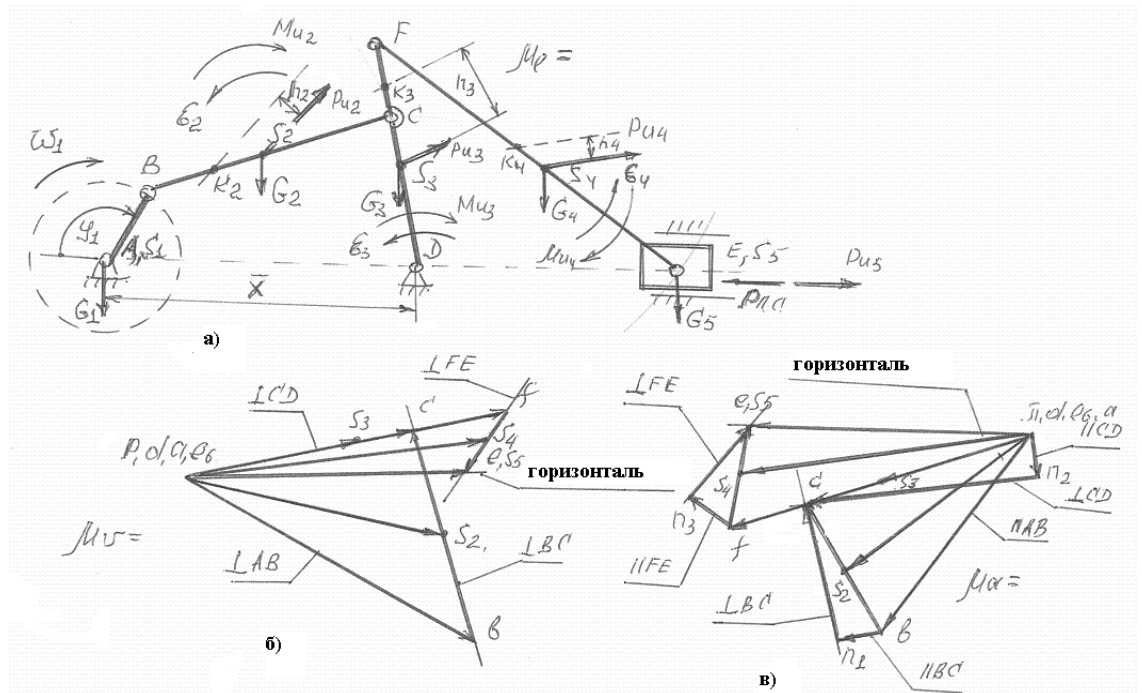


Рис. 1 Кинематическая схема механизма – а, план скоростей – б и план ускорений – в

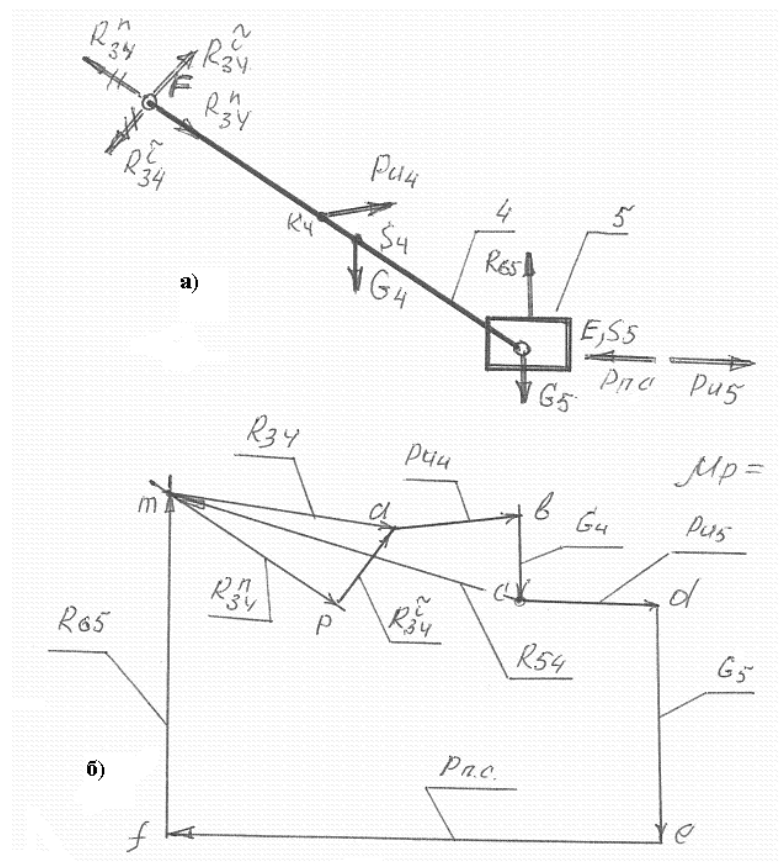


Рис. 2 Кинематическая схема структурной группы II класса 2 вида (звенья 4-5) – а и план сил для нее – б

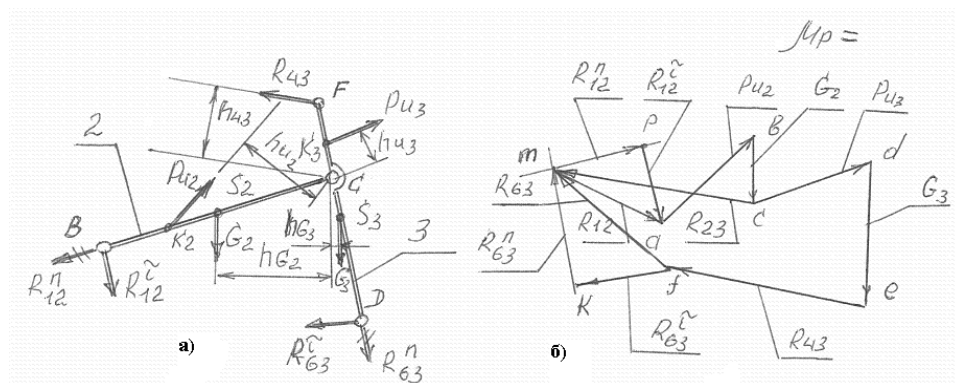


Рис. 3 Кинематическая схема структурной группы II класса 1 вида (звенья 2-3) – а и план сил для нее – б

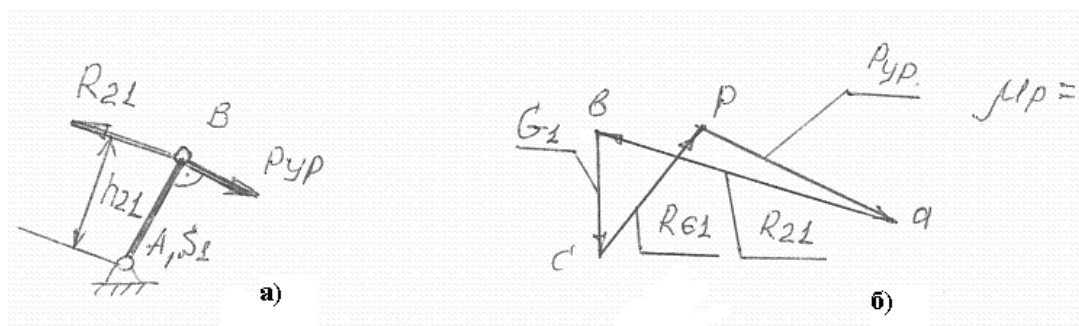


Рис. 4 Кинематическая схема ведущего звена – а и план сил для него – б

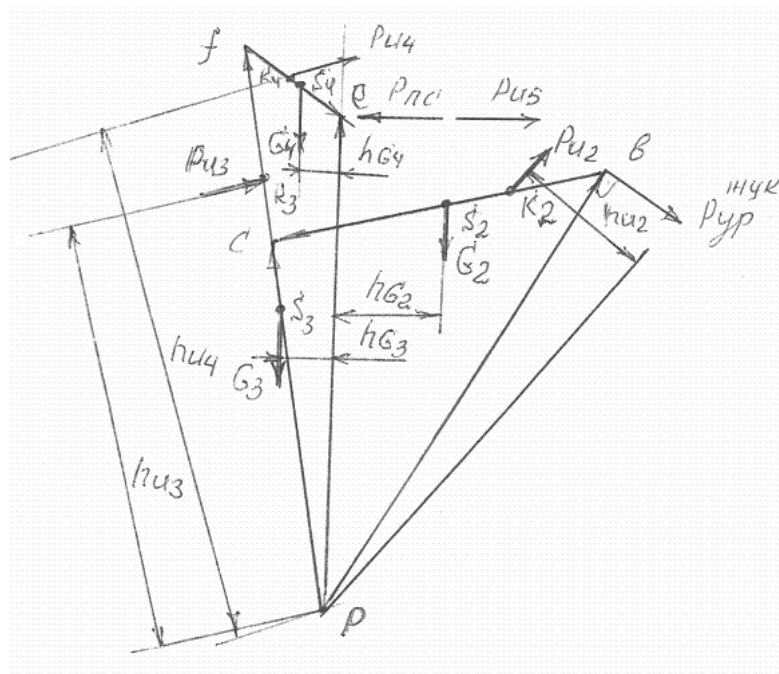


Рис. 5 Рычаг Жуковского

