Министерство образования Республики Беларусь

Учреждение образования «Могилевский государственный университет продовольствия»

Кафедра прикладной механики и инженерной графики

ПРИКЛАДНАЯ МЕХАНИКА

Методические указания, задания и примеры решения задач по разделам «Теоретическая механика» и «Сопротивление материалов» для студентов специальностей 1-49 01 01 Технология хранения и переработки пищевого растительного сырья 1-49 01 02 Технология хранения и переработки животного сырья

Могилев МГУП 2017 Рассмотрено и рекомендовано к изданию на заседании кафедры прикладной механики и инженерной графики

Протокол № 9 от 19.04.2017 г.

Составитель к. т. н., доцент Харкевич В. Г.

Рецензент к. т. н., доцент Киркор М. А.

УДК 621.01 ББК 22.2

© Учреждение образования «Могилевский государственный университет продовольствия», 2017

Содержание

В	веде	ние	4					
1		ержание заданий, выбор вариантов, порядок выполнения и рмления работ	4					
2	Зада	ания по разделу «Теоретическая механика»	5					
	2.1	Статика	5					
	2.2	Кинематика	8					
3	Зада	ания по разделу «Сопротивление материалов»	14					
	3.1	Растяжение и сжатие	14					
	3.2	Кручение	14					
4	При	меры решения по разделу «Теоретическая механика»	17					
5	Примеры решения по разделу «Сопротивление материалов» 25							
6		ера вариантов заданий по разделу «Сопротивление						
	мато	иатериалов» 31						

Введение

Настоящие методические указания, задания и примеры решения разработаны для студентов специальностей 1-49 01 01 Технология хранения и переработки пищевого растительного сырья и 1-49 01 02 Технология хранения и переработки животного сырья.

Методические указания предназначены для проведения практических занятий, а также для выполнения расчетно-графических и самостоятельных работ студентами как дневной, так и заочной форм обучения.

Методические указания включают задания и примеры решения по дисциплине «Прикладная механика» по разделам «Теоретическая механика» и «Сопротивление материалов». Раздел «Теоретическая механика» содержит задания и примеры решения по темам статика и кинематика, а раздел «Сопротивление материалов» – по темам растяжение (сжатие) и кручение.

1 Содержание заданий, выбор вариантов, порядок выполнения и оформления работ

К каждой задаче даются соответствующие рисунки и таблица. Таблица содержит дополнительные к условию текста задачи данные. Задача, рисунки и таблица, относящиеся к одной теме задания, имеют одинаковый индекс. Например, к теме *статика* относятся задача *С, рисунок С* и *таблица С.*

Выбор варианта задания в разделах «Теоретическая механика» и «Сопротивление материалов» отличается. В разделе «Теоретическая механика» студент во всех задачах выбирает номер схемы из соответствующего рисунка по предпоследней цифре шифра, а номер условия из таблицы – по последней. Например, если шифр оканчивается числом 69, то выбираем из соответствующего рисунка схему 6, а из таблицы номер условия 9. В разделе «Сопротивление материалов», ввиду большего разнообразия схем и вариантов условий, номер варианта задания выдает преподаватель, согласно которому студент из таблицы, представленной в разделе 6 настоящих методических указаний, выбирает соответствующую схему рисунка и вариант из таблицы. Примечание – Преподавателем может быть представлена другая методика выбора варианта задания.

Оформление работ должно быть выполнено строго в соответствии с СТП СМК 4.2.3-01-2011 «Общие требования и правила оформления учебных текстовых документов».

Каждую задачу необходимо начинать с нового листа либо страницы. Сверху указывается тема и тип задачи, далее вычерчивается *исходная схема* с указанием заданных силовых либо кинематических и др. параметров и кратко записывается, что в задаче дано и что требуется определить (текст задачи не переписывать). Далее непосредственно уже в решении задачи вычерчивается *расчетная схема*, чертёж которой обязательно выполняется в масштабе с учётом условия заданного варианта задачи. Все углы, действующие силы, число тел и т.д. и их взаимное расположение на чертеже должны

соответствовать условию решаемой задачи. В задачах раздела «Сопротивление материалов» с учетом специфики расчета допускается расчетную схему совмещать с исходной.

Чертёж схемы должен быть аккуратным и наглядным, а его размеры должны давать возможность ясно и четко показывать все нагрузки, вектора скоростей и ускорений и др., т.е. он должен легко читаться, а символьные обозначения, изображенные на нем, должны соответствовать таковым в расчетах.

Расчетные схемы или механизмы, изображаемые на чертеже, должны четко выделяться из общего построения, а не сливаться с ним. Решение задач необходимо сопровождать краткими пояснениями (какие формулы или теоремы применяются, откуда получаются те или иные результаты и т.д.) и подробно излагать весь ход расчётов. В конце решения каждой задачи должны быть даны ответы. На каждой странице либо листе следует оставлять поля для замечаний, а сами листы должны быть пронумерованы.

Работы, не отвечающие перечисленным требованиям, не рецензируются и возвращаются на доработку.

Работа, представленная на повторную проверку, должна обязательно прилагаться с замечаниями рецензента. Если замечания незначительные, то допускается выполнять работу над ошибками в конце самой работы. Отдельно от работы исправления не рассматриваются.

На экзамене или зачёте необходимо представить зачтённые по данному разделу курса работу, в которой все отмеченные рецензентом замечания должны быть устранены.

Необходимо помнить, что приведенные в методических указаниях решенные задачи не являются примерами оформления, а предназначены только для более полного понимания и представления методики и хода расчета, построения расчетных схем, эпюр и т.п.

2 Задания по разделу «Теоретическая механика»

2.1 Статика

Задача С

Жесткая рама (рисунок C) закреплена в точке A шарнирно, а в точке B прикреплена или к невесомому стержню BB_1 (стержень прикреплен к раме и к неподвижной опоре шарнирами) или к шарнирной опоре на катках.

На раму действует пара сил с моментом $M=60~{\rm H\cdot m}$, равномерно распределенная нагрузка интенсивности $q=20~{\rm H/m}$ и две силы, значения, направления и точки приложения которых указаны в таблице С. В этой же таблице в столбце «Участок» указан вид, направление и место приложения распределенной нагрузки.

Определить и показать на расчетной схеме полные реакции связей в точках A и B, вызываемые заданными нагрузками. При окончательных подсчетах принять ℓ =0,5 м.

Указания. Задача С — на равновесие тела под действием плоской системы сил. При составлении уравнения моментов сил за центр моментов желательно взять точку, в которой пересекаются линии действия двух неизвестных сил реакций связей (на всех схемах данной задачи — это точка A). В этом случае уравнение моментов будет более простым. Для простоты вычисления момента силы \overline{F} относительно выбранного центра предпочтительно разложить ее на составляющие параллельные координатным осям.

Таблина С	– Числовые данные	к залаче С
-----------	-------------------	------------

Сила	\overline{F}_1 α_1 α_1 α_1 α_2 α_3 α_4 α_4 α_5 α_5 α_5 α_6 α		α_2 \overline{F}_2 $F_2 = 10 \text{ H}$		α_3 \overline{F}_3 $F_3 = 10 \text{ H}$		$\overline{F_4} = 10 \text{ H}$		Участок q
Номер	F₁ =Точкаприло-жения	a ₁ ⁰	Точка прило- жения	\mathbf{a}_{2}^{0}	<i>F</i> ₃ = Точка прило-жения	a ₃ ⁰	F ₄ = Точка прило- жения	a ₄ ⁰	
0	_		D	60	-	4 -	Н	30	BC
1	E	30			Н	60	_	<u> </u>	CK
2	K	30		-	-	1	Н	60	СН
3	D	60	-2	=	H	30	_	-4	CK
4	ĺ	ĺ	E	30	ĺ	ĺ	K	60	BC
5	ı	١	K	60	ı	ı	E	30	СН
6	Н	30		33-	D	45		_	CK
7	_	_	Ε	45	_	-	Н	60	BC
8	D	30	-	5 -	K	60	_	· -	СН
9	_	_	Н	60	- 1	# 4	E	30	CK

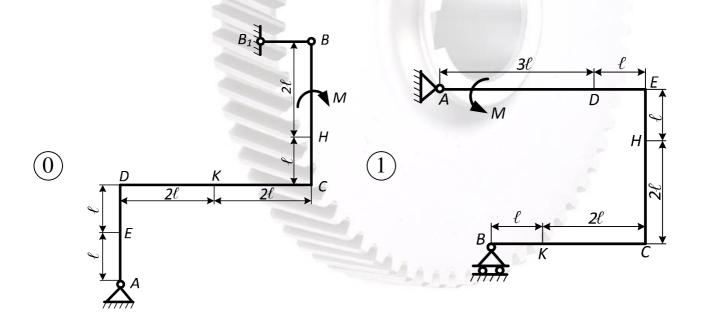


Рисунок С – Расчетные схемы к задаче С, лист 1

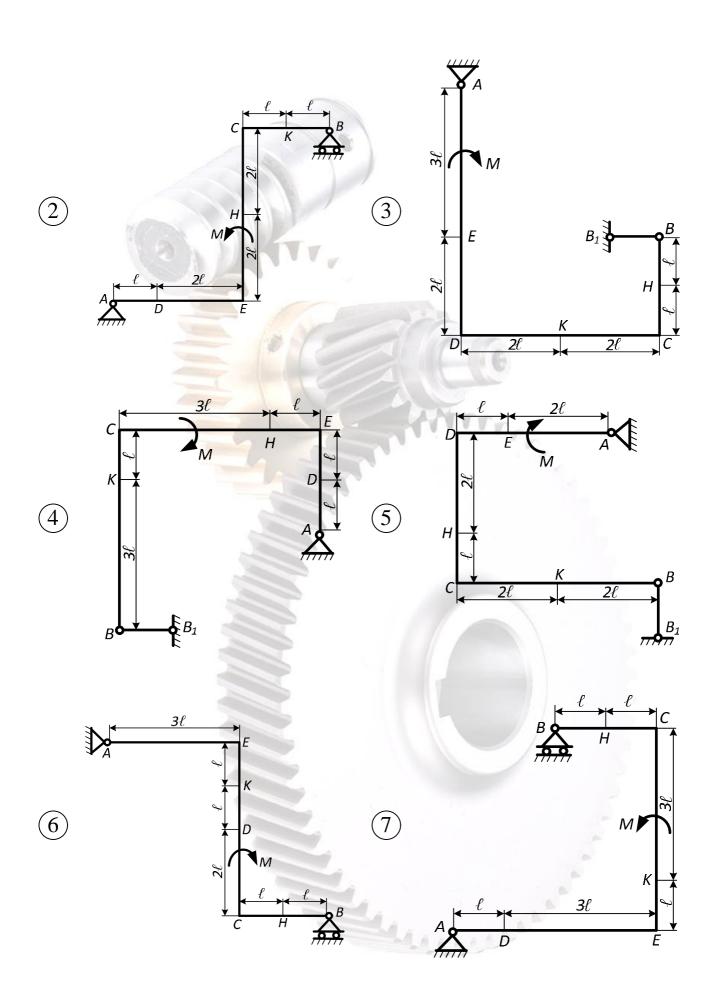
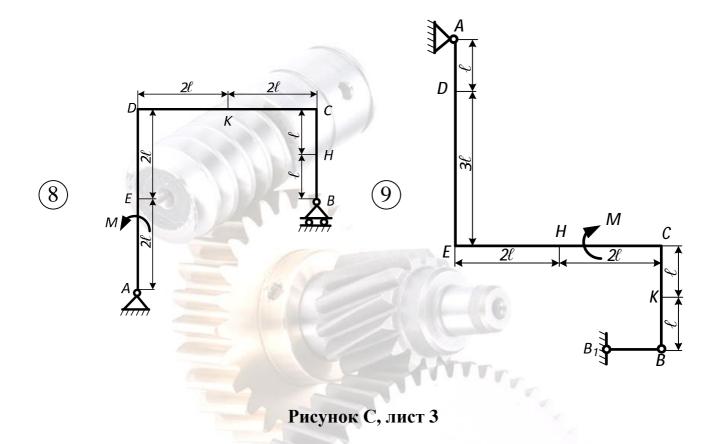


Рисунок С, лист 2



2.2 Кинематика

Задача К1

Плоский механизм состоит из стержней 1-4 и ползуна B, соединенных друг с другом и с неподвижными опорами O_1 и O_2 шарнирами (рисунок K1). Длины стержней: l_1 =0,4м, l_2 = 1,2м, l_3 = 1,4м, l_4 = 0,8м. Положение механизма определяется углами a, b, g, j, q, которые вместе с другими величинами заданы в таблице K1. Точка D на всех схемах и точка K на схемах 0, 1, 9 рисунка K1 находятся в середине соответствующего стержня. Определить численно и показать на схеме направление угловых скоростей каждого звена и линейные скорости всех указанных точек механизма. Найти также численное значение и показать на схеме вектор ускорения \overline{a}_A точки A стержня 1, если стержень 1 имеет в данный момент времени угловое ускорение e = $10 pad / c^2$.

Дуговые стрелки на рисунках показывают, как при построении чертежа должны откладываться соответствующие углы, т.е. по ходу или против хода часовой стрелки. Построение чертежа начинать со стержня, направление которого определяется углом а. Заданную угловую скорость считать направленной против хода часовой стрелки, а заданную скорость $V_{\it B}$ — от точки $\it B$ к $\it b$.

Указания. Задача К1 — на исследование плоскопараллельного движения твердого тела. При ее решении для определения скоростей точек механизма и угловых скоростей его звеньев следует воспользоваться теоремой о проекциях скоростей двух точек тела и понятием о мгновенном центре скоростей.

Таблица К1 – Числовые данные к задаче К1

Номер			Углы	Дано				
условия	α^0	b^0	gº	q^0	φ^0	ω ₁ , рад/с	ω4, рад/с	<i>V_B</i> , м/с
0	30	120	120	60	0	4	_	_
1	0	60	30	120	0	_	_	6
2	30	150	120	60	0	2	_	_
3	60	60	60	120	90	_	3	_
4	0	120	120	60	0	_	_	10
5	90	120	90	60	90	3	_	_
6	0	150	30	60	0	_	4	_
7	60	150	120	30	90	_	_	8
8	30	120	30	60	0	5	_	-
9	90	150	120	30	90		5	_

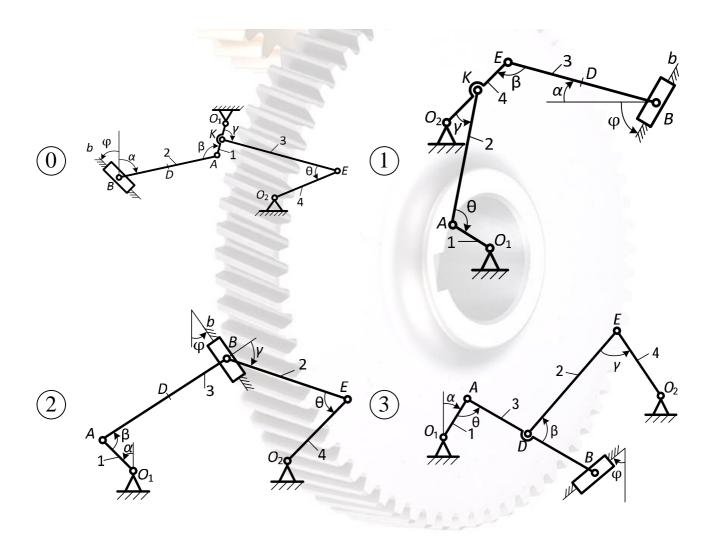


Рисунок К1 – Расчетные схемы к задаче К1, лист 1

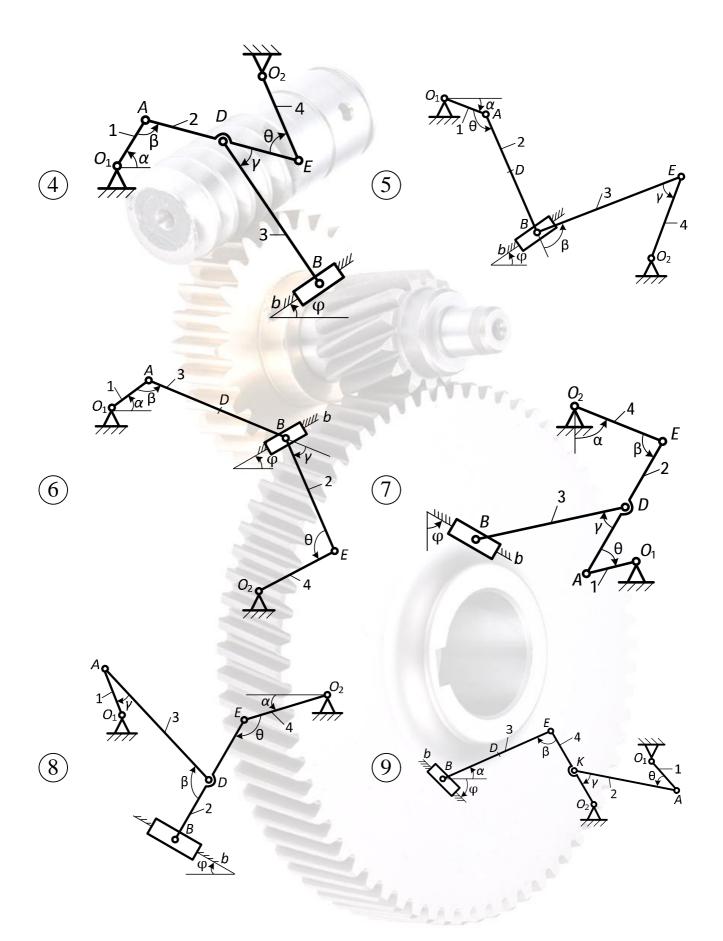


Рисунок К1, лист 2

Задача К2

Прямоугольная пластина на схемах 0-5 или круглая пластина радиуса R=60 см на схемах 6-9 рисунка K2 вращается вокруг неподвижной оси по закону $\mathbf{j}=f_1(t)$, заданному в таблице K2. Положительное направление отсчета угла \mathbf{j} показано на рисунках дуговой стрелкой. На схемах 0, 1, 2, 3, 8, 9 ось вращения перпендикулярна плоскости и проходит через точку O (пластина вращается в своей плоскости); на схемах 4, 5, 6, 7 ось вращения OO_1 вертикальная.

По пластине вдоль прямой BD (схемы 0-5) или по окружности радиуса R (схемы 6-9) движется точка M; закон ее относительного движения представлен в таблице K2 зависимостью $s = AM = f_2(t)$, где s выражена в сантиметрах, t- в секундах, при этом на схемах 6-9 $s = \widetilde{AM}$ отсчитывается по дуге окружности; в таблице K2 так же даны размеры b и l. На всех схемах рисунка K2 точка M показана в положении, при котором s = AM > 0 (при s < 0 точка M находится по другую сторону от точки A).

Определить абсолютную скорость и абсолютное ускорение точки M в момент времени t=1с.

Указания. Задача К2 — на сложное движение точки. При ее решении необходимо воспользоваться теоремами о сложении скоростей и о сложении ускорений, при этом движение точки по пластине считать относительным, а вращательное движение самой пластины — переносным. Прежде чем производить расчеты, следует изобразить точку на траектории относительного движения в указанный в условии задачи момент времени, а затем для найденного положения точки определить ее абсолютную скорость и ускорение. На всех схемах рисунка К2 точка М показана в произвольном положении. В случаях, относящихся к схемам 6-9, положение точки на траектории

относительного движения удобно определять с помощью угла $a = \frac{AM_{(t=1c)}}{R}$.

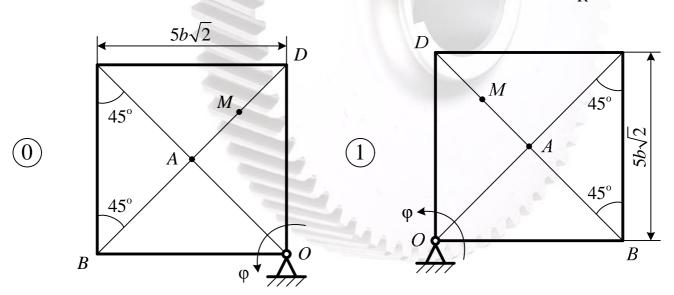


Рисунок К2 – Расчетные схемы к задаче К2, лист 1

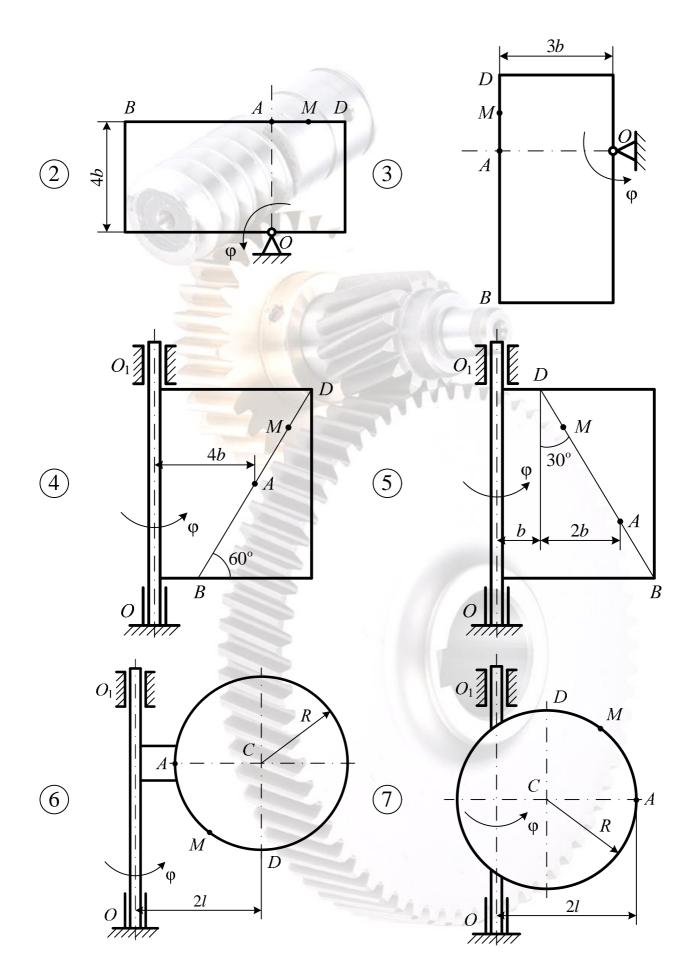


Рисунок К2, лист 2

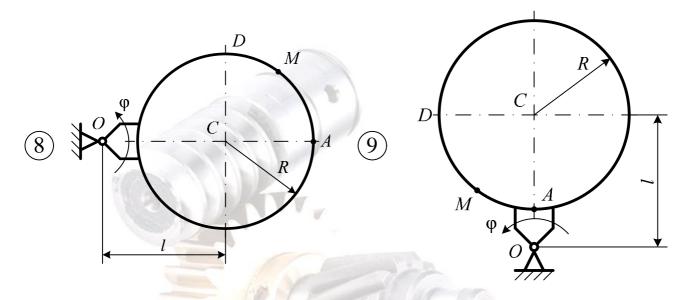


Рисунок К2, лист 3

Таблица К2 – Числовые данные к задаче К2

Номер	Номер Для всех схем		Для схем 0-5		Д ля схем 6-9
условия	$\mathbf{j} = f_1(t)$	<i>b</i> , см	$s = AM = f_2(t)$	l	$s = \widecheck{AM} = f_2(t)$
0	$4(t^2-t)$	12	$60(t^4 - 3t^2) + 56$	R	$\frac{p}{3}R(t^4-3t^2)$
1	$3t^2$ - $8t$	16	$60(t^3 - 2t^2)$	R	$\frac{p}{3}R(t^3-2t)$
2	$6t^3 - 12t^2$	10	$80(2t^2 - t^3) - 48$	R	$\frac{p}{6}R(3t-t^2)$
3	t^2 - $4t^3$	16	$40(t^2 - 3t) + 32$	$\frac{3}{4}R$	$\frac{p}{2}R(t^3-2t^2)$
4	$8t^2 - 5t^3$	8	$50(t^3 - t) - 30$	R	$\frac{p}{3}R(3t^2-t)$
5	$2(t^2-t)$	20	$50(3t - t^2) - 64$	R	$\frac{p}{3}R(4t^2-2t^3)$
6	$5t - 4t^2$	12	$40(t - 2t^3) - 40$	$\frac{3}{4}R$	$\frac{p}{2}R(t-2t^2)$
7	$15t - 3t^3$	8	$80(t^2 - t) + 40$	R	$\frac{p}{3}R(2t^2-t)$
8	$2t^3 - 11t$	10	$60(t - t^3) + 24$	R	$\frac{p}{6}R(t-5t^2)$
9	$6t^2 - 3t^3$	20	$40(3t^2 - t^4) - 32$	$\frac{3}{4}R$	$\frac{p}{2}R(2t^2-t^3)$

3 Задания по разделу «Сопротивление материалов»

3.1 Растяжение и сжатие

Задача РС

Стальной стержень ступенчатой формы находится под действием продольных сил F_1 , F_2 и F_3 . Построить эпюры продольных сил, напряжений и перемещений (без учета собственного веса стержня), а также определить величину перемещения сечения I-I. Модуль упругости при растяжении стали $E=2 \times 10^5 \, \text{H/мm}^2$. Расчетные схемы представлены на рисунке PC, а числовые данные приведены в таблице PC.

Варианты Величина A, cm² а, м 6, M *C*, M F_1 , кН F_2 , кН F_3 , кH

Таблица РС – Числовые данные к задаче РС

3.2 Кручение

Задача Кр

К стальному ступенчатому стержню, имеющему сплошное круглое поперечное сечение, приложены крутящие моменты. Левый конец стержня жестко закреплен в опоре, а правый конец – свободен. Расчетные схемы представлены на рисунке Кр, а числовые данные приведены в таблице Кр. Требуется:

- 1) построить эпюру крутящих моментов по длине стержня;
- 2) из расчета на прочность при заданном значении допускаемого напряжения на кручение [t] определить диаметры d_1 и d_2 стержня, полученные значения округлить;
- 3) построить эпюру действительных напряжений кручения по длине стержня;
- 4) построить эпюру углов поворота сечений, приняв модуль упругости при сдвиге $G = 0.8 \times 10^5 \, \text{H/mm}^2$.

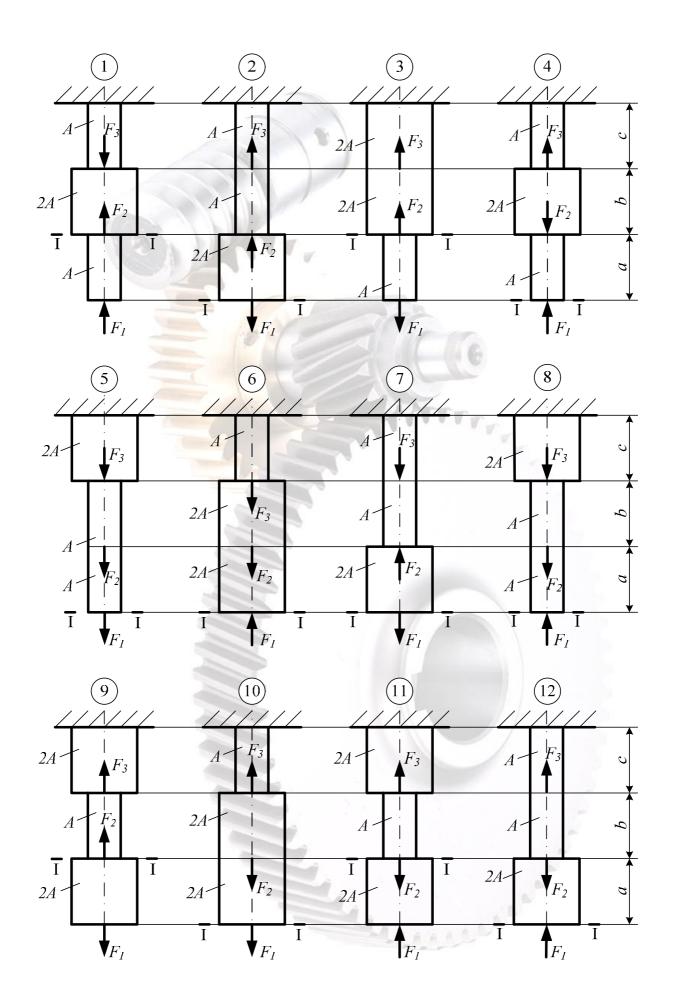


Рисунок РС – Расчетные схемы к задаче РС

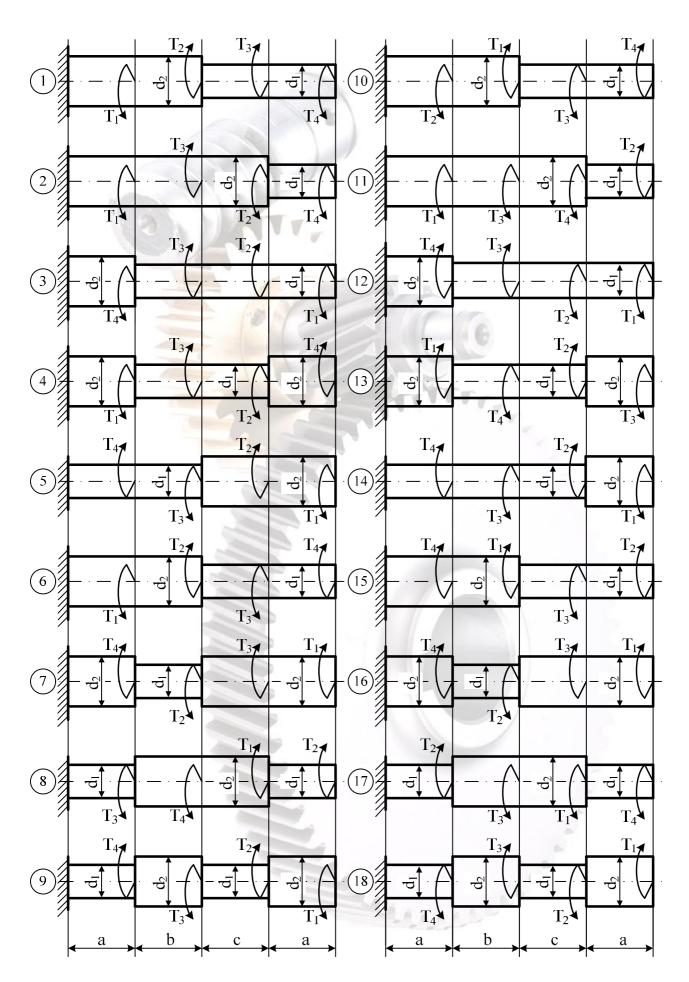


Рисунок Кр – Расчетные схемы к задаче Кр

Таблица Кр – Числовые данные к задаче Кр

Вари-	Pa	асстояния,	тояния, м Моменты, кН>м				[t],	
анты	а	в	C	T_1	T_2	T_3	T_4	H/mm^2
1	1,5	2	1	4	3	1	2	55
2	1	1,5	3	4,5	2	1,2	0,2	60
3	2	1	2	5	3	0,5	1,5	50
4	3	2	1	4,2	2,5	1,2	0,5	60
5	2	1	1	3,5	1,2	1,5	0,8	45
6	1	2	T	5,5	0,5	2,5	0,5	50
7	1,2	1/_	1	8,5	2	3,5	1,5	70
8	2	1	1,5	6,5	1,5	0,5	1,5	60
9	1	1,2	0,8	6,5	0,5	1,5	2	65
10	0,8	0,5	0,5	9	1,5	2,5	0,5	70
11	1 -	1	1	8	2,5	1,5	1	80
12	1,2	1,5	2	7	2	1,5	1	70
13	0,6	1	2	6	1,8	1,2	0,5	60
14	1	1,2	2,5	5	2	1	0,8	50
15	1,5	1,2	1	4,5	1,5	1	0,5	50
16	1	2	1	6,5	1,5	2	1	60

4 Примеры решения по разделу «Теоретическая механика»

Задача С

 \mathcal{L} ано: F=20 кH (сила приложена в т. D), а =60°, q=10 кH/м (вертикальный участок EK), M=60 кH м, l=0,4 м, b=30°.

Согласно условию задачи в соответствии с вариантом, скомпонуем исходную схему (см. рисунок С1).

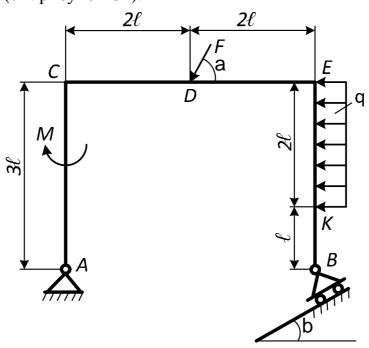


Рисунок С1 – Исходная схема

 $\mathit{Требуется}$: определить $\overline{R}_{\!\scriptscriptstyle A}$ и $\overline{R}_{\!\scriptscriptstyle B}$, показать их направление на схеме.

Pешение. При решении данной задачи необходимо составить расчетную схему (см. рисунок С2). Для этого рассмотрим равновесие рамы. Проведем через точку A координатные оси xy и покажем действующие на раму усилия: момент M, силы F_x , F_y и Q.

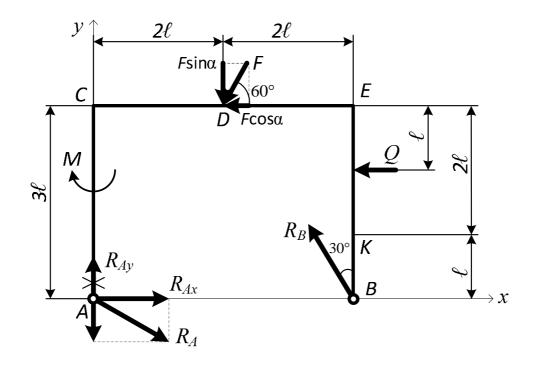


Рисунок С2 – Расчетная схема

 F_x и F_y являются проекциями силы \overline{F} на соответствующие координатные оси, которые определяются по выражениям $F_x = F \cos \mathbf{a}$ и $F_y = F \sin \mathbf{a}$.

Q — сосредоточенная сила, которой мы условно заменяем действие на балку распределенной нагрузки интенсивностью q. В нашем случае она будет приложена в центре участка EK и определяться по выражению $Q = q \times 2l$.

Реакцию \overline{R}_A неподвижной шарнирной опоры A изображаем в виде проекций R_{Ax} и R_{Ay} на координатные оси xy. Реакцию \overline{R}_B шарнирной опоры на катках B направляем перпендикулярно опорной плоскости (см. рисунок C2).

Для полученной плоской системы сил составляем три уравнения равновесия.

$$\mathring{\mathbf{a}} F_{ix} = R_{Ax} - F \cos a - Q - R_B \sin b = 0;$$
 (1)

$$\mathring{\mathbf{a}} F_{iv} = R_{Av} - F \sin \mathbf{a} + R_B \cos \mathbf{b} = 0; \tag{2}$$

$$\mathring{\mathbf{a}} \ m_{A}(\overline{F}_{i}) = -M + F\cos\mathbf{a} \times 3l - F\sin\mathbf{a} \times 2l + Q \times 2l + R_{B}\cos\mathbf{b} \times 4l = 0. \tag{3}$$

Подставив в уравнения (1), (2) и (3) числовые значения заданных величин и решив эти уравнения (решение не представлено), определяем искомые величины. Из (3) находим $R_B=40\,$ кH, подставив в (1) и (2) соответственно имеем $R_{Ax}=38\,$ кH и $R_{Ay}=-17\,$ кH.

Реакция R_{Ay} оказалась отрицательной, следовательно она имеет направление противоположное к указанному на рисунке C2. Меняем ее направление на схеме и определяем полную составляющую R_A , показывая ее на расчетной схеме (см. рисунок C2).

$$R_A = \sqrt{R_{Ax}^2 + R_{Ay}^2} = \sqrt{38^2 + 17^2} = 41,6 \text{ kH}.$$

Ответ: $R_A = 41,6$ кH, $R_B = 40$ кH.

Задача К1

 \mathcal{L} ано: $\omega_1=2$ рад/с, $\epsilon_1=10$ рад/с 2 , $l_1=0.4$ м, $l_2=1.2$ м, $l_3=1$ м, $l_4=0.8$ м, а $=60^\circ$, b $=120^\circ$, q $=60^\circ$, g= 30° и j $=90^\circ$.

Требуется: для механизма (см. рисунок К1.1) определить и показать на схеме $\overline{V}_{\!\!A}$, $\overline{V}_{\!\!B}$, $\overline{V}_{\!\!D}$, $\overline{V}_{\!\!E}$, ω_2 , ω_3 , ω_4 и $\overline{a}_{\!\!A}$.

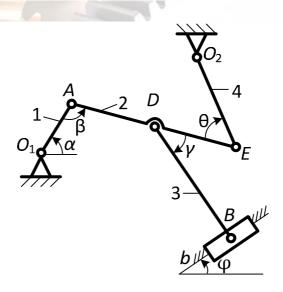


Рисунок К1.1 – Исходная схема

Решение. Строим положение механизма в соответствии с заданными углами (см. рисунок К1.2). В данном механизме стержни 1 и 4 вращаются, стержни 2 и 3 совершают плоское движение.

Определяем \overline{V}_A . $V_A = \mathbf{w}_1 \rtimes_1 = 2 \rtimes 0, 4 = 0, 8$ м/с. $\overline{V}_A \wedge O_1 A$ и направлена в сторону вращения кривошипа $O_1 A$. Точка A принадлежит одновременно и стержню AE. Чтобы для стержня AE построить мгновенный центр скоростей (МЦС), необходимо знать линию, вдоль которой направлена скорость еще какой-либо точки данного стержня. В нашем случае это точка E, которая также принадлежит и стержню $O_2 E$, так как стержень 4 совершает вращательное движение, то $\overline{V}_E \wedge O_2 E$. Восстановив из точек A и E перпендикуляры к

направлениям их скоростей, найдем положение МЦС точку P_2 стержня AE (см. рисунок К1.2). Скорость точки A как точки стержня AE, который совершает мгновенное вращательное движение вокруг центра P_2 , будет определяться по формуле $V_A = \mathbf{w}_2 \times P_2 A$, откуда

$$\mathbf{W}_2 = \frac{V_A}{P_2 A} = \frac{0.8}{1.2} = 0.67$$
 рад/с.

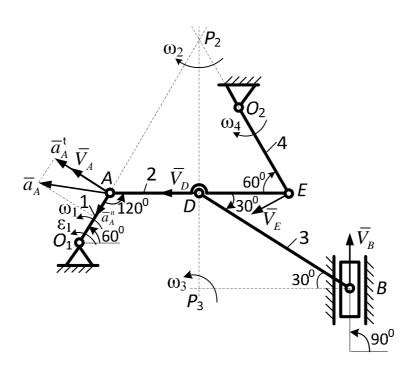


Рисунок К1.2 – Расчетная схема

Направление ω_2 устанавливаем по направлению $\overline{V}_{\!\scriptscriptstyle A}$ по отношению к мгновенному центру скоростей P_2 стержня AE.

Определяем величину $\overline{V}_{\!\scriptscriptstyle F}$ и $\overline{V}_{\!\scriptscriptstyle D}$:

$$V_E = W_2 \times P_2 E = 0,67 \times 1,2 = 0,8 \text{ m/c},$$

$$V_D = W_2 \times P_2 D = W_2 \times P_2 A \sin 60^0 = 0,67 \times 1,2 \times 0,866 = 0,7 \text{ m/c}.$$

 $\overline{V}_{\!\!D}$ ^ P_2D . Направление $\overline{V}_{\!\!E}$ и $\overline{V}_{\!\!D}$ устанавливаем в соответствии с направлением ω_2 .

Аналогично, зная величину и направление \overline{V}_D (точка D – это также и точка стержня DB) и учитывая, что \overline{V}_B направлена вдоль вертикальных направляющих, строим МЦС P_3 для стержня DB и с его помощью определяем ω_3 и \overline{V}_B :

$$V_D = \mathsf{w}_3 \times P_3 D$$
, откуда $\mathsf{w}_3 = \frac{V_D}{P_3 D} = \frac{V_D}{l_3 \sin 30^0} = \frac{0.7}{1 \times 0.5} = 1.4$ рад/с,

$$V_B = W_3 \times P_3 B = W_3 \times I_3 \cos 30^\circ = 1,4 \times 10,866 = 1,2 \text{ m/c}.$$

Направление ω_3 устанавливаем по направлению \overline{V}_D по отношению к МЦС P_3 стержня DB. \overline{V}_B направляем в соответствии с направлением ω_3 .

Определяем
$$\omega_4$$
. $V_E = \mathbf{W}_4 \times O_2 E$, откуда $\mathbf{W}_4 = \frac{V_E}{O_2 E} = \frac{0.8}{0.8} = 1$ рад/с.

Направление ω_4 стержня O_2E относительно точки O_2 устанавливаем по направлению \overline{V}_{F} .

Определим численное значение и покажем на схеме вектор ускорения $\overline{a}_{\scriptscriptstyle A}$ точки A.

$$a_A = \sqrt{(a_A^t)^2 + (a_A^n)^2} = \sqrt{4^2 + 1,6^2} = 4,3 \text{ m/c}^2,$$

где $\overline{a}_{\scriptscriptstyle A}^{\scriptscriptstyle {\rm t}}$ и $\overline{a}_{\scriptscriptstyle A}^{\scriptscriptstyle n}$ соответственно касательная и нормальная составляющая $\overline{a}_{\scriptscriptstyle A}$.

$$a_A^t = e_1 \times O_1 A = 10 \times 0, 4 = 4 \text{ m/c}^2,$$

$$a_A^n = W_1^2 \times O_1 A = \frac{2^2}{100} \times O_2 A = \frac{1.6 \text{ m/c}^2}{100}$$

Ответ: $V_A = 0.8$ м/с, $V_B = 1.2$ м/с, $V_D = 0.7$ м/с, $V_E = 0.8$ м/с, $\omega_2 = 0.67$ рад/с, $\omega_3 = 1,4$ рад/с, $\omega_4 = 1$ рад/с, $a_A = 4,3$ м/с².

Задача К2

Дано:
$$R = 0.4$$
 м, $j = t^2 - 2t^3$, $s = \widetilde{AM} = \frac{p}{3}R(2t^2 - 1)$.

Требуется: согласно схеме (см. рисунок К2.1) определить величину абсолютной скорости $\overline{v}_{\scriptscriptstyle M}$ и абсолютного ускорения $\overline{a}_{\scriptscriptstyle M}$ точки M в момент времени t = 1с.

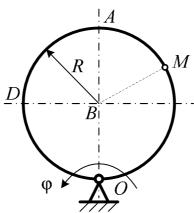


Рисунок К2.1 – Исходная схема

Pешение. Рассмотрим движение точки M как сложное, считая ее движение по ободу диска относительным, а вращение диска вместе с точкой Mвокруг неподвижной оси, проходящей через точку O и перпендикулярной плоскости диска, – переносным.

В процессе решения задачи для определения величины абсолютной скорости $\overline{v}_{\scriptscriptstyle M}$ и абсолютного ускорения $\overline{a}_{\scriptscriptstyle M}$ точки M будем строить две расчетные схемы. На расчетной схеме рисунка К2.2 а будем выполнять построения для определения абсолютной скорости, а на расчетной схеме рисунка $K2.2 \, \delta$ – абсолютного ускорения.

На расчетных схемах рисунка K2.2 проведем через точку O неподвижную прямоугольную систему координат Oxyz.

Определим положение точки M на траектории относительного движения в момент t=1с:

$$\Theta a = \Theta ABM = \frac{\stackrel{\dot{E}}{AM}_{t=1}}{R} = \frac{\stackrel{p}{3}R(2t^2 - 1)}{R} = \frac{p}{3}; \quad (a = 60^\circ).$$

Изобразим точку M на рисунке K2.2 в момент t=1с.

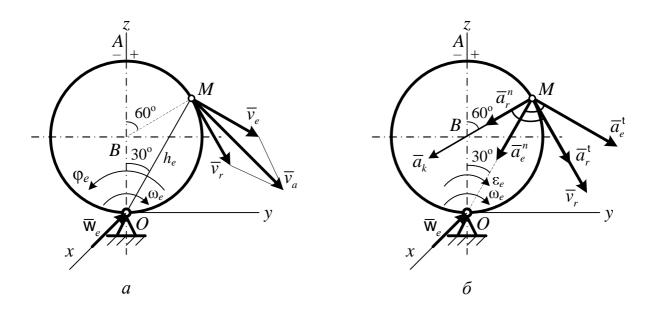


Рисунок К2.2 — Расчетные схемы для определения абсолютной скорости и абсолютного ускорения точки M

Абсолютную скорость $\overline{v}_{\scriptscriptstyle M}$ точки M найдем согласно теореме о сложении скоростей:

$$\overline{V}_{M} = \overline{V}_{r} + \overline{V}_{e},$$

где \overline{v}_r и \overline{v}_e соответственно относительная и переносная скорость точки M.

Абсолютное ускорение $\overline{a}_{\scriptscriptstyle M}$ точки M найдем согласно теореме о сложении ускорений:

$$\overline{a}_{\scriptscriptstyle M} = \overline{a}_{\scriptscriptstyle r} + \overline{a}_{\scriptscriptstyle e} + \overline{a}_{\scriptscriptstyle k} \,,$$

где \overline{a}_r , \overline{a}_e и \overline{a}_k соответственно относительное, переносное и кориолисово ускорения точки M.

Рассмотрим отдельно относительное и переносное движения, последовательно изображая полученные результаты на расчетных схемах рисунка K2.2.

Относительное движение задано естественным способом. Определим относительную скорость \overline{v}_{r} и относительное ускорение \overline{a}_{r} точки M.

$$v_r = \frac{ds_r}{dt} = \frac{d}{dt} \stackrel{\text{exp}}{\underset{\text{e}}{\rightleftharpoons}} R(2t^2 - 1) \stackrel{\ddot{\text{o}}}{\underset{\text{e}}{\rightleftharpoons}} = \frac{p}{3} R \times 4t$$
.

При t = 1 с получаем $v_r = 1,67$ м/с.

Вектор \overline{v}_r направляем по касательной к окружности в точке M в сторону увеличения дуговой координаты AM (т.к. $v_r > 0$).

$$\overline{a}_r = \overline{a}_r^n + \overline{a}_r^t$$

Нормальная составляющая относительного ускорения:

$$a_r^n = \frac{v_r^2}{R} = \frac{(1,67)^2}{0.4} = 7 \text{ m/c}^2.$$

Вектор \overline{a}_r^n направляем по радиусу диска R к его центру B.

Касательная составляющая относительного ускорения:

$$a_r^{t} = \frac{dv_r}{dt} = \frac{d}{dt} \frac{\exp}{e^3} R \times 4t \frac{\ddot{o}}{\dot{a}} = \frac{4}{3} pR = \frac{4}{3} p \times 0, 4 = 1,67 \text{ m/c}^2.$$

Вектор $\overline{a}_r^{\rm t}$ направляем по касательной к окружности в точке M в сторону увеличения дуговой координаты AM (т.к. $\overline{a}_r^{\rm t}>0$).

Направление векторов \overline{v}_r и $\overline{a}_r^{\rm t}$ совпадает, т.к. их значения положительны.

Переносное движение – вращение диска. Определим его угловую скорость **w**_e и угловое ускорение **e**_e.

$$W_e = \frac{dj_e}{dt} = \frac{d}{dt}(t^2 - 2t^3) = 2t - 6t^2$$
.

При t = 1 с получаем $\mathbf{W}_e = -4$ рад/с.

Отрицательное значение угловой скорости при t=1 с указывает, что диск вращается в сторону, противоположную положительному направлению отсчета угла \mathbf{j}_{e} . Вектор \mathbf{w}_{e} будет направлен вдоль оси Ox от наблюдателя.

$$e_e = \frac{dW_e}{dt} = \frac{d}{dt}(2t - 6t^2) = 2 - 12t$$
 рад/ c^2 .

При t = 1 с получаем $e_e = -10$ рад/ c^2 .

Так как знаки \mathbf{w}_{e} и \mathbf{e}_{e} совпадают (оба отрицательные), то диск вращается ускоренно по ходу часовой стрелки.

Найдем расстояние h_e от оси вращения диска Ox до точки M:

$$h_e = OM = 2R\cos 30^\circ = 2 \times 0.4\cos 30^\circ = 0.69 \text{ M}.$$

Определим переносную скорость \overline{v}_e точки M.

$$v_e = |\mathbf{W}_e| / h_e = 4 \times 0,69 = 2,76 \text{ m/c}.$$

Вектор \overline{v}_e направляем по касательной к траектории переносного движения точки M в сторону вращения диска, т.е. по направлению \mathbf{W}_e , $(\overline{v}_e \wedge h_e)$.

Определим переносное ускорение \bar{a}_{e} точки M.

$$\overline{a}_{e} = \overline{a}_{e}^{n} + \overline{a}_{e}^{t}$$

Нормальная составляющая переносного ускорения:

$$a_e^n = W_e^2 \times h_e = (-4)^2 \times 0,69 = 11,04 \text{ m/c}^2.$$

Вектор $\overline{a}_{\omega}^{n}$ направляем к оси вращения диска Ox.

Касательная составляющая переносного ускорения:

$$a_e^{\mathsf{t}} = |\mathbf{e}_e| \times h_e = 10 \times 0,69 = 6,9 \text{ m/c}^2.$$

Вектор $\overline{a}_e^{\, \mathrm{t}}$ направляем по касательной к траектории переносного движения точки M в сторону направления $\mathbf{e}_e \ (\overline{v}_e \ ^{\wedge} \ h_e)$.

Направление векторов $\overline{a}_e^{\mathsf{t}}$ и \overline{v}_e совпадает, т.к. вращение диска ускоренное (W_e и e_e имеют одинаковый знак).

Определим кориолисово ускорение \overline{a}_k точки M.

Так как угол между векторами \overline{v}_r и $\overline{\mathbf{W}}_e$ равен 90^0 , то численно в момент времени t=1 с получим

$$a_{\kappa} = 2|\mathbf{w}_{e}| \times |\mathbf{v}_{r}| \sin 90^{\circ} = 2 \times 4 \times 1,67 \sin 90^{\circ} = 13,36 \text{ m/c}.$$

Направление ускорения Кориолиса \overline{a}_k найдем по правилу Жуковского. В приведенном примере вектор \overline{v}_r лежит в плоскости, перпендикулярной к оси вращения диска Ox. Поэтому для определения направления \overline{a}_k вектор \overline{v}_r достаточно повернуть на угол 90° в этой же плоскости в направлении \mathbf{w}_e , т.е. вектор \overline{a}_k направлен по радиусу диска R к его центру B.

Величину абсолютной скорости $\overline{v}_{\scriptscriptstyle M}$ и абсолютного ускорения $\overline{a}_{\scriptscriptstyle M}$ точки M найдем методом проекций:

$$\begin{aligned} v_{Mx} &= 0 \,; \\ v_{My} &= v_r \cos 60^\circ + v_e \cos 30^\circ = 1,67 \cos 60^\circ + 2,76 \cos 30^\circ = 3,22 \text{ m/c}; \\ v_{Mz} &= -v_r \cos 30^\circ - v_e \cos 60^\circ = -1,67 \cos 30^\circ - 2,76 \cos 60^\circ = -2,83 \text{ m/c}; \\ v_{M} &= \sqrt{v_{My}^2 + v_{Mz}^2} = \sqrt{3,22^2 + (-2,83)^2} = 4,29 \text{ m/c}. \\ a_{Mx} &= 0 \,; \\ a_{My} &= -a_r^n \cos 30^\circ + a_r^t \cos 60^\circ - a_e^n \cos 60^\circ + a_e^t \cos 30^\circ - a_k \cos 30^\circ = \\ &= -7 \cos 30^\circ + 1,67 \cos 60^\circ - 11,04 \cos 60^\circ + 6,9 \cos 30^\circ - 13,36 \cos 30^\circ = -16,34 \text{ m/c}^2; \\ a_{Mz} &= -a_r^n \cos 60^\circ - a_r^t \cos 30^\circ - a_e^n \cos 30^\circ - a_e^t \cos 60^\circ - a_k \cos 60^\circ = \\ &= -7 \cos 60^\circ - 1,67 \cos 30^\circ - 11,04 \cos 30^\circ - 6,9 \cos 60^\circ - 13,36 \cos 60^\circ = -24,64 \text{ m/c}^2; \\ a_{M} &= \sqrt{a_{My}^2 + a_{Mz}^2} = \sqrt{(-16,34)^2 + (-24,64)^2} = 29,57 \text{ m/c}^2. \end{aligned}$$

5 Примеры решения по разделу «Сопротивление материалов»

Задача РС

Дано: $A = 30 \text{ см}^2$, a = 2 м, b = 1 м, c = 2 м, $F_1 = 30 \text{ кH}$, $F_2 = 50 \text{ кH}$, $F_3 = 60 \text{ кH}$. Требуется: построить эпюры продольных сил, напряжений и перемещений (без учета собственного веса стержня), а также определить величину перемещения сечения I-I (см. рисунок PC1, a).

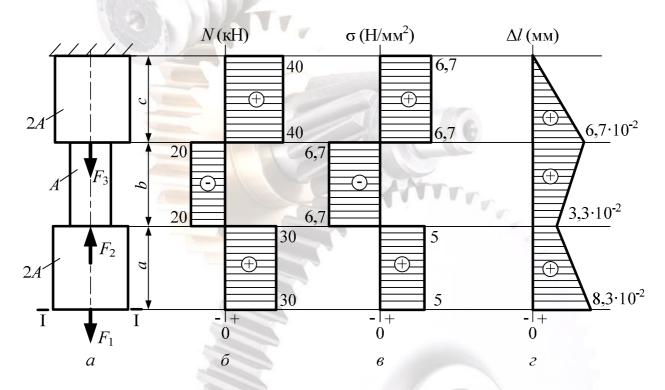


Рисунок РС1 – Схема нагружения стержня, эпюры внутренних продольных сил, нормальных напряжений и перемещений в поперечных сечениях стержня

Решение

1) Определим внутренние силы, возникающие в поперечных сечениях стержня под действием внешних продольных сил F_1 , F_2 , F_3 . Для этого воспользуемся методом сечений. На участке длиной «а» проведём сечение 1-1 и рассмотрим равновесие нижней от сечения части стержня (см. рисунок PC2 a). Действие мысленно отброшенной верхней от сечения части стержня заменим внутренней силой N_1 . Под действием приложенных сил, рассматриваемая часть стержня находится в равновесии. Следовательно:

$$\sum F_{ix} = 0$$
, $\sum F_{ix} = F_1 - N_1 = 0$, $N_1 = F_1 = 30$ кH.

Положительное значение силы $\overline{N}_{\!\scriptscriptstyle 1}$ указывает на то, что в этой части стержень растянут.

Аналогично определим внутренние силы в сечениях 2-2 и 3-3 стержня (см. рисунок РС2 δ и δ соответственно).

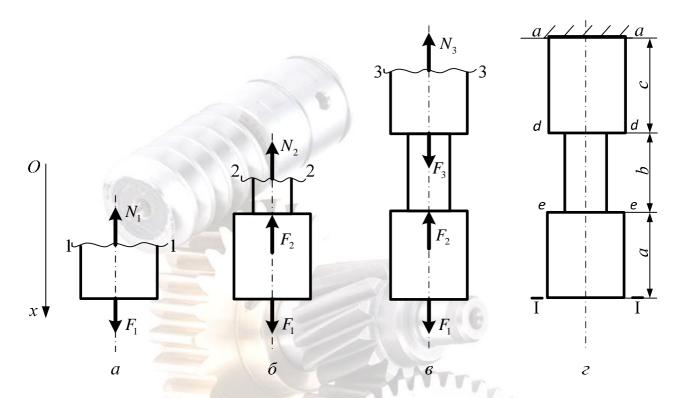


Рисунок РС2 – Силы, действующие на отсеченные части стержня

Сечение 2-2:

$$\sum F_{ix} = F_1 - F_2 - N_2 = 0$$
, откуда $N_2 = F_1 - F_2 = 30 - 50 = -20$ кН.

Знак « — » означает, что сила N_2 направлена в противоположную сторону от указанной на схеме, т.е. эта сила сжимает стержень.

Сечение 3-3:

$$\sum F_{ix} = F_1 - F_2 + F_3 - N_3 = 0$$
, откуда $N_3 = F_1 - F_2 + F_3 = 30 - 50 + 60 = 40$ кH.

Положительное значение силы \overline{N}_3 указывает на то, что в этой части стержень растянут.

Строим эпюру (график распределения) внутренних усилий в поперечных сечениях стержня по его длине (см. рисунок PC1 δ).

2) Определим нормальные напряжения в поперечных сечениях стержня:

$$s_{1} = \frac{N_{1}}{2A} = \frac{30 \times 10^{3}}{2 \times 30 \times 10^{2}} = 5 \text{ H/mm}^{2},$$

$$s_{2} = \frac{N_{2}}{A} = \frac{-20 \times 10^{3}}{30 \times 10^{2}} = -6,7 \text{ H/mm}^{2},$$

$$s_{3} = \frac{N_{3}}{2A} = \frac{40 \times 10^{3}}{2 \times 30 \times 10^{2}} = 6,7 \text{ H/mm}^{2}.$$

Строим эпюру нормальных напряжений в поперечных сечениях стержня (см. рисунок $PC1 \ \theta$).

3) Определим перемещения характерных сечений стержня по его длине: a - a, d - d, e - e, I - I (см. рисунок PC2 ε).

Перемещение сечения a - a равно нулю, так как в этом сечении стержень жёстко прикреплён к опоре:

$$Dl_{a=a}=0$$
.

Перемещение сечения d-d

$$Dl_{d-d} = \frac{s_3 \times c}{E} = \frac{6.7 \times 2 \times 10^3}{2 \times 10^5} = 0.067 \text{ MM}.$$

Сечение e - e стержня перемещается вместе с сечением d - d и одновременно относительно его. Поэтому

$$Dl_{e-e} = Dl_{d-d} + \frac{s_2 \cancel{b}}{E} = 0,067 + \frac{-6,7 \cancel{a} \cancel{a} 0^3}{2 \cancel{a} 0^5} = 0,033 \text{ MM}.$$

Аналогично определим перемещение концевого сечения I - I

$$Dl_{I-I} = Dl_{e-e} + \frac{s_1 \times a}{E} = 0.033 + \frac{5 \times 2 \times 10^3}{2 \times 10^5} = 0.083 \text{ mm}.$$

Строим эпюру перемещений сечений стержня (см. рисунок РС1 г).

Задача Кр

Дано: стальной ступенчатый стержень сплошного круглого поперечного сечения (см. рисунок Кр a), $T_1 = 4.5$ кH·м, $T_2 = 2$ кH·м, $T_3 = 3$ кH·м, $T_4 = 7.5$ кH·м, a = 1.5 м, b = 2 м, c = 1 м, t = 1.5 м, t = 1.5

Требуется:

- 1) построить эпюру крутящих моментов по длине стержня;
- 2) из расчёта на прочность при заданном значении допускаемого напряжения на кручение определить диаметры d_1 и d_2 стержня;
- 3) построить эпюру действительных напряжений кручения по длине стержня;
 - 4) построить эпюру углов поворота сечений.

Решение

1) Для определения крутящих моментов, возникающих в поперечных сечениях стержня, воспользуемся методом сечений. Разобьём стержень на участки I, II, III, IV (см. рисунок Кр a). На участке I мысленно проведём сечение, которое рассечёт стержень на две части. Рассмотрим равновесие правой от сечения части стержня, на которую действует внешний момент T_1 и внутренний крутящий момент T_1 , которым мы заменили действие отброшенной левой части. Крутящий момент, возникающий в сечении, считается положительным, если при взгляде со стороны торца отсечённой части стержня, действующий на него внешний момент виден направленным по ходу часовой стрелки. Если на отсечённую часть стержня действует несколько

внешних моментов, то крутящий момент в рассматриваемом сечении будет равен алгебраической сумме внешних моментов, расположенных по одну сторону от сечения. Найдём значения крутящих моментов, возникающих в поперечных сечениях рассматриваемых участков стержня.

$$T_{\rm I}=T_1=4,5~{\rm кH\cdot m},$$
 $T_{\rm II}=T_1$ - $T_2=4,5-2=2,5~{\rm kH\cdot m},$ $T_{\rm III}=T_1$ - $T_2+T_3=4,5-2+3=5,5~{\rm kH\cdot m},$ $T_{\rm IV}=T_1$ - T_2+T_3 - $T_4=4,5-2+3$ - $7,5=-2~{\rm kH\cdot m}.$

Строим эпюру крутящих моментов (см. рисунок Кр δ).

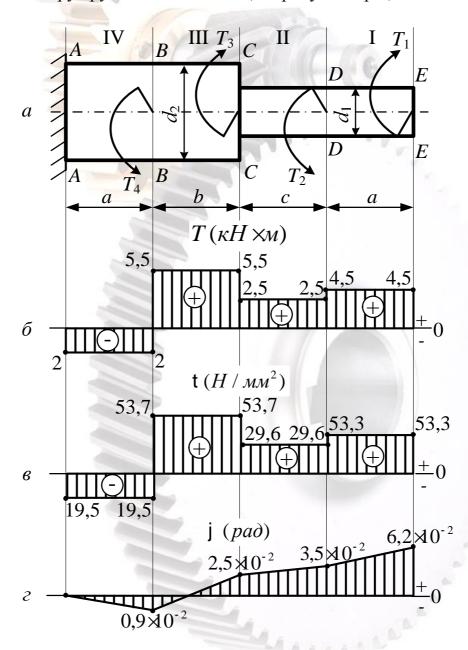


Рисунок Кр – Схема нагружения вала, эпюры крутящих моментов, действительных напряжений кручения и углов поворота сечений вала

2) Определяем диаметры вала d_1 и d_2 из условия прочности при кручении:

$$\mathbf{t}_{max}$$
 £ [t] или $\mathbf{t}_{max} = \frac{T_{\max}}{W_{\mathsf{r}}}$ £ [t]. Откуда W_{p} з $\frac{T_{\max}}{[\mathsf{t}]}$,

где $W_{
ho}$ – полярный момент сопротивления сечения вала,

[t] – допускаемое касательное напряжение при кручении.

Для круглого сечения
$$W_{
ho}=0.2d^3$$
, следовательно, $d^3\sqrt[3]{rac{T_{
m max}}{0.2[{\sf t}\,]}}$,

где $T_{\rm max}$ — максимальное значение крутящего момента в сечении вала, в котором определяется его диаметр.

При определении значения d_1 (участки I, II) $T_{\text{max}} = T_{\text{I}} = 4,5$ кН·м.

При определении значения d_2 (участки III, IV) $T_{\rm max} = T_{\rm III} = 5,5$ кН·м.

Тогда
$$d_1$$
 з $\sqrt[3]{\frac{4,5 \times 10^6}{0,2 \times 60}} = 72$ мм, d_2 з $\sqrt[3]{\frac{5,5 \times 10^6}{0,2 \times 60}} = 77$ мм.

Полученные значения диаметров d_1 и d_2 округляем до ближайшего большего значения кратного пяти. Принимаем $d_1=75$ мм, $d_2=80$ мм.

3) Определяем действительные напряжения кручения в сечениях вала по его длине:

$$\begin{split} \mathbf{t}_{\mathrm{I}} &= \frac{T_{\mathrm{I}}}{W_{\mathrm{r}_{\mathrm{I}}}} = \frac{T_{\mathrm{I}}}{0.2d_{\mathrm{I}}^{3}} = \frac{4.5 \times 10^{6}}{0.2 \times 75^{3}} = 53.3 \; \mathrm{H/mm^{2}}, \\ \mathbf{t}_{\mathrm{II}} &= \frac{T_{\mathrm{II}}}{W_{\mathrm{r}_{\mathrm{I}}}} = \frac{T_{\mathrm{II}}}{0.2d_{\mathrm{I}}^{3}} = \frac{2.5 \times 10^{6}}{0.2 \times 75^{3}} = 29.6 \; \mathrm{H/mm^{2}}, \\ \mathbf{t}_{\mathrm{III}} &= \frac{T_{\mathrm{III}}}{W_{\mathrm{r}_{\mathrm{2}}}} = \frac{T_{\mathrm{III}}}{0.2d_{\mathrm{2}}^{3}} = \frac{5.5 \times 10^{6}}{0.2 \times 80^{3}} = 53.7 \; \mathrm{H/mm^{2}}, \\ \mathbf{t}_{\mathrm{IV}} &= \frac{T_{\mathrm{IV}}}{W} = \frac{T_{\mathrm{IV}}}{0.2d_{\mathrm{2}}^{3}} = \frac{-2 \times 10^{6}}{0.2 \times 80^{3}} = -19.5 \; \mathrm{H/mm^{2}}. \end{split}$$

Строим эпюру действительных напряжений кручения (см. рисунок Кр в).

4) Определяем полные углы поворота сечений вала по его длине:

$$\mathsf{j} = \frac{T_k l}{G J_p},$$

где l – длина рассматриваемого участка вала,

 $J_{\rm r}$ – полярный момент инерции сечения.

Для круглого сечения $J_{\rm r} = 0.1 \, d^4$.

Для диаметра $d_1 = 75$ мм, $J_{r1} = 0.1 \cdot 75^4 = 3.2 \cdot 10^6$ мм⁴.

Для диаметра $d_2 = 80$ мм, $J_{r2} = 0.1 \cdot 80^4 = 4.1 \cdot 10^6$ мм⁴.

Угол поворота сечения A-A, в котором вал закреплён неподвижно, равен нулю, т.е. $\mathbf{j}_{A-A}=0$.

Угол поворота сечения В-В:

$$\mathbf{j}_{BA} = \mathbf{j}_{A-A} + \frac{T_{IV}a}{GJ_{I2}} = 0 + \frac{-2 \times 10^6 \times 1.5 \times 10^3}{0.8 \times 10^5 \times 4.1 \times 10^6} = -0.9 \cdot 10^{-2} \text{ рад.}$$

Угол поворота сечения C-C состоит из суммы углов поворота сечения B-B и угла поворота сечения C-C по отношению к сечению B-B.

$$\mathbf{j}_{CA} = \mathbf{j}_{BA} + \mathbf{j}_{CB} = \mathbf{j}_{BA} + \frac{T_{III}b}{GJ_{r2}} = -0.9 \cdot 10^{-2} + \frac{5.5 \times 10^{6} \times 2 \times 10^{3}}{0.8 \times 10^{5} \times 4.1 \times 10^{6}} = 2.5 \cdot 10^{-2} \,\mathrm{pag}.$$

Аналогично определяем углы поворота сечений \mathcal{I} - \mathcal{I} и E-E:

$$\mathbf{j}_{DA} = \mathbf{j}_{CA} + \mathbf{j}_{DC} = \mathbf{j}_{CA} + \frac{T_{\text{II}} c}{G J_{\text{r1}}} = 2,5 \cdot 10^{-2} + \frac{2,5 \times 10^{6} \times 10^{3}}{0,8 \times 10^{5} \times 3,2 \times 10^{6}} = 3,5 \cdot 10^{-2} \, \text{рад,}$$

$$\mathbf{j}_{EA} = \mathbf{j}_{DA} + \mathbf{j}_{ED} = \mathbf{j}_{DA} + \frac{T_{\mathbf{I}}a}{GJ_{\mathbf{I},\mathbf{I}}} = 3.5 \cdot 10^{-2} + \frac{4.5 \times 10^{6} \times 1.5 \times 10^{3}}{0.8 \times 10^{5} \times 3.2 \times 10^{6}} = 6.2 \cdot 10^{-2} \,\mathrm{pag}.$$

Строим эпюру углов поворота сечений по длине вала (см. рисунок Кр г).

6 Номера вариантов заданий по разделу «Сопротивление материалов»

Вариант задания	Растяжени задач		1.0		
ари Пдан	рисунок РС,	таблица РС,	рисунок Кр,	таблица Кр,	
Be 33	схема №	вариант №	рисунок кр, схема №	вариант №	
1	1	1	1	1	
2	2	2	2	2	
3	3	3	3	3	
4	4	4	4	4	
5	5	5	5	5	
6	6	6	6	6	
7	7	7	7	7	
8	8	8	8	8	
9	9	9	9	9	
10	10	10	10	10	
11	11	11	AAII	11	
12	12	12	12	12	
13	1	13	13	13	
14	2	14	14	14	
15	3	15	15	15	
16	4	16	16	16	
17	5	17	17	1	
18	6	1	18	2	
19	7	2	1	3	
20	8	3	2	4	
21	9	4	3	5	
22	10	5	4	6	
23	11	6	5	7	
24	12	7	6	8	
25	1	8	7	9	
26	2	9	8	10	
27	3	10	9	11	
28	4	11	10	12	
29	5	12	11	13	
30	6	13	12	14	
31	7	14	13	15	
32	8	15	14	16	
33	9	16	15	1	
34	10	17	16	2	
35	11	1	17	3	
36	12	2	18	4	
37	1	3	1	5	
38	2	4	2	6	

Вариант задания		ие и сжатие на РС	Кручение задача Кр		
Bapı заде	рисунок РС, схема №	таблица РС, вариант №	рисунок Кр, схема №	таблица Кр, вариант №	
39	3	5	3	7	
40	4	6	4	8	
41	5	7	5	9	
42	6	8	6	10	
43	7	9	7	11	
44	8	10	8	12	
45	9	11	9	13	
46	10	12	10	14	
47	11	13	11	15	
48	12	14	12	16	
49	12	15	13	1	
50	11	16	14	2	
51	10	17	15	3	
52	9	1	16	4	
53	8	2	17	5	
54	7	3	18	6	
55	6	4	1	7	
56	5	3	2	8	
57	6	5	3	4	
58	4	6	4	5	
59	3	7	5	6	
60	2	8	6	9	
61	1	9	7	10	
62	12	10	8	11	
63	11	11	9	12	
64	10	12	10	13	
65	9	13	11	14	
66	8	14	12	15	
67	7	15	13	16	
68	6	16	14	1	
69	5	17	15	2	
70	4	1	16	3	
71	3	2	17	4	
72	2	3	18	5	
73	1	4	1	6	
74	12	5	2	7	
75	11	6	3	8	
76	10	7	4	9	
77	9	8	5	10	
78	10	2	6	11	

Вариант задания		не и сжатие на РС	Кручение задача Кр		
Зарі	рисунок РС,	таблица РС,	рисунок Кр,	таблица Кр,	
	схема №	вариант №	схема №	вариант №	
79	11	2	7	12	
80	12	2	8	13	
81	11	2	9	14	
82	10	2	10	15	
83	9	16	11	16	
84	8	16	12	1	
85	7	16	13	2	
86	6	15	14	3	
87	5	15	15	4	
88	4	15	16	5	
89	3	14	17	6	
90	2	14	18	7	
91	1	13	17	8	
92	2	13	16	9	
93	3	12	15	10	
94	4	12	14	11	
95	5	12	15	11	
96	6	12	16	11	
97	7	12	17	11	
98	8	12	18	11	
99	9	12	1	12	
100	11	12	2	12	
101	10	12	3	12	
102	12	12	4	12	
103	1	11	5	12	
104	2	11	6	12	
105	3	11	7	12	
106	4	11	8	12	
107	5	11	9	12	
108	6	11	10	12	
109	7	11	11	12	
110	8	11	12	12	
111	9	11	13	12	
112	10	11	14	12	
113	11	11	15	12	
114	12	11	16	12	
115	1	14	17	12	
116	2	14	18	12	
117	3	14	1	13	
118	4	14	2	13	

Вариант задания		не и сжатие на РС	Кручение задача Кр			
Варз	рисунок РС,	таблица РС,	рисунок Кр,	таблица Кр,		
110	схема №	вариант №	схема №	вариант №		
119	5	14	3	13		
120	6	14	4	13		
121	7	14	5	13		
122	8	14	6	13		
123	9	14	7	13		
124	10	14	8	13		
125	11	14	9	13		
126	12	14	10	13		
127	1	15	11	13		
128	2	15	12	13		
129	3	15	13	13		
130	4	15	14	13		
131	5	15	15	13		
132	6	15	16	13		
133	7	15	17	13		
134	8	15	18	13		
135	9	15	1	14		
136	10	16	2	14		
137	11	15	3	14		
138	12	15	4	14		
139	1	17	5	14		
140	2	17	6	14		
141	3	17	7	14		
142	4	17	8	14		
143	5	17	9	14		
144	6	17	10	14		
145	7	17	11	14		
146	8	17	12	14		
147	9	17	13	14		
148	10	17	14	14		
149	11	17	15	14		
150	12	17	16	14		
151	1	4	17	14		
152	2	4	18	14		
153	3	4	1	16		
154	4	4	2	16		
155	5	4	3	16		
156	6	4	4	16		
157	7	4	5	16		

Для заметок



Учебное издание

ПРИКЛАДНАЯ МЕХАНИКА

Методические указания

Составитель **Харкевич** Виталий Геннадьевич

Редактор А. А. Щербакова Технический редактор Н. Г. Тверская

Подписано в печать 05.07.2017. Формат 60×84 1/16. Бумага офсетная. Гарнитура Times New Roman. Ризография. Уч.-изд. л. 1,7. Усл. печ. л. 2,1. Тираж 113 экз. Заказ 84.

Учреждение образования «Могилевский государственный университет продовольствия». Свидетельство о государственной регистрации издателя, изготовителя, распространителя печатных изданий № 1/272 от 04.04.2014 г. Пр-т Шмидта, 3, 212027, Могилев.

Отпечатано в учреждении образования «Могилевский государственный университет продовольствия». Пр-т Шмидта, 3, 212027, Могилев.