Документ подписан простой электронной подписью

Информ МИНИСТЕРСТВО НАУКИ И ВЫСШЕГО ОБРАЗОВАНИЯ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ ФИО: Агафонов Александр Виктор ЧЕБОКСАРСКИЙ ИНСТИТУТ (ФИЛИАЛ)

Должность: директором политехнического университета Дата подписания: 19.03.2022 18:51:06

Дата подписания: 19.03.2022 18:51:06 Уникальный программный ключ:

25394//a8ect/06dc9ctt164bc411eb6d3c4ab06

Кафедра транспортно-технологических машин



Теоретическая механика

(наименование дисциплины)

Методические указания по выполнению расчетно-графических работ

Направление подготовки

15.03.05 Конструкторско-технологическое обеспечение машиностроительных производств (код и наименование направления подготовки)

Квалификация выпускника

бакалавр

Типы задач профессиональной деятельности

производственно-технологический проектно-конструкторский

Направленность (профиль) образовательной программы

Технология машиностроения

(наименование профиля подготовки)

Форма обучения

очная, заочная

Методические указания разработаны в соответствии с требованиями ФГОС ВО по направлению подготовки

<u>15.03.05 Конструкторско-технологическое обеспечение</u> машиностроительных производств

Авторы:

Никулин Игорь Васильевич,

доцент, к.т.н. кафедры транспортно-технологических машин

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

Методические указания одобрены на заседании кафедры транспортно-технологических машин

наименование кафедры

протокол № 10 от 16.05.2020_ года.

В соответствии с учебным планом и планами студентов направления подготовки 15.03.05 «Конструкторско-технологическое обеспечение машиностроительных производств» по теоретической механике выполняют расчетно-графическую работу (РГР). Она способствует приобретению навыков решения задач по основным разделам дисциплины и, как следствие лучшему освоению материала. Существенной помощью студентам при решении задач являются примеры решения аналогичных задач, основной целью которых является разъяснение хода решения, но не воспроизвести его полностью. При выполнении заданий все преобразования и числовые расчеты должны быть обязательно проделаны с необходимыми пояснениями. В конце решений должны быть даны ответы.

Методические указания по решению задач, входящих в РГР, даются для каждой задачи после ее текучести под рубрикой – «Указания».

Содержание расчетно-графической работы

Работа включает по 1-2 задачи по каждому из трех разделов:

Задание 1 – Статика

Задание 2 – Кинематика

Задание 3 – Динамика

Количество задач задается преподавателем.

В каждой задаче дается 10 рисунков и таблица с тем же номером, что и задача, содержащая дополнительные к тексту задачи условия. Нумерация рисунков двойная, при этом номером рисунка является цифра, стоящая после точки. Например, рис. С.1.4 — это рис. 4 к задаче С.1. Номера условий (варианта) от «0» до «9» указаны в 1-ом столбце таблицы.

Номер рисунка студент выбирает по предпоследней цифре шифра, а номер варианта в таблице — по последней. Например, если шифр оканчивается числом 25, то берут рис. 2, а вариант № 5 из таблицы.

Раздел Статика – задачи С1 и С2 Раздел Кинематика – задачи К2 и К3 Раздел Динамика – задачи Д1 и Д8

- 1. Тарг, С. М. Краткий курс теоретической механики [Текст] : учебник для втузов / С. М. Тарг. 12-е изд., стереотип. М. : Высш. шк., 2001. 416 с. : ил.
- 2. Мещерский, И.В. Задачи по теоретической механике: учеб. пос. / И.В. Мещерский; под ред. В.А. Пальмова. СПб.: Лань; М.: Омега-Л, 2005.
- 3. Методические указания и контрольные задания по Теоретической механике. Высшая школа, 1989.

Задание 1 – СТАТИКА – задачи С1 и С2

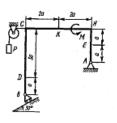


Рис. С1.0

Pirc. C1.1

ЗАДАЧИ К КОНТРОЛЬНЫМ ЗАДАНИЯМ

СТАТИКА

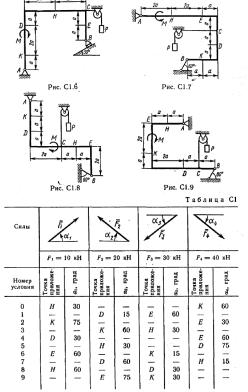
Задача С1

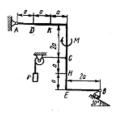
Жесткая рама, расположенная в вертикальной (рис. Cl.0 — Cl.9, табл. Cl), закреплена в точке A шарнирно, а в точке B прикреплена или к невесомому стержию с шарнирами на концах, или к шаринрной опоре на катках.

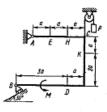
В точке C к раме привязан трос, перекинутый через блок и несущий на конце груз весом P=25 кН. На раму действуют пара сил с моментом M=100 кН·м и две силы, значения, направления и точки приложения которых указаны в таблице (например, в условиях № 1 на раму действует сила F_2 под углом 15° к горизонтальной оси, приложенная в точке D, и сила F_3 под углом 60° к горизонтальной оси, приложенная

Определить реакции связей в точквх А, В, вызываемые действующими нагрузками. При окончательных расчетах принять a=0.5 м.

Указания. Задача CI — на равновесие тела под действием произвольной плоской системы сил. При ее решении учесть, что натяжения обенх ветвей нити, перекннутой через блок, когда треннем пренебрегают, будут одинаковыми. Уравнение моментов будет более простым (содержать меньше неизвестных), если брать моменты относительно точки, где пересекаются линни действия двух реакций связей. При вычислении момента силы \bar{F} часто удобно разложить ее на составляющие \bar{F}' и \bar{F}'' , для которых плечи легко определяются, и воспользоваться теоремой Вариньона; тогда $m_{\mathcal{O}}(\bar{F}) = m_{\mathcal{O}}(\bar{F}') + m_{\mathcal{O}}(\bar{F}'')$.

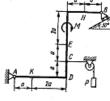






PRC. C1.2

Рис. С1.3



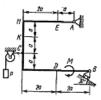


Рис. C1.4

Рис. С1.5

15

Пример С1. Жесткая пластина АВСО (рис. С1) имеет в точке А неподвижную шарнирную опору, а в точке B — подвижную шарнирную опору на катках. Все действующие нагрузки и размеры показаны

на рисунке. Λ а но: F=25 кН, $\alpha=60^\circ$, P=18 кН, $\gamma=75^\circ$, M=50 кН-м, $\beta=30^\circ$, $\alpha=0.5$ м. О пределять: реакции в точках A и B, вызываемые действующими нагрузками. Решение. 1. Рассмотрим равновесие пластины. Проведем коорди-

натные оси xy и изобразим действующие на пластину силы: силу \vec{F} , пару сил с моментом M, натяжение троса \vec{T} (по модулю T=P) и реакции связей \vec{X}_A , \vec{Y}_A , \vec{R}_B (реакцию неподвижной шарнириой опоры A

изображаем двумя ее составляющими, реакция шарнирной опоры на катках маправлена перпендикулярно опорной плоскости).

2. Для полученной плоской системы сил составим три уравнения равновесия. При вычислении момента силы F относительно точки Aвоспользуемся теоремой Вариньона, т. е. разложим силу F на составляющие F', F'' ($F' = F\cos\alpha$, $F'' = F\sin\alpha$) и учтем, что $m_A(F) =$ $= m_A(F') + m_A(\bar{F}'')$. Получим:

$$\sum F_{kx} = 0, \ X_A + R_B \sin \beta - F \cos \alpha + T \sin \gamma = 0;$$
 (1)

$$\sum F_{ky} = 0, \ Y_A + R_B \cos \beta + F \sin \alpha - T \cos \gamma = 0; \tag{2}$$

$$\sum m_A(\bar{F}_k) = 0, \ M - R_B \cos \beta \cdot 4a + F \cos \alpha \cdot 2a - F \sin \alpha \cdot 3a - T \sin \gamma \cdot 2a = 0.$$

Рис. С1

Подставив в составленные уравнення числовые значения заданных величин и решив эти уравнення, определим искомые реакции. От ве τ : $X_A=-8,5$ kH; $Y_A=-23,3$ kH; $R_B=7,3$ kH. Знаки указывают, что силы \tilde{X}_A и \tilde{Y}_A направлены противоположно показанным на рис. CI.

Задача С2

Конструкция состоит из жесткого угольника и стержия, которые в точке С или соединены друг с другом шарнирно (рис. С2.0 — C2.5), или свободно опираются друг о друга (рис. C2.6-C2.9). Внешними связями, наложенными на конструкцию, являются в точке Aили шарнир, или жесткая заделка; в точке B или гладкая плоскость (рис. 0 и 1), или невесомый стержень BB' (рис. 2 и 3), или шарнир (рис. 4—9); в точке D или невесомый стержень DD' (рис. 0, 3, 8), или шарнирная опора на катках (рис. 7).

На каждую конструкцию действуют: пара сил с моментом M ==60 кH·м, равномерно распределенная нагрузка интенсивности q== 20 кН/м и еще две силы. Эти силы, их направления и точки приложения указаны в табл. С2; там же в столбце «Нагруженный участок» указано, на каком участке действует распределенная нагрузка (например, в условиях № 1 на конструкцию действуют сила F_2 под углом 60° к горизонтальной оси, приложенная в точке L, сила \bar{F}_4 под углом 30° к горизонтальной оси, приложенная в точке E , и нагрузка, распределенная на участке СК).

Определить реакции связей в точках A, B, C (для рис. 0, 3, 7, 8 еще и в точке D), вызванные заданными нагрузками. При окончательных расчетах принять a=0.2 м. Направление распределенной нагрузки на различных по расположению участках указано в табл. С2а. Указания. Задача С2 — на равновесие системы тел, находящихся

под действием плоской системы сил. При ее решении можно или рассмотреть сначала равновесие всей системы в целом, а затем равновесие одного из тел системы, изобразив его отдельно, или же сразу расчленить систему и рассмотреть равновесие каждого из тел в отдельности, учтя при этом закон о равенстве действия и противодейтеня. В задачах, где имеется жесткая заделка, учесть, что ее реакция представляется силой, модуль и направление которой неизвестны, и парой сил, момент которой тоже неизвестен:

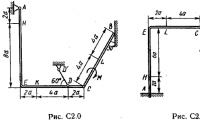


Рис. С2.1

18

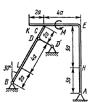
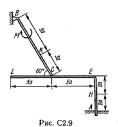


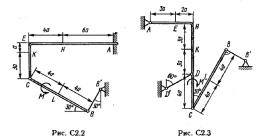


Рис. С2.8



							Ta	блица С2
\bar{f}_{i} α ,				α,	<u>,</u>			Нагружейный участок
$F_1 =$	10 кН	F ₂ =	$F_3 = 20 \text{ kH}$		30 кН	кН $F_4 = 40$ кН		
Точка приложе- ння	аі, град	Точка приложе- ния	ог, град	Точка приложе- ния	α3, град	Точка приложе- ния	оч, град	
K — L — L — E — H	60 — 15 — 30 — 60 — 30		 60 30 75 60 30 	H 	30 — 60 — 60 — 75 30 —		30 	CL CK AE CL CK AE CL CK
	Точка Н	F ₁ = 10 kH F ₂ = 10 kH ENHOLI ENHOLI K 60 L 15 L 30 E 60 - - - - - - - - - - - - -	F ₁ = 10 кH F ₂ = F ₃ = 10 кH F ₂ = F ₃ = 10 кH F ₃ = F ₃ = 10 kH F ₃	Total Tota	Cα _f α ₂ α ₂ α ₂ α ₃ α ₄ α ₅ α ₅	Cα, αζη ξ̄ F1 = 10 кH F2 = 20 кH F3 = 30 кH в могит в м м м м м м м м м м м м м м м м м м	C C C C C C C C C C	F ₁ = 10 κH F ₂ = 20 κH F ₃ = 30 κH F ₄ = 40 κH

			таблица С2а				
Участок на	угольнике	Участок на стержне					
горизонтальный	верти- кальный	рис. 0, 3, 5, 7, 8	рис. 1, 2, 4, 6, 9				
(11111111111111111111111111111111111111		IIIIIIIIII					



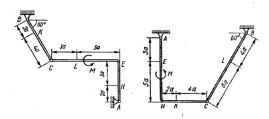


Рис. С2.4

Рис. С2.5

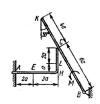


Рис. С2.6

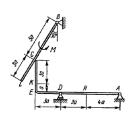


Рис. С2.7

19

Пример С2. На угольник ABC ($\angle ABC = 90^{\circ}$), конец A которого жестко заделан, в точке C опирается стержень DE (рис. C2, a). Стержень имеет в точке D неподвижную шарнирную опору и к нему

Стержень имеет в точке D неподвижную шарнирную опору и к нему приложена сила \bar{F} , а к угольнику — равномерно распределенная на участке KB нагрузка интенсивности q и пара с моментом M. Дано: F=10 кH, M=5 кH·м, q=20 кH/м, a=0,2 м. Определить: реакции в точках A, C, D, вызванные заданными

Решение. 1. Для определения реакций расчленим систему и рассмотрим сначала равновесие стержия DE (рис. C2, б). Проведем координатные оси xy и изобразим действующие на стержень силы: силу \vec{F} , реакцию \vec{N} , направленную перпендикулярно стержию, и составляющие \overline{X}_D и \overline{Y}_D реакции шарнира D. Для полученной плоской системы сил составляем три уравнения равновесия:

$$\Sigma F_{kx} = 0$$
, $X_D + F - N \sin 60^\circ = 0$; (1)

$$\Sigma F_{ky} = 0$$
, $Y_D + N \cos 60^\circ = 0$; (2)

$$\sum m_D(\bar{F}_k) = 0, \ N \cdot 2a - F \cdot 5a \sin 60^\circ = 0.$$
 (3)

2. Теперь рассмотрим равновесие угольника (рис. C2, s). На него действуют сила давления стержия \bar{N}' , направленная противоположно реакции \bar{N} , равномерно распределенная нагрузка, которую заменяем силой $ar{Q}$, приложенной в середине участка KB (численно $Q=q\cdot 4a=$ = 16 кH), пара сил с моментом M и реакция жесткой заделки, слагающаяся из силы, которую представим составляющими \overline{X}_{4} , \overline{Y}_{4} , и пары

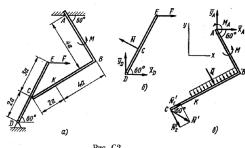


Рис. С2

с моментом M_A . Для этой плоской системы сил тоже составляем три уравнения равновесия:

$$\sum F_{kx} = 0$$
, $X_A + Q\cos 60^\circ + N'\sin 60^\circ = 0$; (4)

$$\sum F_{ky} = 0$$
, $Y_A - Q \sin 60^\circ - N' \cos 60^\circ = 0$; (5)

$$\sum m_A(\bar{F}_k) = 0$$
, $M_A + M + Q \cdot 2a + N' \cos 60^{\circ} \cdot 4a + N' \sin 60^{\circ} \cdot 6a = 0$. (6)

При вычислении момента силы \bar{N}' разлагаем ее на составляющие \bar{N}'_1 и \bar{N}'_2 и применяем теорему Вариньона. Подставив в составленные уравнения числовые значения заданных величин и решив систему уравнений (1)—(6), найдем искомые реакции. При решении учитываем, что численно N'=N в силу равенства действия и противодействия.

Ответ: N=21.7 кH, $Y_D=-10.8$ кH; $X_D=8.8$ кH, $X_A=-26.8$ кH, $Y_A=24.7$ кH, $M_A=-42.6$ кH·м.

Знаки указывают, что силы \overline{Y}_D , \overline{X}_A и момент M_A направлены противоположно показанным на рисунках.

Задание 2 – КИНЕМАТИКА – задачи К2 и К3

Задача К2

Механизм состоит из ступенчатых колес 1-3, находящихся в зацеплении или связанных ременной передачей, зубчатой рейки 4 и груза 5, привязанного к концу нити, намотанной на одно из колес (рис. K2.0-K2.9, табл. K2). Раднусы ступеней колес равны соответственно: у колеса $1-r_1=2$ см, $R_1=4$ см, у колеса $2-r_2=6$ см, $R_2=8$ см, у колеса $3-r_3=12$ см, $R_3=16$ см. На ободьях колес расположены точки A, B и C.

В столбце «Дано» таблицы указан закон движения или закон изменення скорости ведущего звена механизма, где $\varphi_i(t)$ — закон вращения колеса I, $s_4(t)$ — закон движения рейки 4, $\omega_a(t)$ — закон изменения угловой скорости колеса 2, $v_6(t)$ — закон изменения скорости груза 5 и τ . д. (везде φ выражено в радианах, s — в сантиметрах, t — в секундах). Положительное направление для φ и ω против хода часовой стрелки, для s_4 , s_5 и v_4 , v_5 — вниз.

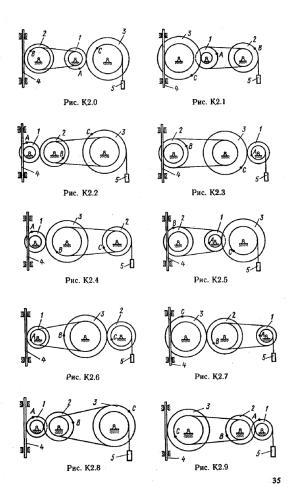
Стредки, доля 34, 35 и 04, 05 — вниз.

Определить в момент времени $t_1 = 2$ с указанные в таблице в столбцах «Найти» скорости (v — линейные, ω — угловые) и ускорения (a — линейные, ε — угловые) соответствующих точек или тел (v_5 — скорость груза δ и т. д.).

Указания. Задача К2 — на исследование вращательного движения

Таблица К2

Номер условия	Дано	Найти				
		скорости	ускорения			
0 1 2 3 4 5 6 7 8	$\begin{array}{c} s_4 = 4(7t - t^2) \\ v_5 = 2(t^2 - 3) \\ \varphi_1 = 2t^2 - 9 \\ \omega_2 = 7t - 3t^2 \\ \varphi_3 = 3t - t^2 \\ \omega_1 = 5t - 2t^2 \\ \varphi_2 = 2(t^2 - 3t) \\ v_4 = 3t^2 - 8 \\ s_5 = 2t^3 - 5t \\ \omega_3 = 8t - 3t^2 \end{array}$	UB, UC UA, UC U4, W2 U5, W3 U4, W1 U5, UB U4, W1 UA, W3 U4, W3 U4, W2	E2, AA, A5 E3, AB, A4 E4, AC, A6 E2, AA, A4 E1, AB, A5 E3, AC, A6 E1, AC, A5 E3, AC, A7 E1, AC, A3 E1, AC, A4 E2, A4, A4			



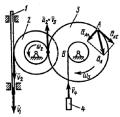


Рис. К2

твердого тела вокруг неподвижной оси. При решении задачи учесть, что, когда два колеса находятся в зацеплении, скорость точки зацепления каждого колеса одна и та же, а когда два колеса связаны ременной передачей, то скорости всех точек ремня и, следовательно, точек, лежащих на ободе каждого из этих колес, в данный момент времени численно одинаковы; при этом считается, что ремень по ободу колеса не скользит.

Пример К2. Рейка 1, ступенчатое колесо 2 с раднусами R_2 и r_2 и колесо 3 раднуса R_3 , скрепленное с валом раднуса r_3 , находятся в зацеплении; на вал намотана нить с грузом 4 на конце (рис. K2). Рейка движется по закону $s_1 = f(t)$. Д а н о: $R_2 = 6$ см. $r_2 = 4$ см. $R_3 = 8$ см. $r_3 = 3$ см. $s_1 = 3t^3$ ($s - \mathbf{B}$ сантиметрах, $t - \mathbf{B}$ секундах), A — точка обода колеса 3, $t_1 = t$

= 3 с. Определить: ω_3 , v_4 , ϵ_3 , a_A в момент времени $t=t_1$.

Решение. Условимся обозначать скорости точек, лежащих на внешних ободах колес (радиуса R_i), через v_i , а точек, лежащих на внутренних ободах (раднуса r_i), — через u_i.

1. Определяем сначала угловые скорости всех колес как функ-

ции времени t. Зная закон движения рейки 1, находим ее скорость:

$$v_1 = \dot{s}_1 = 9t^2 \,. \tag{1}$$

Так как рейка и колесо 2 находятся в зацеплении, то $v_2=v_1$ или $\omega_2 R_2 = v_1$. Но колеса 2 и 3 тоже находятся в зацеплении, следовательно, $u_2 = v_3$ или $\omega_2 r_2 = \omega_3 R_3$. Из этих равенств находим

$$\omega_2 = \frac{v_1}{R_2} = \frac{3}{2}t^2, \ \omega_3 = \frac{r_2}{R_3}\omega_2 = \frac{3}{4}t^2.$$
 (2)

- Тогда для момента времени $t_1=3$ с получим $\omega_3=6.75$ с $^{-1}$. 2. Определяем v_4 . Так как $v_4=v_B=\omega_3 r_3$, то при $t_1=3$ с $v_4=$ = 20,25 см/с.
- 3. Определяем ϵ_3 . Учитывая второе из равенств (2), получим $\epsilon_3=$
- = $\omega_3=$ 1.0 Гределяем a_A . Для точки A $\bar{a}_A=\bar{a}_{A\tau}+\bar{a}_{An}$, где численно $a_{A\tau}=R_3e_3,\,a_{An}=R_3\omega_3^3$. Тогда для момента времени $t_1=3$ с имеем

$$a_{A\tau} = 36 \text{ cm/c}^2, \ a_{An} = 364.5 \text{ cm/c}^2;$$

 $a_A = \sqrt{a_{A\tau}^2 + a_{An}^2} = 366.3 \text{ cm/c}^2.$

36

Таблица K36 (к рис. K3.5 — K3.9)

	Углы, град					Дано				Найти			
Номер условня	α	β	γ	φ	θ	ω ₁ , 1/c	8 ₁ , 1/c²	υ _В , м/с	а _{в.} м/с²	<i>т</i> очек	ω звена	а точки	в звена
0 1 2 3 4 5 6 7 8	120 0 60 0 30 90 0 30 90	30 60 150 150 120 120 150 120 120	30 90 30 30 120 90 90 30 120	90 90 0 0 90 0 0 90	150 120 30 60 60 60 120 60 150	$\frac{2}{3}$ $\frac{4}{5}$ $\frac{6}{6}$	5 - 6 - 8 - 10	$-\frac{4}{6}$ $-\frac{6}{8}$ $-\frac{2}{2}$	6 - 8 - 10 - 5	B, E A, E B, E A, E B, E B, E B, E B, E B, E	AB AB AB DE DE AB DE	B A B A B A B	AB AB AB AB AB AB AB
9	60	60	60	90	30	_	_	5	4	D, E	AB	A	AB

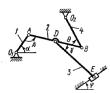


Рис. К3.0

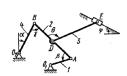


Рис. ҚЗ.1

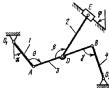


Рис. К3.2

Рис. Қ3.3

Все скорости и ускорения точек, а также направления угловых скоростей показаны на рис. К2.

Ответ: $\omega_3 = 6.75$ c⁻¹; $v_4 = 20.25$ cm/c; $\varepsilon_3 = 4.5$ c⁻²; $a_A = 366.3$ cm/c².

Задача КЗ

Плоский механизм состоит из стержней 1, 2, 3, 4 и ползуна В или Е (рис. K3.0 — K3.7) или из стержней 1, 2, 3 и ползунов В и E (рис. K3.8, КЗ.9), соединенных друг с другом и с неподвижными опорами O_1 , O_2 шарнирами; точка D находится в середине стержня AB. Длины стержней равны соответственно $l_1=0.4$ м, $l_2=1.2$ м, $l_3=1.4$ м, $l_4=0.6$ м. Положение механизма определяется углами а, в, ү, ф, б. Значення этих углов и других заданных величин указаны в табл. КЗа (для рис. 0-4) или в табл. К36 (для рис. 5-9); при этом в табл. К3а ω₁ и ω₄ — величины постоянные.

Определить величины, указанные в таблицах в столбцах «Найти». Дуговые стрелки на рисунках показывают, как при построении чертежа механизма должны откладываться соответствующие углы: по ходу или против хода часовой стрелки (например, угол γ на рис. 8 следует отложить от DB по ходу часовой стрелки, а на рис. 9 против хода часовой стрелки и т. д.).

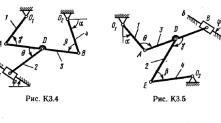
Построение чертежа начинать со стержня, направление которого определяется углом и; ползун с направляющими для большей наглядности изобразить так, как в примере КЗ (см. рис. КЗб).

Заданные угловую скорость и угловое ускорение считать направленными против часовой стрелки, а заданные скорость \bar{v}_B и ускорение a_B — от точки B к b (на рис. 5—9).

Таблица K3a (к рис. K3.0 — K3.4)

O 0 60 30 0 120 6 1 90 120 150 0 30 0 120 5 - B, E DE B AB B AB 30 130 60 30 120 150 140 150 150 150 150 150 150 150 150 150 15	Б		Уг	лы, гр	ад		Дано		Найти			
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	Номер условия	α	β	γ	φ	θ	ω ₁ , 1/c	ω ₄ , 1/c				
	1	90 30 60 30 90 90 0 60	120 60 150 30 120 150 60 150	150 30 150 60 120 120 60 120	0 90 0 90 90 90 0	30 120 30 150 60 30 120 30	5 - 4 - 3	5 6 2	A, E B, E A, E D, E B, E A, E D, E	AB AB DE AB AB DE DE AB	A B A B A B	AB AB AB AB AB AB AB

37



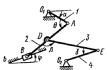


Рис. К3.6

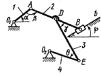


Рис. К3.7

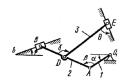
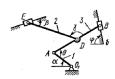
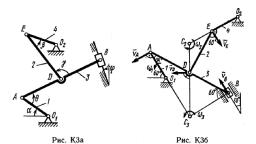


Рис. Қ3.8



Указания. Задача K3- 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, применяя эту теорему (или это понятие) к каждому звену механизма в отдельности.

При определении ускорений точек механизма исходить из векторного равенства $\bar{a}_B=\bar{a}_A+\bar{a}_{BA}^*+\bar{a}_{BA}^*$, где A — точка, ускорение \bar{a}_A которой или задано, или непосредственно определяется по условиям задачи (если точка A движется по дуге окружности, то $\bar{a}_A = \bar{a}_A^T + \bar{a}_A^B$); В точка, ускорение a_{θ} которой нужно определить (о случае, когда точка B



тоже движется по дуге окружности, см. примечание в конце рассмотренного ниже примера КЗ).

Пример КЗ. Механизм (рис. КЗа) состоит из стержней 1, 2, 3, 4 и

ползуна B, соединенных друг с другом и с неподвижными опорами O_1 и О2 шарнирами.

 Π а н о: α = 60°, β = 150°, γ = 90°, ϕ = 30°, θ = 30°, AD = DB, l_1 = 0,4 м, l_2 = 1,2 м, l_3 = 1,4 м, ω_1 = 2 c⁻¹, ε_1 = 7 c⁻² (направлення ω_1 и ε_1 — против хода часовой стрелки). Определить: v_B , v_E , ω2, αβ, ε3.

Решение. 1. Строим положение механизма в соответствии с заданными углами (рис. КЗб; на этом рисунке изображаем все векторы

2. Определяем v_B . Точка B принадлежит стержню AB. Чтобы найти v_B , надо знать скорость какой-нибудь другой точки этого стержня и направление $ar{v}_B$. По данным задачи, учитывая направление ω_1 , можем определить \bar{v}_A ; численно

$$v_A = \omega_1 l_1 = 0.8 \text{ m/c}; \ \bar{v}_A \perp O_1 A$$
. (1)

Направление \bar{v}_{B} найдем, учтя, что точка B принадлежит одновременно ползуну, движущемуся вдоль направляющих поступательно. Теперь, зная \tilde{v}_A и направление \tilde{v}_B , воспользуемся теоремой о проекциях скоростей двух точек тела (стержня АВ) на прямую, соединяющую эти точки (прямая AB). Сначала по этой теореме устанавливаем, в какую сторону направлен вектор \bar{v}_B (проекции скоростей должны иметь одинаковые знаки). Затем, вычисляя эти проекции, находим

$$v_B \cos 30^\circ = v_A \cos 60^\circ$$
 и $v_B = 0.46$ м/с. (2)

3. Определяем \hat{v}_E . Точка E принадлежит стержню DE. Следовательно, по аналогии с предыдущим, чтобы определить $\bar{v}_{\rm F}$, надо сначала 40

Вектор \bar{a}_A^* направлен вдоль AO_1 , а \bar{a}_A^* — перпендикулярно AO_1 ; ражаем эти векторы на чертеже (см. рис. K3в). Так как точка Bодновременно принадлежит ползуну, то вектор \bar{a}_{B} параллелен направляющим ползуна. Изображаем вектор a_B на чертеже, полагая, что он направлен в ту же сторону, что и v_8 .

Для определения $\hat{\bar{a}}_B$ воспользуемся равенством

$$\bar{a}_B = \bar{a}_A^{\mathsf{r}} + \bar{a}_A^{\mathsf{n}} + \bar{a}_{BA}^{\mathsf{r}} + \bar{a}_{BA}^{\mathsf{n}} \,. \tag{8}$$

Изображаем на чертеже векторы \bar{a}_{BA}^{n} (вдоль BA от B к A) и \bar{a}_{BA}^{n} (в любую сторону перпендикулярно BA), численно $d_{BA}^* = \omega_3^* l_3$. Найдя ω_3 с помощью построенного МЦС C_3 стержня 3, получим

$$\omega_3 = \frac{v_A}{C_3 A} = \frac{v_A}{l_3 \cos 30^\circ} = 0.66 \text{ c}^{-1} \text{ H } d_{BA}^* = 0.61 \text{ m/c}^2.$$
 (9)

Таким образом, у величин, входящих в равенство (8), неизвестны только числовые значения $a_{\mathcal{B}}$ и $a_{\mathcal{B}A}^{\mathsf{T}}$, их можно найти, спроектировав обе части равенства (8) на какие-нибудь две оси.

Чтобы определить a_B , спроектируем обе части равенства (8) на направление ВА (ось х), перпендикулярное неизвестному вектору ава. Тогда получим

$$a_B \cos 30^\circ = a_A^{\rm r} \cos 60^\circ - a_A^{\rm n} \cos 30^\circ + a_{BA}^{\rm n}$$
 (10)

Подставив в равенство (10) числовые значения всех величин из (7)

$$a_B = 0.72 \text{ m/c}^2$$
. (11)

Так как получилось $a_B > 0$, то, следовательно, вектор \bar{a}_B направлен как показано на рис. КЗв.

6. Определяем ϵ_3 . Чтобы найти ϵ_3 , сначала определям a_{3A} . Для этого обе части равенства (8) спроектируем на направление, перпендикулярное AB (ось y). Тогда получим

$$-a_B \sin 30^\circ = a_A^{\tau} \sin 60^\circ + a_A^{\eta} \sin 30^\circ + a_{BA}^{\tau}. \tag{12}$$

Подставив в равенство (12) числовые значения всех величин из (11) и (7), найдем, что $a_{BA}^*=-3.58$ м/с². Знак указывает, что направление \overline{a}_{BA}^* противоположно показанному на рис. КЗв.

Теперь из равенства $a^{\tau}_{BA}=\epsilon_3 l_3$ получим

$$\varepsilon_3 = \frac{|a_{BA}^{\tau}|}{l_3} = 2,56 \text{ c}^{-2}$$
.

Ответ: $v_B=0.46\,$ м/с; $v_E=0.46\,$ м/с; $\omega_2=0.67\,$ с $^{-1}$; $a_B=0.72\,$ м/с 2 ; $e_3=2.56\,$ с $^{-2}$. Примечание. Если точка B, ускорение которой определяется, движется не прямолинейно (например, как на рис. K3.0 — K3.4, где B движется по окружности радиуса O_2B), то направление a_B заранее неизвестно.

найти скорость точки D, принадлежащей одновременно стержню AB. Для этого, зная \vec{v}_A и \vec{v}_B , строим мгновенный центр скоростей (МЦС) стержня АВ; это точка С3, лежащая на пересечении перпендикуляров к \bar{v}_A и \bar{v}_B , восставленных из точек A и B (к \bar{v}_A перпендикулярен стержень 1). По направлению вектора \bar{v}_A определяем направление поворота стержня AB вокруг МЦС C_3 . Вектор \bar{v}_D перпендикулярен отрезку C_3D , соединяющему точки D и C_3 , и направлен в сторону поворота. Величину v_D найдем из пропорции

$$\frac{v_D}{C_3D} = \frac{v_B}{C_3B} \,. \tag{3}$$

Чтобы вычислить C_3D и C_3B , заметим, что ΔAC_3B — прямоугольный, так как острые углы в нем равны 30° и 60°, и что $C_3B=AB\sin 30^\circ=0.5AB=BD.$ Тогда ΔBC_3D является равносторонним н $C_3B = C_3D$. В результате равенство (3) дает

$$v_D = v_B = 0.46 \text{ m/c}; \ \overline{v}_D \perp C_3 D$$
. (4)

Так как точка E принадлежит одновременно стержню O_2E , вращающемуся вокруг O_2 , то $\bar{v}_E \perp O_2 E$. Тогда, восставляя из точек Eперпендикуляры к скоростям v_E и v_D , построим МЦС C_2 стержня DE. По направлению вектора v_D определяем направление поворота стержня DE вокруг центра C_2 . Вектор v_E направлен в сторону поворота этого стержня. Из рис. К36 видно, что $\angle C_2ED = \angle C_2DE = 30^\circ$, откуда $C_2E=C_2D$. Составив теперь пропорцию, найдем, что

$$\frac{v_E}{C_2 E} = \frac{v_D}{C_2 D}, \ v_E = v_D = 0.46 \ \text{m/c}. \tag{5}$$

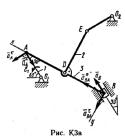
4. Определяем ω_2 . Так как МЦС стержня 2 известен (точка C_2) и $C_2D=I_2/(2\cos 30^\circ)=0.69$ м, то

$$\omega_2 = \frac{v_D}{C_2 D} = 0.67 \text{ c}^{-1}. \tag{6}$$

5. Определяем \bar{a}_{B} (рис. К3в, на котором изображаем все векторы ускорений). Точка В принадлежит стержню AB. Чтобы найти \bar{a}_B , надо знать ускорение какой-нибудь другой точки стержня АВ и траекторию точки B. По данным задачи можем определить $\bar{a}_A = \bar{a}_A^* + \bar{a}_A^*$, где численно

$$a_A^T = \varepsilon_1 l_1 = 2.8 \text{ m/c}^2;$$

 $a_A^T = \omega_1^2 l_1 = 1.6 \text{ m/c}^2.$ (7)



41

В этом случае \hat{a}_{θ} также следует представить двумя составляющими $(\hat{a}_{\theta}=\hat{a}_{b}^{\dagger}+\hat{a}_{\theta}^{\dagger})$ и исходное уравнение (8) примет вид

$$\ddot{a}_B^{\mathsf{x}} + \ddot{a}^{\mathsf{a}}_{B} = \ddot{a}_A^{\mathsf{x}} + \ddot{a}_A^{\mathsf{a}} + \ddot{a}_{BA}^{\mathsf{x}} + \ddot{a}_{BA}^{\mathsf{a}} \,. \tag{13}$$

При этом вектор \bar{a}_B^A (см., например, рис. K3.0) будет направлен вдоль BO_2 , а вектор \bar{a}_B^{τ} — перпендикулярно BO_2 в любую сторону. Числовые значения a_{A}^{τ} , a_{A}^{σ} и a_{BA}^{σ} определяются так же, как в рассмотренном примере (в частности, по условням задачи может быть $a_A^* = 0$ или $a_A^* = 0$, если точка А движется прямолинейно).

Значение a_B^a также вычисляется по формуле $a_B^a = v_B^2/\rho = v_B^2/l$, где l — радиус окружности O_2B , а v_B определяется так же, как скорость любой другой точки механизма.

После этого в равенстве (13) остаются неизвестными только значения a^{τ}_{B} и a^{τ}_{BA} и они, как и в рассмотренном примере, находятся проектированием обеих частей равенства (13) на две оси.

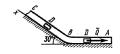
Найдя a_B^* , можем вычислить искомое ускорение $a_B = \sqrt{(a_B^*)^2 + (a_B^*)^2}$. Величина a_B^* служит для нахождения ε_{AB} (как в рассмотренном примере).

время t, движения груза от точки A до точки B, найти закон движения груза на участке BC, т. е. x = f(t), где x = BD.

Указания. Задача AI = mа интегрирование дифференциальных уравнений движения точки (решение основной задачи динамики). Решение задачи разбивается на две части. Сначала нужно составить и проинтегрировать методом разделения переменных дифференциальное уравнение движения точки (груза) на участке AB, учтя начальные уравление движения точки (труза) на участке дв., учи началовае условия. Затем, зная время движения груза на участке дв ими длину этого участка, определить скорость груза в точке В. Эта скорость будет начальной для движения груза на участке ВС. После этого нужно асставить и проинтегрировать дифференциальное уравнение движения груза на участке BC тоже с учетом начальных условий, ведя отсчет времени от момента, когда груз находится в точке B, и полагая в этот момент t=0. При интегрировании уравнения движения на участке AB в случае, когда задана длина t участка, целесообразно перейти к переменному x, учтя, что

$$\frac{\mathrm{d}v_x}{\mathrm{d}t} = v_x \frac{\mathrm{d}v_x}{\mathrm{d}x}.$$

			*				Таблица Д1
Номер усло- вия	т, кг	υ ₀ , м/с	Q, Н	<i>R</i> , H	<i>l</i> , м	<i>t</i> 1, c	Fz, H
0 1 2 3 4 5 6 7 8	2 2,4 4,5 6 1,6 8 1,8 4 3 4,8	20 12 24 14 18 10 24 12 22 10	6 9 22 4 16 5 12 9	$0.4v$ $0.8v^{2}$ $0.5v$ $0.6v^{2}$ $0.4v$ $0.5v^{2}$ $0.3v$ $0.8v^{2}$ $0.5v$ $0.2v^{2}$	- 1,5 - 5 - 4 - 2,5 - 4	2,5 3 - 2 - 2 - 3	2 sin (4t) 6t 3 sin (2t) - 3 cos (2t) 4 cos (4t) - 6 sin (2t) 9t ² - 8 cos (4t) 2 cos (2t) - 6 sin (4t)



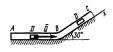


Рис. Д1.0

Рис. Д1.1

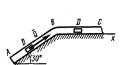
ДИНАМИКА

Задача Д1

Груз D массой m, получив в точке A начальную скорость v_{ϕ} , движется в изогнутой трубе ABC, расположенной в вертикальной плоскости: участки трубы или оба наклонные, или один горизонтальный, а другой наклонные (рыс. Д.1.0 - M.1.9, табл. J.1.1). На участке AB на груз кроме силы тяжести действуют постоянная сила Q (се направление показаво на рисунакх) и силы сопротивления серым R, зависящам от скорости v груза (направленая против движения); треннем груза о трубу на участке AB прецебрець.

В точке В груз, не изменяя своей скорости, переходит на участок ВС трубы, где на него кроме силы тяжести действуют сила трения (коэффициент трения груза о трубу f=0,2) и переменная сила \bar{F}_* проекция которой F_x на ось x задана в таблице.

Считая груз материальной точкой и зная расстояние $AB=\mathit{l}$ или



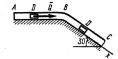
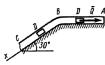


Рис. Д1.2

Рис. Д1.3



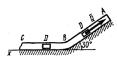


Рис. Д1.4

Рис. Д1.5

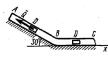
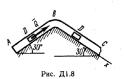
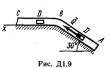




Рис. Д1.6

Рис. Д1.7





Пример Д1. На вертикальном участке AB трубы (рис. Д1) на груз D массой m действуют сила тяжести и сила сопротивления R; расстояние от точки A, где $v=v_0$, до точки B равно l. На наклонном участке BC на груз действуют сила тяжести и переменная сила F=F(t), заданная

Дано: m=2 кг, $R=\mu v^2$, где $\mu=0.4$ кг/м, $v_0 = 5$ м/с, l = 2.5 м, $F_x = 16 \sin(4t)$. Определить: x = f(t) — закон движения груза на участке ВС.

Решение. 1. Рассмотрим движение груза на участке AB, считая груз материальной точкой. Изображаем груз (в произвольном положении)

и действующие на него силы $\bar{P}=m\bar{g}$ и \bar{R} . Проводим ось Az и составляем дифференциальное уравнение движения груза в проекции на эту ось:

$$m \frac{\mathrm{d}v_z}{\mathrm{d}t} = \Sigma F_{kz}$$
 или $mv_z \frac{\mathrm{d}v_z}{\mathrm{d}z} = P_z + R_z$. (1

Далее находим $P_z = P = mg$, $R_z = -R = -\mu v^2$; подчеркиваем, что в уравненин все переменные силы надо обязательно выразить через величины, от которых они зависят. Учтя еще, что $v_z=v$, получим

$$mv - \frac{\mathrm{d}v}{\mathrm{d}z} = mg - \mu v^2$$
 или $v - \frac{\mathrm{d}v}{\mathrm{d}z} = \frac{\mu}{m} \left(- \frac{mg}{\mu} - v^2 \right)$. (2)

Введем для сокращения записей обозначения

$$k = \frac{\mu}{m} = 0.2 \text{ m}^{-1}, n = \frac{mg}{\mu} = 50 \text{ m}^2/\text{c}^2,$$
 (3)

где при подсчете принято $g\approx 10$ м/с². Тогда уравнение (2) можно представить в виде

$$2v \cdot \frac{\mathrm{d}v}{\mathrm{d}z} = -2k(v^2 - n) \,. \tag{6}$$

Разделяя в уравнении (4) переменные, а затем беря от обеих частей интегралы, получим

$$\frac{2v dv}{v^2 - n} = -2k dz + \ln(v^2 - n) = -2kz + C_1.$$
 (5)

По начальным условиям при z=0 $v=v_0$, что дает $C_1=\ln(v_0^2-n)$ и из равенства (5) находим $\ln{(v^2-n)}=-2kz+\ln(v_0^2-n)$ или $\ln(v^2-n)-\ln(v_0^2-n)=-2kz$. Отсюда

$$\ln \frac{v^2 - n}{v_0^2 - n} = -2kz$$
 и $\frac{v^2 - n}{v_0^2 - n} = e^{-2kz}$.

$$v^2 = n + (v_0^2 - n)e^{-2kz}. (6)$$

Полагая в равенстве (6) z=l=2,5 м и заменяя k и n их значениями (3), определим скорость v_B груза в точке B ($v_0=5$ м/с, число $v_0=2,7$).

$$v_B^2 = 50 - 25/e = 40.7 \text{ H } v_B = 6.4 \text{ M/c}.$$
 (7)

2. Рассмотрим теперь движение груза на участке BC; найденная скорость v_B будет для движения на этом участке начальной скоростью ($v_0 = v_B$). Изображаем груз (в произвольном положении) и действующие на него силы $\bar{P} = m_B^2 N$, $\bar{F}_{\tau p}$ и \bar{F} . Проведем из точки B оси Bx и By и составим дифференциальное уравнение движения груза в проекции на ось Bx:

$$m \frac{\mathrm{d}v_x}{\mathrm{d}t} = P_x + N_x + F_{\tau px} + F_x$$

нли

$$m\frac{\mathrm{d}v_x}{\mathrm{d}t} = mg\sin\alpha - F_{\tau p} + F_x, \qquad (8)$$

где $F_{\tau p}=fN$. Для определения N составим уравнение в проекции на ось By. Так как $a_p=0$, получим $0=N-mg\cos \alpha$, откуда $N=mg\cos \alpha$. Следовательно, $F_{\tau p}=fmg\cos \alpha$; кроме того, $F_z=16\sin(4f)$ и уравнение (8) примет вид

$$m\frac{\mathrm{d}v_x}{\mathrm{d}t} = mg(\sin\alpha - f\cos\alpha) + 16\sin(4t). \tag{9}$$

Разделив обе части равенства на m, "вычислим $g(\sin \alpha - j\cos \alpha) = g(\sin 30^{\circ} - 0.2\cos 30^{\circ}) = 3.2; 16/m = 8$ и подставим эти значения в (9). Тогда получим

$$\frac{dv_x}{dt} = 3.2 + 8\sin(4t). {10}$$

Умножая обе части уравнения (10) на ${
m d}t$ и интегрируя, найдем

$$v_x = 3.2t - 2\cos(4t) + C_2. \tag{11}$$

Будем теперь отсчитывать время от момента, когда груз находится в точке B, считая в этот момент t=0. Тогда при t=0 $v=v_0=v_B$, где v_B дается равенством (7). Подставляя эти величины в (11), получим

$$C_2 = v_B + 2\cos 0 = 6.4 + 2 = 8.4$$
.

При найденном значении C_2 уравнение (11) дает

$$v_x = \frac{\mathrm{d}x}{\mathrm{d}t} = 3.2t - 2\cos(4t) + 8.4$$
 (12)

54

Отсюда, так как mg = P, то

$$F_{TP} = F - M/R - 0.3P = 0.8P - 1.1P - 0.3P = -0.6P$$
. (1)

Знак указывает, что сила $ar{F}_{ au p}$ направлена противоположно

показанному на рисунке. Подставляя значения $F_{\rm tp}$ и N из равенств (11) и (10) в неравенство. (9), получим $0.6P\leqslant 1.27Pf$, откуда $f\geqslant 0.47$. Следовательно, наяменьший коэффициент трення, при котором возможно качение барабана без скольження $f_{\rm min}=0.47$.

Залача Л8

Вертикальный вал AK (рис. Д8.0 — Д8.9), вращающийся с постоянной угловой скоростью $\omega=10$ с $^{-1}$, закреплен подпятником в точке A и цилиндрическим подшипником в точке, указанной в табл. Д8 в столбце 2 (AB=BD=DE=EK=a). К валу жестко прикреплены тонкий однородный ломаный стержень массой m=10 кг, состоящий из частей I и 2 (размеры частей стержня показаны на рисунках, гре b=0,1 м, а их массы m_1 и m_2 пропорциональны длинам), и невесомый стержень длиной I=4b с точечной массой $m_3=3$ кг на конце; оба стержня лежат в одной плоскости. Точки крепления стержней указаны в таблице в столбцах 3 и 4, а углы α , β , γ , ϕ даны в столбцах 5-8.

Пренебрегая весом вала, определить реакции подпятника и подшипинка. При подсчетах принять $a=0,6\,$ м.

Указания. Задача Д8— на применение к изучению движения системы принципа Даламбера. При решении задачи учесть, что когда

Таблица Д8

						1 4 0	инца до
Номер	Подшип- ник в	Креплен	не в точке	α,	β, град	ү, град	ф, град
условия	точке	ломаного стержня	невесо- мого стержня	град	рис. 0—4	рис. 5—9	
1	2	3	4	5	6	7	8
0 1 2 3 4 5 6 7 8	B K K D K E E K D E	D B E K D B D B E K	K D B B E K K E K D	45 60 30 60 30 45 60 30 60 30	135 240 210 150 120 225 60 30 150 120	225 150 120 240 210 135 150 120 60 210	60 45 60 30 60 30 60 30 60

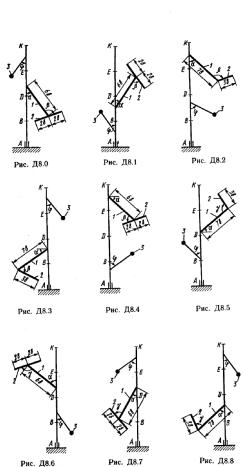
Умножая здесь обе части на $\mathrm{d}t$ и снова интегрируя, найдем

$$x = 1.6t^2 - 0.5\sin(4t) + 8.4t + C_3. \tag{13}$$

Так как при t=0 x=0, то $C_3=0$ и окончательно искомый закон движения груза будет

$$x = 1.6t^2 + 8.4t - 0.5\sin(4t)$$
, (14)

где x — в метрах, t — в секундах.



55

83

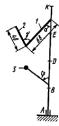


Рис. Д8.9

силы инерции частиц тела (в данной задаче стержия) имеют равнодействующую \bar{R}^n , то численно $R^n = ma_{Co}$ где $a_C -$ ускорение центра масс C тела, но линия: действия силы \bar{R}^n в общем случае не проходит через точку C (см. пример Д8).

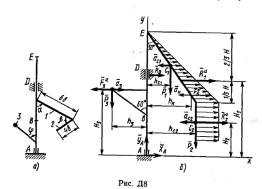
Пример Д8. Вертикальный вал длиной 3a(AB=BD=DE=a), закрепленный подпятником A и подшипником D (рис. Д8, a), вращается с постоянной угловой скоростью ω . К валу жестко прикреплен в точке E ломаный однородный стержень массой m и длиной 10b, состоящий из двух частей I и 2, а в точке B прикреплен невесомый стержень длиной 1=5b с точечной массой m_3 на конце; оба стержня лежат в одной плоскости.

Дано: $\omega=8$ с $^{-1}$, $m=m_1+m_2=10$ кг, $m_3=2$ кг, $\alpha=30^\circ$, $\beta=150^\circ$, $\phi=60^\circ$, a=0,3 м, b=0,1 м. Определить: реакции подпятника A и подшипника D, пренебрегая весом вала.

Решение. 1. Изображаем (с учетом заданных углов) вал и прикрепленные к нему в точках B и E стержни (рис. Д8, G). Массы и веса частей I и 2 ломаного стержня пропорциональны длинам этих частей и соответственно равны $m_1=0,6m;\ m_2=0,4m;$

$$P_1 = 0.6mg$$
; $P_2 = 0.4mg$; $P_3 = m_3g$. (1)

Для определения искомых реакций рассмотрим движение заданной механической системы и применим принцип Даламбера. Проведем



(вращающиеся вместе с валом координатные оси Axy так, чтобы стержан лежали в плоскости xy, и изобразим действующие на систему силы: активные силы — силы тяжести \bar{P}_1 , \bar{P}_2 , \bar{P}_3 и реакции связей — составляющие реакции подпятника \bar{X}_A , \bar{Y}_A и реакцию цилиндрического подпипника \bar{R}_D .

Согласно принципу Даламбера, присоединим к этим силам силы инерции элементов однородного ломаного стержия и груза, считая его материальной точкой.

Так как вал вращается равномерно, то элементы стержня имеют только нормальные ускорения \bar{a}_{nk} , направленные к оси вращения, а численно $a_{nk} = \omega^2 h_k$, где $h_k =$ расстояния элементов от оси вращения. Тогда силы инерции F_k^* будут направлены от оси вращения, а численю $F_k^* = \Delta m_k \alpha^2 h_k$, где $\Delta m_k \alpha^2 h_k$, где Δ

Каждую из полученных систем параллельных сил инерции заменим ее равнодействующей, равной главному вектору этих сил. Так как модуль главного вектора сил инерции любого тела имеет значение $R^n = ma_C$, где m — масса тела, a_C — ускорение его центра масс, то для частей стержив соответственно получим

$$R_1^n = m_1 a_{C1}, R_2^n = m_2 a_{C2}.$$
 (2)

Сила инерции точечной массы 3 должна быть направлена в сторону, противоположную ее ускорению и численно будет равна

$$F_3^n = m_3 a_3$$
 (3)

Ускорения центров масс частей I и 2 стержия и груза 3 равны: $a_{C1}=\omega^2 h_{C1} \,,\; a_{C2}=\omega^2 h_{C2} \,,\; a_3=\omega^2 h_3 \,, \tag{4}$

 $a_{C1} - a_{C2} - a_{C2} - a_{C2} - a_{C3}$. (4) где h_{C1} , h_{C2} — расстояния центров масс частей стержня от оси враще-

$$h_{C1} = 3b \sin 30^{\circ} = 0,15 \text{ M},$$

 $h_{C2} = 6b \sin 30^{\circ} = 0,3 \text{ M},$
 $h_3 = l \sin 60^{\circ} = 5b \sin 60^{\circ} = 0,43 \text{ M}.$ (5)

Подставив в (2) и (3) значения (4) и учтя (5), получим числовые значения R_1^n , R_2^n и F_3^n :

ния, а h_3 — соответствующее расстояние груза:

$$R_1^* = 0.6m\omega^2 h_{C1} = 57.6 \text{ H},$$

 $R_2^* = 0.4m\omega^2 h_{C2} = 76.8 \text{ H},$
 $F_3^* = m_3\omega^2 h_3 = 55.0 \text{ H}.$
(6)

При этом линии действия равнодействующих $ar{R}_1^{\mu}$ и $ar{R}_2^{\mu}$ пройдут через центры тяжестей соответствующих эпюр сил инерции. Так, линия

действия \bar{R}_1^μ проходит на расстоянии $\frac{2}{3}H$ от вершины треугольника E, где $H=6b\cos30^\circ$.

3. Согласно принципу Даламбера, приложенные внешние силы (активные и реакции связей) и силы инерции образуют уравновешенную систему сил. Составим для этой плоской системы сил три уравнения равновесия. Получим

$$\Sigma F_{kx} = 0; X_A + R_D + R_1^n + R_2^n - F_3^n = 0;$$

$$\Sigma F_{ky} = 0; Y_A - P_1 - P_2 - P_3 = 0;$$

$$\Sigma m_A(\bar{F}_k) = 0; -R_D \cdot 2a - P_1 h_{C1} - P_2 h_{C2} + P_3 h_3 - R_1^n H_1 - R_2^n H_2 + F_3^n H_3 = 0,$$
(7)

где H_1 , H_2 , H_3 — плечи сил \vec{R}_1^{H} , \vec{R}_2^{H} , \vec{F}_3^{H} относительно точки A, равные (при подсчетах учтено, что $H=6b\cos 30^\circ=0.52$ м)

$$H_1 = 3a - (2/3)H = 0.55 \text{ M}, \quad H_2 = 3a - (H + 2b) = 0.18 \text{ M}, H_3 = a + l\cos 60^\circ = 0.55 \text{ M}.$$
 (8)

Подставив в уравнения (7) соответствующие величины из равенств (1), (5), (6), (8) и решив эту систему уравнений (7), найдем искомые реакции.

Ответ:
$$X_A = -33.7$$
 H; $Y_A = 117.7$ H; $R_B = -45.7$ H.

85