



СИБИРСКИЙ ФЕДЕРАЛЬНЫЙ УНИВЕРСИТЕТ
SIBERIAN FEDERAL UNIVERSITY

ТЕОРЕТИЧЕСКАЯ МЕХАНИКА

ПРАКТИКУМ



ПОЛИТЕХНИЧЕСКИЙ ИНСТИТУТ

УДК 531(07)
ББК 22.2я73
Т338

А в т о р ы:

Т. А. Валькова, А. Е. Митяев, С. Г. Докшанин, О. И. Рабецкая, А. В. Мезенцев, А. А. Шаронов

Р е ц е н з е н т ы:

В. А. Меновщиков, доктор технических наук, профессор, зав. кафедрой общепрофессиональных дисциплин Института инженерных систем и энергетики КрасГАУ;

Н. А. Смирнов, доктор технических наук, доцент, зав. кафедрой теоретической механики Института космической техники СибГУ им. М. Ф. Решетнева

Т338 **Теоретическая механика** : практикум / Т. А. Валькова, А. Е. Митяев, С. Г. Докшанин [и др.]. – Красноярск : Сиб. федер. ун-т, 2020. – 374 с.
ISBN 978-5-7638-4155-8

Рассмотрены примеры типовых задач по дисциплине «Теоретическая механика», изложены методические указания по их решению.

Предназначен для студентов высших учебных заведений, обучающихся по укрупненной группе 23.00.00 «Техника и технологии наземного транспорта», специальности 23.05.01 «Наземные транспортно-технологические средства», специализациям 23.05.01.01 «Автомобили и тракторы», 23.05.01.02 «Подъемно-транспортные, строительные, дорожные средства и оборудование».

Электронный вариант издания см.:
<http://catalog.sfu-kras.ru>

УДК 531(07)
ББК 22.2я73

ISBN 978-5-7638-4155-8

© Сибирский федеральный университет, 2020

ОГЛАВЛЕНИЕ

Введение.....	5
Раздел 1. СТАТИКА	7
Тема 1. СИСТЕМА СХОДЯЩИХСЯ СИЛ	7
Тема 2. ПЛОСКАЯ СИСТЕМА СИЛ.....	19
2.1. Уравнения равновесия для плоской системы сил.....	19
2.2. Равновесие системы тел	23
Тема 3. ТРЕНИЕ	31
3.1. Сцепление	31
3.2. Трение качения	35
Тема 4. ПРОСТРАНСТВЕННАЯ СИСТЕМА СИЛ.....	39
4.1. Вычисление главного вектора и главного момента пространственной системы сил	39
4.2. Уравнения равновесия для пространственной системы сил	44
Тема 5. ЦЕНТР ТЯЖЕСТИ	50
Раздел 2. КИНЕМАТИКА	57
Тема 6. КИНЕМАТИКА ТОЧКИ.....	57
6.1. Координатный способ задания движения точки.....	57
6.2. Естественный способ задания движения точки	60
Тема 7. ПРОСТЕЙШИЕ ДВИЖЕНИЯ ТВЕРДОГО ТЕЛА	64
Тема 8. ПЛОСКОПАРАЛЛЕЛЬНОЕ ДВИЖЕНИЕ ТВЕРДОГО ТЕЛА.....	72
8.1. Мгновенный центр скоростей (МЦС).....	73
8.2. Теорема об ускорениях точек плоской фигуры	78
Тема 9. ДВИЖЕНИЕ ТВЕРДОГО ТЕЛА ВОКРУГ НЕПОДВИЖНОЙ ТОЧКИ.....	98
Тема 10. СЛОЖНОЕ ДВИЖЕНИЕ ТОЧКИ	106
10.1. Теорема о сложении скоростей.....	107
10.2. Теорема Кориолиса о сложении ускорений	111
Тема 11. СЛОЖНОЕ ДВИЖЕНИЕ ТВЕРДОГО ТЕЛА	119
Раздел 3. ДИНАМИКА	127
Тема 12. ДИНАМИКА ТОЧКИ	127
12.1. Первая задача динамики точки	127
12.2. Вторая задача динамики точки	134
Тема 13. ПРЯМОЛИНЕЙНЫЕ КОЛЕБАНИЯ ТОЧКИ	148
13.1. Свободные колебания точки	148
13.2. Затухающие колебания точки. Аперiodическое движение точки	156
13.3. Вынужденные колебания точки в отсутствии сопротивления среды	161
Тема 14. ДИНАМИКА ОТНОСИТЕЛЬНОГО ДВИЖЕНИЯ ТОЧКИ.....	168

Тема 15. ТЕОРЕМА О ДВИЖЕНИИ ЦЕНТРА МАСС СИСТЕМЫ	177
15.1. Центр масс системы	177
15.2. Две задачи динамики системы	180
Тема 16. ТЕОРЕМА ОБ ИЗМЕНЕНИИ КОЛИЧЕСТВА ДВИЖЕНИЯ ...	185
16.1. Количество движения механической системы	186
16.2. Теорема об изменении количества движения механической системы	190
Тема 17. ТЕОРЕМА ОБ ИЗМЕНЕНИИ МОМЕНТА КОЛИЧЕСТВА ДВИЖЕНИЯ	196
17.1. Теорема об изменении кинетического момента системы	196
17.2. Закон сохранения кинетического момента системы	201
17.3. Дифференциальные уравнения движения твердого тела	205
Тема 18. ТЕОРЕМА ОБ ИЗМЕНЕНИИ КИНЕТИЧЕСКОЙ ЭНЕРГИИ СИСТЕМЫ	214
18.1. Работа силы. Мощность	214
18.2. Кинетическая энергия точки и системы	222
18.3. Теорема об изменении кинетической энергии системы	230
Раздел 4. ЭЛЕМЕНТЫ АНАЛИТИЧЕСКОЙ МЕХАНИКИ	247
Тема 19. МЕТОД КИНЕТОСТАТИКИ	247
19.1. Принцип Д'Аламбера для механической системы	247
19.2. Динамические реакции, действующие на ось вращающегося твердого тела	258
Тема 20. ДИФФЕРЕНЦИАЛЬНЫЕ ПРИНЦИПЫ АНАЛИТИЧЕСКОЙ МЕХАНИКИ	268
20.1. Принцип виртуальных перемещений	268
20.2. Общее уравнение динамики	279
Тема 21. МЕТОД ОБОБЩЕННЫХ КООРДИНАТ	289
Тема 22. УСТОЙЧИВОСТЬ РАВНОВЕСИЯ	302
Тема 23. МАЛЫЕ КОЛЕБАНИЯ СИСТЕМЫ	309
23.1. Свободные колебания консервативной системы с одной степенью свободы	309
23.2. Свободные колебания системы с одной степенью свободы при вязком сопротивлении	318
23.3. Вынужденные колебания системы с одной степенью свободы	339
Заключение	360
Библиографический список	362
Приложение	364

Раздел 1

СТАТИКА

Тема 1. СИСТЕМА СХОДЯЩИХСЯ СИЛ

На практическом занятии по теме «Система сходящихся сил» рассматриваются задачи на определение реакций связей несвободного твердого тела, которые можно решать геометрическим и аналитическим способами.

Равновесие системы сходящихся сил

Методические указания. I. *Геометрический способ* решения задачи о равновесии рекомендуется проводить в следующем порядке:

1) выделить тело, равновесие которого следует рассмотреть для отыскания искомых величин (для шарнирно-стержневых конструкций таким объектом является ее узел, т. е. шарнир, в котором сходятся оси стержней);

2) изобразить заданные силы;

3) применив принцип освобожденности от связей, приложить к твердому телу соответствующие силы реакций связей;

4) рассмотреть равновесие данного несвободного твердого тела как свободного тела, находящегося под действием заданных сил и реакций связей, согласно уравнению

$$\vec{R} = \sum_{\kappa=1}^n \vec{F}_{\kappa} = 0, \quad (1.1)$$

построить силовой многоугольник (построение следует начинать с силы, известной как по модулю, так и по направлению);

5) геометрически решить силовой многоугольник и определить искомые величины.

Этим способом удобно пользоваться, если число задаваемых сил и сил реакций связей, приложенных к твердому телу, находящемуся

в равновесии, в сумме равно трем и силы лежат в одной плоскости; тогда задача сводится к построению и решению плоского силового треугольника.

II. *Аналитический способ* решения задачи о равновесии рекомендуется проводить в следующем порядке:

1) выделить тело, равновесие которого следует рассмотреть для отыскания неизвестных величин;

2) изобразить активные (заданные) силы;

3) применив принцип освобожденности от связей, приложить к твердому телу соответствующие силы реакций связей, в дальнейшем рассматривать равновесие данного несвободного твердого тела как свободного, находящегося под действием активных сил и реакций связей;

4) выбрать декартову систему координат;

5) составить уравнения равновесия тела в проекциях на оси координат:

для плоской сходящейся системы сил

$$\sum_{\kappa=1}^n F_{\kappa x} = 0, \quad \sum_{\kappa=1}^n F_{\kappa y} = 0, \quad (1.2)$$

для пространственной сходящейся системы сил

$$\sum_{\kappa=1}^n F_{\kappa x} = 0, \quad \sum_{\kappa=1}^n F_{\kappa y} = 0, \quad \sum_{\kappa=1}^n F_{\kappa z} = 0; \quad (1.3)$$

6) решить полученную систему уравнений равновесия и определить искомые силы.

Если числовое значение какой-либо из неизвестных сил окажется отрицательным, то это означает, что в действительности направление силы противоположно тому, которое было указано на рисунке.

III. *При определении равнодействующей системы сходящихся сил* требуется придерживаться следующей последовательности действий:

1) изобразить заданные силы;

2) ввести декартову систему координат;

3) найти проекции R_x , R_y , R_z равнодействующей \vec{R} на оси x , y , z ;

4) вычислить модуль равнодействующей по \vec{R} формуле:

$$R = \sqrt{R_x^2 + R_y^2 + R_z^2}; \quad (1.4)$$

5) определить направляющие косинусы по формулам:

$$\cos(\widehat{\vec{R} \vec{i}}) = \frac{R_x}{R}, \quad \cos(\widehat{\vec{R} \vec{j}}) = \frac{R_y}{R}, \quad \cos(\widehat{\vec{R} \vec{k}}) = \frac{R_z}{R}. \quad (1.5)$$

Пример 1.1 (2.6). Груз Q удерживается в равновесии двумя стержнями AC и BC , соединенными между собой и с вертикальной стеной шарнирами (рис. 1.1). Определить усилия в стержнях, считая их невесомыми, если углы, составляемые стержнями AC и BC со стеной соответственно равны α и β .

Решить задачу при следующих данных: $Q = 300$ Н, $\alpha = 30^\circ$, $\beta = 60^\circ$.

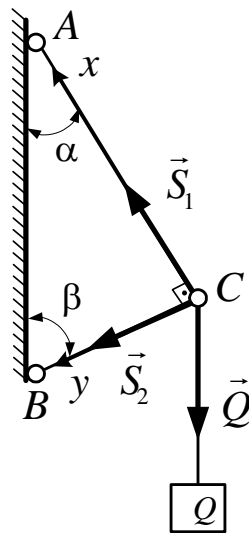


Рис. 1.1

Решение. Вырежем шарнир (узел) C и рассмотрим его равновесие.

Изобразим действующие на него силы: сила тяжести груза \vec{Q} , \vec{S}_1 и \vec{S}_2 – реакции невесомых стержней AC и BC соответственно, направленных по стержням в предположении, что они оба растянуты (рис. 1.1).

Шарнир C находится в равновесии под действием плоской системы сходящихся сил. Для определения искомых усилий \vec{S}_1 и \vec{S}_2 можно воспользоваться геометрическим или аналитическими условиями равновесия для системы сходящихся сил. Рассмотрим оба способа решения этой задачи.

1. *Геометрический способ.* Согласно (1.1)

$$\vec{Q} + \vec{S}_1 + \vec{S}_2 = 0, \quad (1.6)$$

т. е. треугольник, построенный на этих силах, должен быть замкнут.

Построение начинаем в произвольной точке плоскости с известной по модулю и направлению силы \vec{Q} .

Через начало и конец вектора \vec{Q} проводим прямые, параллельные силам \vec{S}_1 и \vec{S}_2 . Точка пересечения этих прямых даст третью вершину треугольника. Направление обхода треугольника, т. е. направления векторов \vec{S}_1 и \vec{S}_2 , задает вектор \vec{Q} (рис. 1.2).

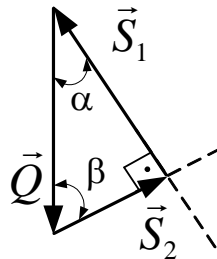


Рис. 1.2

Заметим, что направление вектора \vec{S}_1 на рис. 1.2 противоположно его первоначально выбранному направлению на рис. 1.1. Это означает, что предположение о том, что в положении равновесия стержень BC растянут неверно; в действительности стержень BC сжат.

Решим этот треугольник сил. Поскольку $\alpha = 30^\circ$, $\beta = 60^\circ$, то угол между векторами \vec{S}_1 и \vec{S}_2 равен 90° .

Определяем величины усилий S_1 и S_2 как катеты прямоугольного треугольника по известной величине Q его гипотенузы и острым углам α и β :

$$S_1 = Q \cos \alpha = 260 \text{ Н};$$

$$S_2 = Q \cos \beta = 150 \text{ Н}.$$

2. *Аналитический способ.* Проводим в точке C координатные оси: S_x по стержню AC , а S_y – по стержню BC , так как по условию задачи $\angle ACB = 90^\circ$ (рис. 1.1).

Записываем аналитические условия равновесия тела при действии плоской системы сходящихся сил (1.2):

$$\sum_{k=1}^n F_{kx} = 0, \quad \sum_{k=1}^n F_{ky} = 0;$$

и, проецируя уравнение (1.6) на выбранные координатные оси, получаем:

$$-Q \cos \alpha + S_1 = 0;$$

$$Q \cos \beta + S_2 = 0.$$

Решая эти уравнения относительно S_1 и S_2 , находим:

$$S_1 = Q \cos \alpha = 260 \text{ Н},$$

$$S_2 = -Q \cos \beta = -150 \text{ Н}.$$

Здесь знаки S_1 и S_2 означают, что стержень AC , как первоначально предполагали, растянут, а стержень BC сжат.

Ответ: $S_1 = 260 \text{ Н}; S_2 = 150 \text{ Н}.$

Пример 1.2 (2.30). Балка AB шарнирно закреплена на опоре A , а у конца B она положена на катки (рис. 1.3, a). В середине балки, под углом 45° к её оси, действует сила \vec{P} . Определить реакции опор, пренебрегая весом балки.

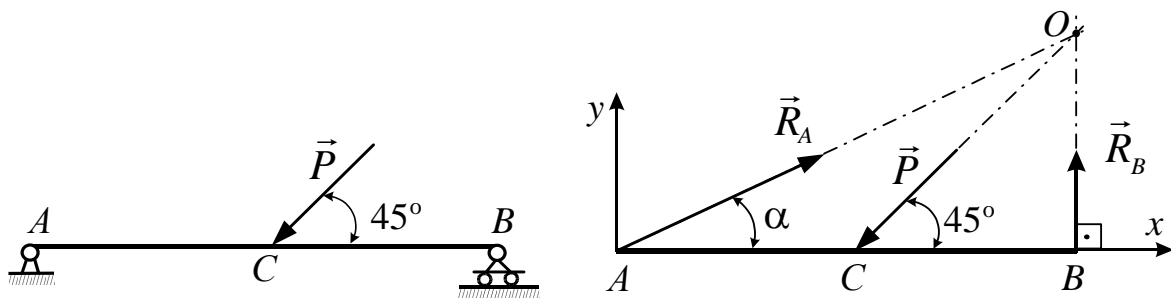


Рис. 1.3

Решить задачу при следующих данных: $P = 2 \text{ кН}, AC = CB = 2 \text{ м}.$

Решение. Рассмотрим равновесие балки AB , находящейся под действием силы \vec{P} .

Отбросим связи, заменив их действие реакциями связей. В точке B реакция шарнирно-подвижной опоры \vec{R}_B направлена перпенди-

кулярно к опорной поверхности. По теореме о трех силах реакция \vec{R}_A подшипника A проходит через точку O пересечения линий действия сил \vec{P} и \vec{R}_B (рис. 1.3, б).

Следовательно, балка AB находится под действием плоской системы сходящихся сил. Для решения задачи введем декартову систему координат Ax и запишем аналитические условия равновесия (1.2) для рассматриваемой задачи:

$$\begin{aligned} R_A \cos \alpha - P \cos 45^\circ &= 0, \\ R_A \sin \alpha - P \cos 45^\circ + R_B &= 0, \end{aligned} \quad (1.7)$$

где α – угол, который реакция \vec{R}_A образует с осью Ax .

Вычислим входящие в (1.7) синус и косинус угла α . Треугольник CBO является прямоугольным и равнобедренным: $CB = BO = 2$ м.

Из прямоугольного треугольника ABO по теореме Пифагора находим гипотенузу AO :

$$AO = \sqrt{AB^2 + BO^2} = \sqrt{4^2 + 2^2} = 2\sqrt{5} \text{ м.}$$

Тогда

$$\cos \alpha = \frac{AB}{AO} = \frac{2}{\sqrt{5}}, \quad \sin \alpha = \frac{BO}{AO} = \frac{1}{\sqrt{5}}.$$

Из (1.4) определяем значения искомых реакций балки AB :

$$R_A = \frac{P \cos 45^\circ}{\cos \alpha} = \frac{\sqrt{10}}{2} \approx 1,58 \text{ кН};$$

$$R_B = P \cos 45^\circ - R_A \sin \alpha = \frac{\sqrt{2}}{2} \approx 0,71 \text{ кН.}$$

Ответ: $R_A = 1,58$ кН; $R_B = 0,71$ кН.

Пример 1.3. Определить модуль равнодействующей двух сходящихся сил $F_1 = F_2 = 10$ Н, образующих между собой угол 60° (рис. 1.4, а).

Решение. 1. *Геометрический способ.* Построим по правилу сложения векторов равнодействующую

$$\vec{R} = \vec{F}_1 + \vec{F}_2,$$

т. е. вектор, соединяющий начало первой силы \vec{F}_1 с концом второй силы \vec{F}_2 (рис. 1.4, б).

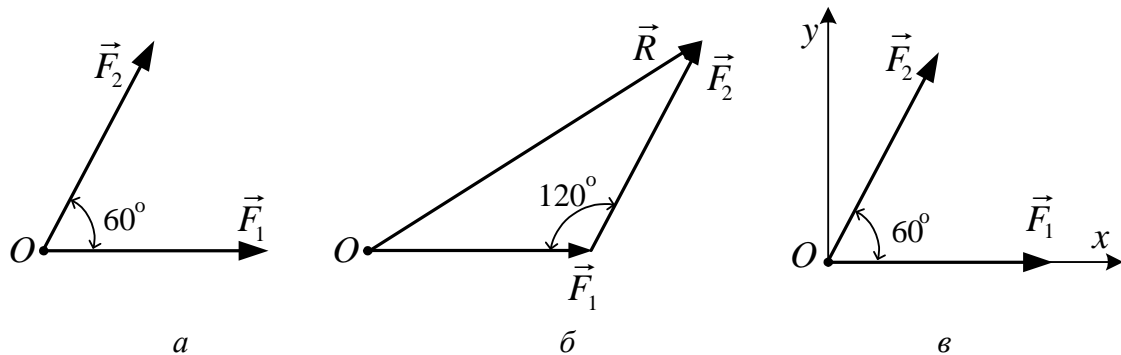


Рис. 1.4

Тогда модуль равнодействующей \vec{R} определим по теореме косинусов

$$R = \sqrt{F_1^2 + F_2^2 - 2F_1F_2 \cos 120^\circ} = 17,3 \text{ Н.}$$

2. *Аналитический способ.* Введем в точке O декартову систему координат Oxy , направив ось Ox по силе \vec{F}_1 (рис. 1.4, в). Вычислим проекции равнодействующей \vec{R} на декартовы оси:

$$R_x = F_1 + F_2 \cos 60^\circ = 15 \text{ Н,}$$

$$R_y = F_2 \sin 60^\circ = 8,66 \text{ Н.}$$

Тогда модуль равнодействующей \vec{R} найдем по формуле

$$R = \sqrt{R_x^2 + R_y^2} = \sqrt{15^2 + 8,66^2} = 17,3 \text{ Н.}$$

Ответ: $R = 17,3 \text{ Н.}$

Пример 1.4. Определить равнодействующую сил \vec{F}_1 , \vec{F}_2 , \vec{F}_3 , приложенных в вершине O прямоугольного параллелепипеда, если углы, образованные линиями действия сил \vec{F}_1 и \vec{F}_3 с ребром параллелепипеда, соответственно равны α и β (рис. 1.5).

Решить задачу при следующих данных: $F_1 = 15 \text{ Н}$; $F_2 = 20 \text{ Н}$; $F_3 = 25 \text{ Н}$; $\alpha = 60^\circ$; $\beta = 45^\circ$.

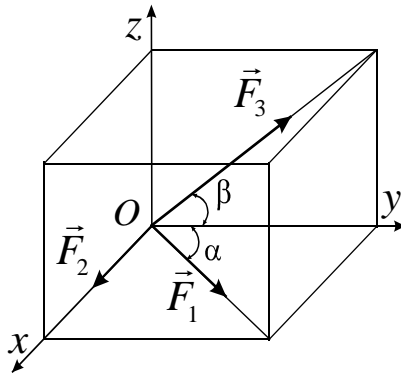


Рис. 1.5

Решение. На прямоугольный параллелепипед действует пространственная система сходящихся сил \vec{F}_1 , \vec{F}_2 , \vec{F}_3 .

Введем в точке сходимости сил начало O декартовой системы координат $Oxyz$ (рис. 1.5).

Для определения модуля равнодействующей $\vec{R} = \vec{F}_1 + \vec{F}_2 + \vec{F}_3$ вычислим её проекции на декартовы оси:

$$\begin{aligned} R_x &= F_1 \cos(90^\circ - \alpha) + F_2 \cos 0^\circ + F_3 \cos 90^\circ = \\ &= F_1 \sin \alpha + F_2 \approx 33 \text{ Н}; \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} R_y &= F_1 \cos \alpha + F_2 \cos 90^\circ + F_3 \cos \beta = \\ &= F_1 \cos \alpha + F_3 \cos \beta \approx 25,2 \text{ Н}; \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} R_z &= F_1 \cos 90^\circ + F_2 \cos 90^\circ + F_3 \sin \beta = \\ &= F_3 \sin \beta \approx 17,7 \text{ Н}. \end{aligned}$$

Тогда согласно (1.4) модуль равнодействующей равен:

$$R = \sqrt{R_x^2 + R_y^2 + R_z^2} \approx 45,1 \text{ Н}.$$

По формулам (1.7) вычислим направляющие косинусы углов

$$\cos\left(\widehat{\vec{R} \vec{i}}\right) = \frac{R_x}{R} = 0,73; \quad \cos\left(\widehat{\vec{R} \vec{j}}\right) = \frac{R_y}{R} = 0,56; \quad \cos\left(\widehat{\vec{R} \vec{k}}\right) = \frac{R_z}{R} = 0,39;$$

откуда находим углы с осями $\left(\widehat{\vec{R} \vec{i}}\right) = 43^\circ 7'$; $\left(\widehat{\vec{R} \vec{j}}\right) = 55^\circ 57'$; $\left(\widehat{\vec{R} \vec{k}}\right) = 67^\circ 3'$.

В декартовой системе координат вектор равнодействующей сил \vec{F}_1 , \vec{F}_2 , \vec{F}_3 приложен в точке O и равен $\vec{R} = 33 \vec{i} + 25,2 \vec{j} + 17,7 \vec{k}$.

Ответ: $R = 45,1 \text{ Н}$; $R = 45,1 \text{ Н}$; $\vec{R} = 33 \vec{i} + 25,2 \vec{j} + 17,7 \vec{k}$.

Пример 1.5. Три стержня AO , BO и CO шарнирно-стержневой конструкции соединены в точке O .

Определить усилия, возникающие в стержнях под действием силы \vec{F} , приложенной к шарниру O (рис. 1.6), если $AB = AO = AA'$.

Решить задачу при следующих данных: $F = 12 \text{ Н}$, $AB = AO = AA' = a$.

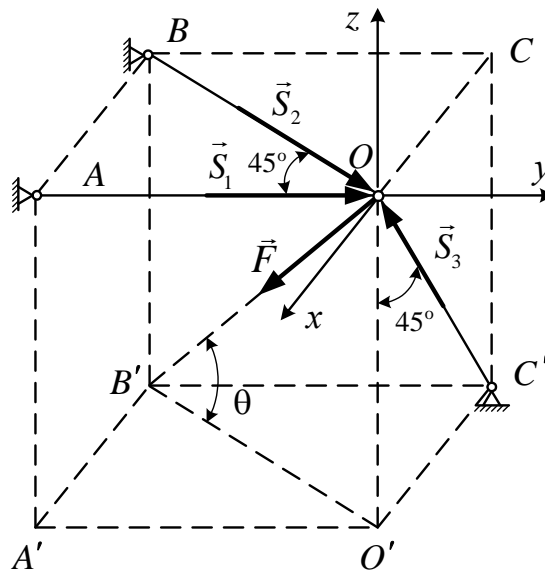


Рис. 1.6

Решение. Рассмотрим равновесие узла O , в котором соединяются стержни AO , BO и CO .

Узел O находится под действием силы \vec{F} , направленной по пространственной диагонали куба, так как по условию $AB = AO = AA' = a$.

Отбросим стержни, заменив их действие реакциями \vec{S}_1 , \vec{S}_2 , \vec{S}_3 , направленными по стержням в узел O , предполагая, что в положении равновесия конструкции все стержни сжаты (рис. 1.6).

В точке O введем декартову систему координат $Oxyz$, направив оси по ребрам куба.

Узел O шарнирно-стержневой конструкции находится в равновесии под действием пространственной системы сходящихся сил. Поэтому запишем аналитические условия равновесия (1.3) для данной задачи:

$$S_2 \cos 45^\circ + S_3 \cos 45^\circ - F \cos \theta \cos 45^\circ = 0,$$

$$S_1 + S_2 \cos 45^\circ - F \cos \theta \sin 45^\circ = 0,$$

$$S_3 \cos 45^\circ - F \sin \theta = 0. \quad (1.8)$$

Здесь использовалось свойство, что диагонали граней куба образуют с его ребрами углы 45° .

При определении проекций силы \vec{F} на оси x и y применяется метод двойного проецирования: сначала силу \vec{F} проецируют на координатную плоскость Oxy , проекция которой \vec{F}_{xy} является вектором; затем этот вектор \vec{F}_{xy} проецируют на оси координат Ox и Oy , расположенные в этой плоскости.

Для решения системы уравнений (1.8) вычислим синус и косинус угла θ между вектором силы \vec{F} и плоскостью Oxy :

$$BO = \frac{AO}{\cos 45^\circ} = a \sqrt{2}, \quad OB' = \sqrt{(BB')^2 + (BO)^2} = a \sqrt{3};$$

$$\sin \theta = \frac{OO'}{OB'} = \frac{a}{a\sqrt{3}} = \frac{\sqrt{3}}{3}; \quad \cos \theta = \frac{O'B'}{OB'} = \frac{a\sqrt{2}}{a\sqrt{3}} = \sqrt{\frac{2}{3}}.$$

Тогда из третьего уравнения (1.8) находим

$$S_3 = \frac{F \sin \theta}{\cos 45^\circ} = 4\sqrt{6} \approx 9,8 \text{ Н.}$$

Разделив первое уравнение системы (1.8) на $\cos 45^\circ$, определяем

$$S_2 = F \cos \theta - S_3 = 0 \text{ Н.}$$

Из второго уравнения (1.8) вычисляем

$$S_1 = F \cos \theta \sin 45^\circ - S_2 \cos 45^\circ = 4\sqrt{3} \text{ Н} \approx 6,93 \text{ Н.}$$

Следовательно, в положении равновесия шарнирно-стержневой конструкции (рис. 1.6) стержни AO и CO сжаты, а стержень BO не напряжен.

Ответ: $S_1 = 6,93 \text{ Н}$; $S_2 = 0 \text{ Н}$; $S_3 = 9,8 \text{ Н}$.

Пример 1.6. Конструкция состоит из невесомых стержней 1, 2, ..., 6, соединенных друг с другом в узлах H и L и с неподвижными опорами A , B , C и D шарнирами (рис. 1.7). В узлах H и L приложены силы \vec{P} и \vec{Q} ,

образующие с координатными осями углы $\alpha_1, \beta_1, \gamma_1$ и $\alpha_2, \beta_2, \gamma_2$ соответственно (углы $\alpha_2, \beta_2, \gamma_2$ на рисунке не показаны). Грани параллелепипеда, параллельные плоскости xu – квадраты. Диагонали боковых граней образуют с плоскостью xu угол φ , а диагонали параллелепипеда составляют с этой же плоскостью угол θ (см. рис. 1.7). Определить усилия $\vec{N}_1, \vec{N}_2, \vec{N}_3, \vec{N}_4, \vec{N}_5, \vec{N}_6$ в стержнях 1, 2, 3, 4, 5, 6 соответственно.

Решить задачу при следующих данных: $P = 80 \text{ Н}; Q = 40 \text{ Н}; \alpha_1 = 60^\circ; \beta_1 = 45^\circ; \gamma_1 = 60^\circ; \alpha_2 = 60^\circ; \beta_2 = 45^\circ; \gamma_2 = 45^\circ; \varphi = 45^\circ; \psi = 45^\circ; \theta = 60^\circ$.

Решение. Сначала рассмотрим равновесие узла H , в котором сходятся три стержня 2, 3 и 4.

На этот узел действует сила \vec{P} и реакции $\vec{N}_2, \vec{N}_3, \vec{N}_4$, которые направим по соответствующим невесомым стержням 2, 3, 4 от узла H , предполагая, что в положении равновесия все стержни растянуты (рис. 1.7).

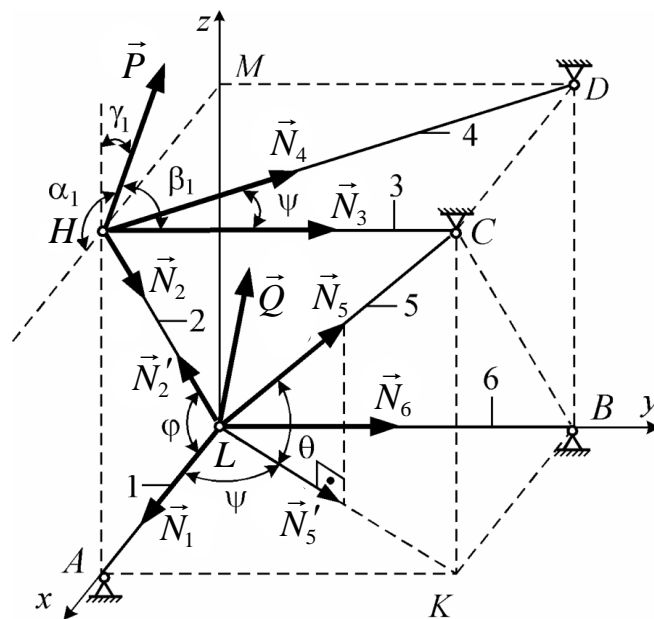


Рис. 1.7

Узел H находится в равновесии под действием пространственной системы сходящихся сил, для которой аналитические условия равновесия имеют вид

$$\sum_{\kappa=1}^n F_{\kappa x} = 0, \quad \sum_{\kappa=1}^n F_{\kappa y} = 0, \quad \sum_{\kappa=1}^n F_{\kappa z} = 0.$$

Составим эти уравнения равновесия для узла H :

$$\begin{cases} P \cos \alpha_1 - N_2 \cos \varphi - N_4 \sin \psi = 0, \\ P \cos \beta_1 + N_3 + N_4 \cos \psi = 0, \\ P \cos \gamma_1 - N_2 \sin \varphi = 0. \end{cases} \quad (1.9)$$

Решим систему алгебраических уравнений (1.9) относительно искомых реакций \vec{N}_2 , \vec{N}_3 , \vec{N}_4 и, подставив численные данные задачи, находим:

$$N_2 = \frac{P \cos \gamma_1}{\sin \varphi} = 46,2 \text{ Н},$$

$$N_4 = \frac{P \cos \alpha_1 - N_2 \cos \varphi}{\sin \psi} = 65,3 \text{ Н},$$

$$N_3 = -P \cos \beta_1 - N_4 \cos \psi = -103 \text{ Н}.$$

Теперь рассмотрим равновесие узла L . На него действует сила \vec{Q} и реакции \vec{N}_1 , \vec{N}'_2 , \vec{N}_5 , \vec{N}_6 , направленные от узла L по стержням 1, 2, 5 и 6 соответственно (рис. 1.7). Согласно аксиоме 4 статики реакция \vec{N}'_2 направлена противоположно силе \vec{N}_2 и численно ей равна ($N'_2 = N_2 = 46,2 \text{ Н}$).

Узел L находится в равновесии под действием пространственной системы сходящихся сил. Запишем уравнения равновесия (1.3) для данного узла:

$$\begin{cases} Q \cos \alpha_2 + N_1 + N'_2 \cos \varphi + N_5 \cos \theta \cos \psi = 0, \\ Q \cos \beta_2 + N_5 \cos \theta \sin \psi + N_6 = 0, \\ Q \cos \gamma_2 + N'_2 \sin \varphi + N_5 \sin \theta = 0. \end{cases} \quad (1.10)$$

При определении проекций силы \vec{N}_5 на оси x и y пользуемся методом двойного проецирования. Сначала проецируем \vec{N}_5 на плоскость xu и получим вектор \vec{N}'_5 , модуль которого равен $N'_5 = N_5 \cos \theta$; затем вектор \vec{N}'_5 проецируем на оси x и y и определяем проекции силы \vec{N}_5 на эти оси:

$$N_{5x} = N'_5 \cos \psi = N_5 \cos \theta \cos \psi,$$

$$N_{5y} = N'_5 \sin \psi = N_5 \cos \theta \sin \psi.$$

Решим полученную систему алгебраических уравнений (1.10) и, подставив численные данные задачи, найдем усилия \vec{N}_5 , \vec{N}_1 , \vec{N}_6 , возникающие в соответствующих стержнях:

$$N_5 = -\frac{Q \cos \gamma_2 + N'_2 \sin \varphi}{\sin \theta} = -78,9 \text{ Н},$$

$$N_1 = -(Q \cos \alpha_2 + N'_2 \cos \varphi + N_5 \cos \theta \cos \psi) = -78,2 \text{ Н},$$

$$N_6 = -(Q \cos \beta_2 + N_5 \cos \theta \sin \psi) = -63,4 \text{ Н}.$$

Знаки показывают, что в положении равновесия шарнирно-стержневой конструкции стержни 2 и 4 растянуты, а стержни 1, 3, 5 и 6 сжаты.

Ответ: $N_1 = -78,2 \text{ Н}$; $N_2 = 42,6 \text{ Н}$; $N_3 = -103 \text{ Н}$; $N_4 = 65,3 \text{ Н}$;
 $N_5 = -78,9 \text{ Н}$; $N_6 = -63,4 \text{ Н}$.

По теме 1 «Система сходящихся сил» рекомендуется решить следующие задачи из сборника [1]: 2.11, 2.18, 2.24, 2.26, 2.29, 2.31, 6.4, 6.8, 6.10.

Тема 2. ПЛОСКАЯ СИСТЕМА СИЛ

На практических занятиях решаются задачи на определение реакций различных связей при действии на тело плоской системы сил; вычисляются реакции внешних и внутренних связей сочлененных тел.

2.1. Уравнения равновесия для плоской системы сил

Методические указания. Задачи на равновесие твердого тела, находящегося под действием плоской системы сил, рекомендуется решать в следующем порядке:

- 1) выделить тело, равновесие которого следует рассмотреть для определения искомых величин;
- 2) изобразить заданные силы;
- 3) применить принцип освобожденности от связей: заменить действие связей на тело соответствующими реакциями связей;

4) определить систему сил, под действием которой тело находится в равновесии и записать соответствующие аналитические условия равновесия.

5) выбрать в плоскости действия сил декартову систему координат xu и составить уравнения равновесия для данной задачи.

6) решить систему полученных алгебраических уравнений равновесия и определить неизвестные величины.

Для упрощения решения точку, относительно которой предполагается составить уравнение моментов, следует выбирать на пересечении линий действия искомых сил.

Пример 2.1. Определить реакции связей балки AB , находящейся в равновесии под действием равномерно распределенной нагрузки интенсивности q и пары сил с моментом m (рис. 2.1, *a*). Весом балки и стержня BB' пренебречь.

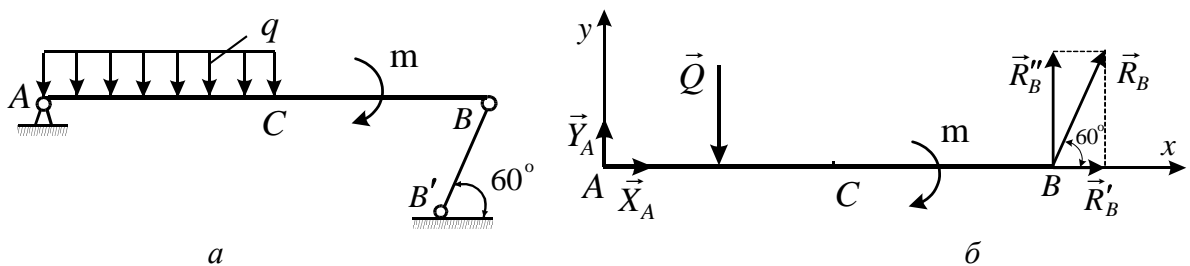


Рис. 2.1

Решить задачу при следующих данных: $q = 1,5$ кН/м, $m = 2$ кН·м, $AC = CB = 2$ м.

Решение. Рассмотрим равновесие балки AB . Изобразим на рис. 2.1, *б* действующие на балку силы: пару сил с моментом m и равнодействующую равномерно-распределенной нагрузки \vec{Q} , приложенную в середине участка AC , численно $Q = qAC = 3$ кН.

Отбросим связи, заменив их действие реакциями связей: реакцию \vec{R}_A цилиндрического шарнира A разложим на две составляющие: горизонтальную \vec{X}_A и вертикальную \vec{Y}_A , а реакцию \vec{R}_B шарнира B направим по невесомому стержню BC , предполагая, что стержень сжат (рис. 2.1, *б*).

Балка AB находится в равновесии под действием плоской произвольной системы сил. В этом случае аналитические условия равновесия имеют вид

$$\sum_{\kappa=1}^n F_{\kappa x} = 0, \quad \sum_{\kappa=1}^n F_{\kappa y} = 0, \quad \sum_{\kappa=1}^n m_A(\vec{F}_{\kappa}) = 0. \quad (2.1)$$

Поскольку количество уравнений равновесия (2.1) равно числу неизвестных реакций \vec{X}_A , \vec{Y}_A , \vec{R}_B , то задача является статически определимой.

Проведем координатные оси Axy . Запишем уравнения равновесия (2.1) для данной задачи:

$$\begin{aligned} X_A + R_B \cos 60^\circ &= 0; \\ Y_A - Q + R_B \sin 60^\circ &= 0; \\ -Q \frac{AC}{2} - m + R_B'' AB &= 0. \end{aligned} \quad (2.2)$$

При вычислении момента силы \vec{R}_B относительно точки A разложим ее в точке B на составляющие: $\vec{R}_B = \vec{R}'_B + \vec{R}''_B$ (рис. 2.1, б), модули которых равны $R'_B = R_B \cos 60^\circ$, $R''_B = R_B \sin 60^\circ$, и применим теорему Вариньона: $m_A(\vec{R}_B) = m_A(\vec{R}'_B) + m_A(\vec{R}''_B) = m_A(\vec{R}''_B)$, поскольку $m_A(\vec{R}'_B) = 0$, так как линия действия силы \vec{R}'_B пересекает точку A .

Решив систему уравнений (2.2) и подставив числовые данные, определим искомые реакции:

$$\begin{aligned} R_B &= \frac{Q \frac{AC}{2} + m}{AB \sin 60^\circ} = 4,4 \text{ кН}; \\ Y_A &= Q - R_B \sin 60^\circ = 1,8 \text{ кН}; \\ X_A &= -R_B \cos 60^\circ = -2,2 \text{ кН}. \end{aligned}$$

Здесь знак «-» указывает, что в равновесии составляющая \vec{X}_A направлена противоположно оси Ox .

Ответ: $X_A = -2,2$ кН; $Y_A = 1,8$ кН; $R_B = 4,4$ кН.

Пример 2.2. Определить вес P груза 1, необходимый для того, чтобы однородная балка AB находилась в равновесии в положении, изображенном на рис. 2.2, а. Вес балки AB равен G .

Решить задачу при следующих данных: $G = 300$ Н.

Решение. Рассмотрим равновесие однородной балки AB (рис. 2.2, б). Изобразим действующую на балку силу тяжести \vec{G} , приложенную в её середине C ($AC = CB$).

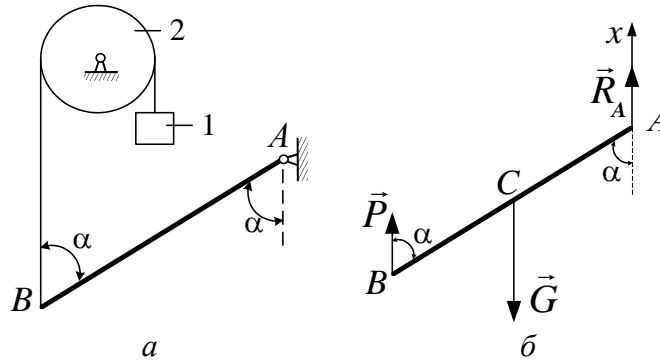


Рис. 2.2

Отбросим связи, заменив их действие реакциями связей. В точке B натяжение \vec{P} вертикального троса направим по тросу (из условия равновесия неподвижного блока 2 сила натяжения троса равна весу груза 1, висящего на этом тросе). Реакция \vec{R}_A цилиндрического шарнира A может быть направлена только по вертикали, поскольку все другие силы, действующие на балку AB , являются вертикальными (рис. 2.2, б).

Балка AB находится в равновесии под действием плоской системы параллельных сил. В этом случае аналитические условия равновесия имеют вид

$$\sum_{\kappa=1}^n F_{\kappa x} = 0, \quad \sum_{\kappa=1}^n m_A(\vec{F}_{\kappa}) = 0.$$

Так как в данной задаче требуется определить только вес P груза 1, то из этих уравнений равновесия достаточно составить уравнение моментов сил относительно точки A , чтобы исключить из рассмотрения неизвестную по величине реакцию \vec{R}_A :

$$-P AB \sin \alpha + G AC \sin \alpha = 0,$$

или

$$-P AB + G AC = 0. \quad (2.3)$$

Отсюда определим искомую величину веса P груза 1 в положении равновесия

$$P = \frac{G \cdot AC}{AB} = \frac{G}{2} = 150 \text{ Н.}$$

Из (2.3) следует, что в случае параллельных сил величины реакций связей \vec{P} и \vec{R}_A не зависят от угла α , который балка AB составляет с вертикалью.

Ответ: $P = 150 \text{ Н.}$

2.2. Равновесие системы тел

Методические указания. Задачи на равновесие системы твердых тел рекомендуется решать в следующем порядке:

- 1) выделить систему тел и отдельно твердые тела, равновесие которых следует рассмотреть для определения искоемых величин;
- 2) изобразить заданные силы;
- 3) применить принцип освобожденности от связей: мысленно отбросить связи, заменить их действие силами реакций связей;
- 4) сопоставить число неизвестных величин и количество независимых уравнений равновесия (для статически определимой системы эти числа должны быть равны);
- 5) выбрать систему декартовых координат, при этом для каждого тела и для системы тел можно взять одну и ту же, или для каждого тела (системы) свою наиболее удобную систему координат;
- 6) записать аналитические условия равновесия для каждого твердого тела (для системы тел) в соответствии с силами, которые к ним приложены;
- 7) решить систему полученных уравнений равновесия и определить неизвестные величины.

Если система твердых тел расчленяется на отдельные тела, то их взаимодействие заменяется реакциями внутренних связей, которые согласно аксиоме статики равны по модулю, но направлены в противоположные стороны.

Пример 2.3 (3.17). Горизонтальная разрезная балка ACB у конца A заделана в стену, у конца B опирается на подвижную опору; в точке C – шарнир (рис. 2.3). Балка загружена краном, несущим груз ве P , вес крана Q , центр тяжести крана лежит на вертикали CD .

Определить, пренебрегая весом балки, опорные реакции в точках A и B для такого положения крана, когда он находится в одной вертикальной плоскости с балкой AB .

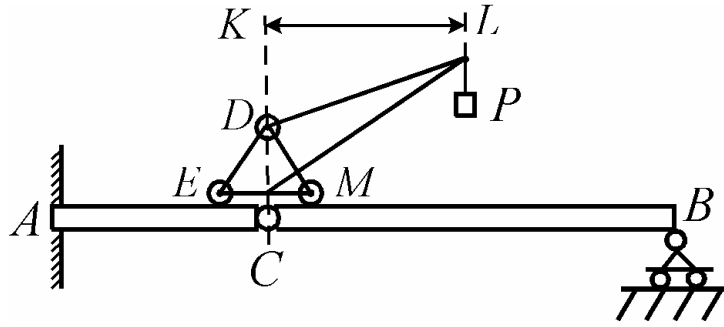


Рис. 2.3

Решить задачу при следующих данных: $P = 10$ кН, $Q = 50$ кН, $KL = 4$ м, $AC = 4$ м, $CB = 8$ м.

Решение. Разрежем конструкцию на отдельные тела: кран и балки AC и CB .

1. Для определения искомых опорных реакций в точках A и B найдем сначала силы, с которыми кран давит на балку в точках E и M . Для этого рассмотрим равновесие крана (рис. 2.4).

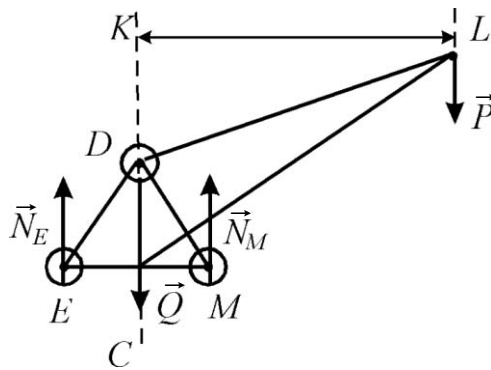


Рис. 2.4

Изобразим действующие на кран силы: силу тяжести груза \vec{P} , на вертикали CD – вес крана \vec{Q} и реакции гладкой поверхности \vec{N}_E и \vec{N}_M составной балки ACB .

К крану приложена плоская система параллельных сил, направленных по вертикали.

Для определения \vec{N}_E и \vec{N}_M запишем аналитические условия равновесия для плоской системы параллельных сил в форме уравнений моментов относительно точек E и M приложения искомых реакций:

$$\sum_{k=1}^n m_E(\vec{F}_k) = 0, \quad \sum_{k=1}^n m_M(\vec{F}_k) = 0 \quad (2.4)$$

или

$$\begin{cases} -Q \frac{EM}{2} + N_M EM - P \left(\frac{EM}{2} + KL \right) = 0, \\ -N_E EM + Q \frac{EM}{2} - P \left(KL - \frac{EM}{2} \right) = 0. \end{cases} \quad (2.5)$$

Каждое уравнение (2.5) содержит только по одному неизвестному, что позволяет сразу найти искомые реакции:

$$N_M = 0,5 (5P + Q) = 50 \text{ кН},$$

$$N_E = 0,5 (Q - 3P) = 10 \text{ кН}.$$

Силы \vec{N}'_E и \vec{N}'_M , с которыми кран давит на составную балку ACB , направлены противоположно соответствующим реакциям \vec{N}_E и \vec{N}_M , но равны по модулю, т. е. $N'_M = N_M = 50 \text{ кН}$, $N'_E = N_E = 10 \text{ кН}$.

Рассмотрим теперь равновесие балки CB (рис. 2.5).

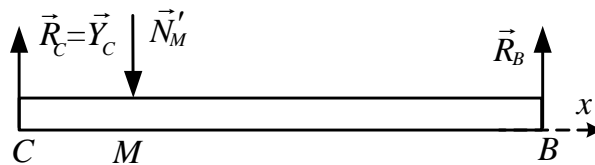


Рис. 2.5

На нее действует сила давления крана \vec{N}'_M , реакция подвижной опоры \vec{R}_B и реакция \vec{R}_C соединительного шарнира C , направленная по вертикали. Если в точке C реакцию \vec{R}_C заменить двумя взаимно перпендикулярными составляющими $\vec{R}_C = \vec{X}_C + \vec{Y}_C$ и записать уравнение проекций всех сил, приложенных к балке CB , на горизонтальную ось x , то получим $\vec{X}_C = 0$. Поэтому $\vec{R}_C = \vec{Y}_C$, и реакция соединительного шарнира C в рассматриваемом случае направлена по вертикали.

Запишем аналитические условия равновесия для плоской системы параллельных сил в форме (2.4) относительно точек C и B приложения неизвестных реакций:

$$\sum_{\kappa=1}^n m_C(\vec{F}_\kappa) = 0, \quad \sum_{\kappa=1}^n m_B(\vec{F}_\kappa) = 0$$

ИЛИ

$$\begin{cases} R_B CB - N'_M CM = 0, \\ -R_C BC + N'_M BM = 0. \end{cases}$$

Отсюда находим $R_B = 6,25$ кН, $R_C = 43,75$ кН.

3. Рассмотрим равновесие балки AC (рис. 2.6). Проведем в точке A декартовы оси Axy . К балке AC приложены в точке E сила давления крана \vec{N}'_E , реакции заделки в точке A $\vec{R}_A = \vec{X}_A + \vec{Y}_A$, реактивный момент m_A и реакция \vec{R}'_C соединительного шарнира C , направленная согласно аксиоме 4 статики противоположно вектору \vec{R}_C и равная ему по величине $R'_C = R_C = 43,75$ кН.

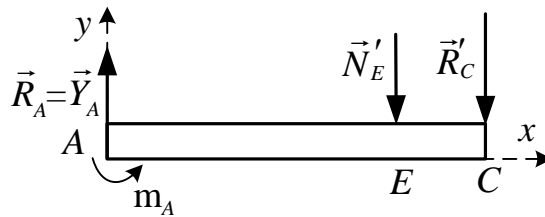


Рис. 2.6

Поскольку силы \vec{N}'_E и \vec{R}'_C – вертикальные, то из уравнения проекций сил, приложенных к балке AC , на горизонтальную ось Ax , получаем $X_A = 0$, и поэтому $\vec{R}_A = \vec{Y}_A$, т. е. направлена также по вертикали.

Следовательно, балка AC находится под действием плоской системы сил, параллельных оси Ay . Воспользуемся основной формой аналитических условий равновесия плоской системы параллельных сил:

$$\sum_{\kappa=1}^n F_{\kappa y} = 0, \quad \sum_{\kappa=1}^n m_A(\vec{F}_\kappa) = 0,$$

ИЛИ

$$\begin{cases} R_A - N'_E - R'_C = 0, \\ m_A - N'_E AE - R'_C AC = 0. \end{cases}$$

Отсюда находим искомые реакции заделки A :

$$R_A = N'_E + R'_C = 53,75 \text{ кН},$$

$$m_A = N'_E AE + R'_C AC = 175 \text{ кН}.$$

Ответ: $R_A = 53,75 \text{ кН}$; $m_A = 175 \text{ кН} \cdot \text{м}$; $R_B = 6,25 \text{ кН}$.

Пример 2.4. Конструкция состоит из жесткого угольника AEC и стержня CK , которые в точке C (рис. 2.7) соединены друг с другом с помощью цилиндрического шарнира. Внешними связями являются: в точке A – шарнирно-неподвижная опора, в точке B – невесомый стержень BB' , в точке D – шарнирно-подвижная опора. К конструкции приложена сила \vec{F} , пара сил с моментом M и на участке KB равномерно распределенная нагрузка интенсивности q . Определить реакции связей в точках A , B , C и D , вызванные заданными нагрузками.

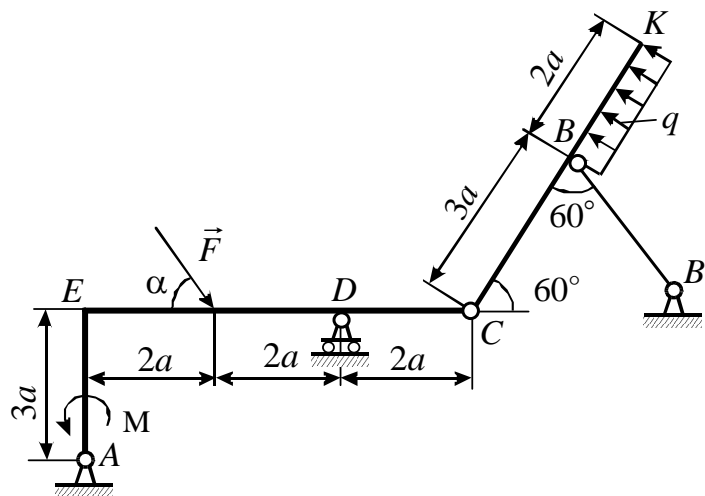


Рис. 2.7

Решить пример при следующих данных: $F = 10 \text{ кН}$, $\alpha = 60^\circ$, $q = 20 \text{ кН/м}$, $M = 50 \text{ кН} \cdot \text{м}$, $a = 0,5 \text{ м}$.

Решение. 1. Для определения реакций расчленим конструкцию по шарниру C и рассмотрим сначала равновесие стержня CK (рис. 2.8).