

Глава IV

ДИНАМИЧЕСКИЕ И КИНЕТИЧЕСКИЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ СИСТЕМЫ

1. От динамики материальной точки, которой мы занимались в трех предыдущих главах, перейдем теперь к динамике системы; чтобы упростить последующее изложение, рассмотрим в этой вводной главе некоторые производные механические понятия, относящиеся к изолированной точке (т. I, гл. VII), и распространим их на материальные системы, в частности на твердое тело, к которому в дальнейшем мы часто будем обращаться.

При этом, как и вообще во всей динамике системы, мы будем считать, как в т. I и, в частности, в геометрии масс (гл. X), что *всякую материальную систему какой угодно сложности можно рассматривать как совокупность материальных точек или, когда речь идет о непрерывном распределении материи, как совокупность материальных элементов.*

В общих рассуждениях этой и следующих глав мы будем обычно обращаться к материальной системе S какой угодно природы, но состоящей из конечного числа N материальных точек P_i ($i=1, 2, \dots, N$). Необходимо, однако, раз навсегда заметить, что, рассматривая материальные элементы (одного, двух или трех измерений) как точки и применяя классические методы анализа бесконечно малых, мы можем считать все, что в дальнейшем будет говориться об этой системе S , имеющим силу также и для системы с непрерывным распределением материи, потому что в формулах, которые мы установим прямым путем, вместо сумм, распространенных на N точек дискретной системы S , можно подставить аналогичные интегралы по области (одного, двух или трех измерений), распространенные на все материальные элементы непрерывной системы (ср. т. I, гл. X, пп. 4, 15).

§ 1. Элементарная работа

2. **Общее выражение.** Рассмотрим систему S какой угодно природы из N материальных точек P_i ($i=1, 2, \dots, N$), на которые наложены связи. Пусть эта система движется под действием определенных заданных сил. Сосредоточив внимание на всех силах (прямо приложенных и реакциях), действующих на систему, или же только

на какой-нибудь части сил, механически вполне определенной (например, на действующих силах, или реакциях, или внешних силах и т. д.), обозначим через F_i равнодействующую сил рассматриваемого вида, действующих на одну из точек P_i .

Если в какой-нибудь момент t вектор \mathbf{v}_i есть скорость точки P_i , так что $dP_i = \mathbf{v}_i dt$ есть перемещение, которое она испытывает за время dt , непосредственно следующее за этим моментом t , то элементарная работа, совершенная силой F_i за это время, будет равна $F_i \cdot dP_i = F_i \cdot \mathbf{v}_i dt$ (т. I, гл. VIII, п. 3).

Далее, полной *элементарной работой* системы сил F_i от момента времени t до момента $t + dt$ называется сумма элементарных работ

$$dL = \sum_{i=1}^N F_i \cdot dP_i = \sum_{i=1}^N F_i \cdot \mathbf{v}_i dt. \quad (1)$$

Заметим еще, что так как перемещение системы зависит от принятой системы отсчета, то этот относительный характер перемещения отразится и на элементарной работе.

3. Случай твердого тела. а) Свободное твердое тело. К этому определению элементарной работы в общем случае мы не можем пока ничего добавить; но если система S представляет собой твердое тело, то скорости \mathbf{v}_i , а следовательно, и элементарные перемещения dP_i отдельных точек P_i можно выразить в любой момент посредством двух *характеристических векторов*, т. е. посредством скорости \mathbf{v}_0 какой-нибудь точки O , неизменно связанной с системой, и мгновенной угловой скорости $\boldsymbol{\omega}$ самой системы. Таким образом, мы будем иметь (т. I, гл. III, п. 22)

$$\begin{aligned} \mathbf{v}_i &= \mathbf{v}_0 + \boldsymbol{\omega} \times \overline{OP}_i, \\ dP_i &= dO + \boldsymbol{\omega} dt \times \overline{OP}_i \end{aligned} \quad (i = 1, 2, \dots, N).$$

Подставляя в равенство (1) и принимая во внимание векторное тождество

$$F_i \cdot [\boldsymbol{\omega} \times \overline{OP}_i] = \boldsymbol{\omega} \cdot [\overline{OP}_i \times F_i],$$

получим

$$dL = dO \cdot \sum_{i=1}^N F_i + \boldsymbol{\omega} dt \cdot \sum_{i=1}^N \overline{OP}_i \times F_i.$$

Две векторные суммы в правой части суть результирующая R (главный вектор) и результирующий момент (главный момент) M относительно точки O системы сил F_i ; таким образом мы получаем весьма замечательную формулу

$$dL = R \cdot dO + M \cdot \boldsymbol{\omega} dt = (R \cdot \mathbf{v}_0 + M \cdot \boldsymbol{\omega}) dt. \quad (2)$$

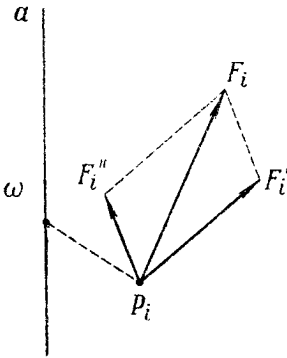
Если бы тело двигалось поступательно ($\omega = 0$), то выражение элементарной работы имело бы такой же вид, как и для одной силы R , приложенной в точке O .

Далее, если речь будет идти о работе только всех внутренних сил, которые в силу своей природы составляют (т. I, гл. XII, п. 3) систему, векторно эквивалентную нулю ($R = M = 0$), то, очевидно, можно сказать, что *во время движения твердого тела при каких угодно связях и действующих силах сумма элементарных работ внутренних сил за любой элемент времени тождественно равна нулю.*

б) Твердое тело, имеющее неподвижную точку или ось. Если твердое тело закреплено в какой-нибудь точке и эта точка выбирается за центр приведения, то имеем $v_0 = 0$, так что формула (2) сведется к равенству

$$dL = M \cdot \omega dt, \quad (3)$$

представляющему собой точную формальную аналогию с выражением элементарной работы одной только силы, причем роль силы играет результирующий момент рассматриваемых сил относительно закрепленной точки, а роль скорости выполняет угловая скорость твердого тела.



Фиг. 18.

Далее, если твердое тело вращается около закрепленной оси a (фиг. 18), то достаточно выбрать полюс O в какой-нибудь точке этой оси, как тотчас же будет применима формула (3), а так как мгновенная ось вращения постоянно совпадает с a , то вектор ω , изменяясь, вообще говоря, по величине в зависимости от времени, будет постоянно направлен по прямой a . Отсюда следует, что если эта ось ориентирована

в ту сторону, которая в рассматриваемый момент указывается направлением вектора ω , то вместо скалярного произведения $M \cdot \omega$ можно подставить алгебраическое произведение величины ω угловой скорости на проекцию M_a момента M на ось (резльтирующий момент сил F_i относительно оси a).

Формула

$$dL = M_a \omega dt, \quad (4)$$

которая получается таким образом, очень важна для приложений. Она позволяет, например, вычислить мощность (или работу в единицу времени, т. I, гл. VIII, п. 12) вала двигателя, когда известно преодолеваемое сопротивление (а следовательно, и результирующий момент M_a относительно геометрической оси вала) и число n оборотов в единицу времени. Так как тогда угол поворота, пробега-

емый в единицу времени, т. е. ω , есть $2\pi n$, то из равенства (4) следует, что мощность вала измеряется числом $2\pi n M_a$.

К равенству (4) можно прийти, между прочим, еще проще. Элементарное перемещение любой точки P_i , расстояние которой от оси вращения a есть δ_i , перпендикулярно к плоскости $P_i a$ и измеряется произведением $\delta_i \omega dt$; поэтому, если F'_i есть составляющая силы F_i , приложенной в точке P_i , по направлению dP_i , то элементарная работа силы F_i будет равна $F'_i \delta_i \omega dt$. Но $F'_i \delta_i$ есть как раз момент $M_i|_a$ силы F_i относительно оси a . Действительно, если разложим силу F_i на две составляющие, из которых одна F'_i направлена по dP_i , а другая F''_i есть проекция этой силы на плоскость $P_i a$, то увидим, с одной стороны, что момент силы F''_i относительно оси a (компланарной с F''_i) равен нулю. С другой стороны, момент силы F'_i есть как раз $F'_i \delta_i$, потому что F'_i перпендикулярна к плоскости $P_i a$, а δ_i измеряет кратчайшее расстояние линии действия силы F'_i от оси a и, кроме того, F'_i будет положительной или отрицательной в зависимости от того, будет ли сила проецироваться в направлении перемещения или в противоположном, или же, если ось a ориентирована в направлении вектора ω , в зависимости от того, будет ли сила F_i правовращающей или левовращающей относительно a . Отсюда на основании теоремы Вариньона (т. I, гл. I, п. 31) заключаем, что $F'_i \delta_i$ есть момент $M_i|_a$ силы F_i относительно оси a , так что элементарную работу силы F_i можно выразить в виде

$$M_i|_a \omega dt;$$

после этого достаточно просуммировать по всем точкам системы, чтобы вновь получить формулу (4).

4. Голономные системы. Для дальнейшего изложения необходимо вывести уже встречавшееся в аналитической статике для виртуальных перемещений (т. I, гл. XV, § 6) выражение элементарной работы системы сил F_i ($i=1, 2, \dots, N$), приложенных к N материальным точкам P_i голономной системы. Если эта система имеет n степеней свободы и положения ее точек определяются N параметрическими уравнениями

$$P_i = P_i(q_1, q_2, \dots, q_n | t) \quad (i=1, 2, \dots, N), \quad (5)$$

где q_h ($h=1, 2, \dots, n$) — независимые лагранжевы координаты¹⁾, то любое бесконечно малое (действительное) перемещение системы определяется равенством

$$dP_i = \sum_{h=1}^n \frac{\partial P_i}{\partial q_h} dq_h + \frac{\partial P_i}{\partial t} dt \quad (i=1, 2, \dots, N).$$

¹⁾ См. т. I, гл. VI.

Поэтому для соответствующей элементарной работы системы из N сил F_i , выраженных через обобщенные координаты q_h , лагранжевы скорости \dot{q}_h (т. I, гл. VI, п. 10) и время, мы получим выражение

$$dL = \sum_{h=1}^n dq_h \sum_{i=1}^N F_i \cdot \frac{\partial P_i}{\partial q_h} + dt \sum_{i=1}^N F_i \cdot \frac{\partial P_i}{\partial t},$$

которое можно переписать в виде

$$dL = \sum_{h=1}^n Q_h dq_h + dt \sum_{i=1}^N F_i \cdot \frac{\partial P_i}{\partial t}, \quad (6)$$

где, как и в аналитической статике, положено

$$Q_h = \sum_{i=1}^N F_i \cdot \frac{\partial P_i}{\partial q_h} \quad (h=1, 2, \dots, n),$$

т. е. через Q_h обозначена так называемая составляющая системы сил F_i по лагранжевой координате q_h или, иначе, обобщенная сила, соответствующая координате q_h .

В правой части равенства (6) вторая сумма тождественно исчезает, когда голономные связи не зависят от времени ($\partial P_i / \partial t = 0$).

5. Виртуальная работа и некоторые замечательные тождества. Если вспомним, что при любом виртуальном перемещении выражения δP_i отличаются от только что названных действительных перемещений dP_i только тем, что в виртуальных перемещениях во всяком случае (т. е. зависят ли, или не зависят связи от времени) отсутствует член с dt , то для виртуальной элементарной работы

$$\delta L = \sum_{i=1}^N F_i \cdot \delta P_i$$

придем к выражению

$$\delta L = \sum_{h=1}^n Q_h \delta q_h, \quad (7)$$

уже полученному в п. 28, гл. XV, т. I.

Если, далее, силы F_i являются производными от потенциала U , где U есть функция декартовых координат точек системы в смысле, указанном в п. 28 гл. XV т. I, то этот потенциал, выраженный в лагранжевых координатах посредством параметрических уравнений (5), вообще говоря, будет функцией от q , а также и от времени, если связи зависят от времени. Во всяком случае мы знаем уже (упомянутое место), что $\delta L = \delta U$, где δU

обозначает полный дифференциал от функции U , рассматриваемой как функция от q , т. е.

$$\delta U = \sum_{h=1}^n \frac{\partial U}{\partial q_h} \delta q_h;$$

поэтому, приравнявая правые части этого равенства и равенства (6) и принимая во внимание произвольность δq_h , мы получим следующие выражения для обобщенных сил в случае консервативной системы

$$Q_h = \frac{\partial U}{\partial q_h} \quad (h = 1, 2, \dots, n).$$

К этим выводам, которые будут полезны в последующем изложении, здесь можно прибавить некоторые интересные замечания, относящиеся к случаю твердого тела. Предполагая, что речь идет о свободном твердом теле, примем за его обобщенные координаты декартовы координаты α, β, γ какой-нибудь точки O , неизменно связанной с телом относительно заданных неподвижных осей $\Omega\xi\eta\zeta$, и обычные углы Эйлера θ, φ, ψ , определяющие положение тела по отношению к этим осям. Для виртуальной работы в этом случае будем иметь выражение

$$\delta L = Q_\alpha \delta\alpha + Q_\beta \delta\beta + Q_\gamma \delta\gamma + Q_\theta \delta\theta + Q_\varphi \delta\varphi + Q_\psi \delta\psi, \quad (8)$$

где обобщенные силы Q имеют обычное формальное определение (предыдущий пункт) относительно принятой системы координат.

Обобщенные силы Q в рассматриваемом здесь частном случае допускают интересное механическое истолкование, к которому мы придем, сравнивая выражение (8) с другим выражением той же величины δL , которое можно получить прямо. С этой целью вспомним из кинематики (т. I, гл. VI, п. 15), что любое виртуальное перемещение твердого тела определяется равенством

$$\delta P_i = \delta O + \omega' \times \overline{OP}_i \quad (i = 1, 2, \dots, N),$$

где δO обозначает виртуальное перемещение точки O и ω' — соответствующее виртуальное вращение. Эти выражения δP_i получаются из аналогичных выражений dP_i действительного элементарного перемещения (п. 3) путем подстановки δO и ω' вместо dO и ωdt , так что, выполняя эту подстановку в равенстве (2), найдем

$$\delta L = R \cdot \delta O + M \cdot \omega',$$

где R и M обозначают главный вектор и главный момент относительно точки O сил F_i .

Замечая теперь, что составляющие δO по осям $\Omega\xi\eta\zeta$ суть $\delta\alpha, \delta\beta, \delta\gamma$, и обозначая через R_ξ, R_η, R_ζ аналогичные составляющие главного вектора R , вместо первого слагаемого будем иметь выражение

$$R \cdot \delta O = R_\xi \delta\alpha + R_\eta \delta\beta + R_\zeta \delta\gamma.$$

Что же касается второго слагаемого $M \cdot \omega'$, то вспомним из кинематики (т. I, гл. III, п. 34), что при действительном элементарном перемещении элементарное вращение ωdt определяется равенством

$$d\theta N + d\varphi k + d\psi \kappa,$$

где N , k , κ , как обычно, обозначают единичные векторы линии узлов, оси Oz , неизменно связанной с твердым телом, и оси $\Omega\zeta$ неподвижной системы координат. Поэтому элементарному виртуальному вращению можно придать вид

$$\omega' = \delta\theta N + \delta\varphi k + \delta\psi \kappa,$$

после чего, обозначая через M_N , M_z , M_ζ составляющие момента M по линии узлов и осям Oz , $\Omega\zeta$, найдем

$$M \cdot \omega' = M_N \delta\theta + M_z \delta\varphi + M_\zeta \delta\psi.$$

Таким образом, заключаем, что

$$\delta L = R_\xi \delta\alpha + R_\eta \delta\beta + R_\zeta \delta\gamma + M_N \delta\theta + M_z \delta\varphi + M_\zeta \delta\psi,$$

и достаточно отождествить это выражение с выражением (8) для δL , чтобы получить следующие шесть уравнений, дающих упоминавшееся выше механическое истолкование для обобщенных сил Q :

$$\begin{aligned} Q_\alpha &= R_\xi, & Q_\beta &= R_\eta, & Q_\gamma &= R_\zeta, \\ Q_\theta &= M_N, & Q_\varphi &= M_z, & Q_\psi &= M_\zeta. \end{aligned}$$

Если имеется в виду твердое тело с одной закрепленной (относительно $\Omega\xi\eta\zeta$) точкой, и мы выберем эту точку за полкос O , то останутся в силе уравнения второй тройки; в том случае, когда силы F_i являются производными от потенциала U , предыдущие равенства дадут механическое истолкование частных производных от U по α , β , γ , θ , φ , ψ .

§ 2. Кинетическая энергия или живая сила

6. Рассмотрим снова какую-нибудь материальную систему S , состоящую из N точек, и обозначим через m_i массу любой точки P_i ($i = 1, 2, \dots, N$). Если для системы S задано движение (относительно определенной системы ориентировки), то мы будем называть *кинетической энергией или живой силой* системы в любой момент сумму

$$T = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^N m_i v_i^2 \quad (9)$$

кинетических энергий или живых сил в этот момент составляющих систему материальных точек. Кинетическая энергия системы есть скалярная величина, всегда существенно положительная, за исключением