

### § 3. Количество движения и момент количеств движения системы

12. Количество движения системы. *Количеством движения* (или также *импульсом*) системы в любой момент называется векторная сумма

$$Q = \sum_{i=1}^N m_i v_i \quad (23)$$

количеств движения, которые имеют в рассматриваемый момент отдельные точки  $P_i$  системы.

Если возьмем производную по времени от векторного равенства, определяющего положение центра тяжести  $G$  системы относительно некоторой *неподвижной* точки  $O$  (т. I, гл. X, п. 8)

$$m \overrightarrow{OG} = \sum_{i=1}^N m_i \overrightarrow{OP}_i,$$

то, обозначая через  $v_G$  скорость точки  $G$ , получим

$$m v_G = \sum_{i=1}^N m_i v_i$$

или же в силу определения (23)

$$Q = m v_G. \quad (24)$$

Поэтому имеем теорему:

*Количество движения какой угодно материальной системы в любой момент равно количеству движения центра тяжести системы в этот момент, если бы он был такой материальной точкой, в которой сосредоточена вся масса системы.*

13. Момент количеств движения системы. *Моментом количеств движения* (или *кинетическим моментом*) относительно какой-нибудь точки  $O$  какой угодно материальной системы  $S$  в любое мгновение называется результирующий момент относительно  $O$  всех количеств движения отдельных точек  $P_i$  системы (приложенных в соответствующих точках), т. е. векторная величина

$$K = \sum_{i=1}^N \overrightarrow{OP}_i \times m_i v_i. \quad (25)$$

Кинетической *парой* системы иногда называется всякая пара с моментом  $K$  (ср. т. I, гл. I, п. 48).

Так как количество движения  $Q$  и момент количеств движения  $K$  суть не что иное, как результирующая и результирующий момент

относительно любой точки  $O$  системы векторов  $m_i \mathbf{v}_i$ , каждый из которых приложен в соответствующей точке  $P_i$ , то момент  $\mathbf{K}$  количеств движения относительно какой-нибудь другой точки  $O'$  определится равенством (т. I, гл. I, п. 33)

$$\mathbf{K}' = \mathbf{K} + \overrightarrow{O'O} \times \mathbf{Q}.$$

К другому результату, который не только интересен сам по себе, но и будет использован в дальнейшем (гл. V, п. 10), мы придем, если за центр приведения моментов возьмем центр тяжести  $G$  системы.

Если введем скорости  $\mathbf{v}_i^{(r)}$  движения точек системы относительно  $G$ , то (согласно п. 7) будем иметь

$$\mathbf{v}_i = \mathbf{v}_G + \mathbf{v}_i^{(r)} \quad (i = 1, 2, \dots, N).$$

Если теперь примем во внимание, что по самому определению центра тяжести

$$\sum_{i=1}^N m_i \overrightarrow{GP}_i = 0,$$

то, принимая за центр приведения центр тяжести, получим из формулы (25)

$$\mathbf{K} = \sum_{i=1}^N \overrightarrow{GP}_i \times m_i \mathbf{v}_i^{(r)}.$$

Так как в правой части стоит результирующий момент относительно точки  $G$  *относительных* количеств движения  $m_i \mathbf{v}_i^{(r)}$  отдельных точек системы, то заключаем, что *как бы система ни двигалась, момент (абсолютный) количеств движения относительно центра тяжести совпадает с аналогичным относительным моментом количеств движения по отношению к самому центру тяжести.*

14. Производная по времени от момента количеств движения системы. Для последующего важно иметь явное выражение производной по времени от момента количеств движения  $\mathbf{K}$ . Если через  $\mathbf{v}'$  обозначить скорость точки  $O$  и через  $\mathbf{a}_i$  — ускорение точки  $P_i$ , то из равенства (25) следует, что

$$\begin{aligned} \frac{d\mathbf{K}}{dt} &= \sum_{i=1}^N \overrightarrow{OP}_i \times m_i \mathbf{a}_i + \sum_{i=1}^N (\mathbf{v}_i - \mathbf{v}') \times m_i \mathbf{v}_i = \\ &= \sum_{i=1}^N \overrightarrow{OP}_i \times m_i \mathbf{a}_i + \sum_{i=1}^N m_i \mathbf{v}_i \times \mathbf{v}_i - \mathbf{v}' \times \sum_{i=1}^N m_i \mathbf{v}_i \end{aligned}$$

Отсюда, замечая, что  $\mathbf{v}_i \times \mathbf{v}_i$  тождественно равно нулю и принимая во внимание равенство (24), получим

$$\frac{dK}{dt} = \sum_{i=1}^N \overline{OP}_i \times m_i \mathbf{a}_i - \mathbf{v}' \times \mathbf{Q}. \quad (26)$$

Это и есть искомая формула.

Если центр приведения неподвижен ( $\mathbf{v}' = 0$ ), то формула (26) упрощается и принимает вид

$$\frac{dK}{dt} = \sum_{i=1}^N \overline{OP}_i \times m_i \mathbf{a}_i. \quad (27)$$

Здесь особенно важно заметить, что формула (27) сохраняет свое значение даже и тогда, когда центр приведения  $O$  (не будучи, вообще говоря, неподвижным) в любой момент совпадает с центром тяжести системы. Действительно, в этом случае член  $\mathbf{v}' \times \mathbf{Q}$ , появляющийся в общей формуле (26), будет тождественно равен нулю, потому что скорость  $\mathbf{v}'$  центра приведения совпадает со скоростью  $\mathbf{v}_O$  центра тяжести и вектор количества движения  $\mathbf{Q}$  на основании формулы (24) коллинеарен с вектором  $\mathbf{v}'$ .

**15.** Количество движения и момент количеств движения твердого тела. Если движущаяся система  $S$  представляет собой твердое тело и за центр приведения  $O$  принимается точка, неизменно связанная с системой, то два вектора  $\mathbf{Q}$  и  $\mathbf{K}$  очень просто выражаются через характеристики  $u, v, \omega, p, q, r$  состояния движения системы, относящиеся к каким-нибудь подвижным (неизменно связанным с телом) осям  $Oxuz$ . Точнее можно сказать, *проекции векторов  $\mathbf{Q}$  и  $\mathbf{K}$  на оси  $Oxuz$  равны частным производным от живой силы  $T$  твердого тела по переменным  $u, v, \omega$  и  $p, q, r$  соответственно.*

Действительно, возьмем равенство

$$T = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^N m_i v_i^2 = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^N m_i (v_i^2|_x + v_i^2|_y + v_i^2|_z)$$

и примем во внимание соотношения

$$\left. \begin{aligned} v_i|_x &= u + qz_i - ry_i, \\ v_i|_y &= v + rx_i - pz_i, \\ v_i|_z &= \omega + py_i - qx_i, \end{aligned} \right\} \quad (28)$$

которые получаются путем проектирования на оси векторного равенства  $\mathbf{v}_i = \mathbf{v}_O + \boldsymbol{\omega} \times \overline{OP}_i$ . Рассматривая теперь  $T$  как функцию от  $u, v, \omega, p, q, r$ , составляющуюся при помощи выражений (28), возьмем от нее частную производную сначала по  $u$ . Так как соглас-

но формулам (28) от  $u$  зависит только  $v_{i|z}$  и мы имеем

$$\frac{\partial v_{i|x}}{\partial u} = 1,$$

то получим тождество

$$\frac{\partial T}{\partial u} = \sum_{i=1}^N m_i v_{i|x},$$

правая часть которого есть не что иное, как проекция  $Q_x$  вектора  $Q$  на ось  $x$ . Поэтому, принимая во внимание результаты, которые получатся после круговой перестановки букв  $x, y, z$  и  $u, v, w$ , будем иметь:

$$Q_x = \frac{\partial T}{\partial u}, \quad Q_y = \frac{\partial T}{\partial v}, \quad Q_z = \frac{\partial T}{\partial w}. \quad (29)$$

Далее, если возьмем производную от  $T$  по  $p$ , то так как  $v_{i|x}$  не зависит, а  $v_{i|y}$  и  $v_{i|z}$  зависят от  $p$ , будем иметь

$$\frac{\partial v_{i|y}}{\partial p} = -z_i, \quad \frac{\partial v_{i|z}}{\partial p} = y_i.$$

Таким образом, приходим к тождеству

$$\begin{aligned} \frac{\partial T}{\partial p} &= \sum_{i=1}^N m_i (-z_i v_{i|y} + y_i v_{i|z}) = \\ &= \sum_{i=1}^N (y_i m_i v_{i|z} - z_i m_i v_{i|y}), \end{aligned}$$

в котором правая часть есть проекция  $K_x$  вектора  $K$  на ось  $x$ ; при помощи круговой перестановки букв  $x, y, z$  и  $p, q, r$  получим

$$K_x = \frac{\partial T}{\partial p}, \quad K_y = \frac{\partial T}{\partial q}, \quad K_z = \frac{\partial T}{\partial r}. \quad (30)$$

Если мы не добавим никакого частного предположения ни о движении твердого тела, ни о его материальной структуре, ни о выборе подвижных осей, то для  $T$  необходимо принять общее выражение, даваемое равенствами (13) и (14) п. 9, и тогда для проекции векторов  $Q$  и  $K$  получатся следующие выражения:

$$\left. \begin{aligned} Q_x &= m(u + z_0 q - y_0 r), \\ Q_y &= m(v + x_0 r - z_0 p), \\ Q_z &= m(w + y_0 p - x_0 q), \end{aligned} \right\} \quad (29')$$

$$\left. \begin{aligned} K_x &= Ap - C'q - B'r + m(y_0 w - z_0 v), \\ K_y &= -C'p + Bq - A'r + m(z_0 u - x_0 w), \\ K_z &= -B'p - A'q + Cr + m(x_0 v - y_0 u). \end{aligned} \right\} \quad (30')$$

Заметим еще, что, применяя теорему Эйлера об однородных функциях к выражению живой силы  $T$ , рассматриваемому, как квадратичная форма от шести величин, характеризующих кинематическое состояние тела, и принимая во внимание уравнения (29), (30), мы получим для живой силы замечательное выражение

$$T = \frac{1}{2} v_0 \cdot Q + \frac{1}{2} \omega \cdot K.$$

Если полюс  $O$  совпадает с центром тяжести ( $Q = mv_0$ ), то это выражение можно написать в виде

$$T = \frac{1}{2} m v_G^2 + \frac{1}{2} \omega K.$$

**16. Канонические формы для проекции векторов  $Q$  и  $K$ .** Твердое тело с закрепленной точкой или отнесенное к системе осей с началом в центре тяжести. Если за центр  $O$  приведения моментов (и начала подвижных осей) возьмем центр тяжести твердого тела, так что одновременно исчезнут  $x_0, y_0, z_0$ , то формулы (29') приведутся к каноническому виду

$$Q_x = m\dot{u}, \quad Q_y = m\dot{v}, \quad Q_z = m\dot{w} \quad (29'')$$

и будут выражать уже известное тождество вектора  $Q$  с количеством движения, которое имел бы центр тяжести, если бы в нем была сосредоточена вся масса  $m$  твердого тела (п. 12).

Что же касается проекций (30') вектора  $K$ , то очевидно, что в каждой из них последние члены сведутся к нулю как в том случае, когда центр приведения  $O$  совпадает с центром тяжести ( $x_0 = y_0 = z_0 = 0$ ), так и в том случае, когда точка  $O$  тела закреплена в пространстве ( $u = v = w = 0$ ). Как в том, так и в другом случае равенства (30') принимают вид

$$\left. \begin{aligned} K_x &= Ap - C'q - B'r, \\ K_y &= -C'p + Bq - A'r, \\ K_z &= -B'p - A'q + Cr; \end{aligned} \right\} \quad (30'')$$

достаточно принять за подвижные оси три главные оси инерции относительно точки  $O$  (центр тяжести или закрепленная точка, неизменно связанная с телом), чтобы привести, наконец, проекции момента количества движения к канонической форме:

$$K_x = Ap, \quad K_y = Bq, \quad K_z = Cr, \quad (30''')$$

где  $A, B, C$  обозначают главные моменты инерции.

Формулы (30''') и (29'') будут справедливы всякий раз, когда центр приведения совпадает с центром тяжести, но не в том случае, когда точка  $O$  будет закреплена в пространстве, так как

тогда наряду с формулами (30'') для составляющих  $Q$  получатся выражения

$$Q_x = z_0 q - x_0 r, \quad Q_y = x_0 r - z_0 p, \quad Q_z = y_0 p - x_0 q. \quad (29''')$$

Важно отметить, что в этом последнем предположении (центр приведения закреплён) живая сила может быть представлена в виде

$$T = \frac{1}{2} \omega \cdot K,$$

тогда как в том случае, когда центр приведения совпадает с центром тяжести, это выражение даст живую силу  $T''$  твёрдого тела, движущегося относительно своего центра тяжести.

**17.** Твёрдое тело гироскопической структуры относительно какой-либо его точки и гироскопы. В динамике твёрдых тел мы часто будем иметь случай обращаться к таким телам, для которых существует некоторая точка  $O$ , относительно которой эллипсоид инерции будет эллипсоидом вращения. Всякое такое твёрдое тело мы будем называть телом с *гироскопической структурой* относительно точки  $O$ , а ось симметрии соответствующего эллипсоида инерции будет называться *гироскопической осью*.

Если такое твёрдое тело отнесем к системе  $Oxuz$ , ось  $z$  которой совпадает с гироскопической осью, и обозначим, как обычно, через  $A, B, C$  (главные) моменты инерции твёрдого тела относительно осей  $x, y, z$ , то характеристическое условие гироскопической структуры определится равенством

$$A = B; \quad (31)$$

отсюда, если введем моменты инерции относительно трех (главных) плоскостей:

$$yz, \quad zx, \quad xy,$$

т. е. суммы

$$s_1 = \sum_{i=1}^N m_i x_i^2, \quad s_2 = \sum_{i=1}^N m_i y_i^2, \quad s_3 = \sum_{i=1}^N m_i z_i^2,$$

следует, что

$$s_1 = s_2 = \frac{1}{2} C, \quad s_3 = A - \frac{1}{2} C.$$

Предположим теперь, в частности, что точка  $O$ , относительно которой твёрдое тело имеет гироскопическую структуру, совпадает с его центром тяжести. Если на гироскопической оси  $z$  возьмем какую-нибудь другую точку  $O_1$ , для которой будет  $OO_1 = z_0$ , и рассмотрим систему  $O_1 x_1 y_1 z$ , в которой оси  $x_1, y_1$  параллельны и одинаково направлены с осями  $x, y$ , то моменты инерции  $A_1, B_1,$

$C_1$  твердого тела относительно новых осей в силу теоремы Гюйгенса (т. I, гл. X, п. 21) определяются равенствами

$$A_1 = A + mz_0^2, \quad B_1 = B + mx_0^2, \quad C_1 = C,$$

где  $m$  обозначает полную массу тела, так что мы будем иметь

$$A_1 = B_1. \quad (31')$$

С другой стороны, если мы примем во внимание, что точка  $O$  есть центр тяжести, и, следовательно, статические моменты

$$\sum_{i=1}^N m_i x_i, \quad \sum_{i=1}^N m_i y_i, \quad \sum_{i=1}^N m_i z_i$$

твердого тела относительно плоскостей  $yz$ ,  $zx$ ,  $xy$  равны нулю, то немедленно убедимся в том, что будут также равны нулю вместе с произведениями инерции  $A'$ ,  $B'$ ,  $C'$  относительно осей  $x$ ,  $y$ ,  $z$  аналогичные произведения  $A'_1$ ,  $B'_1$ ,  $C'_1$ \*) относительно осей  $x_1$ ,  $y_1$ ,  $z_1$ . Таким образом, мы видим, что  $x_1$ ,  $y_1$ ,  $z_1$  суть главные оси инерции твердого тела, которое на основании равенства (31') имеет поэтому гироскопическую структуру не только относительно центра тяжести, но также и относительно всякой другой точки  $O_1$  его оси.

Иначе говоря, если центральный эллипсоид инерции есть эллипсоид вращения, то эллипсоиды инерции относительно всякой другой точки на его оси симметрии будут также эллипсоидами вращения.

И наоборот, достаточно, чтобы твердое тело имело гироскопическую структуру относительно какой-нибудь точки и чтобы ось симметрии соответствующего эллипсоида инерции проходила через центр тяжести, для того чтобы и центральный эллипсоид был эллипсоидом вращения.

Всякое тело, центральный эллипсоид инерции которого есть эллипсоид вращения, мы будем называть *гироскопом*.

Гироскопом, конечно, будет однородное тело вращения или вообще твердое тело, представляющее полную симметрию относительно некоторой оси, не только геометрическую, но и материальную. Ради краткости мы будем говорить в этих случаях, что речь идет о „гироскопах в узком смысле“.

Вернемся к предположению, что твердое тело имеет гироскопическую структуру относительно одной своей точки  $O$ . Если эта

\*) Действительно, эти величины представляются в виде

$$A'_1 = \sum m_i y_i (z_i - z_0) = \sum m_i y_i z_i - z_0 \sum m_i y_i = A' = 0,$$

$$E'_1 = \sum m_i (z_i - z_0) x_i = \sum m_i z_i x_i - z_0 \sum m_i x_i = B' = 0,$$

$$C'_1 = C' = 0,$$

так как статические моменты  $\sum m_i y_i$  и  $\sum m_i x_i$ , как только что было сказано, равны нулю. (Прим. ред.)

точка неподвижна (или совпадает с центром тяжести), то уравнения (30') на основании условия  $A=B$  приведутся к следующим:

$$K_x = Ap, \quad K_y = Aq, \quad K_z = Cr,$$

так что если обозначим через  $e$  и  $H$  экваториальные составляющие векторов  $\omega$  и  $K$ , т. е. их составляющие в плоскости, перпендикулярной к гироскопической оси, то эти формулы можно будет заменить двумя равенствами (первое из которых векторное, второе — скалярное):

$$H = Ae, \quad K_z = Cr.$$

Далее, если обозначим через  $k$  единичный вектор гироскопической оси  $z$  (направленной в сторону, которая выбирается произвольно при выборе осей  $Oxyz$ ), то для векторов  $\omega$  и  $K$  будем иметь выражения

$$\omega = e + rk, \quad K = Ae + Crk,$$

а отсюда, после исключения экваториальной составляющей  $e$  вектора  $\omega$ , получатся два эквивалентных друг другу равенства, каждое из которых выражает один из двух векторов  $\omega$  и  $K$  в функции от другого (и единичного вектора  $k$  гироскопической оси):

$$\omega = \frac{1}{A} K + \frac{A-C}{A} rk, \quad K = A\omega + (C-A)rk.$$

Полученными выше формулами для какого угодно твердого тела гироскопической структуры мы будем неоднократно пользоваться в динамике твердого тела (гл. VII, VIII, IX). Важно отметить, что на основании того обстоятельства, что *всякая* пара взаимно перпендикулярных прямых, расположенных в экваториальной плоскости, вместе с гироскопической осью составляет тройку главных осей инерции, все эти формулы останутся в силе даже тогда, когда вместо осей  $Oxyz$ , неизменно связанных с твердым телом, будут выбраны оси  $Ox_1y_1z$ , вращающиеся по какому-нибудь закону вокруг гироскопической оси  $z$  (стереокинетическая система отсчета для тела с гироскопической структурой).

18. Геометрическое соответствие между векторами  $\omega$  и  $K$ . Обращаясь теперь к какому угодно твердому телу, отнесенному к одной из троек главных осей инерции  $Oxyz$ , возьмем снова скалярное произведение

$$\frac{1}{2} \omega \cdot K = \frac{1}{2} (Ap^2 + Bq^2 + Cr^2), \quad (32)$$

которое, как мы знаем, дает живую силу твердого тела в его абсолютном движении или в его движении относительно центра тяжести, смотря по тому, будет ли центр  $O$  приведения моментов количеств движения закрепленной точкой (неизменно связанной с



твердым телом), или центром тяжести твердого тела (п. 16). Обозначая эту живую силу в обоих случаях через  $T$  (в п. 9 во втором случае мы ее обозначали через  $T''$ ) и принимая во внимание, что она по отношению к величинам  $p, q, r$  является определенной положительной формой, заключаем, что (кроме возможных моментов, когда исчезает  $\omega$  и, следовательно, в силу формул (30''), исчезает также и  $K$ ) *угол между двумя векторами  $\omega$  и  $K$  будет всегда острым*. Но наряду с этим чисто качественным результатом легко можно найти геометрическое построение, позволяющее определить направление одного из двух векторов  $\omega$  и  $K$ , когда известно направление другого.

С этой целью рассмотрим эллипсоид инерции твердого тела относительно точки  $O$  и заметим, что в соответствующем уравнении (отнесенном к главным осям инерции)

$$Ax^2 + By^2 + Cz^2 = 1, \quad (33)$$

левая часть даст удвоенную живую силу  $2T$ , если вместо величин  $x, y, z$  подставить величины  $p, q, r$ .

Если величины  $p, q, r$  рассматривать как однородные координаты (пропорциональные направляющим косинусам) прямой, параллельной вектору  $\omega$ , и принять во внимание полярные свойства эллипсоида инерции, то из соотношений (30)

$$K_x = \frac{\partial T}{\partial p}, \quad K_y = \frac{\partial T}{\partial q}, \quad K_z = \frac{\partial T}{\partial r}$$

будет видно, что проекции вектора  $K$  на оси  $x, y, z$  являются коэффициентами при  $x, y, z$  в уравнении диаметральной плоскости, сопряженной с направлением  $\omega$ , или, другими словами, угловыми коэффициентами (пропорциональными направляющим косинусам) нормали к этой плоскости.

Поэтому можно сказать, что кинетический момент  $K$  *всегда перпендикулярен к диаметральной плоскости эллипсоида инерции, сопряженной с направлением угловой скорости  $\omega$* .

Если вспомним, что касательная плоскость к эллипсоиду (так же как и к какой угодно поверхности второго порядка) в любой точке сопряжена с диаметром, проходящим через точку касания, то можно сказать также, что *момент  $K$  перпендикулярен к двум касательным плоскостям (друг другу параллельным) к эллипсоиду инерции в двух точках, в которых эллипсоид пересекается с диаметром, параллельным вектору  $\omega$* .

Отсюда, в частности, следует, что векторы  $K$  и  $\omega$  будут параллельны тогда и только тогда, когда оба они имеют направление одной из главных осей или, в другом выражении, когда мгновенное вращение с угловой скоростью  $\omega$  происходит вокруг одной из главных осей инерции.

Установленное выше геометрическое свойство и качественная оценка, произведенная вначале, позволяют всегда определить направление и сторону какого-нибудь одного из двух векторов  $\mathbf{K}$  и  $\boldsymbol{\omega}$ , если известны направление и сторона другого. Для того чтобы иметь линию действия (ориентированную) вектора  $\mathbf{K}$ , достаточно рассмотреть касательную плоскость к эллипсоиду инерции в какой-нибудь одной из двух точек, в которых он пересекается линией действия вектора  $\boldsymbol{\omega}$  (приложенного в точке  $O$ ) и провести из точки  $O$  перпендикуляр к этой плоскости в ту сторону, которая с  $\boldsymbol{\omega}$  образует острый угол. И обратно, мы получим линию действия вектора  $\boldsymbol{\omega}$ , если возьмем какую-нибудь одну из касательных плоскостей к эллипсоиду, перпендикулярных к вектору  $\mathbf{K}$ , и направим прямую, соединяющую  $O$  с точкой касания в ту сторону, которая составляет с  $\mathbf{K}$  острый угол.

Остается показать, что когда известна величина  $\omega$  угловой скорости, можно вычислить величину  $K$  кинетического момента и обратно.

Если задана угловая скорость  $\boldsymbol{\omega}$ , а следовательно, также и живая сила  $T$ , и требуется вычислить  $K$ , то достаточно обратиться к формуле (32), чтобы получить

$$K\omega \cos \alpha = 2T, \quad (32')$$

где острый угол  $\alpha$  считается известным на основании изложенных выше геометрических соображений.

Далее, если, предполагая известным  $\mathbf{K}$ , мы желаем найти величину  $\omega$  угловой скорости, то можно прежде всего определить путем геометрического построения (ориентированную) линию действия вектора  $\boldsymbol{\omega}$  и, следовательно, величину  $\alpha$  (острого) угла между векторами  $\boldsymbol{\omega}$  и  $\mathbf{K}$ . Если, обозначая через  $Q$  точку, в которой эта линия действия в своем положительном направлении пересекает эллипсоид инерции, мы положим  $\rho = OQ$  и примем во внимание, что направляющие косинусы вектора  $\boldsymbol{\omega}$  определяются отношениями  $\frac{p}{\omega}$ ,  $\frac{q}{\omega}$ ,  $\frac{r}{\omega}$ , то для координат точки  $Q$  получим выражения

$$\rho \frac{p}{\omega}, \quad \rho \frac{q}{\omega}, \quad \rho \frac{r}{\omega},$$

а отсюда, учитывая, что эти величины удовлетворяют уравнению (33) эллипсоида инерции, придем к соотношению

$$\frac{\omega^2}{\rho^2} = 2T. \quad (34)$$

Исключив из равенств (32') и (34) живую силу  $T$ , получим искомое выражение для  $\omega$ :

$$\omega = K\rho^2 \cos \alpha.$$

Здесь, наконец, имея в виду будущие приложения, полезно также вычислить расстояние  $\delta$  от центра  $O$  эллипсоида до его касательной плоскости в точке  $Q$ . Очевидно, имеем

$$\delta = \rho \cos \alpha; \quad (35)$$

исключая  $\rho$  посредством равенства (34) и принимая во внимание равенство (32'), получим

$$\delta = \frac{\sqrt{2T}}{K}. \quad (36)$$

**19. Векторная гомография инерции.** Соответствие между двумя векторами  $\omega$  и  $K$ , которое мы только что изучали с геометрической точки зрения и которое по отношению к любым подвижным осям аналитически представляется равенствами (30''), а по отношению к главным осям инерции относительно точки  $O$  — равенствами (30'''), является первым примером тех взаимно однозначных соответствий между (переменными) векторами, которые по отношению к какой-нибудь системе отсчета устанавливаются путем определения составляющих одного из двух векторов в виде линейных функций от составляющих другого. Это так называемые *векторные гомографии* (или *аффинные преобразования*); это название дал им Бурали-Форти, а Марколонго в последние годы развил их теорию<sup>1)</sup>.

Векторные гомографии мы рассмотрим несколько подробнее в III томе, но уже теперь для удобства изложения условимся называть рассматриваемое здесь соответствие между векторами  $\omega$  и  $K$  (*векторной гомографией инерции* твердого тела *относительно его точки  $O$* , выбранной за центр приведения. Векторную гомографию инерции, если рассматривать ее как однозначную операцию, которая, будучи приложена к вектору  $\omega$ , даст в результате вектор  $K$ , удобно выразить символом  $\sigma$ , полагая

$$K = \sigma(\omega).$$

Обратная операция, которая, будучи приложена к вектору  $K$ , дает вектор  $\omega$ , так же как и операция  $\sigma$ , однозначна, как мы видели в предыдущем пункте, и может быть выражена символом  $\sigma^{-1}$ , именно

$$\omega = \sigma^{-1}(K).$$

Оба предыдущих символических уравнения выражают в краткой форме, с одной стороны, уравнения (30''), относящиеся к любым подвижным осям, связанным с твердым телом, и уравнения, получающиеся в результате их решения, а с другой стороны, уравнения (30'''), относящиеся к главным осям инерции в точке  $O$ , и соответственно уравнения, представляющие собой решения уравнений (30''').

<sup>1)</sup> См., в частности, Burali-Forti e Marcolongo, *Transformations linéaires*, Pavia, Mattei, 1912.

Уравнения (30''') вместе с их решениями

$$p = \frac{K_x}{A}, \quad q = \frac{K_y}{B}, \quad r = \frac{K_z}{C}$$

называются *каноническими уравнениями* гомографии; направления главных осей инерции, к которым относятся эти уравнения, называются иногда *главными направлениями гомографии*.

20. Твердое тело, имеющее неподвижную ось. Если твердое тело  $S$  вращается вокруг неподвижной прямой  $a$ , то удобно принять эту прямую, ориентированную как угодно, за одну из подвижных осей отсчета, например за ось  $x$ , и взять в одной из ее точек центр приведения  $O$  моментов; эту точку можно затем принять за начало подвижных осей. Благодаря этому обратятся в нуль все величины, характеризующие кинематическое состояние тела, за исключением  $p$  ( $u=v=w=q=r=0$ ,  $p \neq 0$ ), а так как при неподвижном центре приведения  $O$  уравнения (29'''), (30'') п. 16 сохраняют свое значение, то для проекций количества движения  $Q$  и момента количеств движения  $K$  будем иметь выражения:

$$\begin{aligned} Q_x &= 0, & Q_y &= -z_0 p, & Q_z &= y_0 p; & (37) \\ K_x &= A p, & K_y &= -C' p, & K_z &= -B' p. & (38) \end{aligned}$$

С точки зрения основной задачи динамики (определить движение, когда заданы активные силы) наиболее важным из этих шести элементов (как это мы увидим в гл. VII) является момент  $K_a = K_x$  количеств движения относительно оси вращения. Обозначая, как обычно, через  $\omega$  абсолютную величину угловой скорости, имеем  $p = \pm \omega$ , причем знак выбирается в зависимости от того, будет ли (в рассматриваемый момент) произвольно выбранное за положительное направление оси совпадать или не совпадать с направлением угловой скорости\*).

Первое из уравнений (38) показывает, таким образом, что *момент количеств движения относительно оси вращения выражается произведением  $\pm \omega$  на  $A$*  (момент инерции тела относительно той же оси), где нужно взять знак плюс, если ось вращения ориентирована таким образом, что в рассматриваемый момент вращение твердого тела по отношению к ней оказывается правым.

Не лишним будет показать, как к этому выражению  $K_a$  можно прийти элементарным путем.

Действительно, заметим, что если речь идет о вращательном движении вокруг оси  $a$ , то скорость точки  $P_i$ , расстояние которой от оси есть  $\delta_i$ , имеет величину  $\omega \delta_i$  и направлена перпендикулярно к плоскости  $P_i a$ ; так как  $\delta_i$  есть кратчайшее расстояние линии

\*) Если под  $\omega$  подразумевают не модуль вектора  $\omega$ , а его проекцию на ось, то необходимость постановки двойного знака отпадает. (Прим. ред.)

действия скорости от оси, то момент этой скорости относительно оси будет равен  $\omega \delta_i^2$ , причем не только по абсолютной величине, но и по знаку, если ось ориентирована в ту сторону, с какой вращение в рассматриваемый момент оказывается правым. В силу этого момент относительно оси  $a$  количества движения материальной точки  $P_i$  при указанном выборе направления оси равен  $m_i \omega \delta_i^2$ ; суммируя по всем точкам системы, найдем снова формулу

$$K_a = \omega \sum_{i=1}^N m_i \delta_i^2,$$

которая совпадает с ранее полученной, так как  $\sum_{i=1}^N m_i \delta_i^2$  есть момент инерции твердого тела относительно оси вращения. Если направление этой оси меняется на обратное, то в правой части, естественно, надо будет изменить знак.

Если через  $\theta$  обозначить угол, который полуплоскость, выходящая из  $a$  и неизменно связанная с телом, образует с аналогичной полуплоскостью, неподвижной в пространстве (этот угол будем считать положительным при правом вращении вокруг  $a$ ), то можно будет написать

$$K_a = A \dot{\theta},$$

так как, согласно определению угловой скорости  $\omega$ ,  $\dot{\theta}$  есть ее проекция на ось  $a$  (т. I, гл. III, п. 8).

#### § 4. Система отсчета для какой угодно материальной системы, соответствующая наименьшей кинетической энергии

21. Относительный характер живой силы, уже отмеченный в п. 6, приводит к рассмотрению некоторого особого класса систем отсчета для любой материальной системы.

Предположим, что движение некоторой системы  $S$  определено относительно осей  $\Omega \xi \eta \zeta$ , которые для простоты назовем неподвижными, и поставим себе задачу определить такую систему отсчета, относительно которой живая сила системы будет наименьшей.

Заметим теперь же, что если некоторый триэдр обладает этим свойством, то то же будет иметь место и для всякого другого триэдра, неподвижного относительно первого, так что все сводится к выяснению того, каким должно быть движение искомой системы отсчета  $Oxuz$  относительно неподвижной системы  $\Omega \xi \eta \zeta$ . Для этой цели достаточно указать характеристические векторы  $\mathbf{v}_0 = d_a O/dt$  и  $\boldsymbol{\omega}$  движения осей  $Oxuz$ , где  $d_a/dt$  обозначает (абсолютную) производную, относящуюся к осям  $\Omega \xi \eta \zeta$ .