

поэтому, подставляя эти выражения вместо $\delta\omega_i$ и переставляя множители смешанного произведения, получим

$$\delta T = -\delta\omega \cdot \sum_{i=1}^N \vec{G}P_i \times m_i(\mathbf{v}_i - \omega_i).$$

Полученная вариация δT будет равна нулю при любом значении $\delta\omega$ в том и только в том случае, если выполняется равенство

$$\sum_{i=1}^N \vec{G}P_i \times m_i(\mathbf{v}_i - \omega_i) = 0. \quad (40)$$

Отсюда заключаем, что искомая система осей должна быть такой, чтобы в движении по отношению к ней кинетический момент материальной системы относительно центра тяжести был равен нулю¹⁾.

Следует заметить, что равенство (40) в силу соотношения (39) приводит к трем линейным уравнениям относительно трех неизвестных проекций π , χ , ρ угловой скорости ω , которые определяются из этих уравнений однозначно. Это можно видеть и не производя вычислений, если мысленно спроектировать уравнение (40) на главные оси инерции $G\xi\eta\zeta$, проходящие через центр тяжести.

УПРАЖНЕНИЯ

1. Показать, что если в любой момент движение твердого тела является винтовым, то элементарная работа центробежных сил (отнесенных к мгновенной винтовой оси) равна нулю.

2. Диск произвольного вида (т. е. ограниченный произвольной кривой) движется в своей плоскости, катясь без скольжения по прямой l . Пусть ω есть угловая скорость диска в любой момент и v — абсолютная величина скорости центра тяжести G . Показать, что, обозначая через ρ расстояние от центра тяжести G диска до точки P касания диска с прямой l и через δ радиус инерции диска относительно оси, перпендикулярной к его плоскости и проходящей через центр тяжести, будем иметь

$$v^2 = \frac{\rho^2}{\delta^2 + \rho^2} \omega^2.$$

Достаточно приравнять два выражения, которые получатся для живой силы диска, когда за центр приведения берется точка касания или центр тяжести.

¹⁾ В случае твердого тела это будет иметь место для всякой системы осей, неизменно связанной с телом. Аппелль, пытаясь распространить некоторые свойства, которыми обладают системы осей, неизменно связанные с твердым телом, на какие угодно системы осей, был вынужден исходить из условия (40), выражающего обращение в нуль кинетического момента относительно центра тяжести в относительном движении (*Comptes Rendus*, т. 166, 1918, стр. 513—516). Вывод условия (40), приведенный в тексте, был сообщен авторам устно Альманси.

3. Определить структурные условия, при которых твердое тело, закрепленное в его точке O , при движении около этой точки имеет живую силу, пропорциональную квадрату угловой скорости.

Прежде всего заметим, что кинетическое условие того, что отношение T/ω^2 не должно зависеть от величины угловой скорости и направления мгновенной оси тела, означает, что эллипсоид инерции относительно точки O сводится к шару. Таким образом, мы прямо переходим к вопросу чистой геометрии масс. Для того чтобы существовала такая точка, необходимо и достаточно, чтобы центральный эллипсоид инерции был сплюснутым эллипсоидом вращения. В этом случае существуют две точки O , обе лежащие на оси симметрии эллипсоида на расстоянии c от центра тяжести, связанном с полпой массой m и с главными моментами инерции (экваториальным и полярным) A и C соотношением

$$A + mc^2 = C.$$

4. Показать, что всякое твердое тело с двумя плоскостями симметрии есть гироскоп.

5. Когда мгновенная винтовая ось и центральная ось q количеств движения совпадают?

Эти оси соответственно параллельны (при обозначениях пп. 9 и 10) векторам ω и $Q = m\mathbf{v}_G$, так что прежде всего вектор \mathbf{v}_G должен быть параллелен вектору ω . Это показывает, что при допущенном предположении мгновенная винтовая ось и, следовательно, центральная ось q проходят через центр тяжести G . После этого необходимо и достаточно, чтобы результирующий момент K количеств движения относительно центра тяжести G , взятого за центр приведения, был параллелен вектору Q и, следовательно, вектору ω . А для этого необходимо и достаточно, чтобы три главных центральных момента инерции были равны между собой.

6. Три материальные точки: P, P_1, P_2 с массами m, m_1, m_2 движутся по плоскости; точки P_1 и P_2 связаны с точкой P двумя твердыми стержнями, могущими свободно вращаться вокруг P , длиной l_1, l_2 . Мы имеем здесь, очевидно, голономную систему с четырьмя степенями свободы. Определить живую силу системы T , пренебрегая массой стержней и принимая за параметры Лагранжа координаты x, y точки P относительно какой-нибудь декартовой системы Oxy в плоскости движения и углы θ_1, θ_2 , образованные прямыми PP_1 и PP_2 с осью Ox .

Ответ:

$$2T = m(\dot{x}^2 + \dot{y}^2) + \sum_{i=1}^2 m_i \{(\dot{x} - l_i \sin \theta_i \dot{\theta}_i)^2 + (\dot{y} + l_i \cos \theta_i \dot{\theta}_i)^2\}.$$

7. Если характеристикам u, v, w, p, q, r состояния движения твердого тела придадим бесконечно малые приращения $\delta u, \delta v, \dots, \delta r$, то живая сила T получит приращение, которое по теореме о полном дифференциале определится равенством

$$\delta T = \frac{\partial T}{\partial u} \delta u + \frac{\partial T}{\partial v} \delta v + \frac{\partial T}{\partial w} \delta w + \frac{\partial T}{\partial p} \delta p + \frac{\partial T}{\partial q} \delta q + \frac{\partial T}{\partial r} \delta r.$$

С другой стороны, обозначив через $\delta \mathbf{v}_0$ и $\delta \omega$ соответствующие приращения двух характеристических векторов \mathbf{v}_0 и ω , для скорости любой точки P_i твердого тела будем иметь

$$\delta \mathbf{v}_i = \delta \mathbf{v}_0 + \delta \omega \times \vec{OP}_i \quad (i = 1, 2, \dots, N).$$

После этого, отправляясь от выражения

$$T = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^N m_i v_i^2$$

и принимая во внимание определение векторов \mathbf{Q} и \mathbf{K} , вычислить выражение приращения δT . Сравнение с предыдущим приведет к формулам (29), (30) п. 15.

8. Рассматривая квадратичную форму T , выражающую живую силу твердого тела через характеристики u, v, w, p, q, r , обозначим через \tilde{T} взаимную форму, т. е. квадратичную форму, получающуюся из T , если вместо шести указанных выше аргументов вводятся шесть их линейных комбинаций:

$$Q_x = \frac{\partial T}{\partial u}, \quad Q_y = \frac{\partial T}{\partial v}, \quad Q_z = \frac{\partial T}{\partial w}, \quad K_x = \frac{\partial T}{\partial p}, \quad K_y = \frac{\partial T}{\partial q}, \quad K_z = \frac{\partial T}{\partial r}.$$

Предполагается, что эти линейные комбинации независимы. Проверить прежде всего, что это условие достаточно и что поэтому произвольным приращениям $\delta u, \delta v, \dots$, соответствуют вполне определенные приращения $\delta Q_x, \delta Q_y, \dots, \delta K_z$, и обратно. По теореме Эйлера об однородных функциях имеем

$$2T = \mathbf{Q} \cdot \mathbf{v}_0 + \mathbf{K} \cdot \boldsymbol{\omega}.$$

Отсюда и из соотношения $\delta(T) = \delta T$ получим

$$\delta(T) = \mathbf{v}_0 \cdot \delta \mathbf{Q} + \boldsymbol{\omega} \cdot \delta \mathbf{K},$$

а также выражения для кинетических характеристик u, v, \dots, r , которые являются производными от (T) .