

Пусть система состоит из  $N$  точек и, следовательно, ее положение в пространстве в каждый момент времени определяется  $3N$  координатами точек системы, например декартовыми

$x_k, y_k, z_k$ . Предположим, что на систему наложены голономные связи, уравнения которых в общем случае могут содержать и производные от координат точек, но после их интегрирования они свелись к геометрическим и имеют форму

$$f_s(x_k, y_k, z_k, t) = 0, \quad s = 1, 2, \dots, l. \quad (10)$$

Освобождающие связи, выражающиеся неравенствами, не рассматриваются. Таким образом,  $3N$  координат связаны  $l$  уравнениями и независимых координат будет  $n = 3N - l$ .

Любые  $n$  декартовых координат можно задать независимо друг от друга. Остальные координаты определяются из уравнений связей. Вместо  $n$  независимых декартовых координат можно выбрать любые другие независимые параметры  $q_1, q_2, \dots, q_n$ , зависящие от всех или части декартовых координат точек системы. Эти независимые параметры, определяющие положение системы в пространстве, называются обобщенными координатами системы. В общем случае они могут зависеть от всех декартовых координат точек системы, т. е.

$$q_i = q_i(x_k, y_k, z_k), \quad (11)$$

где  $k$  изменяется от 1 до  $N$ . Задание обобщенных координат полностью определяет положение точек системы относительно выбранной системы отсчета, например декартовых осей координат.

У свободной точки три обобщенные координаты. Если точка должна двигаться по заданной поверхности, то обобщенные координаты только две и т. д. Используя уравнения связей (10) и выражения обобщенных координат через декартовы (11), можно при выполнении условий разрешимости этой системы уравнений выразить декартовы координаты через обобщенные, т. е. получить

$$\begin{aligned} x_k &= x_k(q_1, q_2, \dots, q_n, t); \quad y_k = y_k(q_1, q_2, \dots, q_n, t); \\ z_k &= z_k(q_1, q_2, \dots, q_n, t). \end{aligned}$$

Соответственно для радиуса-вектора каждой точки системы  $\bar{r}_k = x_k \bar{i} + y_k \bar{j} + z_k \bar{k}$  получим

$$\bar{r}_k = \bar{r}_k(q_1, q_2, \dots, q_n, t). \quad (12)$$

В случае стационарных связей время явно не входит в уравнения связей. Поэтому и в (12) оно войдет только неявно, через обобщенные координаты, если система движется. Для голономных систем вектор возможного перемещения точки  $\delta \bar{r}_k$  в соответствии с (12) можно выразить в форме

$$\delta \bar{r}_k = \frac{\partial \bar{r}_k}{\partial q_1} \delta q_1 + \frac{\partial \bar{r}_k}{\partial q_2} \delta q_2 + \dots + \frac{\partial \bar{r}_k}{\partial q_n} \delta q_n = \sum_{i=1}^n \frac{\partial \bar{r}_k}{\partial q_i} \delta q_i. \quad (13)$$

Система, имеющая  $n$  независимых обобщенных координат, характеризуется также  $n$  независимыми возможными переме-

щениями или вариациями  $\delta q_1, \delta q_2, \dots, \delta q_n$ , если связи голономны. Для голономных систем число независимых возможных перемещений совпадает с числом независимых обобщенных координат. Следовательно, число степеней свободы голономной системы равно числу независимых обобщенных координат этой системы, т. е.  $n = 3N - l$ .

Для неголономных систем в уравнения связей (10) могут входить производные от декартовых координат точек и даже могут быть такие уравнения связей, в которые входят только одни производные. Такие уравнения связей наложат ограничения на вариации  $\delta q_1, \delta q_2, \dots, \delta q_n$  и, следовательно, уменьшат число независимых вариаций, не связывая функциональной зависимостью сами обобщенные координаты  $q_1, q_2, \dots, q_n$ . Для неголономных систем в общем случае число независимых вариаций (возможных перемещений) меньше числа обобщенных координат. Число степеней свободы неголономной системы, равное числу независимых возможных перемещений, тоже меньше числа обобщенных координат системы.

В дальнейшем рассматриваются только голономные системы, т. е. системы с голономными связями. Рассмотрим вопрос обобщенных координат на примере простого механизма.

Пусть имеем кривошипно-шатунный механизм (рис. 98). Его положение на плоскости вполне определяется заданием положения трех его точек  $O, A$  и  $B$  с координатами соответственно  $(0, 0), (x_A, y_A), (x_B, 0)$ . Координат, не равных нулю, только 3, т. е.  $3N = 3$ . Можно составить два уравнения связей, учитывая постоянство длин  $OA = r$  и  $AB = l$ . Имеем

$$x_A^2 + y_A^2 = r^2; \quad (x_B - x_A)^2 + y_A^2 = l^2. \quad (a)$$

Число степеней свободы

$$n = 3 - 2 = 1.$$

Из трех не равных нулю координат только одну можно задать независимо. Две другие выражаются через нее как решения уравнений связей. В качестве независимой координаты можно выбрать любую из трех координат  $x_A, y_A, x_B$  или любую комбинацию этих координат. Нужно только, чтобы она однозначно определяла положение механизма относительно осей координат  $Oxy$ . Координаты  $x_A$  и  $x_B$  следует исключить. Они неоднозначно определяют положение механизма. Удобно в качестве независимой обобщенной координаты  $q$  выбрать угол  $\phi$ , т. е.

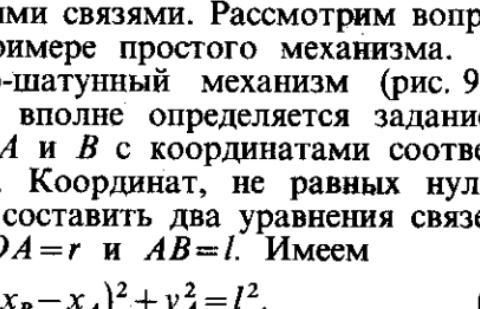


Рис. 98

$$q = \phi = \operatorname{arctg} \frac{y_A}{x_A}. \quad (b)$$

Из уравнений (a) и (b) координаты  $x_A, y_A, x_B$  можно выразить через угол  $\phi$ . Для этого следует решить эту систему уравнений относительно координат. Удобно, не решая системы уравнений, выразить координаты через угол  $\phi$ , используя рис. 97. Получим

$$x_A = r \cos \phi, \quad y_A = r \sin \phi, \quad x_B = r \cos \phi + l \cos \psi.$$

Но

$$y_A = r \sin \phi = l \sin \psi; \quad \sin \psi = \frac{r}{l} \sin \phi;$$

$$\cos \psi = \sqrt{1 - \sin^2 \psi} = \frac{1}{l} \sqrt{l^2 - r^2 \sin^2 \phi}.$$

С учетом этого искомые выражения для координат принимают форму

$$x_A = r \cos \phi, \quad y_A = r \sin \phi, \quad x_B = r \cos \phi + \sqrt{l^2 - r^2 \sin^2 \phi}.$$

Нетрудно проверить, что эти значения декартовых координат удовлетворяют системе уравнений (a) и (b).