

## ОБ ОПРЕДЕЛЕНИИ СИЛ РЕАКЦИИ СВЯЗЕЙ

До Шань

(Ханой)

Уравнения движения механических систем с множителями приводятся к виду, позволяющему разделить эти уравнения на две группы: первая группа описывает движения системы, а вторая определяет множители. Каждый множитель определяется независимо один от другого и, следовательно, легко оценить динамическое влияние каждой связи на систему. На основании этого подхода рассматриваются следующие вопросы: определение реакции связей [1], исследование движения управляемых систем с условными связями [2, 3], использование метода неголономных механических систем в случае, когда существуют первые интегралы [4].

1. Уравнения движения системы с множителями. Рассмотрим систему, положение которой определено обобщенными координатами  $q_i$  ( $i = 1, 2, \dots, n$ ). Предположим, что на систему наложены идеальные неголономные нелинейные связи второго порядка вида

$$(1.1) \quad f_\alpha(t, q_i, \dot{q}_i, \ddot{q}_i) = 0, \quad i = 1, 2, \dots, n; \quad \alpha = 1, 2, \dots, \Delta$$

Здесь

$$(1.2) \quad D(f_1, f_2, \dots, f_s) / D(\ddot{q}_{p+1}, \dots, \ddot{q}_n) \neq 0, \quad p = n - s$$

Уравнения движения системы можно записать в виде [5]

$$(1.3) \quad \frac{\partial S}{\partial \ddot{q}_i} = Q_i + \sum_{\alpha=1}^s \lambda_\alpha \frac{\partial f_\alpha}{\partial \ddot{q}_i}, \quad i = 1, 2, \dots, n$$

где  $\lambda_\alpha$  — неопределенные множители, характеризующие динамические действия связей на механическую систему. Непосредственное использование уравнений (1.3) для определения множителей  $\lambda_\alpha$  оказывается неудобным. Поэтому преобразуем их путем введения новых переменных  $q_1'', q_2'', \dots, q_p'', u_1'', u_2'', \dots, u_s''$  вместо  $q_1'', q_2'', \dots, q_n''$ . Здесь  $u_\alpha'' = f_\alpha(t, q_i, \dot{q}_i, \ddot{q}_i)$ .

Учитывая условие (1.2), имеем

$$\begin{aligned} q_h'' &= q_h''(t, q_i, \dot{q}_i, \ddot{q}_i, u_\alpha''), \quad h = p+1, \dots, n; \quad v = \\ &= 1, 2, \dots, p; \quad \alpha = 1, 2, \dots, s \end{aligned}$$

Таким образом, новые переменные могут быть выражены через старые и наоборот. Заметим, что теперь уравнения связей (1.1) принимают вид

$$u_\alpha'' = 0, \quad \alpha = 1, 2, \dots, s$$

В новых переменных уравнения движения системы можно записать в следующем виде [5]:

$$(1.4) \quad \frac{\partial S^\circ}{\partial \ddot{q}_v} = Q_v + \sum_{h=p+1}^n Q_h \frac{\partial q_h''}{\partial \ddot{q}_v}, \quad v = 1, 2, \dots, \quad p = n - s$$

$$(1.5) \quad \left( \frac{\partial S}{\partial u_\alpha''} \right)^\circ = \sum_{h=p+1}^n Q_h \left( \frac{\partial q_h''}{\partial u_\alpha''} \right)^\circ + \lambda_\alpha, \quad \alpha = 1, 2, \dots, s$$

$$S = S(t, q_i, \dot{q}_i, \ddot{q}_i, u_\alpha''), \quad \Phi^\circ = \Phi \Big|_{\sum u_\alpha'' = 0}$$

Первая группа уравнений (1.4) описывает движение системы, вторая группа (1.5) позволяет определить множители, причем каждый множитель определяется независимо один от другого.

**Замечания.** 1°. Приведенные уравнения, очевидно, применимы для систем с обычными неголономными связями первого порядка.

2°. Так как для голономных систем уравнения связей имеют вид

$$F_\alpha(t, q_i) = 0, \quad i = 1, 2, \dots, n; \quad \alpha = 1, 2, \dots, s$$

то введем следующие переменные:  $q_1, q_2, \dots, q_p, u_1, u_2, \dots, u_s$ , причем  $u_\alpha = F_\alpha(t, q_i)$ . Уравнения (1.4) и (1.5) примут вид

$$(1.6) \quad \frac{d}{dt} \frac{\partial T^\circ}{\partial \dot{q}_v} - \frac{\partial T^\circ}{\partial q_v} = Q_v^\circ + \sum_{h=p+1}^n Q_h^\circ \frac{\partial q_h^\circ}{\partial q_v}, \quad v = 1, 2, \dots, p = n - s$$

$$(1.7) \quad \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial T^\circ}{\partial u_\alpha} \right) - \left( \frac{\partial T^\circ}{\partial u_\alpha} \right) = \sum_{h=p+1}^n Q_h^\circ \left( \frac{\partial q_h^\circ}{\partial u_\alpha} \right) + \lambda_{\alpha i}, \quad \alpha = 1, 2, \dots, s$$

$$T = T(t, q_v, \dot{q}_v, u_\alpha, \dot{u}_\alpha), \quad \Phi^\circ = \Phi \left| \sum u_\alpha^2 = \sum u_\alpha^2 = 0 \right.$$

**Пример 1.** Рассмотрим движение автомобиля по упрощенной схеме (см. [6]). Следуя [6], выражение для энергии ускорения запишем в виде

$$2S = M(x_c^{\cdot\cdot 2} + y_c^{\cdot\cdot 2}) + J_c \varphi^{\cdot\cdot 2} + \dots$$

где невыписанные члены не содержат  $x_c^{\cdot\cdot}, y_c^{\cdot\cdot}, \varphi^{\cdot\cdot}$ .

Отнесенные к обобщенным координатам  $x_c, y_c$  и  $\varphi$  обобщенные силы таковы [6]:  $Q = F \cos \varphi, Q_2 = F \sin \varphi, Q_3 = 0$ .

Введем переменные  $\varphi, u_1, u_2$ , причем ( $u_1^{\cdot} = 0, u_2^{\cdot} = 0$  — уравнения неголономных связей [6])

$$u_1^{\cdot} = x_c^{\cdot} \sin \varphi - y_c^{\cdot} \cos \varphi + b \dot{\varphi}, \quad u_2^{\cdot} = x_c^{\cdot} \sin(\varphi + \theta) - y_c^{\cdot} \cos(\varphi + \theta) - a \cos \theta \dot{\varphi}$$

Дифференцируя эти соотношения по времени и решая полученные уравнения относительно  $x_c^{\cdot\cdot}, y_c^{\cdot\cdot}$ , имеем

$$(1.8) \quad x_c^{\cdot\cdot} = \frac{1}{\sin \theta} [A \cos(\varphi + \theta) + B \cos \varphi], \quad y_c^{\cdot\cdot} = \\ = \frac{1}{\sin \theta} [B \sin \varphi + A \sin(\varphi + \theta)], \quad A = b \ddot{\varphi} - u_1^{\cdot\cdot} + l \operatorname{ctg} \theta \dot{\varphi}^2 \\ B = u_2^{\cdot\cdot} + a \cos \theta \ddot{\varphi} = \frac{l \cos^2 \theta + b \sin^2 \theta}{\sin \theta} \ddot{\varphi} - \frac{l}{\sin \theta} \dot{\varphi} \ddot{\theta}, \quad l = a + b$$

Пользуясь уравнением (1.4), получим уравнение движения системы

$$(1.9) \quad J_c \ddot{\varphi} + \frac{M}{\sin \theta} \{x_c^{\cdot\cdot} [b \cos(\varphi + \theta) + a \cos \theta \cos \varphi] + \\ + y_c^{\cdot\cdot} [a \cos \theta \sin \varphi + b \sin(\varphi + \theta)]\} = 0$$

Для определения динамических действий связей используем уравнения (1.5), получим

$$(1.10) \quad \frac{M}{\sin \theta} [x_c^{\cdot\cdot} \cos(\varphi + \theta) + y_c^{\cdot\cdot} \sin(\varphi + \theta)] = F \operatorname{ctg} \theta - \lambda_1 \\ M / \sin \theta (x_c^{\cdot\cdot} \cos \varphi + y_c^{\cdot\cdot} \sin \varphi) = F + \lambda_2$$

В уравнениях (1.8), (1.10)  $x_c^{\cdot\cdot}, y_c^{\cdot\cdot}$  должны заменяться выражениями (1.8). После простых преобразований получим выражения для  $\ddot{\varphi}, \lambda_1, \lambda_2$ , совпадающие с приведенными в [6].

**2. О движении управляемых механических систем с условными связями.** Допустим, что на управляемую механическую систему наложены действительные идеаль-

ные связи (2.1) и условные связи [2,3] (2.2)

$$(2.1) \quad f_{\alpha}(t, q_i, \dot{q}_i, q_i^{\ddot{}}, \xi_j) = 0, \quad i = 1, 2, \dots, n; \quad \alpha = 1, 2, \dots, s; \quad j = 1, 2, \dots, k$$

$$(2.2) \quad g_{\beta}(t, q_i, \dot{q}_i, q_i^{\ddot{}}, \xi_j) = 0, \quad \beta = 1, 2, \dots, r$$

где  $\xi_j$  — параметры управления системы.

Кроме того, предположим, что

$$\frac{D(f_1, f_2, \dots, f_s, g_1, g_2, \dots, g_r)}{D(q_{p+1}, q_{p+2}, \dots, q_n)} \neq 0, \quad p = n - (s + r)$$

Условные связи можно рассматривать как такие связи, реакции которых равны нулю.

Определим реакции условных связей, а затем приравняем их нулю. Введем следующие переменные:  $q_1^{\ddot{}}, q_2^{\ddot{}}, \dots, q_p^{\ddot{}}, u_1^{\ddot{}}, u_2^{\ddot{}}, \dots, u_s^{\ddot{}}, v_1^{\ddot{}}, v_2^{\ddot{}}, \dots, v_r^{\ddot{}}$ , причем

$$u_{\alpha}^{\ddot{}} = f_{\alpha}(t, q_i, \dot{q}_i, q_i^{\ddot{}}, \xi_j), \quad v_{\beta}^{\ddot{}} = g_{\beta}(t, q_i, \dot{q}_i, q_i^{\ddot{}}, \xi_j), \\ \alpha = 1, 2, \dots, s; \quad \beta = 1, 2, \dots, r$$

Пользуясь уравнениями (1.1), получим динамические условия

$$(2.3) \quad \left( \frac{\partial S}{\partial v_{\beta}^{\ddot{}}} \right) = \sum_{h=p+1}^n Q_h \left( \frac{\partial q_h^{\ddot{}}}{\partial v_{\beta}^{\ddot{}}} \right)^{\circ}, \quad \beta = 1, 2, \dots, r$$

Уравнения движения приведенной системы теперь имеют вид.

$$(2.4) \quad \frac{\partial S^{\circ}}{\partial q_{\nu}^{\ddot{}}} = Q_{\nu} + \sum_{h=p+1}^n Q_h \frac{\partial q_h^{\ddot{}}}{\partial q_{\nu}^{\ddot{}}}, \quad \nu = 1, 2, \dots, p$$

и уравнения для определения реакций действительных связей будут

$$(2.5) \quad \left( \frac{\partial S}{\partial u_{\alpha}^{\ddot{}}} \right)^{\circ} = \sum_{h=p+1}^n Q_h \left( \frac{\partial q_h^{\ddot{}}}{\partial u_{\alpha}^{\ddot{}}} \right)^{\circ} + \lambda_{\alpha}, \quad \alpha = 1, 2, \dots, s$$

Таким образом, движение управляемой системы с условными связями полностью описывается уравнениями (2.3) и (2.4). Уравнения (2.4) представляют собой уравнения движения рассматриваемой системы в предположении, что условные связи считают действительными связями, а уравнения (2.3) описывают условия, которые позволяют привести условные связи к действительным. Уравнения (2.5) позволяют определить реакции действительных связей. Так, если приведенная система имеет  $p$  степеней свободы, то число уравнений, описывающих движения системы, будет  $p + r$  ( $r$  — число уравнений условных связей).

Уравнения (2.1), (2.3) и (2.4) теперь образуют полную систему уравнений рассматриваемой задачи движения управляемой механической системы с условными связями.

*Замечание.* Если на голономные механические системы наложены условные голономные связи (2.6) и действительные голономные связи (2.7)

$$(2.6) \quad g_{\beta}(t, q_i, \xi_j) = 0, \quad i = 1, 2, \dots, n; \quad \beta = 1, 2, \dots, r; \quad j = 1, 2, \dots, k$$

$$(2.7) \quad f_{\alpha}(t, q_i, \xi_j) = 0, \quad \alpha = 1, 2, \dots, s$$

то вместо переменных  $q_1, q_2, \dots, q_n$  введем переменные  $q_1, q_2, \dots, q_p, u_1, u_2, \dots, u_s, v_1, v_2, \dots, v_r$ , причем

$$u_{\alpha} = f_{\alpha}(t, q_i, \xi_j), \quad v_{\beta} = g_{\beta}(t, q_i, \xi_j)$$

Тогда динамические условия примут вид

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial T}{\partial v_{\beta}^{\dot{}}} \right)^{\circ} - \left( \frac{\partial T}{\partial v_{\beta}^{\dot{}}} \right)^{\circ} = \sum_{h=p+1}^n Q_h^{\circ} \left( \frac{\partial q_h^{\dot{}}}{\partial v_{\beta}^{\dot{}}} \right)^{\circ}, \quad \beta = 1, 2, \dots, r$$

и уравнения движения системы будут

$$\frac{d}{dt} \frac{\partial T^\circ}{\partial \dot{q}_v} - \frac{\partial T^\circ}{\partial q_v} = Q_v^\circ + \sum_{h=p+1}^n Q_h^\circ \frac{\partial q_h^\circ}{\partial q_v}, \quad v = 1, 2, \dots, p$$

а уравнения реакций действительных связей имеют вид

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial T^\circ}{\partial u_\alpha} \right)^\circ - \left( \frac{\partial T^\circ}{\partial u_\alpha} \right)^\circ = \sum_{h=p+1}^n Q_h^\circ \left( \frac{\partial q_h^\circ}{\partial u_\alpha} \right)^\circ, \quad \alpha = 1, 2, \dots, s$$

*Пример 2.* Задача Аппеля [2,3]. Материальная плоскость  $P$  может скользить по ступательно по неподвижной горизонтальной плоскости  $Oxy$ . По плоскости  $P$  может катиться без скольжения шар радиуса  $R$ . Движение плоскости  $P$  автоматически регулируется таким образом, что центр шара равномерно вращается вокруг оси  $Oz$  с угловой скоростью  $\omega$ .

Составим уравнения задачи.

Обозначим через  $\xi, \eta$  координаты центра шара, через  $p, q, r$  — компоненты мгновенной угловой скорости шара, через  $u, v$  — координаты какой-либо точки плоскости. Тогда энергия ускорения шара

$$2S = M(\dot{\xi}^2 + \dot{\eta}^2) + \frac{2}{5} MR^2(p^2 + q^2 + r^2)$$

Уравнения действительных связей  $\dot{\xi} - qR - u = 0, \dot{\eta} + pR - v = 0$ , а уравнения условных связей  $\dot{\xi} + \omega\eta = 0, \dot{\eta} - \omega\xi = 0$ .

Вводя переменные  $r, u_1, u_2, v_1, v_2$ , в которых

$$u_1 = \dot{\xi} - qR - u, \quad u_2 = \dot{\eta} + pR - v, \quad v_1 = \dot{\xi} + \omega\eta, \quad v_2 = \dot{\eta} - \omega\xi$$

найдем

$$\begin{aligned} \xi'' &= v_1'' - \omega v_2' - \omega^2 \xi, & \eta'' &= v_2'' + \omega v_1' - \omega^2 \eta \\ q' &= \frac{1}{R}(v_1'' - u_1'' - \omega v_2' - \omega^2 \xi - u''), & p' &= \frac{1}{R}(u_2'' - v_2'' + \omega v_1' + \omega^2 \eta + v'') \end{aligned}$$

и энергия ускорения примет вид

$$\begin{aligned} 2S &= M[(v_1'' - \omega v_2' - \omega^2 \xi)^2 + (v_2'' + \omega v_1' - \omega^2 \eta)^2] + \\ &+ \frac{2}{5} M[(v_1'' - u_1'' - \omega v_2' - \omega^2 \xi - u'')^2 + (u_2'' - v_2'' - \omega v_1' + \omega^2 \eta + v'')^2 + \\ &+ R^2 r^2] \end{aligned}$$

Отнесенные к обобщенным координатам обобщенные силы равны нулю. Согласно уравнениям (2.3), динамические условия таковы

$$7\omega^2 \xi + 2u'' = 0, \quad 3\omega^2 \eta - 2v'' = 0$$

Из уравнения (2.4) получим уравнения движения приведенной системы:  $r' = 0$ .

Для определения реакций действительных связей используем уравнения (2.5), получим  $\frac{2}{5} MRq' = \lambda_1, \frac{2}{5} MRp' = \lambda_2$ .

Нетрудно показать, что динамические условия можно записать в виде

$$-5\omega^2 \xi + 2Rq' = 0, \quad 2Rp' - 5\omega^2 \eta = 0$$

Таким образом, система уравнений (2.6) имеет такой же порядок, что и система уравнений (2.7) [3].

3. Рассмотрим случай, когда интегралы динамических уравнений считаются условиями неголономных связей [3].

Предположим, что известны некоторые первые интегралы движения системы. Возникает вопрос, можно ли считать эти интегралы уравнениями неголономных связей, налагаемых на рассматриваемую систему и как использовать их для составления уравнений. На основании полученных в п. 2 результатов эта задача решается просто, так как первые интегралы — это частные случаи условных связей. Иначе говоря, можно рассматривать первые интегралы как уравнения неголономных связей.

Пусть движение системы подчинено неголономной связи (1.1) и имеет первые интегралы

$$(3.1) \quad g_{\beta}(t, q_i, q_i^{\cdot}) = C_{\beta} = \text{const}, \quad \beta = 1, 2, \dots, r$$

Уравнения движения системы со связями (1.1) будут

$$(3.2) \quad \frac{\partial S}{\partial q_i^{\cdot\cdot}} = Q_i + Q_i^*, \quad Q_i^* = \sum_{\alpha=1}^s \lambda_{\alpha} \frac{\partial f_{\alpha}}{\partial q_i^{\cdot\cdot}}$$

где  $Q_i^*$  — обобщенные силы реакций связей. Очевидно, что уравнения (3.2) тоже имеют первые интегралы (3.1). Теперь принимаем их за новые связи и определяем соответствующие множители Лагранжа. Как и ранее, введем переменные

$$v_{\beta}^{\cdot\cdot} = \sum_{i=1}^n \frac{\partial g_{\beta}}{\partial q_i^{\cdot\cdot}} q_i^{\cdot\cdot} + \sum_{i=1}^n \frac{\partial g_{\beta}}{\partial q_i^{\cdot}} q_i^{\cdot} + \frac{\partial g_{\beta}}{\partial t}$$

Используя уравнения (1.5) и замечая, что

$$\frac{\partial S}{\partial v_{\beta}^{\cdot\cdot}} = \sum_{i=1}^n \frac{\partial S}{\partial q_i^{\cdot\cdot}} \frac{\partial q_i^{\cdot\cdot}}{\partial v_{\beta}^{\cdot\cdot}}$$

найдем соответствующие «новым связям» множители  $\mu_{\beta}$

$$\mu_{\beta} = \sum_{i=1}^n \left( \frac{\partial S}{\partial q_i^{\cdot\cdot}} - Q_i - Q_i^* \right)^{\circ} \left( \frac{\partial v_{\beta}^{\cdot\cdot}}{\partial q_i^{\cdot\cdot}} \right)^{\circ}$$

Но вдоль траектории движения имеем (3.2) и, следовательно

$$\mu_{\beta} = 0, \quad \beta = 1, 2, \dots, r$$

*Пример 3.* Рассмотрим случай голономной склерономной системы с циклическими координатами  $q_{\alpha}^{\cdot}$  ( $\alpha = m+1, \dots, n$ ). Кинетическая энергия такой системы имеет вид

$$T = \frac{1}{2} \sum_{r,s=1}^n a_{rs}(q_1, q_2, \dots, q_m) q_r^{\cdot} q_s^{\cdot}$$

Как известно, в этом случае существуют циклические интегралы

$$(3.3) \quad p_{\alpha} = \partial T / \partial q_{\alpha}^{\cdot} = h_{\alpha} = \text{const}, \quad \alpha = m+1, \dots, n$$

Теперь можно считать циклические интегралы в качестве уравнений неголономных связей. Введем переменные  $q_1^{\cdot}, q_2^{\cdot}, \dots, q_m^{\cdot}, v_{m+1}^{\cdot}, v_{m+2}^{\cdot}, \dots, v_n^{\cdot}$ , где  $v_{\beta}^{\cdot} = p_{\beta} - h_{\beta}$ ,  $\beta = m+1, \dots, n$ .

Сначала докажем, что динамические условия тождественно удовлетворяются. В данном случае эти условия имеют вид

$$\left( \frac{\partial S}{\partial v_{\beta}^{\cdot\cdot}} \right)^{\circ} = \sum_{\alpha=m+1}^n Q_{\alpha} \left( \frac{\partial q_{\alpha}^{\cdot\cdot}}{\partial v_{\beta}^{\cdot\cdot}} \right)^{\circ}$$

Нетрудно доказать, что

$$\left( \frac{\partial S}{\partial v_{\beta}^{\cdot\cdot}} \right)^{\circ} = \sum_{\alpha=m+1}^n \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial T}{\partial q_{\alpha}^{\cdot}} \right)^{\circ} \left( \frac{\partial q_{\alpha}^{\cdot\cdot}}{\partial v_{\beta}^{\cdot\cdot}} \right)^{\circ} \equiv 0$$

Кроме того,  $Q_{\alpha} \equiv 0$ , так как  $q_{\alpha}$  — циклические координаты. Следовательно, динамические условия тождественно выполнены и система приводима.

Согласно [7] из уравнений связей (3.3) получим

$$(3.4) \quad \dot{q}_\alpha = \sum_{i=1}^m B_{\alpha i} \dot{q}_i + B_\alpha, \quad B_\alpha = \sum_{\beta=m+1}^n b_{\alpha\beta} h_\beta, \quad B_{\alpha i} = - \sum_{\beta=m+1}^n b_{\alpha\beta} a_{\beta i}$$

$$\alpha, \beta = m+1, \dots, n, \quad i = 1, \dots, m$$

Для составления уравнения движения приведенной системы используем уравнение Воронца [6] для циклических систем

$$(3.5) \quad \frac{d}{dt} \frac{\partial T^0}{\partial \dot{q}_i} - \frac{\partial T^0}{\partial q_i} = - \frac{\partial \Pi}{\partial q_i} - \sum_{\alpha=m+1}^n \sum_{j=1}^m h_\alpha \left( \frac{\partial B_{\alpha j}}{\partial q_i} - \frac{d}{dt} B_{\alpha j} \right) -$$

$$- \sum_{\alpha=m+1}^n h_\alpha \frac{\partial B_\alpha}{\partial q_i}$$

Здесь [7]

$$(3.6) \quad T^0 = T^* + \frac{1}{2} \sum_{\alpha, \beta=m+1}^n b_{\alpha\beta} h_\alpha h_\beta, \quad T^* = \frac{1}{2} \sum_{i, j=1}^m a_{ij}^* \dot{q}_i \dot{q}_j$$

$T^*$  — кинетическая энергия приведенной системы, а коэффициенты  $a_{ij}^*$  и  $b_{\alpha\beta}$  определяются по [7].

Обозначим  $L^* = T^* - V$ , где  $V$  — обобщенный потенциал, определяемый равенством [7] ( $\Pi^*$  — потенциал Рауса)

$$V = \Pi^* + \frac{1}{2} \sum_{\alpha=m+1}^n \sum_{j=1}^m B_{\alpha j} h_\alpha \dot{q}_j, \quad \Pi^* = \Pi + \frac{1}{2} \sum_{\alpha, \beta=m+1}^n b_{\alpha\beta} h_\alpha h_\beta$$

Учитывая соотношения (3.4) и (3.6), уравнения (3.5) запишем в виде

$$\frac{d}{dt} \frac{\partial L^*}{\partial \dot{q}_i} - \frac{\partial L^*}{\partial q_i} = 0, \quad i = 1, 2, \dots, m$$

Таким образом, получили уравнения движения приведенной системы с обобщенной функцией Лагранжа [7].

Поступила 5 II 1974

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Лурье А. И. Аналитическая механика. М., Физматгиз, 1961.
2. Аппель П. Теоретическая механика, т. 2. М., Физматгиз, 1960.
3. Киргетов В. И. О движении управляемых механических систем с условными связями. ПММ, 1967, т. 31, вып. 3.
4. Добронравов В. В. Об интегралах динамических уравнений как условиях неголономных связей. В сб.: Вопросы аналитической и прикладной механики. М., Оборонгиз, 1963.
5. До Шань. Уравнения движения механических систем с нелинейными неголономными связями второго порядка. ПММ, 1973, т. 37, вып. 2.
6. Добронравов В. В. Основы механики неголономных систем. М., «Высшая школа», 1970.
7. Гантмахер Ф. Лекции по аналитической механике. М., «Наука», 1966.