

КОВАРИАНТНЫЕ ФОРМЫ ПРИНЦИПОВ И УРАВНЕНИЙ ДВИЖЕНИЯ СИСТЕМ С ДИФФЕРЕНЦИАЛЬНЫМИ СВЯЗЯМИ

А.И.Родионов

Новосибирский Государственный Технический Университет,
E-mail: teormech@ngs.ru

Представлен авторский взгляд на систему дифференциальных вариационных Принципов и Уравнений механики систем с произвольными дифференциальными связями. Он основан на варианте Расширения классической механики, описывающий динамику голономных и неголономных систем произвольных порядков. Для несвободной системы вводится ее Изображающая Точка (*ИТ*). Она движется в пространстве E_{3N} по многообразию R_m , стеснённого также дифференциальными связями. На основе уравнений движения *ИТ* выводятся ковариантные формы Уравнений и Принципов механики неголономных систем высших порядков.

Ключевые слова:

Системы с произвольными дифференциальными связями; дифференциальные вариационные принципы механики неголономных систем произвольных порядков, *ИТ* системы и её уравнения движения, ковариантные формы уравнений движения и принципов.

Key words:

Systems with any differential constraints; differential variation principles of mechanics of any orders nonholonomic systems, Affix of systems, Affix's motion equations, covariant forms of motion equations and principles.

Введение

Современное состояние и развитие мехатроники, авионики и точной электромеханики поставило вопрос об адекватных механических моделях динамики систем управляемого движения с полными и неполными дифференциальными программами движения высших порядков. К таким системам относятся системы, управляемые по резкости-рывку и производным более высоких порядков.

Во второй половине XX-века стало понятно, что большой класс движений систем управляемых по программе может быть описан как класс систем с голономными и неголономными связями общего вида. А уравнения связей исполняют роль программ движения. В рамках одного формализма эти связи могут быть определены как дифференциальные высших порядков.

Известно, что построение механики твердых тел и распределенных систем на основе дифференциальных и интегральных вариационных Соотношений и Принципов является устоявшейся научной традицией [1,2,4,5]. И с развитием вычислительных методов и техники приобрело большое практическое значение. Разделение всех Принципов на вариационные Соотношения и собственно Принципы признается рядом авторов и имеет в рамках вариационного исчисления глубокий смысл. Придерживаясь этой точки зрения, мы всё же будем называть в дальнейшем Соотношения и собственно Принципы для краткости Принципами. В данной работе рассмотрим подробно только уравнения движений и дифференциальные Принципы произвольных порядков и в силу ограничений на объём статьи. Каковы же эти Уравнения и Принципы?

Ответ на эти вопросы был получен в [4] и в наших работах [6-13]. Так в статьях [6,9] были выведены уравнения движения систем с идеальными по Гартунгу – Добронравову [5] дифференциальными связями высших порядков непосредственно из основных положений классической механики. А в работах [10-13] описаны основы динамики систем с произвольными дифференциальными связями, приведены примеры задач и их решения. В статье [7] на основе результатов работы [6] были получены дифференциальные вариационные Принципы для систем с идеальными по Гартунгу - Добронравову дифференциальными связями высших порядков и доказана их необходимость и достаточность.

О дифференциальных Принципах

При дифференциальных связях вида $\left\{ \begin{array}{l} \varphi^p = \varphi^p(t, \chi_i, \dot{\chi}_i, \dots, \chi_i^{(k)}) = 0 \\ p \leq 3N - 1, i = 1, 2, \dots, 3N, k \geq 2 \end{array} \right.$, Принципы

систем с идеальными по Гартунгу - Добронравову дифференциальными связями высших порядков выглядят согласно [7] так:

$$\sum_{\ell=1}^N \frac{d^{(k-q)}}{dt^{(k-q)}} (\mathbf{f}_\ell - m_\ell \mathbf{a}_\ell) \delta_k \mathbf{r}_\ell^{(k)} = 0. \quad (1)$$

Здесь: δ_k -частная изохронная вариация вектора $\mathbf{r}_\ell^{(k)}$, $q = 1$ -для нелинейных, а $q = 2$ -для линейных по $\mathbf{r}_\ell^{(k)}$ связей. Оказалось, что один из Принципов (1) при $q = 2$ эквивалентен Принципу из [4] для систем с линейными по q^j уравнениями связей.

Что же касается известных Принципов и вариационных Соотношений, то исторически они были сформулированы как независимые. И каждый имел своё собственное обоснование и интерпретацию. Принципы Даламбера - Лагранжа ($k=0$), Сулова - Журдена ($k=1$), Гаусса ($k=2$), Манжерона - Делеану ($k \geq 3$) в предложенных обозначениях имеют вид: $\sum_{\ell=1}^N (\mathbf{f}_\ell - m_\ell \mathbf{a}_\ell) \delta_k \mathbf{r}_\ell^{(k)} = 0$. Обратим внимание на то, что Принцип

Даламбера - Лагранжа необходим и достаточен для описания движения голономных систем и систем с линейными по скоростям неголономными связями. Принцип Сулова – Журдена - для голономных систем и систем с произвольными по скоростям неголономными связями. Принцип Гаусса - для голономных систем, систем с произвольными по скоростям и линейными по ускорениям неголономными связями. И для описания движения классических голономных и неголономных управляемых систем этих Принципов вполне достаточно. Так именно Принцип Гаусса позволил в работе [14] получить вариационное условие и замкнуть систему уравнений, описывающую процесс удара абсолютно твёрдого шара по упругому полупространству

Естественно возник вопрос о полной системе дифференциальных Принципов Механики в рамках Парадигмы классической механики, адекватных различным типам дифференциальных связей. Такая система Принципов для систем с идеальными по Гартунгу - Добронравову дифференциальными связями была выведена в векторной форме и представлена в виде таблицы в работе [8].

Изображающая Точка системы и её уравнения движения

Для вывода полной системы дифференциальных Принципов мы воспользовались в [8] понятием Изображающей Точки системы (ИТ) [4-6], движущейся несвободно в абстрактном пространстве E_{3N} по многообразию R_m .

Представим $\mathbf{r}_\ell(x_\ell, y_\ell, z_\ell)$ как $\mathbf{r}_\ell(\chi_{3\ell-2}, \chi_{3\ell-1}, \chi_{3\ell})$ а $\mathbf{f}_\ell(X_\ell, Y_\ell, Z_\ell)$ как $\mathbf{f}_\ell(f_{3\ell-2}, f_{3\ell-1}, f_{3\ell})$, $m_\ell = m_{3\ell-2} = m_{3\ell-1} = m_{3\ell}$; $M = \sum_{\ell=1}^N m_\ell$. Введем, как это сделано в [4,7-13]

ИТ, имеющую массу M , радиус-вектор $\mathbf{x}(x_i)$, где $x_i = \chi_i \sqrt{\mu_i}$, $\mu_i = m_i / M$, $i = 1, 2, \dots, 3N$. Тогда, согласно [10] система векторных уравнений движения ИТ, приведённая к одному дифференциальному порядку и подобная уравнениям Лагранжа 1-го рода, примет вид:

$$\begin{cases} M \mathbf{x} = \mathbf{F} + \lambda_p \partial \varphi^p / \partial \mathbf{x} + \mathbf{T}_k, \mathbf{T}_k \perp \partial \varphi^p / \partial \mathbf{x} & \text{a)} \\ d_t \varphi^p = (\partial \varphi^p / \partial \mathbf{x}) \mathbf{x} + \Psi^p(t, x_i, \dots, x_i^{(s-1)}) = 0 & \text{b)} \\ p = n \leq 3N - 1; q = 1, 2; s = r + 2, r = 0 \text{ при } k \leq 1, r = k - q \text{ при } k \geq 2. \end{cases} \quad (2)$$

В уравнениях (2) и далее предполагается суммирование по двойному неному индексу в соответствии с правилом Эйнштейна. Здесь: $3N$ -мерные векторы Силовых Факторов $\mathbf{F}_i^{(r)}$, $F_i = (f_i / \sqrt{\mu_i})$. Неопределенные множители Лагранжа λ_p могут быть представлены в разных видах, удобных при численном решении конкретных прикладных задач: $\lambda_p = \lambda_p(t) = \mu_p = \eta_p$. n - общее число линейных и нелинейных связей k -го и связей более низких порядков, приведенных к единому дифференциальному виду $\varphi^p = \varphi^p(t, x_i, \dot{x}_i, \dots, x_i^{(k)}) = 0$.

Введем Силовой фактор "потерянных сил" сил \mathbf{P} [2, 5,6] как $\mathbf{P} = \mathbf{F} - M \ddot{\mathbf{x}}$. Тогда, например, Принцип Даламбера-Лагранжа примет вид: $(\mathbf{P} \cdot \delta_0 \mathbf{x}) = 0$, а Принципы (1) будут выглядеть так:

$$\begin{cases} (\mathbf{P} \cdot \delta_k \mathbf{x}) = 0, r = k - q, \\ k \geq 2, q = 1, 2. \end{cases} \quad (3)$$

Выражение (3) задаёт пару дифференциальных вариационных Принципов, описывающих движение неголономных систем k -го порядка. Здесь при $q=1$ имеем дифференциальное вариационное Соотношение, а при $q=2$ - собственно вариационный Принцип [7], которому можно придать вид:

$$\delta_k Z_{k-2} = 0, \quad Z_{k-2} = (\mathbf{P})^{(k-2)} / 2M \quad (4)$$

В этой форме Принцип (4) подобен по виду Принципу Гаусса и при $k=2$ тождественен ему. При этом функция Z_0 равна Принуждению по Гауссу Z_w [1,2,4-7]. Исходя из этого, назовём функцию Z_s Принуждением s -го порядка. Заметим, что Принцип (4) эквивалентен Принципу, предложенному в работе [4]. Обратим внимание на то, что все представленные выше дифференциальные вариационные Принципы могут быть заданы одной формулой: $(\mathbf{P} \cdot \delta_k \mathbf{x}) = 0$, где $r=0$ при $k \leq 1$, $r = k - q$ при $k \geq 2$, $q = 1, 2$.

Ковариантные аналитические формы уравнений движения

Для решения конкретных практических задач механики управляемого движения выведем более удобные аналитические формы уравнений движения и

дифференциальных Принципов высших порядков. “Соотношение $\mathbf{x} = \mathbf{x}(t, q^j)$, выражающее декартовы координаты через обобщенные, выделяет в E_{3N} риманово многообразие R_m . Задача состоит в представлении движения материальной системы с помощью терминов геометрии R_m “ [7]. Эта задача была решена в [6,11-13]. Согласно этим работам все ковариантные формы уравнений движения выводятся единообразно путём скалярного умножения (4) на координатные векторы $\mathbf{e}_j = \partial \mathbf{x} / \partial q^j = \partial \dot{\mathbf{x}} / \partial \dot{q}^j = \dots$ с последующими алгебраическими и дифференциальными преобразованиями для той или иной формы уравнений. Таким образом, получим следующие ковариантные формы уравнений движения.

$R_m Q$ -форма, подобная уравнениям движения в обобщённых силах:

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{d^{(r)}}{dt^{(r)}} \left[(Q_i^P) \mathbf{e}^i \right] \mathbf{e}_j + \lambda_p (\partial f^P / \partial q^j) + \Theta_{kj} = 0 \\ df^P / dt = (\partial f^P / \partial q^j) q^j + W^P(t, q^j, \dots, q^j) = 0 \\ i, j = 1, 2, \dots, m, \quad p \leq n \leq m-1, \quad q = 1, 2, \quad s = r+2, \\ r = 0 \text{ при } k \leq 1, \quad r = k - q \text{ при } k \geq 2 \end{array} \right. \quad (5)$$

Здесь: $Q_i^P = Q_i^F + Q_i^\Phi$, Q_i^F - i -я задаваемая обобщенная сила,

$$Q_i^\Phi = - \left[\frac{d}{dt} ((\partial T / \partial \dot{q}^i)) - \partial T / \partial q^i \right] = - \partial S / \partial \dot{q}^i = \dots \quad i\text{-я - обобщенная сила инерции,}$$

$f^P = f^P(t, q^j, \dots, q^j) = 0$ -уравнения связей представленные в терминах геометрии R_m , \mathbf{e}^i - координатные векторы взаимного базиса в касательном к R_m пространству E_m , $\mathbf{e}^i = g^{ij} \mathbf{e}_j$; g^{ij} - контравариантные компоненты метрического тензора пространства R_m , определяемые выражением для кинетической энергии системы [4,5]. $\Theta_{kj} = (\mathbf{T}_k \cdot \mathbf{e}_j)$ Заметим, что при градиентном управлении движением $\Theta_{kj} = 0$.

$R_m A$ - форма, подобная уравнениям Аппеля:

$$\left\{ \begin{array}{l} \partial K_{(s)} / \partial q^j = Q_j^{(r)} + \lambda_p (\partial f^P / \partial q^j) + \Theta_{kj} \\ (\partial f^P / \partial q^j) q^j + W^P(t, q^j, \dots, q^j) = 0 \\ j = 1, 2, \dots, m, \quad p = 1, 2, \dots, n \leq m-1, \\ \left\{ \begin{array}{l} q = 1, 2, \quad s = r+2, \\ r = 0 \text{ при } k \leq 1, r = k - q \text{ при } k \geq 2, \end{array} \right. \end{array} \right. \quad (6)$$

Здесь, согласно [6, 10-13]: K_s есть универсальная кинетическая мера движения s -го порядка – Кинэта. $K_s = M(\mathbf{x})^2 / 2 = \frac{1}{2} \sum_{\ell=1}^N m_\ell (\mathbf{r}_\ell)^2$; $K_{(s)}$ -часть кинэты, квадратично

зависящая от q^j , $Q_j^{(r)}$ - есть Обобщенный Силовой Фактор r -го порядка:

$$Q_j^{(r)} = (\mathbf{F} \cdot \mathbf{e}_j) = \sum_{\ell=1}^N \left(\mathbf{F}_\ell \cdot \frac{\partial \mathbf{r}_\ell}{\partial q^j} \right). \text{ Заметим, что при } r=0 \text{ уравнения движения в } R_m A\text{-форме}$$

становятся уравнениями Аппеля.

$R_m A$ -форма, подобная уравнениям Лагранжа:

$$\left\{ \begin{array}{l} \Lambda_j^{(r+1)}(K_{(r+1)}) = Q_j^{(r)} + \lambda_p (\partial f^p / \partial q^j)^{(k)} + \Theta_{kj} \quad \text{а)} \\ (\partial f^p / \partial q^j)^{(k)} q^j + W^p = 0 \quad \text{б)} \\ j = 1, 2, \dots, m, \quad p = 1, 2, \dots, n \leq m-1, \\ \left\{ \begin{array}{l} q = 1, 2, \\ r = 0 \text{ при } k \leq 1, r = k - q \text{ при } k \geq 2. \end{array} \right. \end{array} \right. \quad (8)$$

Здесь: $\Lambda_j^{(r+1)} = \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial}{\partial q^j} \right) - \frac{1}{r+1} \frac{\partial}{\partial q^j} \frac{\partial}{\partial q^j} \frac{\partial}{\partial q^j}$. Назовём этот дифференциальный оператор

оператором *Эйлера-Лагранжа* порядка $(r+1)$. Заметим, что при $q=1$ уравнения (9а) будут выглядеть так:

$\Lambda_j^{(k)}(K_{(k)}) = Q_j^{(k-1)} + \lambda_p \partial f^p / \partial q^j + \Theta_{kj}$. А при $r=0$ эти уравнения становятся уравнениями Лагранжа 2-го рода.

Уравнения движения в Обобщенных Силовых Факторах ($R_m Q^{(r)}$ – форма)

$$\left\{ \begin{array}{l} Q_{\Phi_j}^{(r)} + Q_j^{(r)} + Q_{\lambda_j}^{(r)} + \Theta_{kj} = 0 \\ (\partial f^p / \partial q^j)^{(k)} q^j + W^p = 0 \\ j = 1, 2, \dots, m, \quad p = 1, 2, \dots, n \leq m-1, \\ q = 1, 2; \quad r = 0 \text{ при } k \leq 1, r = k - q \text{ при } k \geq 2 \end{array} \right. \quad (9)$$

Здесь Обобщённые Силовые Факторы $Q_{\Phi_j}^{(r)}$ и $Q_{\lambda_j}^{(r)}$, согласно [9-11], равны:

$$Q_{\Phi_j}^{(r)} = -\partial K_{(s)} / \partial q^j = -\Lambda_j^{(r+1)}(K_{(r+1)}) \dots$$

$$j = 1, 2, \dots, m, \quad s = r + 2, \quad q = 1, 2; \quad r = 0, \quad Q_{\lambda_j}^{(r)} = \lambda_p \partial f^p / \partial q^j \quad (k)$$

при $k \leq 1, r = k - q$ при $k \geq 2$,

Отметим, что при $r=0$ УДОСФ эквивалентны уравнениям движения в обобщённых силах [9].

Ковариантные аналитические формы Принципов

Получим ковариантные формы записи дифференциальных Принципов Механики из уравнений (6-9).

$R_m Q$ - форма Принципов. Умножим (6) на $\delta_k q^j$ и просуммируем по j . С учётом того, что $f^p = 0$ и $\delta_k f^p = (\partial f^p / \partial q^j) \delta_k q^j = 0$ получим:

$$\left(\frac{d^{(r)}}{dt^{(r)}} \left[(Q_i^p) \mathbf{e}^i \right] \mathbf{e}_j + \Theta_{kj} \right) \delta_k q^j = 0, \quad (10)$$

$$i, j = 1, 2, \dots, m, \quad q = 1, 2; \quad r = 0 \text{ при } k \leq 1, \quad r = k - q \text{ при } k \geq 2 \dots$$

В такой форме Принципы (10) при $\Theta_{kj} = 0$ приведены в [9].

$R_m A$ форма Принципов. Уравнениям (7) соответствуют Принципы:

$$\begin{aligned} (\partial K_{(s)} / \partial q^j - Q_j^{(r)} - \Theta_{kj}) \delta_k q^j &= 0 \\ j = 1, 2, \dots, m, s = r + 2, q = 1, 2; r = 0, & \\ \text{при } k \leq 1, r = k - q \text{ при } k \geq 2 & \end{aligned} \quad (11)$$

которые выводятся из них аналогично Принципам (10). Если ввести *характеристическую функцию* R_s , определяющую состояние движения системы при *векторе задаваемых сил* $\mathbf{F} = \mathbf{F}(t, q^j, \dot{q}^j)$ как $R_s = K_{(s)} - Q_j^{(r)} \cdot q^j$, то Принципы (11) примут вид:

$$\begin{aligned} (\partial R_s / \partial q^j - \Theta_{kj}) \delta_k q^j &= 0; \\ j = 1, 2, \dots, m, s = r + 2, q = 1, 2; r = 0 & \\ \text{при } k \leq 1, r = k - q \text{ при } k \geq 2 & \end{aligned}$$

Заметим, что при $q = 2$ и $\Theta_{kj} = 0$ имеем собственно Принцип, который может быть записан так:

$$\delta_k R_k = 0. \quad (12)$$

Нетрудно показать, что $R_s = Z_{(r)}$. Здесь $Z_{(r)}$ - зависящая квадратично от q^j часть функции Z_r . Действительно,

$$\begin{aligned} R_s &= M(\mathbf{a})^2 / 2 - (\mathbf{F} \cdot \mathbf{e}_j) q_j = M(\mathbf{a})^2 / 2 - (\mathbf{F} \cdot \mathbf{a}) = \\ &= (M(\mathbf{a})^2 / 2 - (\mathbf{F} \cdot \mathbf{a}) + (\mathbf{F})^2 / 2M)_{(s)} = Z_{(r)} \end{aligned}$$

Это доказывает эквивалентность (4) и (12).

При $\Theta_{kj} = 0$ и с учётом того, что $\partial Z_{(r)} / \partial q^j = \partial Z_r / \partial q^j$, Принципы (11), и (12) примут вид: $(\partial Z_r / \partial q^j) \delta_k q^j = 0$, $\delta_k Z_{k-2} = 0$. (13)

Соответствующий вид будут иметь и уравнения движения в этой форме:

$$\partial Z_r / \partial q^j = \lambda_p f^p / \partial q^j + \Theta_{kj}. \quad (14)$$

Назовём (13) и (14) $R_m GA$ -формой Принципов и Уравнений.

$R_m A$ - форма Принципов. В этой форме Принципы выглядят так:

$$\begin{aligned} (\hat{\Lambda}_j^{(r+1)}(K_{(r+1)}) - Q_j^{(r)} - \Theta_{kj}) \delta_k q^j &= 0 \\ j = 1, 2, \dots, m, q = 1, 2; r = 0 \text{ при } k \leq 1, r = k - q \text{ при } k \geq 2 & \end{aligned} \quad (15)$$

Они выводятся аналогично Принципам (10) и при $q=1$ и $\Theta_{kj} = 0$ имеют вид:

$$\left(\hat{\Lambda}_j^{(k)}(K_{(k)}) - Q_j^{(r)} \right) \delta_k q^j = 0$$

Заметим, что эта форма Принципов также допускает введение характеристической функции $R_{r+1} = Z_{(r-1)}$ для систем с $r=1,2,\dots$ и вектором задаваемых сил вида $\mathbf{F} = \mathbf{F}(t, q^j)$. Действительно,

$$Q_j^{(r)} = (\mathbf{F} \cdot \mathbf{e}_j) = (\mathbf{F} \cdot \partial^{(r)} \mathbf{x} / \partial q^j) = \frac{d}{dt} (\mathbf{F} \cdot \partial^{(r-1)} \mathbf{x} / \partial \dot{q}^j) - (\mathbf{F} \cdot \partial^{(r-1)} \mathbf{x} / \partial q^j) / (r+1) \quad (16)$$

С учётом (16) Принципы (15) примут вид:

$$(\hat{\Lambda}_j^{(r+1)}(R_{r+1}) - \Theta_{kj}) \delta_k q^j = 0 = (\hat{\Lambda}_j^{(r+1)}(Z_{(r-1)}) - \Theta_{kj}) \delta_k q^j, \quad (17)$$

$$j = 1, 2, \dots, m, \quad q = 1, 2; \quad r = k - q \geq 1$$

где $R_{r+1} = K_{(r+1)} - (\mathbf{F} \cdot \mathbf{a}) = Z_{(r-1)}$, а Принцип (15) будет выглядеть так:

$$(\hat{\Lambda}_j^{(k)}(Z_{(k-1)}) - \Theta_{kj}) \delta_k q^j = 0.$$

Соответствующий вид будут иметь и уравнения: $\hat{\Lambda}_j^{(r+1)}(Z_{(r-1)}) = \lambda_p f^p / \partial q^j + \Theta_{kj}$.

Назовём (17) *R_mGA-формой* Принципов и Уравнений.

$R_m Q^{(r)}$ – форма Принципов. Этой универсальной форме записи уравнений (9) соответствуют Принципы:

$$(\mathcal{Q}_{Pj}^{(r)} - \Theta_{kj}) \delta_k q^j = 0, \quad (18)$$

$$j = 1, 2, \dots, m, \quad q = 1, 2; \quad r = 0 \text{ при } k \leq 1, \quad r = k - q \text{ при } k \geq 2$$

где $\mathcal{Q}_{Pj}^{(r)} = \mathcal{Q}_{\Phi j}^{(r)} + \mathcal{Q}_{Fj}^{(r)}$ и $\mathcal{Q}_{Fj}^{(r)} = Q_j^{(r)}$.

Здесь обобщённый силовой фактор инерции $\mathcal{Q}_{\Phi j}^{(r)}$ может быть вычислен по любой из приведенных выше формул, а сами Принципы могут быть представлены в Представлениях взаимодействующих парциальных движений и взаимодействующих тел [9].

Заключение. Возможны и другие ковариантные формы уравнений движения и Принципов неголономных систем высших порядков, которые в данной статье не рассматриваются. Интегральные вариационные Принципы, описывающие движения неголономных систем высших порядков, будут рассмотрены в следующей работе. Представленные нами результаты могут быть положены в основу целого ряда более детальных исследований в области теории неголономных систем высших порядков. Естественным образом они могут стимулировать и уже породили появление ряда прикладных работ в различных областях неголономной механики, мехатроники, электромеханики и электродинамики [12,13].

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- 1.Ланцош К. Вариационные Принципы Механики. - М.: Мир, 1965. - 408 с.
- 2.Полак А.С. Вариационные Принципы Механики - М.: ГИФ-МЛ, 1960. - 599 с.
- 3.Коренев Г.В. Введение в механику управляемого тела. - М.: Наука, 1964 - 568с.
4. Зегжда С.А., Солтаханов Ш.Х. Юшков М.П. Уравнения движения неголономных систем и вариационные принципы механики. - С.-Петербург: Изд-во СПбГУ, 2002. – 275с.
- 5.Добронравов В.В. Основы механики неголономных систем. - М.: Высшая школа, 1970. - 269 с.

6. Родионов А.И. Уравнения движения неголономных систем высших порядков. // Сборник научных трудов Новосибирского государственного технического университета. - 1997. - № 2(7). - С. 85-96.
7. Родионов А.И. Принципы неголономной механики высших порядков // Сборник научных трудов Новосибирского государственного технического университета. - 1998. - № 1(10). - С.69-78.
8. Родионов А.И. О дифференциальных принципах механики. // Сборник научных трудов Новосибирского государственного технического университета. - 1998. - № 2(11). - С.124-134.
9. Остроменский П.И., Родионов А.И. Составление и исследование уравнений движения голономных и неголономных систем методом обобщенных сил. // Вестник Новосибирского государственного технического университета. - 1997. - № 1(3). - С.121-140.
10. Родионов А.И. К динамике мехатронных систем с неполными дифференциальными программами движения // Вестник Сибирской государственной геодезической академии - 2002. - Выпуск 7. - С. 205-211.
11. Rodionov A.I., Kaveshnikov V.M. On dynamics of mechatronic systems with incomplete differential programs of motion // IFTOMM-2004: Proc. of 11 Wold Cong. in Mech. and Machine Science. - Tianjin, China. 2004. – Vol. 3 “Mechatronics”. - P.1331-1335.
12. Родионов А.И., Сырецкий Г.А. Разомкнутые модели управления движением транспортных систем третьего порядка // Транспорт: Наука, техника, управление - 2011 - №4. - С. 12-15.
13. Родионов А.И. Уравнения аналитической динамики систем с дифференциальными связями произвольных порядков. Ч.1. // Научный вестник Новосибирского государственного технического университета. - 2012. - №4(49). - С.99-106.
14. Родионов А.И., Матвеев К.А. К динамике удара абсолютно твёрдого шара по упругому полупространству // Научный вестник Новосибирского государственного технического университета. - 2012. - № 1(46).- С.93-108.

Поступила .04.2013 г.

Сведения об авторе:

Родионов Андрей Иванович, 1948 г.р., канд. физ.-мат. наук, доцент кафедры теоретической механики и сопротивления материалов Новосибирского государственного технического университета, г. Новосибирск. Р.т. 8-(383-3)-46-17-77. E-mail: teormech@ngs.ru. Область научных интересов: теоретическая и прикладная механика, механика деформируемого твердого тела, общая и теоретическая физика.