

О КИНЕМАТИКЕ ДВИЖЕНИЯ ДЕФОРМИРОВАННОГО ТВЕРДОГО ТЕЛА ПО АНАЛОГИИ С КИНЕМАТИКОЙ АБСОЛЮТНО ТВЕРДОГО ТЕЛА

Гукасян А.А.

Институт механики НАН Республики Армения, Ереван

Ключевые слова: деформированное твердое тело, кинематика движения, абсолютное твердое тело, методы теоретической механики, упругие перемещения.

Аннотация. Движения деформированного упругого тела исследуется по аналогии с абсолютно твердого тела известные в теоретической механике. Кинематические величины деформированного тела представлены в рамках кинематики абсолютно твердого тела путем введения дополнительных величин, обусловленных упругостью.

ON THE KINEMATICS OF MOTION OF A DEFORMED RIGID BODY BY ANALOGY WITH THE KINEMATICS OF AN ABSOLUTELY RIGID BODY

Ghukasyan A.A.

Institute of Mechanics of NAS Republic of Armenia, Yerevan

Keywords: deformed rigid body, kinematics of motion, absolute rigid body, methods of theoretical mechanics, elastic displacements.

Abstract. The motion of a deformed elastic body is studied by analogy with an absolutely rigid body known in theoretical mechanics. The kinematic quantities of a deformed body are presented within the framework of the kinematics of an absolutely rigid body by introducing additional quantities due to elasticity.

Введение. Исследуется движение свободного деформированного твердого тела, которое в начальном состоянии занимает некоторую область Q^1 в трехмерном евклидовом пространстве (рис. 1).

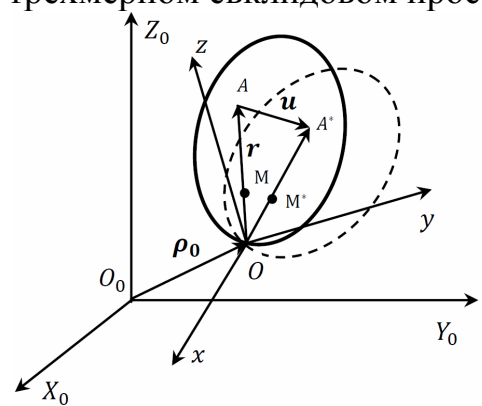


Рис. 1. Деформируемое твердое тело

Предполагается, что во время движения тело меняет свои размеры и форму, то есть деформируется, и при этом каждая точка тела Q^1 перемещается в некоторую точку области Q^2 . Для рассматриваемого тела распространяется гипотеза сплошности [1, 2]. При деформации вектор перемещения точек тела считается непрерывной и дифференцируемой функцией от координат точки и времени. В рамках исследования принимается, что тело является также однородным, то есть упругие свойства одинаковы во всех точках.

Целью настоящего исследования является изучение кинематики (положения, скорость и ускорения движений точек) деформированного тела по аналогии исследования кинематики абсолютно твердого тела методами теоретической механики [3-6].

1. Относительное положение точек упругого тела. Обозначим положение произвольной точки A первоначального (недеформированного) упругого тела Q^1 относительно точки O_0 системы координат $O_0X_0Y_0Z_0$ радиус вектором \mathbf{p}_A

$$\mathbf{p}_A = \mathbf{p}_0 + \mathbf{r} \left(\mathbf{p}_A = (X_A, Y_A, Z_A)^T, \mathbf{p}_0 = (X_0, Y_0, Z_0)^T, \mathbf{r} = (x, y, z)^T \right). \quad (1.1)$$

Каждая точка $A(x, y, z) \in Q^1$ тела во время деформации в момент времени t получает вектор перемещения \mathbf{u} с проекциями u_1, u_2, u_3 по осям Ox, Oy, Oz

$$\mathbf{u}(x, y, z, t) = (u_1(x, y, z, t), u_2(x, y, z, t), u_3(x, y, z, t))^T. \quad (1.2)$$

Радиус вектор произвольной точки $A \in Q^1$ после деформации в момент времени t в системе координат $Oxyz$ определяется радиус вектором $\mathbf{r}^* = \mathbf{r} + \mathbf{u}(x, y, z, t)$ относительно точки O . Предполагается также, что перемещения точек тела малы по сравнению с линейными размерами тела ($u_i \sim \varepsilon, \varepsilon=1, i=1, 2, 3$).

Из (1.1) и (1.2) следует, что радиус вектор абсолютного положения точек упругого тела относительно системы координат $O_0X_0Y_0Z_0$ определяется радиус-вектором $\mathbf{p}_{A^*} = \mathbf{p}_0 + \mathbf{r} + \mathbf{u}$, или в координатном виде

$$\begin{aligned} X_{A^*}\mathbf{i}_0 + Y_{A^*}\mathbf{j}_0 + Z_{A^*}\mathbf{k}_0 &= X_0\mathbf{i}_0 + Y_0\mathbf{j}_0 + Z_0\mathbf{k}_0 + (x + u_1(x, y, z, t))\mathbf{i} + \\ &+ (y + u_2(x, y, z, t))\mathbf{j} + (z + u_3(x, y, z, t))\mathbf{k}. \end{aligned} \quad (1.3)$$

Здесь $(\mathbf{i}, \mathbf{j}, \mathbf{k})$ единичные векторы осей подвижной системы координат $Oxyz$, а $(\mathbf{i}_0, \mathbf{j}_0, \mathbf{k}_0)$ – единичные векторы осей неподвижной системы координат $O_0X_0Y_0Z_0$.

Умножая скалярно (1.3) последовательно на единичные векторы $(\mathbf{i}_0, \mathbf{j}_0, \mathbf{k}_0)$ и учитывая свойства единичных векторов ортогональных пространственных систем, получим проекции точки $A^* \in Q^2$ упругого тела относительно неподвижной системы координат $O_0X_0Y_0Z_0$ [7-9]

$$\begin{aligned} X_{A^*} &= X_0 + [x + u_1(x, y, z, t)]\alpha_{11} + [y + u_2(x, y, z, t)]\alpha_{12} + [z + u_3(x, y, z, t)]\alpha_{13}, \\ Y_{A^*} &= Y_0 + [x + u_1(x, y, z, t)]\alpha_{21} + [y + u_2(x, y, z, t)]\alpha_{22} + [z + u_3(x, y, z, t)]\alpha_{23}, \\ Z_{A^*} &= Z_0 + [x + u_1(x, y, z, t)]\alpha_{31} + [y + u_2(x, y, z, t)]\alpha_{32} + [z + u_3(x, y, z, t)]\alpha_{33}, \end{aligned} \quad (1.4)$$

или в векторном виде

$$\mathbf{p}_{A^*} = \mathbf{p}_0 + \mathbf{\Gamma}(\mathbf{r} + \mathbf{u}), \quad \mathbf{\Gamma} = \{\alpha_{ij}\}_{i,j=1}^{3,3}. \quad (1.5)$$

где $\mathbf{\Gamma}$ – матрица преобразования системы координат.

Аналогично, умножая (1.3) последовательно на единичные векторы $\mathbf{i}, \mathbf{j}, \mathbf{k}$, получим проекции точки $A^* \in Q^2$ в системе $Oxyz$ $\mathbf{r} = \mathbf{\Gamma}^T(\mathbf{p}_{A^*} - \mathbf{p}_0) - \mathbf{u}(x, y, z, t)$.

Матрица преобразования $\mathbf{\Gamma}$ имеет следующие свойства [3, 5, 7-9]

$$\mathbf{\Gamma}^T = \mathbf{\Gamma}^{-1}; \mathbf{\Gamma} \times \mathbf{\Gamma}^T = \mathbf{\Gamma}^T \times \mathbf{\Gamma} = \mathbf{E}, \quad \frac{d\mathbf{\Gamma}}{dt} \cdot \mathbf{r} = \mathbf{\Gamma} \cdot (\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{r}). \quad (1.6)$$

2. Скорость движения точек деформированного твердого тела.

Абсолютную скорость точки $A^*(x^*, y^*, z^*) \in Q^2$ упругого тела представить в виде

$$\mathbf{V} = \mathbf{V}_0 + \mathbf{V}_1 + \mathbf{V}_2(x, y, z, \mathbf{u}, t). \quad (2.1)$$

Здесь \mathbf{V}_0 и \mathbf{V}_1 составляющие скорости, известные из теории движения абсолютно твердого тела [3-6]. Составляющая $\mathbf{V}_2(x, y, z, \mathbf{u}, t)$ вектора скорости в (2.1) обусловлена упругостью тела и имеет вид [8]

$$\mathbf{V}_2 = \frac{d}{dt} \mathbf{u}(x, y, z, t) + (\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{u}(x, y, z, t)). \quad (2.2)$$

Заметим, что вектор упругих перемещений $\mathbf{u}(x, y, z, t)$ во время движения изменяется как по модулю, так и по направлению. Следовательно, (2.2) можно представить в виде суммы двух слагаемых

$$\mathbf{V}_2 = \mathbf{V}_{21} + \mathbf{V}_{22}. \quad (2.3)$$

$\mathbf{V}_{21} = \frac{d}{dt} \mathbf{u}(x, y, z, t)$ – относительная или локальная скорость движения, а

$\mathbf{V}_{22} = \boldsymbol{\omega} \times \mathbf{u}(x, y, z, t)$ – переносная скорость движения упругого тела.

Компоненты скорости \mathbf{V}_{21} и \mathbf{V}_{22} имеют порядок $\varepsilon(\varepsilon=1)$.

Итак, скорость движения произвольной точки упругого тела относительно подвижной и неподвижной системы координат имеют вид [8]

$$V_{A^*} = \Gamma^T \mathbf{V}_{0_0} + (\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{r}) + \frac{d}{dt} \mathbf{u}(x, y, z, t) + (\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{u}(x, y, z, t)), \quad (2.4)$$

$$V_{A^*} = \mathbf{V}_0 + \Gamma \cdot (\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{r}) + \Gamma \cdot \frac{d}{dt} \mathbf{u}(x, y, z, t) + \Gamma \cdot (\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{u}(x, y, z, t)).$$

3. Ускорения движений точек деформированного твердого тела. Для получения формул вектора ускорения \mathbf{W} , нужно продифференцировать по времени выражение (2.1). Здесь также определим ускорения точек как относительно подвижной, так и относительно неподвижной систем координат и выделим те компоненты, которые обусловлены упругостью тела.

3.1 Ускорение относительно подвижной системы координат. Производную от (2.4) представим в виде

$$\mathbf{W} = \mathbf{W}_0 + \mathbf{W}_1 + \mathbf{W}_2. \quad (3.1)$$

где $\mathbf{W}_0 = \frac{d\mathbf{V}_0}{dt}$ – ускорение движения полюса O (поступательного ускорения),

$$\mathbf{W}_1 = \frac{d}{dt} (\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{r}) = \left(\frac{d\boldsymbol{\omega}}{dt} \times \mathbf{r} \right) + \left(\boldsymbol{\omega} \times \frac{d\mathbf{r}}{dt} \right) = (\boldsymbol{\varepsilon} \times \mathbf{r}) + (\boldsymbol{\omega} \times (\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{r})). \quad (3.2)$$

$$\begin{aligned} \mathbf{W}_2 = \frac{d}{dt} \left(\frac{d}{dt} \mathbf{u}(x, y, z, t) + (\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{u}(x, y, z, t)) \right) &= \frac{d^2}{dt^2} \mathbf{u}(x, y, z, t) + (\boldsymbol{\varepsilon} \times \mathbf{u}(x, y, z, t)) + \\ &+ 2 \left(\boldsymbol{\omega} \times \frac{d}{dt} \mathbf{u}(x, y, z, t) \right) + (\boldsymbol{\omega} \times (\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{u}(x, y, z, t))). \end{aligned} \quad (3.3)$$

Здесь $(\boldsymbol{\varepsilon} \times \mathbf{r}) = \mathbf{W}_{TT}^{gp}$ – вращательное, $(\boldsymbol{\omega} \times (\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{r})) = \boldsymbol{\omega} \cdot (\boldsymbol{\omega} \cdot \mathbf{r}) - r\boldsymbol{\omega}^2 = \mathbf{W}_{TT}^{oc}$ – осе стремительное, $\boldsymbol{\varepsilon}$ – угловое ускорения твердого тела [3-6]. $\mathbf{W}_1 = \mathbf{W}_{TT}^{gp} + \mathbf{W}_{TT}^{oc}$.

Условимся, по аналогии (3.2), $(\boldsymbol{\varepsilon} \times \mathbf{u}(x, y, z, t))$ назвать вращательным \mathbf{W}_{YT}^{ep} , а $(\boldsymbol{\omega} \times (\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{u}(x, y, z, t))) = \boldsymbol{\omega} \cdot (\boldsymbol{\omega} \cdot \mathbf{u}(x, y, z, t)) - \mathbf{u}(x, y, z, t) \cdot \boldsymbol{\omega}^2$ – осе стремительным \mathbf{W}_{YT}^{oc} ускорениями точек упругого тела в момент времени t . В отличие от (3.2) в (3.3) входят еще два слагаемых, которые являются результатом того, что вектор $\mathbf{u}(x, y, z, t)$ в течение времени изменяется как по модулю, так и по направлению. По аналогии со сложным движением абсолютно твердого тела, имеем [8]

$$\frac{d^2}{dt^2} \mathbf{u}(x, y, z, t) = \mathbf{W}_{YT}^{om} (\mathbf{W}_{YT}^{om} - \text{относительное ускорение}). \quad (3.4)$$

$$2 \left(\boldsymbol{\omega} \times \frac{d}{dt} \mathbf{u}(x, y, z, t) \right), \text{ также по аналогии со сложным движением абсолютно}$$

твердого тела носит название поворотного, или ускорения Кориолиса \mathbf{W}_{YT}^{yk} .

Следовательно, ускорение точек тела, обусловленное упругостью, является

$$\mathbf{W}_2 = \mathbf{W}_{YT}^{om} + \mathbf{W}_{YT}^{ep} + \mathbf{W}_{YT}^{oc} + \mathbf{W}_{YT}^{yk}. \quad (3.5)$$

Окончательное выражение ускорения движения деформированного твердого тела относительно подвижной системы координат $Oxyz$, является [8]

$$\mathbf{W}_{A^*} = \mathbf{W}_0 + \mathbf{W}_{TT}^{ep} + \mathbf{W}_{TT}^{oc} + \mathbf{W}_{YT}^{om} + \mathbf{W}_{YT}^{ep} + \mathbf{W}_{YT}^{oc} + \mathbf{W}_{YT}^{yk}. \quad (3.6)$$

$$\mathbf{W}_0 = \frac{d\mathbf{V}_0}{dt}, \mathbf{W}_{TT}^{ep} = (\boldsymbol{\varepsilon} \times \mathbf{r}), \mathbf{W}_{TT}^{oc} = \boldsymbol{\omega} \cdot (\boldsymbol{\omega} \cdot \mathbf{r}) - \mathbf{r} \boldsymbol{\omega}^2, \mathbf{W}_{YT}^{om} = \frac{d^2}{dt^2} \mathbf{u}(x, y, z, t),$$

$$\mathbf{W}_{YT}^{ep} = (\boldsymbol{\varepsilon} \times \mathbf{u}(x, y, z, t)); \mathbf{W}_{YT}^{oc} = \boldsymbol{\omega} \cdot (\boldsymbol{\omega} \cdot \mathbf{u}(x, y, z, t)) - \mathbf{u}(x, y, z, t) \cdot \boldsymbol{\omega}^2,$$

$$\mathbf{W}_{YT}^{yk} = 2 \left(\boldsymbol{\omega} \times \frac{d}{dt} \mathbf{u}(x, y, z, t) \right)$$

(индекс ТТ – означает твердое тело, а УТ – упругое тело).

3.2 Ускорение относительно неподвижной системы координат.

Продифференцируем по времени выражение (2.4) и определим ускорения движений деформированного твердого тела относительно неподвижной систем координат $O_0X_0Y_0Z_0$, с учетом свойств (1.6) матрицы преобразования Γ

$$\begin{aligned} \mathbf{W}_{A^*} = & \mathbf{W}_0 + \frac{d\Gamma}{dt} \cdot (\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{r}) + \Gamma \cdot \left(\frac{d\boldsymbol{\omega}}{dt} \times \mathbf{r} \right) + \frac{d\Gamma}{dt} \cdot \left(\frac{d}{dt} \mathbf{u}(x, y, z, t) \right) + \Gamma \cdot \frac{d^2}{dt^2} \mathbf{u}(x, y, z, t) + \\ & + \frac{d\Gamma}{dt} \cdot (\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{u}(x, y, z, t)) + \Gamma \cdot \left(\frac{d\boldsymbol{\omega}}{dt} \times \mathbf{u}(x, y, z, t) \right) + \Gamma \cdot \left(\boldsymbol{\omega} \times \left(\frac{d}{dt} \mathbf{u}(x, y, z, t) \right) \right). \end{aligned} \quad (3.7)$$

Обозначим

$$\mathbf{W}_1 = \frac{d\Gamma}{dt} \cdot (\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{r}) + \Gamma \cdot \left(\frac{d\boldsymbol{\omega}}{dt} \times \mathbf{r} \right) = \Gamma \cdot (\boldsymbol{\omega} \times (\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{r})) + \Gamma \cdot (\boldsymbol{\varepsilon} \times \mathbf{r}) = \Gamma \cdot (\boldsymbol{\omega} \cdot (\boldsymbol{\omega} \cdot \mathbf{r}) - \mathbf{r} \cdot \boldsymbol{\omega}^2) + \Gamma \cdot (\boldsymbol{\varepsilon} \times \mathbf{r}),$$

$$\mathbf{W}_2 = \Gamma \cdot \frac{d^2}{dt^2} \mathbf{u}(x, y, z, t) + \Gamma \cdot (\boldsymbol{\varepsilon} \times \mathbf{u}(x, y, z, t)) + \quad (3.8)$$

$$+ 2\Gamma \cdot \left(\boldsymbol{\omega} \times \frac{d}{dt} \mathbf{u}(x, y, z, t) \right) + \Gamma \cdot (\boldsymbol{\omega} \cdot (\boldsymbol{\omega} \cdot \mathbf{u}(x, y, z, t)) - \mathbf{u}(x, y, z, t) \cdot \boldsymbol{\omega}^2).$$

Принимая за основу обозначения для формулы (3.1)-(3.3), (3.7) принимает вид

$$\mathbf{W}_{A^*} = \mathbf{G}\mathbf{W}_0 + \mathbf{G}\mathbf{W}_{TT}^{ep} + \mathbf{G}\mathbf{W}_{TT}^{oc} + \mathbf{G}\mathbf{W}_{UT}^{om} + \mathbf{G}\mathbf{W}_{UT}^{ep} + \mathbf{G}\mathbf{W}_{UT}^{oc} + \mathbf{G}\mathbf{W}_{UT}^{yk}. \quad (3.9)$$

(ускорение (3.9) можно получить, также из формул (3.1) с умножением на матрицу \mathbf{G}).

Компоненты вектора ускорений $\mathbf{W}_{UT}^{om}, \mathbf{W}_{UT}^{ep}, \mathbf{W}_{UT}^{oc}, \mathbf{W}_{UT}^{yk}$ в (3.6) и (3.9), обусловленные упругостью тела относительно подвижной и неподвижной системы координат, имеют порядок $\varepsilon(\varepsilon=1, t:1)$.

Заключение. Изучение кинематики движения деформированного твердого тела по аналогии с кинематикой движения абсолютно твердого тела является эффективным. Кинематика упругого тела представлена в рамках движения абсолютно твердого тела путем введения дополнительных величин, обусловленных упругостью. Дополнительные слагаемые являются малыми величинами, имеющими порядок вектора упругих перемещений точек. Методы исследования и полученные результаты можно учитывать при моделировании механических систем, конструкции которых содержат упругие элементы большой жесткости. Такими механическими системами являются манипуляционные роботы, летательные аппараты и другие механизмы [10-12].

Список литературы

1. Новожилов В.В. Теория упругости. – Л.: Судпромгиз, 1958. – 370 с.
2. Лейбензон Л.С. Курс теории упругости. – М.-Л.: Тех.-теор. лит., 1947. – 465 с.
3. Вильке В.Г. Теоретическая механика. – Изд. «Лань», 2003. – 301 с.
4. Бухгольц Н.Н. Основной курс теоретической механики. – М.: Наука, 1967. – 467 с.
5. Суслов Г.К. Теоретическая механика. – М.-Л.: ГОСТЕХИЗДАТ, 1946. – 655 с.
6. Лурье А.И. Аналитическая механика. – М.: Изд. Физ.-мат. лит., 1961. – 824 с.
7. Гукасян А.А. О пространственном положении и деформации упругих звеньев манипулятора // Известия НАН Армении. Механика. – 2014. – Т. 67, №4. – С. 53-64.
8. Гукасян А.А. Некоторые вопросы кинематики движения деформированного твердого тела по аналогии с кинематикой абсолютно твердого тела // Доклады НАН Армении. – 2023. – Т. 123, №3,4.
9. Моденов П.С. Аналитическая геометрия. – М.: Изд. Московского ун-та, 1969. – 699 с.
10. Черноусько Ф.Л., Градецкий В.Г., Болотник Н.Н. Манипуляционные роботы. – М.: Наука, 1989. – 363 с.
11. Гукасян А.А. О кинематике многозвенного манипулятора с упругими соединительными узлами и упругими звеньями // Известия НАН Армении. Механика. – 2014. – Т. 67, №3. – С. 68-83.
12. Гукасян А.А. Об управляемом движении упругого космического аппарата // Известия НАН Армении. Механика. – 1995. – Т. 48, №1. – С. 55-63.

Сведения об авторе:

Гукасян Артуш Апрегович – д.ф.-м.н., профессор, ведущий научный сотрудник.