

на базе ВПУ № 15 г. Перми и регионального колледжа № 83 г. Серова.

Литература

1. Юцявичене П. А. Теория и практика модульного обучения. Каунас: Швисса, 1989. 277 с.
2. Богуславский М., Цирульников А. Железное эхо//Проф.-техн. образование. 1988. № 7. С. 77-80.

А. С. Просвилов

О МЕЖПРЕДМЕТНЫХ СВЯЗЯХ КУРСА ВЫСШЕЙ МАТЕМАТИКИ С ОБЩЕТЕХНИЧЕСКИМИ ДИСЦИПЛИНАМИ В ИНЖЕНЕРНО-ПЕДАГОГИЧЕСКОМ ВУЗЕ

Переход на обучение по квалификации "бакалавр" связан с определенным сокращением объема учебных часов как по курсу высшей математики, так и по общетехническим дисциплинам в целом. Возникает вопрос: как при таких обстоятельствах не снизить качество обучения в упомянутом цикле дисциплин? Для положительного решения этого вопроса, как нам кажется, просто требуется большая согласованность (усиление межпредметных связей) в преподавании этих дисциплин, перераспределение акцентов на те разделы курса математики, которые чаще используются в общетехнических дисциплинах. С этой целью преподаватели кафедры высшей математики УГППУ проанализировали стандартные учебники по курсам технической механики, сопротивления материалов, теории механизмов и машин и другим общетехническим дисциплинам, а также провели обстоятельные беседы с ведущими преподавателями соответствующих кафедр на предмет их пожеланий по совершенствованию курса высшей математики. В процессе этой работы нами получен банк вопросов и задач как чисто математического, так и прикладного характера. Их внедрение в учебный процесс по курсу высшей математики через систему "Входной контроль" и типовых расчетов позволило удовлетворить ряд пожеланий со стороны общетехнических кафедр к преподаванию курса высшей математики. Здесь мы остановимся на одной из таких задач с подробным ее решением, которая включена в типовой расчет по теме "Элементы линейной алгебры и аналитической геометрии" для специализации

54.04.08 - технология и оборудование автоматизированного производства в машиностроении и приборостроении. Предварительно напомним некоторые определения и формулы из раздела "Преобразование координат", необходимые для решения задачи.

Пусть в пространстве заданы две декартовы прямоугольные системы координат: первая $O^{(1)}x^{(1)}y^{(1)}z^{(1)}$, определяемая началом $O^{(1)}$ и базисом $E^{(1)} = (\bar{i}^{(1)}, \bar{j}^{(1)}, \bar{k}^{(1)})$, и вторая $O^{(2)}x^{(2)}y^{(2)}z^{(2)}$, определяемая началом $O^{(2)}$ и базисом $E^{(2)} = (\bar{i}^{(2)}, \bar{j}^{(2)}, \bar{k}^{(2)})$. Каждый из векторов базиса $E^{(2)}$ разложим по базису $E^{(1)}$

$$\begin{aligned}\bar{i}^{(2)} &= t_{11}\bar{i}^{(1)} + t_{21}\bar{j}^{(1)} + t_{31}\bar{k}^{(1)}, \\ \bar{j}^{(2)} &= t_{12}\bar{i}^{(1)} + t_{22}\bar{j}^{(1)} + t_{32}\bar{k}^{(1)}, \\ \bar{k}^{(2)} &= t_{13}\bar{i}^{(1)} + t_{23}\bar{j}^{(1)} + t_{33}\bar{k}^{(1)}.\end{aligned}$$

Заметим, что коэффициенты разложения (координаты) каждого из единичных векторов $\bar{i}^{(2)}, \bar{j}^{(2)}, \bar{k}^{(2)}$ по базису $E^{(1)}$ представляют собой проекции на оси координат $O^{(1)}x^{(1)}, O^{(1)}y^{(1)}, O^{(1)}z^{(1)}$.

Матрицей перехода $T_{E^{(1)} \rightarrow E^{(2)}}$ от базиса $E^{(1)}$ к базису $E^{(2)}$ называется матрица

$$T_{E^{(1)} \rightarrow E^{(2)}} = \begin{pmatrix} t_{11} & t_{12} & t_{13} \\ t_{21} & t_{22} & t_{23} \\ t_{31} & t_{32} & t_{33} \end{pmatrix},$$

у которой первый столбец есть столбец проекций вектора $\bar{i}^{(2)}$ на оси $O^{(1)}x^{(1)}, O^{(1)}y^{(1)}, O^{(1)}z^{(1)}$; второй столбец есть столбец проекций вектора $\bar{j}^{(2)}$ на оси $O^{(1)}x^{(1)}, O^{(1)}y^{(1)}, O^{(1)}z^{(1)}$; третий столбец есть столбец проекций вектора $\bar{k}^{(2)}$ на оси $O^{(1)}x^{(1)}, O^{(1)}y^{(1)}, O^{(1)}z^{(1)}$.

Пусть

$$\rho_A^{(1)} = \begin{pmatrix} x_A^{(1)} \\ y_A^{(1)} \\ z_A^{(1)} \end{pmatrix}, \quad \rho_A^{(2)} = \begin{pmatrix} x_A^{(2)} \\ y_A^{(2)} \\ z_A^{(2)} \end{pmatrix}$$

столбцы координат одной и той же точки A в системах $O^{(1)}x^{(1)}y^{(1)}z^{(1)}$ и $O^{(2)}x^{(2)}y^{(2)}z^{(2)}$ соответственно, и пусть

$$\rho_{O^{(2)}}^{(1)} = \begin{pmatrix} d \\ B \\ \delta \end{pmatrix}$$

есть столбец координат начала $O^{(2)}$ относительно системы $O^{(1)}x^{(1)}y^{(1)}z^{(1)}$. Тогда координаты точки А в системе $O^{(1)}x^{(1)}y^{(1)}z^{(1)}$ выражаются через ее координаты в системе $O^{(2)}x^{(2)}y^{(2)}z^{(2)}$ по формуле

$$\rho_A^{(1)} = T_{E^{(1)} \rightarrow E^{(2)}} \cdot \rho_A^{(2)} + \rho_{O^{(2)}}^{(1)} \quad \text{т. е.}$$

$$\begin{pmatrix} x_A^{(1)} \\ y_A^{(1)} \\ z_A^{(1)} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} t_{11} & t_{12} & t_{13} \\ t_{21} & t_{22} & t_{23} \\ t_{31} & t_{32} & t_{33} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_A^{(2)} \\ y_A^{(2)} \\ z_A^{(2)} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \alpha \\ \beta \\ \gamma \end{pmatrix} \quad (1)$$

Формулу (1) преобразования координат точки можно записать более компактно, добавляя тождество $1=1$:

$$\begin{pmatrix} x_A^{(1)} \\ y_A^{(1)} \\ z_A^{(1)} \\ 1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} t_{11} & t_{12} & t_{13} & \alpha \\ t_{21} & t_{22} & t_{23} & \beta \\ t_{31} & t_{32} & t_{33} & \gamma \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_A^{(2)} \\ y_A^{(2)} \\ z_A^{(2)} \\ 1 \end{pmatrix} \quad (2)$$

или еще короче

$$\bar{\rho}_A^{(1)} = T_{21} \cdot \rho_A^{(2)} \quad \text{где} \quad (3)$$

$$\bar{\rho}_A^{(1)} = \begin{pmatrix} x_A^{(1)} \\ y_A^{(1)} \\ z_A^{(1)} \\ 1 \end{pmatrix}, \quad T_{21} = \begin{pmatrix} t_{11} & t_{12} & t_{13} & \alpha \\ t_{21} & t_{22} & t_{23} & \beta \\ t_{31} & t_{32} & t_{33} & \gamma \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}, \quad \rho_A^{(2)} = \begin{pmatrix} x_A^{(2)} \\ y_A^{(2)} \\ z_A^{(2)} \\ 1 \end{pmatrix}$$

Матрицу T_{21} , полученную из матрицы $T_{E^{(1)} \rightarrow E^{(2)}}$ добавлением к ней справа столбца $\rho_{O^{(2)}}^{(1)}$ и затем снизу строки $(0,001)$, назовем матрицей преобразования координат точки при переходе от системы $O^{(2)}x^{(2)}y^{(2)}z^{(2)}$ к системе $O^{(1)}x^{(1)}y^{(1)}z^{(1)}$.

Задача. Промышленный робот (манипулятор) состоит из трех звеньев, схема начального состояния которого изображена на рис. 1. Звено 1 совершает вращательное движение вокруг оси $O^{(0)}z^{(0)}$ по закону $\varphi_{10}(t)$. Звено 2 совершает поступательное движение относительно звена 1 (вдоль оси $O^{(2)}x^{(2)}$) по закону $S_{21}(t)$. Звено 3 (схват) совершает поворот (вокруг оси $O^{(2)}x^{(2)}$) по закону $\varphi_{32}(t)$. Определить относительно неподвижной системы $O^{(0)}x^{(0)}y^{(0)}z^{(0)}$, связанной

со стойкой 0: 1) проекции радиус-вектора $\vec{P}_A^{(0)}$ точки А схвата (координаты точки А), а также проекции вектора скорости этой точки и модули этих векторов в зависимости от времени t ; 2) с точностью до 0,01 значения проекций и модулей векторов $\vec{P}_A^{(0)}$, $\vec{V}_A^{(0)}$ в данный момент времени t_0 , если

$$\varphi_{10}(t) = 5t, \quad \varphi_{32}(t) = 3 \sin t, \\ S_{21}(t) = 3 \sin \frac{t}{2}, \\ t_0 = \frac{\pi}{3}, \quad \ell_1 = 2, \quad \ell_2 = 3, \quad \ell_3 = 5.$$

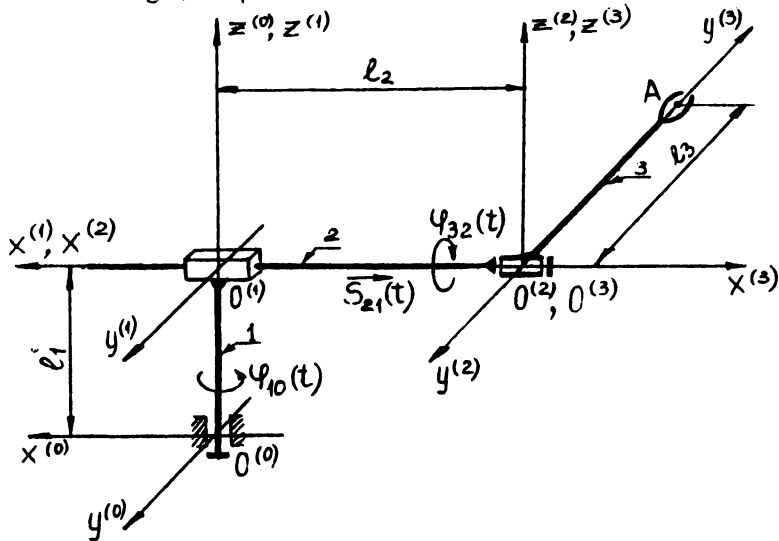


Рис. 1 Начальное состояние манипулятора

Для решения задачи наряду с неподвижной системой координат $O^{(0)} x^{(0)} y^{(0)} z^{(0)}$, связанной со стойкой $O^{(0)}$, введем в рассмотрение подвижные декартовы прямоугольные системы координат: $O^{(1)} x^{(1)} y^{(1)} z^{(1)}$; $O^{(2)} x^{(2)} y^{(2)} z^{(2)}$; $O^{(3)} x^{(3)} y^{(3)} z^{(3)}$, жестко связанные со звеньями 1, 2 и 3 соответственно. Их расположение при начальном состоянии манипулятора показано на рис. 1. Приведем манипулятор в рабочее состояние. При этом в момент времени t звено 1 (а вместе с ним и система $O^{(1)} x^{(1)} y^{(1)} z^{(1)}$) совершит поворот

вокруг оси $O^{(0)}Z^{(0)}$ против часовой стрелки на угол $\varphi_{10}(t)$ (рис. 2); звено 2 (а вместе с ним и система $O^{(2)}X^{(2)}Y^{(2)}Z^{(2)}$) совершит линейное перемещение относительно звена 1 на величину $S_{21}(t)$ (рис. 3); звено 3 (а вместе с ним и система $O^{(3)}X^{(3)}Y^{(3)}Z^{(3)}$) совершит поворот вокруг оси $O^{(2)}X^{(2)}$ против часовой стрелки на угол $\varphi_{32}(t)$ (рис. 4).

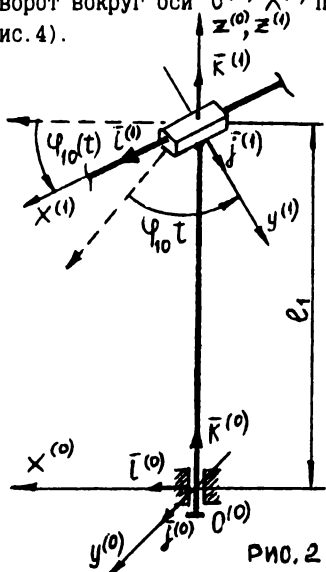


РИС. 2

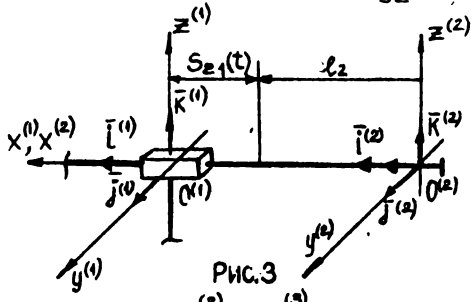


РИС. 3

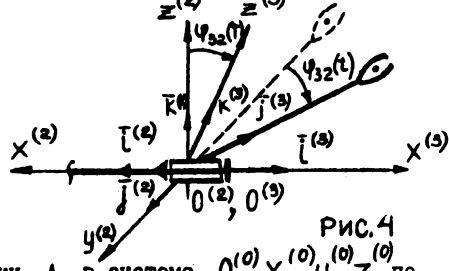


РИС. 4

Для отыскания координат точки А в системе $O^{(0)}X^{(0)}Y^{(0)}Z^{(0)}$ по формуле (3) имеем

$$\tilde{P}_A^{(0)} = T_{30} \tilde{P}_A^{(3)}, \quad (4)$$

$$\tilde{P}_A^{(0)} = \begin{pmatrix} X_A^{(0)} \\ Y_A^{(0)} \\ Z_A^{(0)} \\ 1 \end{pmatrix}, \quad \tilde{P}_A^{(3)} = \begin{pmatrix} 0 \\ l_3 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix}, \quad \text{где } \tilde{P}_A^{(0)}; \tilde{P}_A^{(3)} -$$

столбцы координат точки А (с добавленными единицами) в системах $O^{(0)}X^{(0)}Y^{(0)}Z^{(0)}$ и $O^{(3)}X^{(3)}Y^{(3)}Z^{(3)}$ соответственно; T_{30} - матрица преобразования координат точки А от системы $O^{(3)}X^{(3)}Y^{(3)}Z^{(3)}$ к системе $O^{(0)}X^{(0)}Y^{(0)}Z^{(0)}$. Однако непосредственно найти матрицу

T_{30} сложно. Поэтому поступим следующим образом. Вновь используя формулу (3), получим

$$\tilde{P}_A^{(2)} = T_{32} \tilde{P}_A^{(1)}; \quad (5)$$

$$\tilde{P}_A^{(1)} = T_{21} \tilde{P}_A^{(2)}; \quad (6)$$

$$\tilde{P}_A^{(0)} = T_{10} \tilde{P}_A^{(1)}, \quad (7)$$

где $\tilde{P}_A^{(1)}$, $\tilde{P}_A^{(2)}$ - столбцы координат точки А (с добавленными единицами) в системах $O^{(1)} x^{(1)} y^{(1)} z^{(1)}$ и $O^{(2)} x^{(2)} y^{(2)} z^{(2)}$ соответственно; T_{32} - матрица преобразования координат точки А от системы $O^{(2)} x^{(2)} y^{(2)} z^{(2)}$ к системе $O^{(3)} x^{(3)} y^{(3)} z^{(3)}$; T_{21} - матрица преобразования координат точки А от системы $O^{(1)} x^{(1)} y^{(1)} z^{(1)}$ к системе $O^{(2)} x^{(2)} y^{(2)} z^{(2)}$; T_{10} - матрица преобразования координат точки А от системы $O^{(1)} x^{(1)} y^{(1)} z^{(1)}$ к системе $O^{(0)} x^{(0)} y^{(0)} z^{(0)}$.

Подставляя в формулу (7) сначала вместо $\tilde{P}_A^{(1)}$ его выражение по формуле (6), а затем в полученном соотношении, заменяя $\tilde{P}_A^{(2)}$ по формуле (5), имеем

$$\tilde{P}_A^{(0)} = T_{10} \tilde{P}_A^{(1)} = T_{10} T_{21} \tilde{P}_A^{(2)} = T_{10} T_{21} T_{32} \tilde{P}_A^{(3)}. \quad (8)$$

Сравнивая формулы (4) и (8), получаем

$$T_{30} = T_{10} T_{21} T_{32}. \quad (9)$$

Пользуясь определением матрицы преобразования координат и рис. 2, 3 и 4, находим соответственно:

$$T_{10} = \begin{pmatrix} \cos \varphi_{10}(t) & -\sin \varphi_{10}(t) & 0 & 0 \\ \sin \varphi_{10}(t) & \cos \varphi_{10}(t) & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & e_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix};$$

$$T_{21} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & -(e_2 r S_{21}(t)) \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix};$$

$$T_{32} = \begin{pmatrix} -1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & -\cos \varphi_{32}(t) & -\sin \varphi_{32}(t) & 0 \\ 0 & -\sin \varphi_{32}(t) & \cos \varphi_{32}(t) & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}.$$

Перемножая эти матрицы по формуле (9), получаем

$$T_{30} = T_{10} T_{21} T_{32} = \begin{pmatrix} -\cos\varphi_{10}(t) \sin\varphi_{10}(t) \cos\varphi_{32}(t) & \sin\varphi_{10}(t) \sin\varphi_{32}(t) & -\cos\varphi_{10}(t)(l_2 + S_{21}(t)) \\ -\sin\varphi_{10}(t) - \cos\varphi_{10}(t) \cos\varphi_{32}(t) & -\cos\varphi_{10}(t) \sin\varphi_{32}(t) & -\sin\varphi_{10}(t)(l_2 + S_{21}(t)) \\ 0 & -\sin\varphi_{32}(t) & \cos\varphi_{32}(t) & l_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

По формуле (4) имеем

$$\vec{P}_A^{(0)} = T_{30} \vec{P}_A^{(3)} \quad \text{т.е.}$$

$$\begin{pmatrix} x_A^{(0)} \\ y_A^{(0)} \\ z_A^{(0)} \\ 1 \end{pmatrix} = T_{30} \begin{pmatrix} 0 \\ l_3 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} l_3 \sin\varphi_{10}(t) \cos\varphi_{32}(t) - \cos\varphi_{10}(t)(l_2 + S_{21}(t)) \\ -l_3 \cos\varphi_{10}(t) \cos\varphi_{32}(t) - \sin\varphi_{10}(t)(l_2 + S_{21}(t)) \\ -l_3 \sin\varphi_{32}(t) + l_1 \\ 1 \end{pmatrix}.$$

Следовательно,

$$\left. \begin{aligned} x_A^{(0)} &= l_3 \sin\varphi_{10}(t) \cos\varphi_{32}(t) - \cos\varphi_{10}(t)(l_2 + S_{21}(t)), \\ y_A^{(0)} &= -l_3 \cos\varphi_{10}(t) \cos\varphi_{32}(t) - \sin\varphi_{10}(t)(l_2 + S_{21}(t)), \\ z_A^{(0)} &= l_1 - l_3 \sin\varphi_{32}(t). \end{aligned} \right\} \quad (10)$$

Подставляя в соотношения (10) исходные данные (см. условие задачи), находим искомые координаты точки А в неподвижной системе координат $C^{(0)}$ $x^{(0)}$ $y^{(0)}$ $z^{(0)}$ в момент времени t :

$$\left. \begin{aligned} x_A^{(0)}(t) &= 5 \sin(5t) \cos(3 \sin t) - \cos(5t)(3 + 3 \sin \frac{t}{2}), \\ y_A^{(0)}(t) &= -5 \cos(5t) \cos(3 \sin t) - \sin(5t)(3 + 3 \sin \frac{t}{2}), \\ z_A^{(0)}(t) &= 2 - 5 \sin(3 \sin t), \end{aligned} \right\} \quad (11)$$

а затем и модуль радиус-вектора точки А

$$|\vec{r}_A^{(0)}(t)| = \sqrt{(x_A^{(0)}(t))^2 + (y_A^{(0)}(t))^2 + (z_A^{(0)}(t))^2} \quad (12)$$

Проекции вектора скорости точки А в момент времени t найдем дифференцированием функций (11) по времени:

$$\begin{aligned} V_{Ax}^{(0)}(t) &= \frac{dx_A^{(0)}(t)}{dt} = 5(5\cos(5t)\cos(3\sin t) - \sin(5t)\sin(3\sin t)3\cos t) + \\ &+ 5\sin(5t)(3 + 3\sin \frac{t}{2}) - \cos(5t) \cdot 1,5 \cos \frac{t}{2} = \\ &= \cos(5t)(25\cos(3\sin t) - 1,5\cos \frac{t}{2}) + 15\sin(5t)(1 + \sin \frac{t}{2} - \sin(3\sin t)\cos t); \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} V_{Ay}^{(0)}(t) &= \frac{dy_A^{(0)}(t)}{dt} = -5(-5\sin(5t)\cos(3\sin t) - \cos(5t)\sin(3\sin t)3\cos t) \\ &- 5\cos(5t)(3 + 3\sin \frac{t}{2}) - \sin(5t) \cdot 1,5 \cos \frac{t}{2} = \\ &= 15\cos(5t)(\sin(3\sin t)\cos t - 1 - \sin \frac{t}{2}) + \end{aligned}$$

$$+ \sin(5t)(25\cos(3\sin t) - 1,5\cos \frac{t}{2});$$

$$V_{Az}^{(0)}(t) = \frac{dz_A^{(0)}(t)}{dt} = -5\cos(3\sin t)3\cos t = -15\cos(3\sin t)\cos t.$$

Модуль вектора-скорости точки А в момент времени t находим по формуле

$$|\vec{v}_A^{(0)}(t)| = \sqrt{(v_{Ax}^{(0)}(t))^2 + (v_{Ay}^{(0)}(t))^2 + (v_{Az}^{(0)}(t))^2} \quad (14)$$

Наконец, пользуясь формулами (11)-(14), найдем с точностью до 0,01 значения координат точки А, проекции вектора-скорости этой точки, а также значения модулей соответствующих векторов в момент времени $t_0 = \frac{\pi}{3}$:

$$x_A^{(0)}(\frac{\pi}{3}) = 5\sin(5 \cdot \frac{\pi}{3})\cos(3\sin \frac{\pi}{3}) - \cos(5 \cdot \frac{\pi}{3})(3 + 3\sin \frac{\pi}{6}) \approx$$

$$\approx 5(-0,866)(-0,856) - 0,5 \cdot 4,5 \approx 1,455 \approx 1,46;$$

$$y_A^{(0)}(\frac{\pi}{3}) = -5\cos(5 \cdot \frac{\pi}{3})\cos(3\sin \frac{\pi}{3}) - \sin(5 \cdot \frac{\pi}{3})(3 + 3\sin \frac{\pi}{6}) \approx$$

$$\approx -5 \cdot 0,5(-0,856) - (-0,866) \cdot 4,5 \approx 6,037 \approx 6,04;$$

$$z_A^{(0)}(\frac{\pi}{3}) = -5\sin(3\sin \frac{\pi}{3}) \approx -5 \cdot 0,517 \approx -0,585 \approx -0,58;$$

$$|\rho_A^{(0)}(\frac{\pi}{3})| = \sqrt{(x_A^{(0)}(\frac{\pi}{3}))^2 + (y_A^{(0)}(\frac{\pi}{3}))^2 + (z_A^{(0)}(\frac{\pi}{3}))^2} \approx$$

$$\approx \sqrt{1,455^2 + 6,037^2 + (-0,585)^2} \approx \sqrt{2,117 + 36,445 + 0,342} =$$

$$= \sqrt{38,904} \approx 6,237 \approx 6,24;$$

$$\begin{aligned}
 V_{Ax}^{(0)}\left(\frac{\pi}{3}\right) &= \cos\left(5 \cdot \frac{\pi}{3}\right) \left(25 \cos\left(3 \sin \frac{\pi}{3}\right) - 1,5 \cos \frac{\pi}{6}\right) + \\
 &+ 15 \sin\left(5 \cdot \frac{\pi}{3}\right) \left(1 + \sin \frac{\pi}{6} - \sin\left(3 \sin \frac{\pi}{3}\right) \cos \frac{\pi}{3}\right) \approx \\
 &\approx 0,5 (25(-0,856) - 1,5 \cdot 0,866) + 15(-0,866)(1 + 0,5 - 0,517 \cdot 0,5) \approx \\
 &\approx -27,484 \approx -27,48;
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 V_{Ay}^{(0)}\left(\frac{\pi}{3}\right) &= 15 \cos\left(5 \cdot \frac{\pi}{3}\right) \left(\sin\left(3 \sin \frac{\pi}{3}\right) \cos \frac{\pi}{3} - 1 - \sin \frac{\pi}{6}\right) + \\
 &+ \sin\left(5 \cdot \frac{\pi}{3}\right) \left(25 \cos\left(3 \sin \frac{\pi}{3}\right) - 1,5 \cos \frac{\pi}{6}\right) \approx \\
 &\approx 15 \cdot 0,5 (0,517 \cdot 0,5 - 1 - 0,5) - 0,866 (25(-0,856) - 1,5 \cdot 0,866) \approx \\
 &\approx 10,342 \approx 10,34;
 \end{aligned}$$

$$V_{Az}^{(0)}\left(\frac{\pi}{3}\right) = -15 \cos\left(3 \sin \frac{\pi}{3}\right) \cos \frac{\pi}{3} \approx -15(-0,856)0,5 \approx 6,420 = 6,42;$$

$$|V_A^{(0)}\left(\frac{\pi}{3}\right)| = \sqrt{\left(V_{Ax}^{(0)}\left(\frac{\pi}{3}\right)\right)^2 + \left(V_{Ay}^{(0)}\left(\frac{\pi}{3}\right)\right)^2 + \left(V_{Az}^{(0)}\left(\frac{\pi}{3}\right)\right)^2} \approx$$

$$\approx \sqrt{(-27,484)^2 + 10,342^2 + 6,420^2} \approx$$

$$\approx \sqrt{755,370 + 106,957 + 41,216} = \sqrt{903,543} \approx 30,060 = 30,06.$$

В заключение заметим, что решение этой задачи целесообразно проводить в компьютерном классе, используя ЭВМ в диалоговом режиме.