

перемещениям. Физические состояния материалов стержневых элементов описываются уравнениями обобщенного закона Гука для ортотропного тела с главными направлениями, направленными вдоль продольных их осей и перпендикулярно к ним. Нелинейным деформациям подвергаются стержневые элементы в продольном направлении. Все действующие на сооружения сосредоточенные силы зависят от одного параметра. Основные матричные величины уравнения упругой устойчивости конструкций с анизотропными элементами выводятся методом конечных элементов (МКЭ) на основе энергетического метода. Основное уравнение потенциальной энергии для нелинейного расчета в общем пространственном случае имеет вид:

$$[k + k_v + k_L + k_{nl_1} + k_{nl_2}] \{\delta\} - \{Q\}_i = 0, \quad (1)$$

где,  $[k]$  - матрица жесткости элемента,  $[k_L]$  - матрица устойчивости при малых перемещениях,  $[k_{nl_1}]$ ,  $[k_{nl_2}]$  - матрица жесткости и устойчивости при больших перемещениях. Задача определения критических сил сводится к известной квадратичной проблеме собственных значений и решается приближенным методом Якоби.

Решение основной нелинейной системы алгебраических уравнений относительно кинематических характеристик всех узлов осуществляется методом Ньютона-Рафсона.

Дается алгоритм и анализ результатов численного решения по нахождению критических сил геометрически нелинейных и анизотропных пространственных конструкций. Результаты получены методом конечных элементов и путем приближенного решения соответствующих задач о собственных значениях. Приводится подробный анализ потери геометрически нелинейной упругой устойчивости пространственного механизма с анизотропными элементами.

## ВЕКОВЫЕ ВОЗМУЩЕНИЯ В ПРОТОПЛАНЕТНОЙ ЗАДАЧЕ ТРЕХ ТЕЛ С ПЕРЕМЕННЫМИ МАССАМИ

Минглибаев М.Дж.<sup>\*</sup>, Маемерова Г.М.<sup>\*\*</sup>

<sup>\*</sup>Астрофизический институт имени В.Г. Фесенкова,

<sup>\*\*</sup>Казахский национальный университет имени аль-Фараби,

Алматы, Казахстан, e-mail: maymerova@gmail.com

Рассматриваются движения взаимогравитирующих трех тел-точек, движущиеся изотропно в одинаковом темпе с массами

$$m_i = m_i(t_0) / \varphi(t), \quad i = 0, 1, 2, \quad \varphi(t) = \sqrt{C_1 t^2 + 2C_2 t + C_3}, \quad C_1 C_3 - C_2^2 = \alpha \quad (1)$$

в системе координат Якоби

$$\mu_1 \ddot{\vec{r}}_1 = \frac{1}{\varphi(t)} \text{grad}_3 U, \quad \mu_2 \ddot{\vec{r}}_2 = \frac{1}{\varphi(t)} \text{grad}_3 U. \quad (2)$$

Эти уравнения могут быть написаны в гамильтоновой форме [1]. После некоторых преобразований, с точностью до второй степени малых величин, уравнения вековых возмущений имеют вид:

$$\left. \begin{aligned} \frac{dr_1}{d\tau} &= -\tilde{N}_1 s_1 + \tilde{N}_2 s_2, & \frac{du_1}{d\tau} &= \tilde{E}_1 (v_1 - v_2), \\ \frac{ds_1}{d\tau} &= \tilde{N}_1 r_1 - \tilde{N}_2 r_2, & \frac{dv_1}{d\tau} &= \tilde{E}_1 (-u_1 + u_2), \\ \frac{dr_2}{d\tau} &= -\tilde{N}_1' s_2 + \tilde{N}_2' s_1, & \frac{du_2}{d\tau} &= \tilde{E}_1' (v_2 - v_1), \\ \frac{ds_2}{d\tau} &= \tilde{N}_1' r_2 - \tilde{N}_2' r_1, & \frac{dv_2}{d\tau} &= \tilde{E}_1' (-u_2 + u_1), \end{aligned} \right\} \quad (3)$$

здесь  $d\tau = dt / (C_1 t^2 + C_2 t + C_3)$ ,  $\tilde{N}_1, \tilde{N}_1', \tilde{N}_2, \tilde{N}_2', \tilde{E}_1, \tilde{E}_1'$  - постоянные величины

$$\left. \begin{aligned} \tilde{N}_1 &= \frac{k^2 m_{20} m_{10}}{4\Lambda_1} B_1 - \frac{3}{2} \frac{\Lambda_1^3}{\mu_1} \alpha, & \tilde{N}_2 &= \frac{k^2 m_{20} m_{10}}{4\Lambda_1} B_2, & \tilde{E}_1 &= \frac{k^2 m_{20} m_{10} B_1}{4\Lambda_1}, \\ \tilde{N}_1' &= \frac{k^2 m_{20} m_{10}}{4\Lambda_2} B_1 - \frac{3}{2} \frac{\Lambda_2^3}{\mu_2} \alpha, & \tilde{N}_2' &= \frac{k^2 m_{20} m_{10}}{4\Lambda_2} B_2, & \tilde{E}_1' &= \frac{k^2 m_{20} m_{10} B_1}{4\Lambda_2}. \end{aligned} \right\} \quad (4)$$

Решения уравнений (3)-(4) хорошо известны [2], что позволяет изучить изменение во времени аналогов второй системы оскулирующих элементов Пуанкаре в исследуемой задаче. В работе на базе решений уравнений (3)-(4) подробно проанализированы вековые возмущения рассматриваемой протопланетной задачи трех тел с переменными массами (1)-(2).

*Список использованной литературы:*

1. Минглибаев М.Дж. Динамика нестационарных гравитирующих систем – Алматы: Изд. Казахского национального университета, 2009. – 209 с.
2. Шарлье К. Небесная механика. М.: Наука, 1966. – 628 с.

## ПИТАЮЩИЙ ЦИЛИНДР С УПРУГИМ ЭЛЕМЕНТОМ ПРЯДИЛЬНОГО УСТРОЙСТВА

*Мирзаев О., Юлдашев Ж., Матисмаилов С.*

*Ташкентский институт текстильной и легкой промышленности, Узбекистан.*

*E-mail: sir-0213@rambler.ru*

С целью увеличения равномерности подачи волокнистой ленты в зону дискретизации рекомендована новая конструкция питающего цилиндра (см. рис. 1).

В процессы работы при различных плотностях ленты рифленая втулка изменяет свое положение (перемещается), копируя изменения толщины ленты за счет деформации упругой втулки. Вследствие этого не только уменьшается повреждаемость волокон ленты, но и выравниваются значения силы трения волокон