представленной модели, всегда меньше, чем соответствующие их значения в классической теории.

Как прогиб микро-балки, так величина сдвигающих напряжений уменьшается нелинейно с увеличением скалярного параметра длины. Уменьшение разницы между результатами, полученными по двум моделям (представленной и классической), при увеличении толщины балки (когда отношение l/hуменьшается), показывает, что размерный эффект является значительным только на нано шкале.

Литература

- Sun Z. H., Wang X. X., Soh A. K., Wu H. A., Wang Y. Bending of nanoscale structures: inconsistency between atomistic simulations and strain gradient elasticity solution // Comput. Mater. Sci. – 2007. – Vol. 40. – P. 108 – 113.
- Lam D. C. C., Yang Chong A. C. M., Wang J., Tong P. Experiments and theory in strain gradient elasticity // J. Mech. Phys. Solids. – 2003. – Vol. 51. – P. 1477 – 1508.
- 3. Park S. K., Gao X.-L. Bernoulli–Euler beam model based on a modified couple stress theory // J. Micromech. Microeng. 2006. Vol. 16. P. 2355 2359.

ИССЛЕДОВАНИЕ СВОБОДНЫХ КОЛЕБАНИЙ ПРЕДНАПРЯЖЕННОЙ ДВУСТЕННОЙ УГЛЕРОДНОЙ НАНОТРУБКИ, ОСНОВАННОЕ НА НЕЛОКАЛЬНОЙ ТЕОРИИ ОРТОТРОПНЫХ ОБОЛОЧЕК

Шейко А. Н., Михасев Г. И.

Белорусский госудаственный университет 220030, Беларусь, г. Минск, пр-т Независимости, 4 <u>sheykoan@rambler.ru, gimikhasev@rambler.ru</u>

Введение. В данной работе проводится анализ собственных форм колебаний двустенной углеродной нанотрубки (ДУНТ), находящейся в упругой среде. Трубка моделируется ортотропной цилиндрической оболочкой. В качестве исходных уравнений, описывающих движение ДУНТ, используются уравнения типа Флюгге [1], которые учитывают начальные напряжения, обусловленные действием внешних сил и реакцией окружающей упругой среды. При формулировке уравнений физического состояния используется нелокальная теория упругости Эрингена [2]. Упругая среда моделируется Винклеровским основанием [3]. Погрешность используемой здесь модели составляет величину порядка [4] ~ $\max_{j=1,2} \left\{ h_j / R_j^2, (e_0 a / R_1)^2 \right\}$, где a = 0.14нм – характерный внутренний размер решетки h_j – толщина j-ой трубки, а R_1 – радиус вложенной трубки.

Уравнения движения в перемещениях. Двустенная углеродная нано трубка рассматривается как система двух концентрически вложенных ортотропных цилиндрических оболочек с радиусами R_j , j = 1, 2 (где индексы j = 1, 2 отвечают внутренней и внешней трубкам соответственно). Введем ортогональную систему координат x и φ , где x- осевая координата, а φ – угол. В качестве уравнений движения системы концентрически вложенных трубок используем уравнения типа Флюгге [1]:

$$\begin{aligned} \frac{\partial T_{j,1}}{\partial x} + \frac{\partial S_j}{\partial \varphi} + \frac{T_{j,2}^0}{R_j} \left(\frac{\partial^2 u_{j,1}}{\partial \varphi^2} - \frac{\partial u_{j,3}}{\partial x} \right) + \frac{T_{j,1}^0}{R_j} \frac{\partial^2 u_{j,1}}{\partial x^2} + 2 \frac{\partial S_j^0}{R_j} \frac{\partial^2 u_{j,1}}{\partial x \partial \varphi} - R_j \rho_j h_j \frac{\partial^2 u_{j,1}}{\partial t^2} = 0, \\ \frac{\partial T_{j,2}}{\partial \varphi} + \frac{\partial S_j}{\partial x} - \frac{1}{R_j} \frac{M_{j,2}}{\partial \varphi} - \frac{1}{R_j} \frac{\partial H_j}{\partial x} + \frac{T_{j,2}^0}{R_l} \left(\frac{\partial^2 u_{j,2}}{\partial \varphi^2} + \frac{\partial u_{j,3}}{\partial \varphi} \right) + \frac{T_{j,1}^0}{R_j} \frac{\partial^2 u_{j,2}}{\partial x^2} + 2 \frac{S_j^0}{R_j} \times \\ \times \left(\frac{\partial^2 u_{j,2}}{\partial \varphi^2} + \frac{\partial u_{j,3}}{\partial x} \right) - R_j \rho_j h_j \frac{\partial^2 u_{j,2}}{\partial t^2} = 0, \\ \frac{\partial^2 M_{j,2}}{\partial \varphi^2} + 2 \frac{\partial^2 H_j}{\partial x \partial \varphi} + \frac{\partial^2 M_{j,1}}{\partial x^2} + R_j T_{j,2} - \\ -T_{j,2}^0 \left(\frac{\partial u_{j,1}}{\partial x} - \frac{\partial u_{j,2}}{\partial \varphi} + \frac{\partial^2 u_{j,3}}{\partial \varphi^2} \right) - T_{j,1}^0 \frac{\partial^2 u_{j,3}}{\partial x^2} + 2S_j^0 \left(\frac{\partial u_{j,2}}{\partial x} - \frac{\partial^2 u_{j,3}}{\partial x \partial \varphi} \right) - \\ -R_j^2 \left(p_{j(j+1)}^* (x, \varphi) - \frac{R_{j-1}}{R_j} p_{(j+1)j}^* (x, \varphi) \right) + R_j \rho_j h_j \frac{\partial^2 u_{j,3}}{\partial t^2} = 0, \quad j = 1, 2. \end{aligned}$$

где $p_{01}^* = 0$, $p_{12}^* = c^* (u_{2,3} - u_{1,3})$ - силы Ван-дер-Ваальса между стенками трубки, $c^* = \frac{200}{0,16\pi a^2}$ erg/cm², $p_{23}^* = -\kappa^* (x, \varphi) u_{2,3}$ – усилия, действующие со сторо-

ны окружающей матрицы на внешний слой нано трубки. Усилия и моменты в (1) выражаются через перемещения в соответствии с классической моделью макроскопических оболочек [5]. В соответствии с нелокальной континуальной теорией Эрингена [2] микроскопические и макроскопические напряжения связаны соотношениями:

$$\mathfrak{I}_{j}(T_{j,i}, S_{j}, M_{j,2}, H_{j}) = (T_{j,i}^{(m)}, S_{j}^{(m)}, M_{j,i}^{(m)}, H_{j}^{(m)}),$$
(2)

где \mathfrak{I}_j – дифференциальный оператор, действующий по формуле:

$$\mathfrak{I}_{j} = 1 - \left(\frac{e_{0}a}{R_{j}}\right)^{2} \left(\frac{\partial^{2}}{\partial x^{2}} + \frac{\partial^{2}}{\partial \varphi^{2}}\right) = 1 - e_{0}^{2} \mu_{j}^{2} \left(\frac{\partial^{2}}{\partial x^{2}} + \frac{\partial^{2}}{\partial \varphi^{2}}\right), \quad \mu_{j} = \frac{a}{R_{j}}, \quad j = 1, 2, i = \overline{1, 3}.$$

Здесь *e*₀ – материальная константа нелокальности. Действуя на уравнения (1) оператором (2), и подставляя соотношения, связывающие усилия и перемещения, получим уравнения движения в перемещениях:

$$\sum_{j=1}^{3} \left(\mu^{4} \zeta_{n} \mathbf{M}_{n, ij} + \mathbf{L}_{n, ij} \right) u_{n, j} - \delta_{n} \mathfrak{I}_{n} \frac{\partial^{2} u_{n, i}}{\partial \tilde{t}^{2}} - \mathfrak{I}_{n} \mathfrak{I}_{n} \left(\widehat{c}_{n+1, i} \left(u_{n+1, i} - u_{n, i} \right) - \widehat{c}_{n, i} \left(u_{n, i} - u_{n-1, i} \right) + \mathfrak{I}_{n} \right) dt$$

$$+\hat{q}_{n,i} = 0, i = \overline{1, 3}, n = 1, 2; \hat{c}_{n,i}(x) = \frac{R^2 c_{n,i}}{h_n E_n^*}, \hat{q}_{n,i}(x, \phi, \hat{t}) = \frac{R^2 q_{n,i}}{h_n E_n^*},$$
$$\mu^4 = \frac{h_N^2}{12R^2}, \zeta_n = \left(\frac{h_n}{h_N}\right)^2, \delta_n = \left(\frac{\omega_N}{\omega_n}\right)^2, \omega_n^2 = \frac{E_n^*}{\rho_n R^2}, E_n^* = \frac{2E_{n,1} v_{n,2}}{v_{n,1} + v_{n,2}}$$

Здесь $\mathbf{L}_{n,ij}$, $\mathbf{M}_{n,ij}$ – матричные дифференциальные операторы [4] размерности 3×3 , t/ω_N – время, $q_{n,i}$ – распределенные поверхностные силы.

Свободные колебания. В качестве примерарассмотрены свободные осесимметричные и неосесимметричные колебания ДУНТ с учетом наличия осевых сжимающих, либо растягивающих сил. В случае сжимающих сил предполагалось, что величина силы не превосходит критического значения, вызывающего бифуркацию нанотрубки. Исследовано влияние величины внешней силы, параметра нелокальности, а также коэффициента постели окружающей внешней среды на собственные частоты ДУНТ и соответствующие формы колебаний. В частности установлено, что учет внутреннего масштаба приводит к снижению собственных частот для всех форм колебаний по сравнению с частотами для классической макроскопической оболочки.

Работа выполнена в рамках и при финансовой поддержки государственной программы научных исследований ГПНИ «Функциональные и машиностроительные материалы, наноматериалы» на 2011–2013 гг. (задание «Наноматериалы и нанотехнологии 2.2.02»).

Литература

- 1. Flügge W. Statikund Dynamikder Schalen. Springer, Berlin. 1934.
- 2. Eringen A. C. On differential equations of nonlocal elasticity and solutions of screw dislocation and surface waves // J. Appl. Phys. 1983. Vol. 54. P. 4703 4710.
- 3. Usuki T., Yogo K. Beam equations for multi-walled carbon nanotubes derived from *Flügge shell theory //* Proc. R. Soc. 2009. A 465. P. 1199 1226.
- Михасев Г. И. Уравнения движения многостенной углеродной нанотрубки, основанные на нелокальной теории ортотропных оболочек // Доклады НАН Беларуси. – 2011. – Т. 55, № 6. – С.119 – 123.
- Михасев Г. И. Локализованные колебания и волны в тонких оболочках / Г. И. Михасев, П. Е. Товстик // Асимптотические методы. – М.: ФИЗМАТЛИТ, 2009. – 292 с.