

Литература

1. Беринский И. Е. *Стержневая модель кристаллической решетки графена* // Научно-технические ведомости СПбГПУ. – 2010, № 3. – С. 13 – 20.
2. Brenner D. W., Shenderova O. A., Harrison J. A. *A second-generation reactive empirical bond order (REBO) potential energy expression for hydrocarbons* // Journal of Physics–Condensed Matter. – 2002. – Vol. 14 (4). – P. 783 – 802.

ПРОГИБ ПОЛОГОЙ НАНОРАЗМЕРНОЙ СФЕРИЧЕСКОЙ ОБОЛОЧКИ, НАГРУЖЕННОЙ СОСРЕДОТОЧЕННОЙ НОРМАЛЬНОЙ СИЛОЙ

Ботогова М. Г., Михасев Г.И.

Белорусский государственный университет
220030, Беларусь, г. Минск, пр-т Независимости, 4
batahova@bsu.by

Целью данной работы являлось определение нормального прогиба сферической пологой в плане наноразмерной оболочки (которой могут моделироваться такие наноразмерные объекты как биологическая клетка, фуллерен и др.), нагруженной сосредоточенной силой.

С учетом нелокальной теории упругости Эрингена [2], уравнения сферической нанооболочки можно переписать в виде [2]:

$$\left(\Delta + \frac{2}{R^2}\right) \left(D \left(\Delta + \frac{1+\nu}{R^2} \right) w - \frac{1}{R} \left(1 - \frac{h^2}{5(1-\nu)} \Delta \right) \Phi \right) = \left(1 - \frac{(2-\nu)h^2 \Delta}{10(1-\nu)} \right) \Xi Z,$$

$$\left(\Delta + \frac{2}{R^2}\right) \left(\frac{1}{Eh} \left(\Delta + \frac{1-\nu}{R^2} \right) \Phi + \frac{w}{R} \right) = \frac{-\nu}{2E} \Delta \Xi Z, \quad (1)$$

$$D = \frac{Eh^3}{12(1-\nu^2)}, \quad \Delta = \frac{1}{l^2} \left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} \right), \quad \Xi = 1 - \frac{(e_0 a)^2}{l^2} \left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} \right) = 1 - (e_0 a)^2 \Delta.$$

Здесь Ξ – оператор Эрингена [2], Δ – оператор Лапласа в криволинейной системе координат x, y ; w – нормальный прогиб, Φ – функция напряжений, R – радиус оболочки, E и ν – модуль Юнга и коэффициент Пуассона оболочки, Z –

внешняя нормальная нагрузка, $l = \frac{\sqrt{Rh}}{\sqrt[4]{12(1-\nu^2)}}$, $a=0,142$ нм – характерный

внутренний размер наноразмерной оболочки (например, биологической клетки, фуллерена), а e_0 – материальная константа нелокальности.

Считаем, что оболочка, нагружена в точке $x=0, y=0$ сосредоточенной нормальной силой P , направленной наружу. Подобный тип нагрузки может имитировать силы адгезии, действующие на биоклетку при отводе наноиндентора.

С использованием интегрального преобразования Фурье [3] в работе в явном виде получена формула для нормального прогиба наноразмерной оболочки:

$$w = w^* + w^{**}, \quad (2)$$

$$w^* = \frac{Pl^2}{2\pi D} \left(-kei(r) - k_R \left((1+\nu) \left(\frac{\pi}{2} Y_0(r\sqrt{2k_R}) + \ker(r) \right) + \frac{1}{2} r \ker'(r) \right) + (\eta - \varepsilon) \ker(r) + \frac{\eta}{4} r \ker'(r) \right) +$$

$$w^{**} = \frac{P(e_0 a)^2}{2\pi D} \left(\ker(r) + kei(r) (\eta(2 - \bar{\varepsilon}) - \varepsilon - k_R(3 + \nu)) \right), \quad (3)$$

$$\bar{\varepsilon} = \frac{\nu h}{2R}, \quad \varepsilon = \frac{\nu h^2}{10(1-\nu)l^2}, \quad \eta = \frac{h^2}{5(1-\nu)l^2}.$$

Здесь $Y_0(r\sqrt{2k_R})$ – функция Бесселя второго рода, $kei(r)$ и $\ker(r)$ – функции Томпсона (Кельвина), $k_R = \frac{l^2}{R^2} = \frac{1}{\sqrt{12(1-\nu^2)}} \frac{h}{R}$.

Полученное соотношение (2) отличается от аналогичной формулы, выведенной в [3], наличием дополнительного слагаемого (3), учитывающего нелокальные эффекты наноразмерного масштаба. Формулы (2), (3) могут быть использованы для моделирования деформирования фуллерена C60, а также биологической клетки при ее наноиндентировании с целью определения эффективных упругих характеристик.

Литература

1. 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.
2. Михасев Г. И. *Уравнения движения многостенной углеродной нанотрубки, основанные на нелокальной теории ортотропных оболочек* // Доклады НАН Беларуси. – 2011. – Т. 55, № 6. – С.119 – 123.
3. Лукасевич С. *Локальные нагрузки в пластинах и оболочках*. – М.: Мир, 1982. – 542 с.

ВЛИЯНИЕ ЭФФЕКТА ГРАДИЕНТА ДЕФОРМАЦИЙ НА ИЗГИБНУЮ ЖЕСТКОСТЬ ТРЕХСЛОЙНЫХ МИКРО – И НАНО БАЛОК

Павлов С. П., Пальков Р. С.

Саратовский государственный технический университет имени Гагарина Ю. А.
Россия, г. Саратов, ул. Политехническая, 77

Ppsar@yandex.ru, romankzcs@list.ru

Как было обнаружено в ряде экспериментов, механические свойства микро и нано размерных элементов изменяются в зависимости от их размеров. Отмечено, что изгибная жесткость никелевой фольги при уменьшении толщины от 50 до 12,5 микрон увеличивается, а жесткость чистых и поликристаллических металлических материалов может удваиваться при уменьшении толщины от 10 до 1 микрона.

Различные виды размерных эффектов в микро- и нано диапазоне в последнее время широко обсуждаются в литературе. Среди этих эффектов гра-