## Ю.В.Кулешов, В.И.Галаев, Т.В.Гололобов, С.О.Зубарев

## ВИБРОДИАГНОСТИКА НАНООБЪЕКТОВ

В работе [1] исследуется взаимодействие нанообъекта, моделируемого стержнем, совершающим изгибные колебания, и кантилевера атомного силового микроскопа (ACM). При этом явление антирезонансов в системе позволяет теоретически и экспериментально определять упругие характеристики нанообъектов.

В данной работе наряду с собственной динамикой кантилевера и нанообъекта, моделируемого, как и в [2], двумя массами-кластерами, соединенными высокоориентированной решеткой наностержней, учитываются и динамические свойства многослойной подложки (рис. 1).





Нелинейную динамику большой системы «кантилевер-подложка-нанообъект» опишем дифференциальными уравнениями анологичными уравнениям работы [3] и монографии [4], добавив к ним дифференциальное уравнение кантилевера:

$$\Delta\Delta F = -\frac{1}{2} EhL(W, W); \qquad (1)$$

$$D\left(1 - \frac{\Theta \hbar^{2} \Delta}{\beta}\right) \Delta \Delta \chi + \rho \hbar \frac{\partial^{2}}{\partial t^{2}} \left(1 - \frac{\hbar^{2}}{\beta} \Delta\right) \chi + 2\rho \hbar \varepsilon \frac{\partial}{\partial t} \left(1 - \frac{\hbar^{2}}{\beta} \Delta\right) \chi =$$

$$= L(W, F) + q(x, y) \cos \omega t ; \qquad (2)$$

$$W = \left(1 - \frac{\hbar^{2}}{\beta} \Delta\right) \chi ; \qquad (3)$$

$$\sigma' = \dot{U}, \ \dot{\sigma} = U'; \tag{4}$$

$$D_2 W^{(4)} + \rho_2 \ddot{W}_2 = 0.$$
 (5)

Обозначения, применяемые здесь, соответствуют принятым в [3] и [4].  $W_2(x_2, t)$  – прогиб кантилевера в сечении с координатой  $x_2$ . Краевые условия для кантилевера

$$W_2(0,t) = W_2'(0,t) = W_2''(L_2,t) = 0$$
: (6)

$$D_2 W_2^{m}(L_2, t) = C_2(W_2(L_2, t) - U(0)) - m_2 \ddot{W}_2(L_2, t) + C_2(W_2(L_2, t) - U(0)) - m_2 \ddot{W}_2(L_2, t) + C_2(W_2(L_2, t) - U(0)) - m_2 \ddot{W}_2(L_2, t) + C_2(W_2(L_2, t) - U(0)) - m_2 \ddot{W}_2(L_2, t) + C_2(W_2(L_2, t) - U(0)) - m_2 \ddot{W}_2(L_2, t) + C_2(W_2(L_2, t) - U(0)) - m_2 \ddot{W}_2(L_2, t) + C_2(W_2(L_2, t) - U(0)) - m_2 \ddot{W}_2(L_2, t) + C_2(W_2(L_2, t) - U(0)) - m_2 \ddot{W}_2(L_2, t) + C_2(W_2(L_2, t) - U(0)) - m_2 \ddot{W}_2(L_2, t) + C_2(W_2(L_2, t) - U(0)) - m_2 \ddot{W}_2(L_2, t) + C_2(W_2(L_2, t) - U(0)) - m_2 \ddot{W}_2(L_2, t) + C_2(W_2(L_2, t) - U(0)) - m_2 \ddot{W}_2(L_2, t) + C_2(W_2(L_2, t) - U(0)) - m_2 \ddot{W}_2(L_2, t) + C_2(W_2(L_2, t) - U(0)) - m_2 \ddot{W}_2(L_2, t) + C_2(W_2(L_2, t) - U(0)) - m_2 \ddot{W}_2(L_2, t) + C_2(W_2(L_2, t) - U(0)) + C_2(W_2(L_2, t)) + C_2(W_2(W_2(L_2, t)) + C_2(W_2(W_2(W_2, t))) + C_2(W_2(W_2(W_2, t)) + C_2(W_2(W_2(W_2, t))) + C_2(W_2(W_2(W_2, t))) + C_2(W_2(W_2(W_2, t))) + C_2(W_2(W_2(W_2, t))) + C_2(W_2(W_2, t)) + C_2(W_2(W_$$

Содержат длину кантилевера  $L_2$ , его изгибную жесткость  $D_2$ , коэффициент линеаризации потенциала полевого взаимодействия иглы кантилевера и нанообъекта  $C_2$ , массу иглы кантилевера  $m_2$ .

Решение системы уравнений (1) – (4) запишем в форме, принятой в работе [3] и определим неизвестные функции и константы, входящие в это решение, методом, изложенным в той же работе. Решение краевой задачи (5), (6) для кантилевера запишем в функциях А.Н. Крылова  $S_1(x_2), T_1(x_2), V_1(x_2)$ :

$$W_2(x_2, t) = W_{20}(x_2)\cos(\omega t) + W_{21}(x_2)\sin(\omega t);$$
(7)

$$W_{20}(x_2) = A_0 S_1(x_2) + B_0 T_1(x_2) + C_0 U_1(x_2) + D_0 V_1(x_2);$$
(8)

$$W_{21}(x_2) = A_1 S_1(x_2) + B_1 T_1(x_2) + C_1 U_1(x_2) + D_1 V_1(x_2), \qquad (9)$$

$$S_{1}(x_{2}) = \frac{1}{2} (Chk_{1}x_{2} + \cos k_{1}x_{2}); \quad T_{1}(x_{2}) = \frac{1}{2} (Shk_{1}x_{2} + \sin k_{1}x_{2});$$

$$U_{1}(x_{2}) = \frac{1}{2} (Chk_{1}x_{2} - \cos k_{1}x_{2}); \quad V_{1}(x_{2}) = \frac{1}{2} (Shk_{1}x_{2} - \sin k_{1}x_{2});$$

$$k_{1} = \sqrt[4]{\frac{\rho_{2}\omega^{2}}{E_{2}J_{2}}}.$$
(10)

Определив произвольные постоянные в (8) и (9) из краевых условий (6), можно определить силу воздействия кантилевера на решетку наностержней и объединив ее с силой инерции массы  $m_1$  нанообъекта, записать граничное условие для наностержней в форме условия (5) работы [3], но с приведенной массой  $m_{\rm np}$ :

$$\sigma(0,t) = \frac{m_{\rm inp}}{I_H F_H \rho_H} \dot{U}(0,t) .$$
(11)

Безразмерный параметр массы  $\mu_1$ , введенный в [3], заменяется, соответственно, на приведенный:

$$\mu_{1np} = \mu_1 + \mu_2 C_2^* (C_2^* (T_1(1) U_1(1) - S_1(1) V_1(1)) / (D_2^* k^{*3} (S_1^2(1) - T_1(1) V_1(1)) - (C_2^* + m_2^* \omega_2^{*2}) (S_1(1) V_1(1) - T_1(1) U_1(1)) \omega^{*2}) - 1/\omega^{*2}).$$
(12)

Здесь введены безразмерные параметры:

$$C_{2}^{*} = \frac{C_{2}I_{H}}{E_{H}F_{H}}; \quad D_{2}^{*} = \frac{I_{H}D_{2}}{L_{2}^{3}E_{H}F_{H}};$$
$$\omega^{*} = \omega I_{H}\sqrt{\frac{\rho_{H}}{E_{H}}}; \quad k^{*} = k_{1}L_{2}; \quad m_{2}^{*} = \frac{m_{2}}{I_{H}F_{H}\rho_{H}}.$$
(13)

Нижний индекс «*H*» в (11) и (13) указывает, что данная величина относится к нанообъекту. Теперь амплитудно-частотное уравнение большой системы можно записать в форме, полученной в работе [3], заменив в нем  $\mu_1$  на  $\mu_{1m}$ :

$$\left(\omega_{0,mn}^{2} + A(\omega) + \frac{3}{4}\omega_{0,mn}^{2}kC_{1}^{2} - \omega^{2}\right)^{2} + 4\varepsilon^{2}\omega^{2} = \frac{\overline{q}_{0}^{2}}{C_{1}^{2}}; \qquad (14)$$

$$A(\omega) = -\omega^2 \alpha(\omega) \sin^2 \frac{m\pi x_0}{a} \sin^2 \frac{m\pi y_0}{b};$$

$$\alpha(\omega) = \frac{\mu_2(\tau\omega\mu_{1\pi p}\cos(\tau\omega) + \sin(\tau\omega))}{\tau\omega(\mu_2\cos(\tau\omega) - \mu_{1\pi p}\tau\omega\sin(\tau\omega))} + \mu_3.$$
(15)

Если в (14) положить  $k = \varepsilon = \overline{q}_0 = 0$ , то получим частотное уравнение большой системы при колебаниях с малыми амплитудами:

$$\omega_{0,mn}^2 - \omega^2 + A(\omega) = 0.$$
 (16)

Предельным переходом при  $D_2^*k^* \to \infty$  получаем, что  $\mu_{1np} = -\frac{\mu_2 C_2^*}{\omega^{*2}}$ . При этом значении  $\mu_{1np}$  из (16) получаем частотное уравнение парциальной системы без кантилевера с закрепленным верхним концом упругого элемента жесткости  $C_2$ :

$$\omega_{0,mn}^2 - \omega^2 - \omega(\sin(\tau\omega) - \tau\omega\mu_2 C_2^* \cos(\tau\omega) / \omega^{*2})/\omega^{*2}$$

 $/(\tau(\cos(\tau\omega) + C_2^*\tau\omega\sin(\tau\omega)/\omega^{*2}))\sin^2\frac{m\pi x_0}{a}\sin^2\frac{m\pi y_0}{b} = 0. \quad (17)$ 

Корни этого уравнения являются антирезонансными частотами кантилевера. Уравнения (14), (16), (17) позволяют решать широкий спектр задач по вибродиагностике нанообъекта, подложки, кантилевера, большой и парциальных систем. Например, при

$$k = \varepsilon = \overline{q}_0 = 0; \quad x_0 = a/2; \quad y_0 = b/2; \quad a = 10^{-5} \text{ m}; \quad b = 2 \cdot 10^{-5} \text{ m};$$
  

$$h = 10^{-6} \text{ m}; \quad v = 0,25; \quad E = 1,3 \cdot 10^{11} \text{ Ha}; \quad \rho = 5,62 \cdot 10^3 \text{ kr/m}^3;$$
  

$$m_1 = m_2 = M_1 = 0, I_H = 3 \cdot 10^{-6} \text{ m}; \quad E_H = 1,3 \cdot 10^{11} \text{ Ha};$$
  

$$\rho_H = 7,65 \cdot 10^3 \text{ kr/m}^3; \quad \delta = 0; \quad h_3 = 1; \quad h_2 = 6 \cdot 10^{-8} \text{ m};$$
  

$$\rho_2 = 8,7 \cdot 10^{-11} \text{ kr/m}; \quad E_2 = 1,3 \cdot 10^{11} \text{ Ha}; \quad L_2 = 1,2 \cdot 10^{-6} \text{ m}; \quad H_2 = 6 \cdot 10^{-7}$$

одна из частот подложки равна  $\Omega_{0,35} = \omega_{0,35} / 2\pi = 0,342811$  ГГц; первые собственные частоты кантилевера равны  $\Omega_1 = \omega_1 / 2\pi = 0,049245$  ГГц;  $\Omega_2 = 0,308614$  ГГц; при частоте антирезонанса  $\Omega = \omega / 2\pi = 0,217531$  ГГц коэффициент линеаризации потенциала взаимодействия кантилевера и нанообъекта составляет  $C_2 = 10$  Н/м.

## СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Иванова, Е.А. Об определении параметров жесткости нанообъектов / Е.А. Иванова, Д.А. Индейцев, Н.Ф. Морозов // Доклады Академии наук. – 2006. – Т. 410, № 6. – С. 754 – 758.

2. Кулешов, Ю.В. Динамика многослойной подложки с нанообъектами / Ю.В. Кулешов, М.А. Кирнос, А.М. Кольцова // Труды ТГТУ. – Тамбов : Изд- во Тамб. гос. техн. ун- та, 2008. – Вып. 21. – С. 36 – 39.

3. Кулешов, Ю.В. Нелинейные колебания многослойных пластин с сосредоточенными массами / Ю.В. Кулешов // Вестник Тамбовского государственного технического университета. – 2006. – Т. 12, № 4а. – С. 1084 – 1090.

4. Григолюк, Э.И. Многослойные армированные оболочки, расчет пневматических шин / Э.И. Григолюк, Г.М. Куликов. – М. : Машиностроение, 1988. – 288 с.