

## **Оптимизация микросистемы на основе анализа частотного спектра**

*В.Л. Леонтьев*

Ульяновский государственный университет  
ул. Льва Толстого, 42

432000 Ульяновск,  
e-mail: leontievl@ulsu.ru

Рассмотрена система двух трубок длины 500 нм, упруго закрепленных на своих концах. Проводится анализ частот свободных колебаний системы, учитывающий не только поступательные, но и вращательные движения трубок. Предлагаются конструкции, состоящие из однослойных или из многослойных трубок и обеспечивающие совпадение низших частот их свободных поступательных и вращательных колебаний. Выявлены условия, при которых возникает резонанс поступательных и вращательных механических колебаний трубок.

### **Модель свободных механических колебаний трубок с упруго закрепленными концами**

Рассматривается система, состоящая из двух одинаковых трубок длиной 500 нм и радиуса 2 нм, упруго закрепленных на своих концах и в недеформированном состоянии системы параллельных друг другу. Жесткости пружин попарно равны  $C_1$  и  $C_2$ , масса каждой трубки равна  $M$ . Система представляется двумя абсолютно жесткими стержнями, каждый из которых имеет массу  $M$ , сосредоточенную в точке, лежащей на оси стержня и находящейся на расстоянии  $l_1$  от пружины с жесткостью  $C_1$  и на расстоянии  $l_2 = l - l_1$  от пружины с жесткостью  $C_2$ . Момент инерции стержня  $J$  равен  $M\rho^2$ , где  $\rho$  – радиус инерции.

Каждый из стержней может совершать как поступательное движение вместе с центром масс, так и вращательное движение относительно него. Кинетическая и потенциальная энергии абсолютно жесткого стержня (рис. 1), имеющего две степени свободы и движущегося в плоскости, записываются соответственно в виде:

$$T = \frac{1}{2}M\left(\frac{dx(t)}{dt}\right)^2 + \frac{1}{2}J\left(\frac{d\varphi(t)}{dt}\right)^2,$$

$$\Pi = \frac{1}{2}C_1(x + l_1\varphi)^2 + \frac{1}{2}C_2(x - l_2\varphi)^2,$$

где  $x(t)$  – перемещение точки стержня, в которой сосредоточена его масса, в направлении перпендикулярном исходному расположению оси стержня;  $\varphi(t)$  – угол поворота стержня.

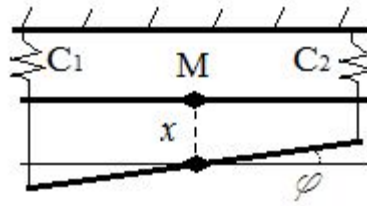


Рис.1.

Система уравнений Лагранжа второго рода

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial T}{\partial \dot{x}} \right) - \frac{\partial T}{\partial x} - \frac{\partial \Pi}{\partial x} = 0, \quad \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial T}{\partial \dot{\varphi}} \right) - \frac{\partial T}{\partial \varphi} - \frac{\partial \Pi}{\partial \varphi} = 0,$$

характеризующих свободные колебания стержня, записывается в виде

$$M \ddot{x} + C_1(x + l_1\varphi) + C_2(x - l_2\varphi) = M \ddot{x} + (C_1 + C_2)x + (C_1l_1 - C_2l_2)\varphi = 0,$$

$$M\rho^2 \ddot{\varphi} + C_1(x + l_1\varphi)l_1 - C_2(x - l_2\varphi)l_2 = M\rho^2 \ddot{\varphi} + (C_1l_1 - C_2l_2)x + (C_1l_1^2 + C_2l_2^2)\varphi = 0.$$

Эти уравнения в общем случае являются связанными друг с другом, и одна трубка характеризуется двумя частотами ее свободных колебаний. Однако, в случае, когда

$$C_1l_1 = C_2l_2,$$

уравнения становятся несвязанными. Однако, спектр частот свободных колебаний отдельной трубки при этом будет содержать в общем случае две различные частоты свободных колебаний

$$\lambda_1 = \sqrt{\frac{C_1 + C_2}{M}}, \quad \lambda_2 = \sqrt{\frac{C_1l_1^2 + C_2l_2^2}{M\rho^2}}.$$

Если параметры каждой трубки выбрать таким образом, чтобы выполнялось условие:

$$l_1l_2 = \rho^2,$$

то частота  $\lambda_1$  свободных поступательных колебаний  $x(t)$  совпадет с частотой  $\lambda_2$  свободных вращательных колебаний  $\varphi(t)$ , то есть

$$\lambda_2 = \sqrt{\frac{(C_1 + C_2)l_1l_2}{M\rho^2}} = \sqrt{\frac{C_1 + C_2}{M}} = \lambda_1,$$

что приведет к одновременной реализации вынужденных резонансных поступательных и вращательных колебаний.

Возможны различные способы выполнения названных условий. В одних способах в состав системы включаются дополнительные компактные материальные элементы, в других способах используются многослойные композитные трубки. Это позволяет оптимизировать конструкции микросистем и систем с элементами размеров порядка 10-500 нм.