

دوازدهمین کنگره ملی سراسری فناوریهای نوین در حوزه توسعه پایدار ایران

12th National Congress of
the New Technologies in Sustainable Development of Iran

senaconf.ir

تحلیل و طراحی نano حسگرهای بیومکانیکی بر اساس نanolوله های طلا

رضا حسینی آراء

دانشیار، دانشکده مهندسی مکانیک، دانشگاه پیام نور، صندوق پستی ۱۹۳۹۵-۳۶۹۷ تهران، ایران

Email: HosseiniAra@pnu.ac.ir

چکیده

در این پژوهش بر اساس تحلیل دقیق ارتعاشی یک Nanolوله طلا، Nanohسگری بیومکانیکی در ابعاد nano طراحی شد تا بتواند بر اساس تغییرات فرکانس ارتعاشی به تشخیص ویروس های اطراف خود بپردازد. برای این منظور یک مدل نظری برای تحلیل ارتعاشات nano لوله طلا مورد نظر جهت تشخیص نوع ویروس های جذب شده ارائه گردید. در این مدل، اثرهای ناموضعی و تنفس سطحی نیز در تحلیل ارتعاشی Nanohسگر مورد محاسبه قرار گرفته است تا بتوان در مقیاس های بسیار کوچک، پاسخ های دقیق تری از فرکانس تشدید nano حسگر بیومکانیکی به دست آورد. دستاوردهای حاصل از این پژوهش می تواند در نسل جدید nano حسگرهای بیومکانیکی جهت تشخیص ویروس ها بسیار مفید باشد.

واژه های کلیدی

Nanolوله طلا، nano حسگر بیومکانیکی، تیر اویلر - برنولی، اثر ناموضعی، تنفس های سطحی.

دوازدهمین کنگره ملی سراسری فناوریهای نوین در حوزه توسعه پایدار ایران

12th National Congress of
the New Technologies in Sustainable Development of Iran

senaconf.ir

۱. مقدمه

امروزه با کمک فناوری نانو، پیشرفت‌های چشم‌گیری در زمینه تشخیص و درمان برخی بیماری‌ها ایجاد شده است. یکی از ابزارهایی که در این زمینه به سرعت در حال پیشرفت و توسعه است، نانوحسگرهای بیومکانیکی می‌باشد [۱]. در واقع عوامل بیماری‌زا مانند ویروس‌ها بر اساس جرم و ساختار متفاوت‌شان، دارای اثرهای منحصر به فردی بر روی نانوحسگرها می‌باشند. یکی از این اثرها، تغییر در فرکانس ارتعاشی تشدید نانوحسگرها می‌باشد. در این راستا بدون تردید ساختارهای نانو لوله ای شکل یکی از جذاب‌ترین نانو ساختارهایی هستند که توجه بیشتر پژوهشگران این رشتہ را به خود جلب کرده‌اند. کشف این نوع از نانو ساختارها در اوایل قرن بیستم، مرحله تازه‌ای از پیشرفت در زمینه فناوری نانو بود [۲]. در این زمینه برخی محققان نیز به تحلیل ارتعاشات نانو لوله‌ها با در نظر گرفتن اثرهای ناموضی در ابعاد نانو پرداختند [۳،۴]. همچنین در تحقیق دیگری، کاربرد ساختارهای نانولوله ای در طراحی نانوحسگرهای بیومکانیکی مورد تحلیل قرار گرفت [۵].

این تحقیق می‌خواهد به بررسی این موضوع در ابعاد نانو و بر روی یک نانولوله طلا با در نظر گرفتن اثرهای گوناگون در ابعاد بسیار کوچک بپردازد و با یافتن تغییر در فرکانس ارتعاشی تشدید آن، نوع این عامل را بر اساس ساختار و جرم ویروس یا باکتری مورد نظر، شناسایی نماید. در این راستا محاسبه بسیار دقیق تغییر فرکانس ارتعاشی نانوحسگرها زیستی، باعث عملکرد مناسب‌تر آن‌ها می‌گردد. از طرفی با توجه به این که تحلیل‌های مورد نظر در ابعاد نانو می‌باشد، مکانیک محیط‌های پیوسته به شکل کلاسیک آن دیگر پاسخ دقیقی ندارد و باید اثرهای ناموضی مربوط به ابعاد بسیار کوچک نیز مورد توجه قرار گیرد. برای این منظور، معادلات دیفرانسیلی حاکم بر تحلیل نانوحسگرها بر پایه تئوری ناموضی ارینگن مورد بررسی قرار می‌گیرد. طبق این تئوری، تنش در هر نقطه از یک جسم جامد هوک، نه تنها به کرنش آن نقطه بلکه به کرنش در تمام نقاط جسم بستگی دارد [۶]. به این ترتیب در نتیجه اثرهای ناموضی مربوط به نیروهای بین اتمی در معادلات اصلاح شده ظاهر می‌گردد. همچنین در مقیاس نانو به علت نسبت سطح به حجم بسیار بزرگ، اثرهای سطحی به وجود می‌آید که خود باعث تغییرات مهمی در ویژگی‌های فیزیکی، مکانیکی و الکتریکی ماده می‌شوند. در نتیجه این اثر نیز در محاسبات دقیق نانو زیست حسگرها قابل چشم‌پوشی نمی‌باشد [۷].

۲. تحلیل ارتعاشات نانوحسگر

معادله‌ی دیفرانسیلی حاکم بر تیر اویلر-برنولی با در نظر گرفتن اثر اندازه‌های کوچک و در غیاب نیروهای محوری به شکل زیر استخراج می‌گردد [۸]:

$$\frac{\partial^2}{\partial x^2} \left(-EI \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} \right) + \mu \frac{\partial^2}{\partial x^2} \left[m_0 \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} - q \right] = m \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} - q \quad (1)$$

که در این معادله E مدول یانگ و I ممان اینرسی سطح مقطع تیر است. بار گستردگی سطحی نیز با q نشان داده می‌شود. همچنین در این معادله پارامتر m نمایش دهنده‌ی جرم تیر و ذرات روی آن می‌باشد که به صورت زیر تعریف می‌گردد:

$$m = \int_A \rho dA = \rho A + \frac{n_b m_b}{l} \quad (2)$$

در حالی‌که ρ ، A و l به ترتیب چگالی جرمی، مساحت سطح مقطع و طول نانو تیر است. همچنین m_b و n_b نیز به ترتیب جرم و تعداد ویروس‌های اضافه شده به نانو زیست حسگر می‌باشد. به علاوه، پارامتر ناموضی برای محاسبه اثر ابعاد کوچک در تئوری ناموضی از رابطه‌ی $\mu = (e_0 l_i)^2$ به دست می‌آید که در آن، e_0 و l_i به ترتیب ثابت ماده و طول مشخصه داخلی می‌باشند.

اکنون بر اساس فرض‌های انجام شده، معادله حاکم (۱) برای حالت ارتعاشات آزاد یک نانوتیر در غیاب نیروهای محوری، بارهای گستردگی عرضی و اثر تنش‌های سطحی، به شکل زیر ساده‌سازی می‌گردد:

دوازدهمین کنگره ملی سراسری فناوریهای نوین در حوزه توسعه پایدار ایران

12th National Congress of
the New Technologies in Sustainable Development of Iran

senaconf.ir

$$\frac{\partial^2}{\partial x^2} \left(-EI \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} \right) + \mu m \frac{\partial^4 w}{\partial x^2 \partial t^2} = m \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} \quad (3)$$

بر پایه معادله حاکم (۳)، به منظور تحلیل ارتعاشات آزاد نانوتیر در حالت ناموضعی، با استفاده از روش جداسازی متغیرها یک پاسخ برای خیز تیر در دوره‌ی زمانی دلخواه و برای ارضی شرایط مرزی دو سر گیردار به صورت زیر در نظر گرفته می‌شود:

$$w(x,t) = \left(1 - \cos \frac{2n\pi x}{l} \right) e^{i\omega t} \quad (4)$$

که در این رابطه، w همان شکل مود و ω فرکانس طبیعی ارتعاشات تیر است. همان طور که در رابطه (۴) مشاهده می‌شود، با توجه به شرایط مرزی دو سر گیردار، خیز و شبیه تیر در دو انتهای تیر صفر خواهد بود. اکنون با ترکیب معادلات (۳) و (۴)، پاسخ بسته فرکانس ارتعاشی نانوتیر اوبلر-برنولی با در نظر گرفتن اثر ناموضعی به شکل رابطه (۵) به دست می‌آید:

$$\omega = \sqrt{\frac{EI \left(\frac{2n\pi}{l}\right)^4}{m + \mu m \left(\frac{2n\pi}{l}\right)^2}} \quad (5)$$

همان‌طور که پیشتر نیز گفته شد، دومین اثری که باید در تحلیل ارتعاشات نانوتیرها مورد نظر قرار گیرد، اثر تنش‌های سطحی در مقیاس نانو می‌باشد. حال آن که پاسخ ارتعاشی به دست آمده در معادله (۷) در غیاب این اثر می‌باشد. برای این منظور کافی است در معادله حاکم (۱)، بار گستردگی سطحی $q(x,t) = H \frac{\partial^2 w}{\partial x^2}$ تعریف گردد که در این رابطه، H پارامتر ثابتی است و با توجه به شکل سطح مقطع دایره‌ای در نانولوله‌ای سیلیکونی، به صورت $H = 2\tau_0 D$ به دست می‌آید [۷]. همچنین منظور از D قطر و τ_0 ثابت تنش سطحی نانولوله سیلیکونی مورد نظر می‌باشد. به این ترتیب، با در نظر گرفتن اثر تنش‌های سطحی در سختی خمشی تیر در معادله (۱)، شکل کامل معادله حاکم بر ارتعاشات یک نانولوله به صورت رابطه (۶) حاصل می‌شود:

$$\frac{\partial^2}{\partial x^2} \left(-EI^* \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} \right) + \mu \frac{\partial^2}{\partial x^2} \left[-2\tau_0 D \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} + m \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} \right] + 2\tau_0 D \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} = m \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} \quad (6)$$

در این رابطه سختی موثر در رابطه (۶) با در نظر گرفتن اثر تنش‌های سطحی به شکل $EI^* = E \times \frac{\pi D^4}{64} + E^s \times \frac{\pi D^3}{8}$

تعریف می‌شود و منظور از پارامتر E^s در این معادله، مدول یانگ سطحی است که به جنس جسم بستگی دارد [۷]. اکنون با ترکیب معادلات (۴)، (۶) و جای‌گذاری رابطه سختی خمشی موثر، پاسخ بسته و کامل فرکانس ارتعاشی یک نانوتیر اوبلر-برنولی با در نظر گرفتن اثرهای ناموضعی و تنش سطحی به صورت معادله (۷) به دست می‌آید:

دوازدهمین کنگره ملی سراسری فناوریهای نوین در حوزه توسعه پایدار ایران

12th National Congress of
the New Technologies in Sustainable Development of Iran

senaconf.ir

$$\omega = \left(\frac{2n\pi}{l} \right) \sqrt{\frac{\left(\frac{2n\pi}{l} \right)^2 \left(E \times \frac{\pi D^4}{64} + E^s \times \frac{\pi d^3}{8} \right) + 2\tau_0 D \left[1 + \mu \left(\frac{2n\pi}{l} \right)^2 \right]}{m \left[1 + \mu \left(\frac{2n\pi}{l} \right)^2 \right]}} \quad (7)$$

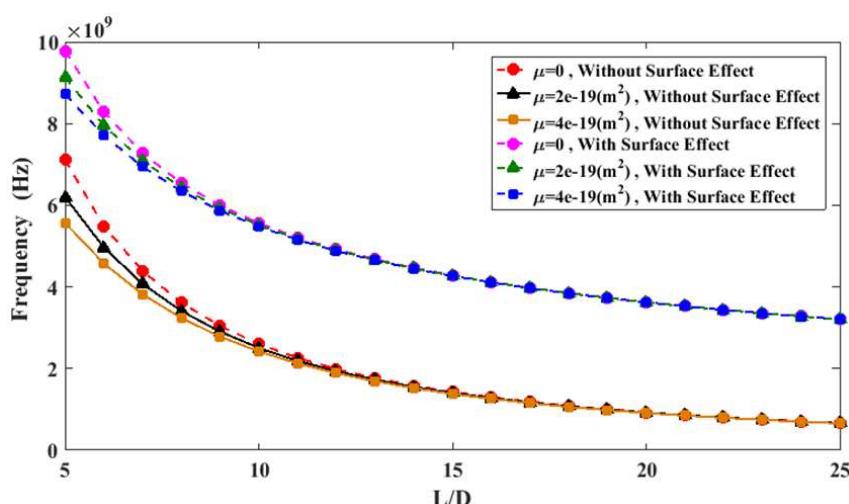
۳. نتایج عددی

برای بررسی پاسخ‌های ارتعاشی نانو زیست حسگر طلا بر اساس معادله (7) و محاسبه نتایج عددی، ویژگی‌های مکانیکی نانو لوله‌های طلا به صورت رابطه (8) فرض شده است [۸] :

$$D = 1 \times 10^{-9} \text{ (m)}, E = 210 \text{ (GPa)}, E^s = 4.93 \text{ (N/m)}, \tau_0 = 1.33 \text{ (N/m)}, \rho = 19300 \text{ (kg/m}^3\text{)} \quad (8)$$

۱.۱.۳ اثرهای ناموضعی و تنش سطحی

نخست به بررسی اثرهای سطحی و ناموضعی در فرکانس ارتعاشی نانوحسگر پرداخته می‌شود. در این تحلیل پاسخ‌ها بر اساس تغییرات طول به قطر نانو لوله طلا به عنوان یک نانوحسگر در شکل (۱) مشاهده می‌شود:



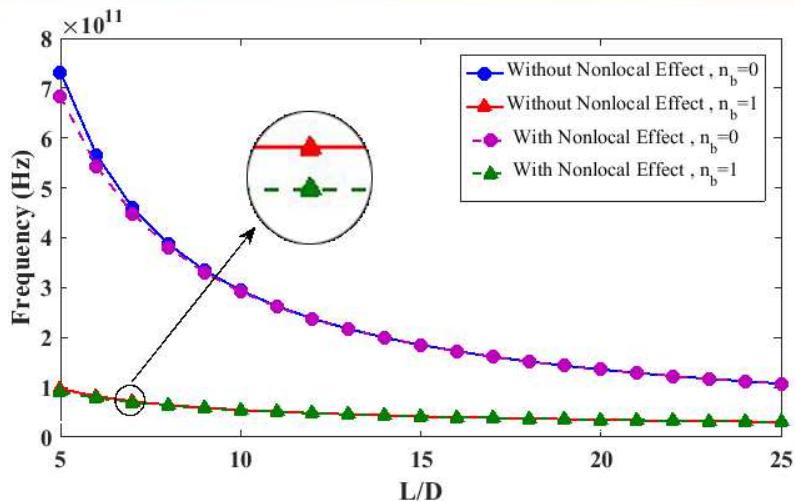
شکل ۱. اثرهای ناموضعی و سطحی بر روی تغییر فرکانس ارتعاشی نانوحسگر طلا.

از شکل (۱) می‌توان نتیجه گرفت که با افزایش نسبت ابعادی طول به قطر نانو لوله، فرکانس ارتعاشی کاهش می‌یابد. همچنین با افزایش مقدار اثر تنش‌های سطحی، فرکانس ارتعاشی نیز افزایش می‌یابد اما با افزایش اثر ناموضعی، این فرکانس کاهش می‌یابد. در ضمن حالی که در آن اثر ناموضعی اندازه‌های کوچک و اثر سطحی صفر فرض شده است، همان حالت کلاسیک تحلیل ارتعاشات یک تیر می‌باشد و مشاهده می‌گردد که با در نظر گرفتن اثرهای سطحی و چشمپوشی از اثر اندازه‌های کوچک، یک حد بالا برای پاسخ‌های فرکانس ارتعاشی به دست خواهد آمد. همچنین تاثیر تنش‌های سطحی و ناموضعی در فرکانس ارتعاشی نانوحسگر بر حسب تغییر جرم ویروس به عنوان جرم اضافه شده در شکل (۲) بررسی می‌شود:

دوازدهمین کنگره ملی سراسری فناوریهای نوین در حوزه توسعه پایدار ایران

12th National Congress of
the New Technologies in Sustainable Development of Iran

senaconf.ir



شکل ۲. اثرهای ناموضعی بر روی فرکانس ارتعاشی نانوحسگر طلا در حضور جرم ویروس اضافه شده

همان طور که در شکل (۲) مشخص است، می‌توان نتیجه گرفت که با افزایش جرم ویروس اضافه شده روی نانو لوله، فرکانس ارتعاشی کاهش می‌یابد. واضح است هرچه جرم ویروس اضافه شده افزایش یابد، نانو لوله سنتگین‌تر شده و فرکانس ارتعاشی کوچکتری اتفاق می‌افتد. همچنین با افزایش مقدار اثر سطحی، فرکانس ارتعاشی نیز افزایش می‌یابد که علت آن افزایش سختی سیستم می‌باشد. در ضمن می‌توان مشاهده نمود که در مقایسه با شکل (۱)، اثرهای سطحی تاثیر بیشتری بر روی افزایش فرکانس نانو حسگر داشته‌اند. علت این پدیده این است که شکل (۱) در غیاب جرم ویروس‌های اضافه شده بود و به همین علت اثرهای سطحی، تاثیر کمتری بر روی نانو لوله طلا داشتند اما با اضافه شدن جرم ویروس‌ها، اثرهای سطحی نیز افزایش یافته و باعث افزایش بیشتر فرکانس سیستم شدند.

همچنین همانند شکل (۱) مشاهده می‌شود که با افزایش ضریب ناموضعی، باز هم فرکانس ارتعاشی نانو حسگر کاهش می‌یابد. در ضمن با چشم‌پوشی از اثرهای ناموضعی اندازه‌های کوچک و اثر سطحی، پاسخ حالت کلاسیک تحلیل ارتعاشات یک تیر ساده اویلر-برنولی به همراه جرم‌های اضافه شده ویروس‌ها می‌باشد و مشاهده می‌گردد که حد بالای پاسخ فرکانس ارتعاشی نانو حسگر با در نظر گرفتن اثر سطحی و چشم‌پوشی از اثر اندازه‌های کوچک، به دست خواهد آمد.

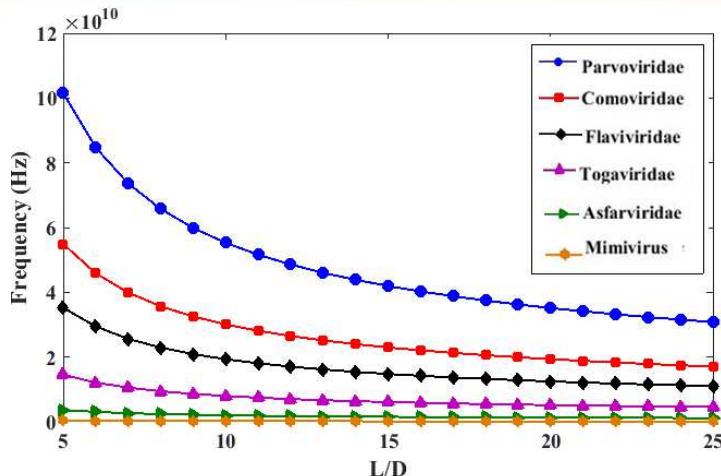
۲.۳. تاثیر انواع ویروس‌ها

در ادامه مقدار فرکانس ارتعاشی نانوحسگر دو سر گیردار از جنس نانولوله طلا به نحوی محاسبه می‌شود که بر روی آن ویروس‌های مختلفی نیز قرار گرفته است. برای این منظور با استفاده از مشخصات فیزیکی شش نوع ویروس مختلف [۹] در شکل (۳)، نتایج عددی استخراج می‌گردد.

دوازدهمین کنگره ملی سراسری فناوریهای نوین در حوزه توسعه پایدار ایران

12th National Congress of
the New Technologies in Sustainable Development of Iran

senaconf.ir



شکل ۳. فرکانس ارتعاشی نانوحسگر طلا بر حسب تغییرات طول به قطر برای ویروس‌های متفاوت

همان طور که مشاهده می‌شود هر چه ویروس جرم بیشتری داشته باشد، فرکانس ارتعاشی نانوحسگر سیلیکونی کمتر می‌شود یعنی برای ویروس نوع Parvoviridae با کمترین جرم، بیشترین فرکانس ارتعاشی و برای ویروس نوع Mimivirus با بیشترین جرم، کمترین فرکانس ارتعاشی به وجود می‌آید. نتیجه دیگری که می‌توان از این نمودار به دست آورد مربوط به تاثیر ابعاد نانوحسگر بر تغییر فرکانس ارتعاشات آن است. در واقع با افزایش نسبت طول به قطر نانولوله سیلیکونی، فرکانس ارتعاشی آن نیز کاهش می‌یابد. همچنین شاید بتوان گفت مهمترین نتیجه این تحلیل در تفاوت معنی دار بین فرکانس‌ها در حضور ویروس‌های مختلف خواهد بود که این تغییرات فرکانس، اساس تشخیص نوع ویروس می‌باشد.

۴. نتیجه‌گیری

از نتایج استخراج شده از تحقیق پیش رو می‌توان مشاهده نمود که با افزایش نسبت طول به قطر نانو لوله طلا به عنوان یک نانوحسگر، فرکانس ارتعاشی کاهش می‌یابد. همچنین با افزایش مقدار اثرهای سطحی، فرکانس ارتعاشی نیز افزایش می‌یابد اما با افزایش ضربی ناموّضی، این فرکانس کاهش می‌یابد. در ضمن با چشمپوشی از اثر ناموّضی اندازه‌های کوچک و اثر سطحی، همان حالت کلاسیک تحلیل ارتعاشات یک تیر اویلر-برنولی به دست می‌آید و مشاهده می‌گردد که با در نظر گرفتن اثرهای سطحی و چشمپوشی از اثر اندازه‌های کوچک، یک حد بالا برای پاسخ‌های فرکانس ارتعاشی به دست خواهد آمد. از سوی دیگر با اضافه شدن جرم ویروس‌ها، اثرهای سطحی نسبت به حالت بدون ویروس نیز افزایش یافته و باعث تغییر بیشتر فرکانس سیستم می‌شوند. در ادامه نیز نانو زیست حسگر مورد نظر در حضور شش نوع ویروس گوناگون از لحاظ ارتعاشی بررسی شد و مشاهده گردید که برای ویروس نوع پاروویریدائه بیشترین فرکانس ارتعاشی و برای میمی ویروس کمترین فرکانس ارتعاشی را خواهد داشت. نتایج به دست آمده از این مقاله می‌تواند در طراحی و تحلیل نانوحسگرهای زیستی، شیمیایی و مکانیکی بسیار مفید باشد.

منابع

- [1] رضا حسینی آراء، محسن هادی، ۱۳۹۹. طراحی و تحلیل یک نانو زیست حسگر ارتعاشی بر پایه نانولوله کربنی برای تشخیص ویروس ها، نشریه علمی صوت و ارتعاش، دوره ۹، شماره ۱۷، صفحات ۶۹-۸۰.
- [2] Iijima, S., 1991. Helical micro tubes of graphitic carbon, Nature, 354, pp. 56-58.

دوازدهمین کنگره ملی سراسری فناوریهای نوین در حوزه توسعه پایدار ایران

12th National Congress of
the New Technologies in Sustainable Development of Iran

senaconf.ir

- [3] Amirian, B., Hosseini-Ara, R., Moosavi, H., 2012. Thermal vibration analysis of carbon nanotubes embedded in two-parameter elastic foundation based on nonlocal Timoshenko's beam theory, Archives of Mechanics, 64, pp. 581-602.
- [4] Lee, H.L., Chang, W.J., 2010. Surface effects on the frequency analysis of nanotubes using nonlocal Timoshenko beam theory, J. Appl. Phys., 108, 093503.
- [5] Hosseini-Ara, R., Karamrezaei, A.H., Mokhtarian, A., 2020. Exact analysis of antibody-coated silicon biological nano-sensors (SBNSs) to identify viruses and bacteria, Microsystem Technologies, 26, pp. 509-516.
- [6] Eringen, A.C., 1983. On differential equations of nonlocal elasticity and solutions of screw dislocation and surface waves, J. Appl. Phys., 54, pp. 4703-4710.
- [7] Amirian, B., Hosseini-Ara, R., Moosavi, H., 2014. Surface and thermal effects on vibration of embedded alumina Nanobeams based on novel Timoshenko beam model, Appl. Math. Mech. Engl. Ed., pp. 875-886.
- [8] Olsson, P.A.T., Park, H.S., 2011. Atomistic study of the buckling of gold nanowires, Acta Materialia, 59, pp. 3883-3894.
- [9] Elishakoff, I., Challamel, N., Soret, C., Bekel, Y., Gomez, T., 2013. Virus sensor based on single-walled carbon nanotube: improved theory incorporating surface effects, Phil. Trans. R. Soc. A, 371, pp. 1-14.