Коаксиальный терагерцовый волновод с внешним слоем графена

П.А. Зезюля¹, В.Л. Малевич², Г.В. Синицын²

¹ Белорусский государственный университет, Минск, ² Институт физики им. Б.И. Степанова НАН Беларуси, Минск E-mail: zezyulya@bsu.by

В последнее время активно исследуется распространение терагерцового (ТГц) электромагнитного излучения в волноводных структурах на основе графена. Рассматривалось распространение локализованных поверхностных волн в монослое графена [1] и в структуре, состоящей из двух графеновых слоев, разделенных диэлектриком [2]. Анализировалась также дисперсия волноводных мод в структуре графен – диэлектрик – металл [3]. При этом, как правило, рассматривались плоские структуры.

Как известно, вдоль границы металлического провода может распространяться цилиндрическая поверхностная электромагнитная волна ТМ типа (поверхностный плазмон (ПП)), амплитуда поля которой экспоненциально уменьшается при удалении от поверхности проводника. С уменьшением частоты коэффициент затухания ПП падает и в области ТГц частот длина пробега ТГц ПП может составлять несколько десятков сантиметров и достигать метра на субтерагерцовых частотах [4, 5]. Слабое затухание ТГц ПП обусловлено малой глубиной проникновения ТГц поля в металл, что приводит к преимущественной локализации его в диэлектрике, окружающем проводник. Было показано [4, 5], что такие волноводы обладают незначительной дисперсией групповой скорости и могут передавать широкополосные ТГц импульсы без существенных искажений.

Вдоль поверхности графенового монослоя также могут распространяться поверхностные электромагнитные волны, причем, как ТМ, так и ТЕ типов поляризаций [1]. Эти поверхностные моды могут перекрываться и взаимодействовать с поверхностными плазмон-поляритонами, распространяющимися вдоль границы металла. Весьма существенно, что дисперсией и затуханием поверхностных мод можно управлять, изменяя проводимость графена [3].

Нами проанализированы особенности распространения поверхностных ТГц волн ТМ поляризации в коаксиальной волноводной структуре, состоящей из центрального проводника, выполненного из металла или полупроводника, промежуточного слоя диэлектрика и нанесенного на его внешнюю поверхность монослоя графена. В цилиндрической системе координат с осью *z* вдоль оси волновода для ТМ волны отличными от нуля компонентами электрического и магнитного полей будут E_z , E_ρ и H_{φ} . Эти величины пропорциональны $\exp(i\beta z \cdot i\omega t)$. Ограничимся рассмотрением цилиндрически симметричных волн. Из уравнений Максвелла для компоненты E_z электрического поля волны, получаем уравнение

$$\frac{\partial^2 E_z}{\partial \rho^2} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial E_z}{\partial \rho} + \left(\varepsilon(\rho) \frac{\omega^2}{c^2} - \beta^2 \right) E_z = 0, \text{ где } \varepsilon(\rho) = \begin{cases} \varepsilon_m(\omega), \ \rho \le a; \\ \varepsilon, \ a < \rho < b; \\ 1, \ \rho > b. \end{cases}$$
(1)

В уравнении (1) *а* и *b* - радиусы провода и цилиндрического графенового слоя, диэлектрическая проницаемость диэлектрика є предполагается постоянной. Для диэлектрической проницаемости металла ε_m используется формула Друде-Лоренца $\varepsilon_m(\omega) = 1 - \omega_p^2 / (\omega^2 + i\omega\gamma)$, где ω_p - плазменная частота, γ - частота релаксации электронов по импульсу.

Граничные условия на поверхности провода (при $\rho = a$) состоят в непрерывности тангенциальных компонент электрического и магнитного полей в металле и в диэлектрике. На внешней границе волновода должно выполняться условие непрерывности для E_z . Граничное условие для магнитного поля при $\rho = b$ определяется соотношением, $H_{\varphi}|_{\rho=b+0} - H_{\varphi}|_{\rho=b-0} = (4\pi\sigma_g/c)E_z|_{\rho=b}$, где σ_g - проводимость графена. Решая уравнение (1) для трех областей и используя сформулированные выше граничные условия, находим дисперсионное уравнение

$$\begin{bmatrix} 1 + \frac{\varepsilon_{m}k_{d}}{\varepsilon k_{m}} \frac{I_{1}(k_{m}a)K_{0}(k_{d}a)}{I_{0}(k_{m}a)K_{1}(k_{d}a)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{\varepsilon}{k_{d}} \frac{I_{1}(k_{d}b)}{I_{0}(k_{d}b)} + \frac{1}{q} \frac{K_{1}(qb)}{K_{0}(qb)} + i\frac{4\pi\sigma_{g}}{\omega} \end{bmatrix} = \frac{I_{1}(k_{d}a)}{K_{1}(k_{d}a)} \times \\ \times \frac{K_{0}(k_{d}b)}{I_{0}(k_{d}b)} \begin{bmatrix} 1 - \frac{\varepsilon_{m}k_{d}}{\varepsilon k_{m}} \frac{I_{1}(k_{m}a)I_{0}(k_{d}a)}{I_{0}(k_{m}a)I_{1}(k_{d}a)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{\varepsilon}{k_{d}} \frac{K_{1}(k_{d}b)}{K_{0}(k_{d}b)} - \frac{1}{k} \frac{K_{1}(qb)}{K_{0}(qb)} - i\frac{4\pi\sigma_{g}}{\omega} \end{bmatrix},$$
(2)
rge $q = (\beta^{2} - \omega^{2}/c^{2})^{1/2}, \ k_{d} = (\beta^{2} - \varepsilon\omega^{2}/c^{2})^{1/2}, \ k_{m} = (\beta^{2} - \varepsilon_{m}\omega^{2}/c^{2})^{1/2}.$

В случае, когда толщина диэлектрика много больше длины ТГц волны, уравнение (2) распадается на два уравнения, определяющие законы дисперсии ПП в металлическом круглом проводе и поверхностной ТМ моды в графеновом цилиндре.

Нами было проведено численное моделирование процесса распространения ТГц волн в коаксиальном волноводе с помощью метода конечных элементов со значениями параметров a = 100 мкм, b = 140 мкм, $\varepsilon = 1$, $\omega_p = 5 \cdot 10^{13}$ с⁻¹, $\gamma = \omega_p/20$. В рассматриваемом ТГц диапазоне частот при расчете удельной проводимости графена можно ограничиться внутризонным вкладом [6]:

$$\sigma_{g}^{intra}(\omega) = \frac{2e^{2}kT}{\pi\hbar^{2}} \frac{i}{\omega + i\gamma_{g}} \ln\left(2\cosh\left(\frac{\varepsilon_{F}}{2kT}\right)\right), \qquad (3)$$

где T = 300 К – температура, k – постоянная Больцмана, e – элементарный заряд, ε_F – уровень Ферми, $\gamma_g = 5 \cdot 10^{12}$ с⁻¹ - частота релаксации импульса электронов в графене.



Рис. 1. Зависимости действительной (*a*) и мнимой (*б*) частей коэффициента распространения β от частоты для мод двух типов, рассчитанные для двух значений уровня Ферми графена

Результаты моделирования, приведенные на рис. 1, указывают на существование двух мод – высокочастотной (мода 1) и низкочастотной (мода 2). Для моды 2 действительная и мнимая части β существенно зависят от ε_F , что может быть использовано для управления передаточными характеристиками ТГц волновода.

Таким образом, анализ распространения ТМ моды ТГц излучения в коаксиальном волноводе с графеновой оболочкой приводит к двум модам, причем эффективный показатель преломления и коэффициент поглощения для низкочастотной моды существенно зависят от уровня Ферми графена.

- 1. Hwang E.H., Sarma S.D. // Phys. Rev. B. 2007. Vol. 75, No. 20. P. 205418-1-205418-6.
- Svintsov D., Vyurkov V., Ryzhii V., Otsuji T. // J. of Appl. Phys. 2013. Vol. 113, No. 5. P. 053701-1-053701-5.
- 3. Alkorre H., Shkerdin G., Stiens J., Vounckx R. // J. of Opt. 2015. Vol. 17, No. 4. P. 045003-1-045003-8.
- 4. Wang K., Mittleman D.M. // Nature. 2004. Vol. 432. P. 376-379.
- Jeon T.-In, Zhang J., Grischkowsky D. // Appl. Phys. Lett. 2005. Vol. 86, No. 16. P. 161904-1-161904-3.
- Falkovsky L.A. // J. of Physics: Conference Series. 2008. Vol. 129, No. 1. P. 012004-1-012004-7.

Линия 1 соответствует моде 1 при ε_{*F*}=0,2 эВ, ε_{*F*}=0,55 эВ (эта мода слабо зависит от уровня Ферми и дисперсионные кривые практически совпадают). Линии 2 и 3 соответствуют моде 2 при уровнях Ферми 0,2 эВ и 0,55 эВ соответственно