

04;05;09

©1994 г.

## ВОЛНОВОДНЫЕ СВОЙСТВА СТРУКТУРЫ ПЛАЗМА-МЕТАЛЛ ПРИ УЧЕТЕ ДИЭЛЕКТРИЧЕСКОЙ ПРОСЛОЙКИ И КОНЕЧНОЙ ПРОВОДИМОСТИ МЕТАЛЛА

*Н.А.Азаренков, И.Б.Денисенко, К.Н.Остриков*

Харьковский государственный университет, Украина  
(Поступило в Редакцию 9 февраля 1994 г.)

Изучены дисперсионные свойства поверхностных волн, распространяющихся поперек внешнего магнитного поля на границе плазмopodobной среды с металлом при учете влияния диэлектрической прослойки и конечной проводимости металла. Проведены численные оценки для величин фазовых скоростей и волновых чисел поверхностных волн в различных частотных диапазонах существования волн при учете вышеуказанных факторов. Показано влияние диэлектрической прослойки и конечной проводимости металла и проведено сравнение вклада обоих вышеуказанных факторов на значение волнового числа поверхностной волны и импеданса волноведущей структуры. Численные оценки проведены при параметрах исследуемой структуры, взятых из эксперимента.

Изучение волноводных свойств структуры плазма-металл в настоящее время является актуальным, так как такие структуры часто реализуются как в газовой, так и в твердотельной плазме. В газовой плазме приходится иметь дело с волновыми свойствами структур плазма-металл при проведении экспериментов с металлическими антеннами, погруженными в газоразрядную плазму [1], при изучении высокочастотных свойств магнетронов [2], при зондовых измерениях в плазме [3], при плазменной или лазерной обработке металлических поверхностей [4], при движении искусственных спутников и активных экспериментах в верхней атмосфере Земли [5] и т.д. На базе твердотельной плазмы чаще всего реализуются полупроводниково-диэлектрические гетероструктуры и т.д. [6]. В них возможны поверхностные (локализованные у поверхности) волновые возмущения (ПВ), распространяющиеся вдоль границы раздела плазмopodobная среда-металл перпендикулярно внешнему магнитному полю [7]. Дисперсионные характеристики этих волн на сегодняшний день исследованы достаточно полно теоретически и экспериментально [8]. В использовавшихся теоретических моделях граница раздела плазма-металл предполагалась резкой,

а проводимость металла бесконечной. Однако в случае, когда необходимо исследовать дисперсионные свойства ПВ, возбуждаемых, например, в антенне бегущей волны, помещенной в магнитоактивную плазму, между проводником и плазмой возникает переходной слой с более низкой плотностью, чем в остальном газе [1]. В первом приближении этот переходной слой можно рассматривать как вакуумный зазор [1].

Кроме того, для правильного вычисления поверхностного impedance такой антенны необходим учет конечной проводимости металла. Аналогичные проблемы возникают и при изучении слоистых полупроводниково-металлических структур, в которых также возможно существование приповерхностных переходных слоев обеднения [9], существенно влияющих на дисперсионные свойства ПВ. При изучении твердотельных структур конечную проводимость металла необходимо учитывать для правильного расчета контактных явлений и их влияния на зонную структуру контактирующих материалов. В данной работе учитывается влияние обоих вышеуказанных факторов (диэлектрической прослойки и конечной проводимости металла) на дисперсионные характеристики ПВ, распространяющихся поперек внешнего магнитного поля на границе плазмopodobной среды с металлом. В дальнейшем плазмopodobную среду мы будем называть просто плазмой, подразумевая под последней газовую либо твердотельную плазму.

Пусть однородная плазма занимает полупространство  $x > s$ , а диэлектрическая прослойка с диэлектрической проницаемостью  $\epsilon_d$  (для вакуумной прослойки  $\epsilon_d = 1$ ) область  $0 < x < s$ . Структура ограничена в плоскости  $x = 0$  металлом конечной проводимости  $\sigma$ . Внешнее постоянное магнитное поле  $H_0$  направлено вдоль оси  $z$ . Будем рассматривать волновые возмущения поверхностного типа, амплитуда которых убывает при удалении от границы раздела плазма-диэлектрик, и распространяющиеся поперек внешнего магнитного поля, т.е. в направлении оси  $y$ . Зависимость всех возмущений от координаты  $y$  и времени  $t$  выбираем в виде  $\exp[i(k_2 y - \omega t)]$ ,  $\omega$  — частота волны,  $k_2$  — волновое число ПВ.

Из уравнений квазигидродинамики и уравнений Максвелла для холодной магнитоактивной плазмы можно получить следующие выражения для компонент электромагнитного поля ПВ в плазме:

$$\begin{aligned} E_x &= \frac{\kappa_1 \epsilon_2 - k_2 \epsilon_1}{k(\epsilon_1^2 - \epsilon_2^2)} H_z, \\ E_y &= \frac{i(\kappa_1 \epsilon_1 - k_2 \epsilon_2)}{k(\epsilon_1^2 - \epsilon_2^2)} H_z, \\ H_z &= H_0 e^{-\kappa_1(x-s)}, \end{aligned} \quad (1)$$

в диэлектрическом промежутке:

$$\begin{aligned} E_{xd} &= -\frac{k_2}{\epsilon_d k} H_{zd}, \\ E_{yd} &= -\frac{i\kappa}{\epsilon_d k} (Ae^{\kappa x} - Be^{-\kappa x}), \\ H_{zd} &= Ae^{\kappa x} + Be^{-\kappa x}, \end{aligned} \quad (2)$$

где  $\kappa = (k_2^2 - \varepsilon_d k^2)^{1/2}$ ;  $\kappa_1^2 = k_2^2 - k^2 (\varepsilon_1^2 - \varepsilon_2^2) / \varepsilon_1$ ;

$$\varepsilon_1 = \varepsilon_0 + \sum_{\alpha} \frac{\Omega_{\alpha}^2 (\omega + i\nu_{\alpha})}{\omega [\omega_{\alpha}^2 - (\omega + i\nu_{\alpha})^2]}$$

$$\varepsilon_2 = \sum_{\alpha} \frac{\omega_{\alpha}}{\omega} \frac{\Omega_{\alpha}^2}{[\omega_{\alpha}^2 - (\omega + i\nu_{\alpha})^2]}$$

$\Omega_{\alpha}^2 = 4\pi e_{\alpha}^2 n_{0\alpha} / m_{\alpha}$ ;  $k = \omega / c$ ;  $c$  — скорость света;  $\omega_{\alpha} = e_{\alpha} H_0 / m_{\alpha} c$ ;  $\varepsilon_0$  — диэлектрическая проницаемость решетки полупроводника (для газовой плазмы  $\varepsilon_0 = 1$ ); индекс  $\alpha$  принимает значение  $i$  или  $e$ , что означает ионы или электроны соответственно;  $e_{\alpha}$ ,  $m_{\alpha}$ ,  $n_{0\alpha}$ ,  $\nu_{\alpha}$  — заряд, эффективная масса, концентрация и эффективная частота соударений частиц сорта  $\alpha$ .

Тангенциальные компоненты  $\mathbf{E}_{\tau}$ ,  $\mathbf{H}_{\tau}$  электрического и магнитного полей в диэлектрическом зазоре на границе с металлом связаны граничным условием Леонтовича [10]  $\mathbf{E}_{\tau} = \xi [\mathbf{H}_{\tau}, \mathbf{n}]$ ,  $\mathbf{n}$  — нормаль к границе раздела, направленная внутрь металла,  $\xi = (1 - i)(\omega / 8\pi\sigma)^{1/2}$  — поверхностный импеданс металла. Следует отметить, что рассматриваемые волны обусловлены коллективными движениями частиц в плазмopodobной среде, а их частоты  $\omega$  значительно меньше частот столкновений электронов  $\nu_m$  в металле ( $\nu_m \gg \omega$ ), но  $\Omega_m^2 \gg \omega \nu_m$ , где  $\Omega_m^2 = 4\pi e^2 n_m / m$ ,  $n_m$ ,  $m$  — концентрация и масса электронов в металле соответственно. Кроме того, используем граничное условие непрерывности тангенциальных составляющих напряженностей электрического и магнитного полей ПВ на границе плазмы с диэлектриком [11].

С учетом вышеуказанных граничных условий получаем дисперсионное уравнение

$$\frac{\kappa_1 \varepsilon_1 - k_2 \varepsilon_2}{\varepsilon_2^2 - \varepsilon_1^2} = \frac{\kappa \eta e^{\kappa s} - e^{-\kappa s}}{\varepsilon_d \eta e^{\kappa s} + e^{-\kappa s}}, \quad (3)$$

где

$$\eta = \frac{\kappa - k(1 + i)\varepsilon_d (\omega / 8\pi\sigma)^{1/2}}{\kappa + k(1 + i)\varepsilon_d (\omega / 8\pi\sigma)^{1/2}}.$$

Так как в дальнейшем будем предполагать, что изменение волнового вектора  $\delta k_2$  при наличии тонкой диэлектрической прослойки и конечной проводимости металла мало по сравнению с  $k_{20}$  при  $\sigma \rightarrow \infty$  и  $s = 0$ , то решения дисперсионного уравнения (3) будем искать в тех же областях частот, что и в случае отсутствия диэлектрического зазора при бесконечной проводимости металла [7],

$$\omega < \omega_i; \quad \omega_2 < \omega < \omega_e; \quad \omega > (\omega_e^2 + \Omega_e^2 / \varepsilon_0)^{1/2} = \omega_1,$$

где

$$\omega_2 = \omega_e \left( \frac{\omega_i^2 + \Omega_i^2 / \varepsilon_0}{\omega_e^2 + \Omega_e^2 / \varepsilon_0} \right)^{1/2}.$$

Исследование начнем со случая отсутствия диэлектрической прослойки ( $s = 0$ ). В этом случае добавка  $\delta k_2^\sigma$  к волновому числу ПВ  $k_{20} = \pm k \varepsilon_1^{1/2}$  (знак + берется в областях  $\omega < \omega_i$ ,  $\omega > \omega_1$ , знак - - в области  $\omega_2 < \omega < \omega_e$ ), вычисленному в работе [7], обусловленная конечной проводимостью металла, может быть представлена в виде

$$\delta k_2^\sigma \approx \varepsilon_2 k (1 + i) (\omega / 8\pi\sigma)^{1/2}. \quad (4)$$

Выражение (4) получено в предположении, что  $|k_{20}| \gg |\delta k_2^\sigma|$ . Это оправдано, когда проводимость металла  $\sigma$  довольно велика и частота волны не близка к одной из гибридных частот  $\omega_1$  или  $\omega_2$ . Из выражения (4) следует, что знак  $\text{Re } \delta k_2^\sigma$  определяется знаком величины  $\varepsilon_2$ . В областях частот  $\omega < \omega_i$  и  $\omega > \omega_1$ , где  $\varepsilon_2 > 0$ , величина  $\text{Re } \delta k_2^\sigma > 0$ , а при  $\omega_2 < \omega < \omega_e$ , где  $\varepsilon_2 < 0$ , величина  $\text{Re } \delta k_2^\sigma < 0$ . Следовательно, при учете конечной проводимости металла фазовая скорость волны  $v_f$  уменьшается по абсолютной величине во всех диапазонах частот. Таким образом, учет конечной проводимости металла приводит к уменьшению фазовой скорости волны по абсолютной величине.

Добавка к волновому числу  $k_{20}$  в отсутствие диэлектрической прослойки, обусловленная столкновениями частиц, имеет вид

$$\delta k_2^\nu \approx \pm i \frac{\omega}{2c} \frac{1}{\varepsilon_{10}^{1/2}} \sum_{\alpha} \frac{\nu_{\alpha}}{\omega} \frac{\Omega_{\alpha}^2 (\omega_{\alpha}^2 + \omega^2)}{(\omega^2 - \omega_{\alpha}^2)^2}, \quad \varepsilon_{10} = \text{Re } \varepsilon_1. \quad (5)$$

Знак + (-) соответствует знаку в выражении для  $k_{20}$ . Проведем численное сравнение величин  $\delta k_2^\sigma$  и  $\delta k_2^\nu$ , определяемых выражениями (4) и (5) соответственно, для следующих параметров экспериментальной работы [1]:  $\omega_e = 3.52$  рад/с,  $\Omega_e/\omega_e = 3$ ;  $\sigma \approx 10^{17}$  с<sup>-1</sup>,  $\omega < \omega_e$ , а также для  $\omega > \omega_1$ . Результаты этого сравнения свидетельствуют о том, что отношение  $\delta k_2^\nu/\delta k_2^\sigma$  значительно превышает единицу в случае, когда частота электронных столкновений достаточно велика ( $\nu_e \gg 10^{-4}\omega_e$ ). Если же плазму считать слабостолкновительной ( $\nu_e \approx 10^{-4}\omega_e$ ), то величины  $\delta k_2^\sigma$  и  $\delta k_2^\nu$  одного порядка, а диссипативный механизм, связанный с конечной проводимостью металла, надо аккуратно учитывать наряду со столкновительным уже при  $\nu_e \approx 10^{-3}\omega_e$ . Отметим также, что отношение  $\delta k_2^\nu/\delta k_2^\sigma$  уменьшается с увеличением плотности плазмы при фиксированных остальных параметрах и возрастает с увеличением величины магнитного поля.

В случае полупроводниковой плазмы ( $n$ -GaAs) при следующих параметрах:  $n_{0\alpha} \approx 10^{16}$  см<sup>-3</sup>,  $H_0 \approx 5$  кЭ,  $\varepsilon_0 = 13$ ,  $\nu_e \approx 6 \cdot 10^9$  с<sup>-1</sup>,  $m_{\text{eff}} = 0.06m_e$ , где  $m_{\text{eff}}$  — эффективная масса, можно оценить значения величин  $\delta k_2^\sigma$  и  $\delta k_2^\nu$ . В этом случае  $\delta k_2^\sigma$  становится существенным и достигает величин порядка  $10$  см<sup>-1</sup> ( $k_{20}$  на порядок больше  $\delta k_2^\sigma$ , так что неравенство  $\delta k_2^\sigma \ll k_{20}$  справедливо) в диапазоне частот  $\omega < \omega_e$  и  $\omega > \omega_1$ . При этом добавка к волновому числу  $\delta k_2^\nu$  в среднем в 1.5–2.5 раза меньше  $\delta k_2^\sigma$  в исследуемом диапазоне. С увеличением параметра  $\Omega_e/\omega_e$  отношение  $\delta k_2^\nu/\delta k_2^\sigma$  также возрастает.

Аналитически уравнение (3) удастся также разрешить в случае бесконечной проводимости металла ( $\sigma \rightarrow +\infty$ ) и такой тонкой диэлектрической прослойки, что выполняются неравенства:  $\kappa s \ll 1$ ,

$|k_2 \varepsilon_2| \gg |(\varepsilon_2^2 - \varepsilon_1^2) s \kappa^2 / \varepsilon_d|$ . В этом случае добавка  $(\delta k_2^s)$  к волновому числу  $k_{20}$ , обусловленная тонкой диэлектрической прослойкой, может быть записана в виде

$$\delta k_2^s = (\varepsilon_d - \varepsilon_1) \varepsilon_2 s k^2 / \varepsilon_d, \quad (6)$$

причем  $|\delta k_2^s| \ll |k_{20}|$ .

Знак  $\text{Re}(\delta k_2^s)$  определяется выражением  $(\varepsilon_d - \varepsilon_1) \varepsilon_2$ . В случае, если в роли диэлектрика выступает вакуум ( $\varepsilon_d = 1$ ), в диапазонах частот  $\omega < \omega_i$  и  $\omega_2 < (\omega_e \omega_i)^{1/2}$  величина  $\text{Re} \delta k_2^s < 0$ , что соответствует увеличению фазовой скорости волны по сравнению со случаем отсутствия вакуумной прослойки, а в областях частот  $(\omega_e \omega_i)^{1/2} < \omega < \omega_e$  и  $\omega > \omega_1$  величина  $\text{Re} \delta k_2^s > 0$  и, следовательно,  $v_f$  уменьшается. Причем в диапазоне  $(\omega_e \omega_i)^{1/2} < \omega < \omega_e$   $v_f$  увеличивается по абсолютной величине, так как волна распространяется в отрицательном направлении оси  $y$ . Учитывая то обстоятельство, что  $\delta k_2^s \sim s$ , нетрудно отметить известный факт, что, изменяя ширину диэлектрической прослойки между плазмой и металлом, можно изменять фазовую скорость возбуждаемой волны. Отметим, что в экспериментальной работе [1] ширина вакуумной прослойки между металлической антенной и плазмой варьировалась приложением отрицательного напряжения к металлической поверхности. При этом удавалось изменять фазовую скорость волны в широких пределах.

В случае бесконечной проводимости металла ( $\sigma \rightarrow +\infty$ ) и при широкой вакуумной прослойке ( $\kappa s \gg 1$ ) уравнение (3) описывает поверхностные волны на границе плазмы с диэлектриком [13].

В случае тонкой вакуумной прослойки ( $\kappa s \ll 1$ ) и при учете конечной проводимости металла ( $k(\omega/8\pi\sigma)^{1/2}/\kappa \sim \kappa s$ ) выражение для  $\delta k_2$  принимает вид

$$\delta k_2 = \varepsilon_2 (k(1+i)(\omega/8\pi\sigma)^{1/2} - s k^2 (\varepsilon_1 - \varepsilon_d) / \varepsilon_d). \quad (7)$$

При получении (6), (7) предполагалось, что  $|k_{20}| \gg |k(\varepsilon_1^2 - \varepsilon_2^2) \times (1+i)(\omega/8\pi\sigma)^{1/2}/\varepsilon_2|$ . Это неравенство выполняется при конечных, но достаточно больших значениях проводимости металла.

Из выражения (7) следует, что в общем случае величина  $\delta k_2$  может быть представлена в виде суммы выражений (4) и (6). Здесь первый член обусловлен конечной проводимостью металлической поверхности, а второй отражает влияние тонкой диэлектрической прослойки на дисперсионные свойства рассматриваемых ПВ.

При параметрах задачи [1] ( $\omega_e = 3.52 \cdot 10^9$  рад/с,  $s = 0.1$  см,  $\varepsilon_d = 1$ ,  $\Omega_e/\omega_e = 3$ ) в области частот  $\omega_2 < \omega < \omega_e$  приращения  $\text{Re} \delta k_2$ , обусловленные конечной проводимостью металла и влиянием тонкой вакуумной прослойки, имеют противоположные знаки. Приращение  $\text{Re} \delta k_2^s$ , обусловленное конечной проводимостью металла, по абсолютному значению на 3–4 порядка меньше приращения  $\text{Re} \delta k_2^s$  (при  $s = 0.1$  см), обусловленного тонкой вакуумной прослойкой. При уменьшении ширины вакуумной прослойки ( $s \lesssim 10^{-3}$  см) приращения  $\text{Re} \delta k_2$ , обусловленные конечной проводимостью металла и влиянием тонкой вакуумной прослойки, по абсолютному значению становятся одного порядка, но имеют разные знаки.

В области частот  $\omega > \omega_1$  значение выражения (5) на 2-3 порядка больше значения выражения (4) (при  $s = 0.1$  см,  $\omega_1 < \omega < 10\omega_e$ ). С уменьшением ширины вакуумной прослойки  $s$  и плотности плазмы, так же как и в области частот  $\omega < \omega_e$ , значение выражения (6) уменьшается и можно изменением этих параметров добиться того, чтобы абсолютные значения выражений (4) и (6) были одного порядка.

В области частот  $\omega > \omega_1$  приращения к волновому числу, обусловленные конечной проводимостью металла и наличием тонкой вакуумной прослойки, положительны. Поэтому при учете влияния вышеуказанных эффектов фазовая скорость волны уменьшается в области  $\omega > \omega_1$ .

Для практических приложений представляет интерес вычисление значений поверхностного импеданса рассматриваемой структуры [12]. Выражение для импеданса рассматриваемых волн на границе диэлектрика с плазмой при  $s \neq 0$  и конечных  $\sigma$  имеет вид

$$Z = -\frac{E_y}{H_z} \Big|_{x=0} = \frac{ix \eta e^{xs} - e^{-xs}}{\varepsilon_d k \eta e^{xs} + e^{-xs}}. \quad (8)$$

При  $s = 0$  выражение (8) упрощается

$$Z = (1 - i)(\omega/8\pi\sigma)^{1/2}. \quad (9)$$

Импеданс при  $\sigma \neq \infty$  становится малой, но не нулевой величиной, и его значение возрастает с увеличением частоты ПВ. Отметим, что если считать проводимость металла бесконечной ( $\sigma \rightarrow \infty$ ), то импеданс (9) получается равным нулю.

Выражение (8) также можно упростить в случае тонкой диэлектрической прослойки  $ks \ll 1$  при  $\sigma \rightarrow \infty$

$$Z = -ik(\varepsilon_d - \varepsilon_1)s/\varepsilon_d. \quad (10)$$

Вещественные части выражений (9) и (10) пропорциональны мнимым частям выражений (4) и (6) соответственно. Причем коэффициент пропорциональности для обоих выражений по абсолютному значению тот же ( $|\varepsilon_2 k|$ ). Поэтому качественное поведение мнимых частей выражений (9) и (10) аналогично поведению вещественных частей выражений (4) и (6) соответственно рассмотренному ранее.

Из выражения (10) следует, что даже при малой ширине диэлектрического зазора между плазмой и металлом при частотах, близких к  $\omega_{e,i}$ , абсолютное значение импеданса может стать относительно большой величиной.

Если же выполняются условия  $ks \ll 1$  и  $\sigma$  конечно, то импеданс рассматриваемых волн равен сумме выражений (9) и (10).

Таким образом, в настоящей работе рассмотрены дисперсионные свойства и топографии полей поверхностных волн, распространяющихся поперек внешнего магнитного поля на границе плазмоподобной среды с металлом при учете влияния диэлектрической прослойки и конечной проводимости металла. Показано, как изменяется фазовая скорость волны и декремент затухания при учете вышеуказанных факторов. Получены конечные значения импеданса волноведущей структуры плазма-металл при учете диэлектрической прослойки и конечной проводимости металла.

## Список литературы

- [1] *Laurin J.J., Morin G.A., Balmain K.G.* // *Radio Sci.* 1989. Vol. 24. P. 289.
  - [2] *Reverdin D.L.* // *J. Appl. Phys.* 1951. Vol. 22. N 3. P. 257-263.
  - [3] *Allen J.E., Lea L.M.* // *Proc. of VII Intern. Conf. Gas Dish. and Appl.* London, 1982. P. 503-505.
  - [4] *Бережецкая Н.К., Копьев В.А., Косый И.А.* // *Письма в ЖТФ.* 1990. Т. 16. Вып. 6. С. 88-92.
  - [5] *Альперт Я.Л., Гуревич А.В., Потаевский Л.П.* *Искусственные спутники в разреженной плазме.* М.: Наука, 1964.
  - [6] *Белецкий Н.Н., Светличный В.М., Халамейда Д.Д., Яковенко В.М.* *Электромагнитные явления СВЧ диапазона в неоднородных полупроводниковых структурах.* Киев: Наукова думка, 1991.
  - [7] *Азаренков Н.А.* и др. // *РиЭ.* 1985. Т. 30. № 11. С. 2195-2201.
  - [8] *Азаренков Н.А., Остриков К.Н.* // *Изв. вузов. Радиофизика.* 1993. Т. 36. № 5. С. 335-390.
  - [9] *Дмитрук Н.Л., Крюченко В.И.* // *УФЖ.* 1990. Т. 35. № 1. С. 57-64.
  - [10] *Ландау Д.Д., Лифшиц Е.Н.* *Электродинамика сплошных сред.* М., 1982.
  - [11] *Кондратенко А.Н.* *Плазменные волноводы.* М.: Атомиздат, 1976.
  - [12] *Миллер М.А., Таланов В.И.* // *Изв. вузов. Радиофизика.* 1961. Т. 4. № 5. С. 795-830.
  - [13] *Бразис Р.С.* // *Лит. физ. сб.* 1981. Т. 21. № 4. С. 73-117.
-