

ФОНОН-ПЛАЗМЕННОЕ ВЗАИМОДЕЙСТВИЕ ПРИ ВРЕМЕННОЙ МОДУЛЯЦИИ ПОДВИЖНОСТИ ЭЛЕКТРОНОВ И ОВФ ЗВУКОВЫХ ПУЧКОВ

Стрельцов В. Н.

Проблема фонон-электронного взаимодействия в полупроводниках в условиях эффективного изменения параметров плазменной подсистемы во внешних полях привлекает в последнее время большое внимание как с общезначимой точки зрения, так и в связи с проблемой обращения волнового фронта звуковых пучков (см., например, [1, 2]). В недавних работах [3, 4] исследовалось распространение звука в полупроводниковом слое с учетом фонон-плазмонного взаимодействия при периодической импульсной засветке образца. Было показано, в частности, что в результате модуляции заселенности зоны проводимости из-за оптических переходов возникает сильное отражение падающей звуковой волны с одновременным обращением ее волнового фронта.

В настоящей заметке рассматривается распространение продольной звуковой волны

$$U_{\text{пад}} = \frac{1}{2} U^+(z, t) \exp \left[-i \left(\omega t - \frac{\omega}{v_{\text{зв}}} z \right) \right] + \text{к. с.},$$

где $v_{\text{зв}}$ — скорость звука в полупроводнике, при фонон-плазмонном взаимодействии на деформационном потенциале C в условиях периодической модуляции (с частотой 2ω) подвижности электронов внешним поперечным однородным электрическим полем $E_{\text{вн}}(t)$. Выяснено, что распространение падающей волны сопровождается возникновением отраженной с такой же частотой ω и обращенным волновым фронтом. Найдены коэффициенты преобразования энергии падающего пучка в отраженный в зависимости от параметров полупроводника и напряженности модулирующего поля.

В одномерной модели в описанных выше условиях полная система уравнений для амплитуды акустического поля U , индуцированного продольного внутреннего поля E , возмущения электронной плотности n и скорости электронов v в ленгмюровской волне имеет вид

$$\begin{aligned} \rho \frac{\partial^2 v}{\partial t^2} &= C \frac{\partial^2 U}{\partial z^2} - \frac{C_e}{e} \frac{\partial E}{\partial z^2}, \\ \varepsilon \frac{\partial E}{\partial z} - \frac{C_e}{e} \frac{\partial^3 U}{\partial z^3} &= -en, \end{aligned} \quad (1)$$

$$\frac{\partial v}{\partial t} = -\frac{e}{m} E - v(t)v, \quad \frac{\partial n}{\partial t} + n_0 \frac{\partial v}{\partial z} = 0,$$

где ρ , ε — плотность и диэлектрическая проницаемость полупроводника, C — соответствующий модуль упругости, $-e$, m — заряд и эффективная масса электронов в зоне проводимости, n_0 — темновая концентрация электронов проводимости.

Частота рассеяния $v(t)$ в (1) существенно зависит от напряженности внешнего электрического поля и хорошо описывается формулой Шокли:

$$v(t) = \frac{\sqrt{1 + \sqrt{1 + \frac{3\pi}{8} \left(\frac{\mu_0 E_{\text{вн}}}{v_{\text{зв}}} \right)^2}}}{\tau \sqrt{2}},$$

где μ_0 , τ — подвижность и время свободного пробега электронов в отсутствие поля. В периодическом (с периодом $T = \pi/\omega$) по интенсивности $|E_{\text{вн}}|^2$ поле $v(t)$ может быть разложено в ряд Фурье:

$$v(t) = v_0 + \sum_n v_n \cos 2n\omega t. \quad (2)$$

В случае $\mu_0 E_{\text{вн}}/v_{\text{зв}} \ll 1$ при

$$E_{\text{вн}} = E_{\text{вн}} \cos \omega t \approx v(t) \approx \frac{1}{\tau} \left[1 + \frac{3\pi}{128} \left(\frac{\mu_0 E_{\text{вн}}}{v_{\text{зв}}} \right)^2 \cos 2\omega t \right].$$

Далее для простоты, без существенного ограничения общности, будем считать, что основной вклад в разложение (2) вносят нулевая и первая гармоники: $v \approx v_0 + v_1 \times \cos 2\omega t$. Учет остальных членов, как нетрудно проверить (см. замечание ниже), не влияет принципиально на результаты, изменяя лишь незначительно численные значения коэффициентов затухания и параметрического взаимодействия в системе. С учетом (2) из последнего уравнения (1) следует, что в стационарном режиме падающая волна $U_{\text{пад}}$ будет возбуждать в среде бесконечное число звуковых гармо-

ник с частотами $\omega(2n+1)$ и волновым вектором $k=\omega/v_{зв}$. Однако лишь составляющие с частотами $\omega, -\omega$ удовлетворяют дисперсионному уравнению для акустических колебаний и будут вносить тем самым определяющий вклад в полное акустическое поле. В соответствии с этим в стационарном режиме решения для U будем искать в виде суммы падающей и отраженной волн:

$$U = \frac{1}{2} U^+(z) e^{-i(\omega t - kz)} + \frac{1}{2} U^-(z) e^{-i(\omega t + kz)} + \text{к. с.}, \quad (3)$$

где $U^+(z), U^-(z)$ — медленные амплитуды. В аналогичной форме могут быть представлены E и n .

Решение для $v(t)$ записывается в виде обычной свертки:

$$v(t) = -\frac{1}{2} \frac{e}{m} e^{-v_0 t} e^{-\frac{v_1}{2\omega} \sin 2\omega t} \int_{-\infty}^t e^{v_0 t'} e^{\frac{v_1}{2\omega} \sin 2\omega t'} \times \\ \times [E^+(z) e^{-i(\omega t' - kz)} + E^-(z) e^{-i(\omega t' + kz)} + \text{к. с.}] dt'. \quad (4)$$

Раскладывая

$$\exp\left[\pm \frac{v_1}{2\omega} \sin 2\omega t\right]$$

в ряд по функциям Бесселя, после интегрирования для интересующих нас составляющих скорости получаем:

$$v = -\frac{1}{2} \frac{e}{m} e^{-i(\omega t - kz)} [\alpha E^+(z) - i\beta E^{*-}(z)] - \\ - \frac{1}{2} \frac{e}{m} e^{-i(\omega t + kz)} [\alpha E^-(z) - i\beta E^{+*}(z)] + \text{к. с.} \quad (5)$$

Здесь

$$\alpha = \sum (-1)^n I_n^2 \left(\frac{v_1}{2\omega}\right) \frac{1}{v_0 - i\omega(2n+1)}, \\ \beta = \sum (-1)^n I_n I_{n+1} \left(\frac{v_1}{2\omega}\right) \frac{1}{v_0 + i\omega(2n+1)}.$$

Подставляя (3), (5) в (1), после несложных, но громоздких вычислений (отметим при этом, что связь E, n с U, v оказывается локальной, в силу чего уравнение для этих переменных редуцируются в алгебраические) для амплитуд падающей и отраженной волн окончательно находим:

$$\frac{dU^{+*}}{dq} = \left[-1 + \frac{i}{\text{Re } \alpha} \left(\frac{k_\varepsilon v_{зв}}{\omega_n^2} - \text{Im } \alpha \right) \right] U^{+*} - i \frac{\beta^*}{\text{Re } \alpha} U^-, \\ \frac{dU^-}{dq} = \left[1 + \frac{i}{\text{Re } \alpha} \left(\frac{k_\varepsilon v_{зв}}{\omega_n^2} - \text{Im } \alpha \right) \right] U^- - i \frac{\beta}{\text{Re } \alpha} U^{+*}. \quad (6)$$

При выводе (6) переходим к безразмерной переменной

$$q = z \frac{k^4}{2c} \left(\frac{C_\varepsilon}{e} \right)^2 \omega_n^2 \frac{\text{Re } \alpha}{v_{зв}} \left/ \left(k^2 \varepsilon^2 - 2k\varepsilon \frac{\omega_n^2}{v_{зв}} - \text{Im } \alpha + \frac{\omega_n^4}{v_{зв}^2} (|\alpha|^2 - |\beta|^2) \right) \right.,$$

где $\omega_n^2 = e^2 n_0 / m$.

Из (6) непосредственно следует, что воздействие периодического внешнего поля приводит к возникновению параметрического взаимодействия падающей и отраженной волн. Коэффициент параметрического взаимодействия монотонно возрастает с увеличением частоты ω акустической волны. При фиксированном значении ω он плавно изменяется с изменением плазменной частоты, достигая максимума при ω_n^2 , определяемым условием $\omega_n^4 (|\alpha|^2 - |\beta|^2) \approx k^2 \varepsilon^2 v_{зв}^2$. Внешнее поле изменяет также затухание и дисперсию в системе. Легко убедиться, что при $E_{вн} = 0$ (6) переходят в хорошо известные уравнения для затухающих звуковых волн при фонон-плазмонном взаимодействии.

Решения (6) будем искать с граничными условиями $U^+(0) = U_0, U^-(l) = 0$, где U_0 — амплитуда падающей волны на входе полупроводникового слоя, l — безразмерная толщина слоя. Последнее равенство означает отсутствие отражений волны на выходном торце образца. Устраняя в (6) дисперсионный набег фаз обычной заменой

$$U^\pm = U^\pm \exp \left[\frac{i}{\text{Re } \alpha} \left(\frac{k_\varepsilon v_{зв}}{\omega_n^2} - \text{Im } \alpha \right) \right],$$

для амплитуды $U^-(0)$ отраженной волны на входе среды получаем

$$U^-(0) = i \frac{\beta}{\operatorname{Re} \alpha} U_0^* \frac{e^{-2 \sqrt{1 - \frac{|\beta|^2}{(\operatorname{Re} \alpha)^2}} l} - 1}{\left(1 - \sqrt{1 - \frac{|\beta|^2}{(\operatorname{Re} \alpha)^2}}\right) e^{-2 \sqrt{1 - \frac{|\beta|^2}{(\operatorname{Re} \alpha)^2}} l} - \left(1 + \sqrt{1 - \frac{|\beta|^2}{(\operatorname{Re} \alpha)^2}}\right)}. \quad (7)$$

Таким образом, в рассматриваемых условиях распространение падающей звуковой волны сопровождается перекачкой ее энергии в энергию отраженной волны с коэффициентом преобразования $\sim \beta/\alpha$ при длине образца $l \sim 1$. Волновой фронт отраженного пучка оказывается сопряженным с точностью до несущественного постоянного фазового сдвига к волновому фронту падающего ($U^-(0) \sim U_0^*$).

Сделаем теперь численные оценки. Примем $\omega \approx 10^8$ 1/с, $v \approx 10^{13}$ с⁻¹, $\epsilon \approx 20$, $\omega_n \approx 10^{11}$ с⁻¹, $c \approx 5 \cdot 10^{10}$ С $\approx 30\beta/\alpha \approx 9/10$. Тогда при длине образца $L \sim 10$ см преобразование по амплитуде падающей волны в обращенную отраженную будет порядка 10%. Отметим, что указанное отношение β/α достигается при напряженности внешнего поля $E_{\text{вн}} \sim 10^4$ В/см.

В заключение заметим, что в пьезоактивных полупроводниках эффективность такого преобразования благодаря увеличению электрон-фононной связи может возрасти на несколько порядков.

ЛИТЕРАТУРА

1. Чабан А. А. Об одном нелинейном эффекте в пьезоэлектрических полупроводниках // ФТТ. 1967. Т. 9. С. 3334–3337.
2. Левин В. М., Чернозатонский Л. А. Распространение акустических волн в пьезополупроводнике, помещенном в переменное электрическое поле // ЖЭТФ. 1970. Т. 59. С. 142–147.
3. Стрельцов В. Н. Оптико-акустическое взаимодействие в полупроводниках и ОВФ звуковых пучков // Квантовая электрон. 1986. Т. 13. № 10. С. 2144–2146.
4. Брысев А. П., Стрельцов В. Н. Оптоакустическое взаимодействие и обращение волнового фронта звуковых пучков в пьезополупроводниках // Акуст. журн. 1986. Т. 32. № 4. С. 562–564.

Институт общей физики
Академии наук СССР

Поступило в редакцию
16.III.1987