Обращенный эффект Допплера при отражении от фронта ударной электромагнитной волны

© А.М. Белянцев, А.Б. Козырев

09

Институт физики микроструктур РАН, 603950 Нижний Новгород, Россия e-mail: kozyrev@ipm.sci-nnov.ru

(Поступило в Редакцию 18 апреля 2002 г.)

Показана возможность наблюдения обращенного эффекта Допплера в электродинамической системе типа связанных линий передачи с различными типами дисперсии.

Сравнительно недавно появились работы по созданию искусственных сред с одновременно отрицательными эффективными диэлектрической ε и магнитной μ проницаемостями [1]. Основная привлекательность таких искусственных сред представляется в возможности наблюдения в них обращенных эффектов [2], в частности обращенного эффекта Допплера в СВЧ диапазоне при внесении в них нелинейных "вкраплений" для организации движущейся границы параметров среды.

Ниже предлагается нелинейная электродинамическая система, в которой обращенный эффект Допплера может быть относительно просто реализован при положительных є и μ заполняющей ее среды. Как было показано в работе [3], ударная электромагнитная волна (УЭМВ), распространяющаяся в электродинамической системе типа связанных линий передачи (ЛП) с различным характером дисперсии, может эффективно возбуждать высокочастотную обратную волну. При этом видеоимпульс по мере его распространения в электродинамической системе с нелинейной средой, обладающей гистерезисными свойствами и длительное время сохраняющей насыщенное состояние, трансформируется в радиоимпульс с частотой заполнения, соответствующей условию синхронизма, т.е. когда фазовая скорость волны $v_p(\omega)$ равна скорости УЭМВ v_s . В случае обратных волн $v_g(\omega) \cdot v_p(\omega) < 0$ ($v_g(\omega)$ — групповая скорость) генерируемый УЭМВ радиоимпульс может быть "развернут" вдогонку фронта УЭМВ, например, отражением от входа электродинамической системы. При $|v_{g}(\omega)| > v_{p}(\omega) = v_{s}$ обратная волна (радиоимпульс) будет догонять фронт УЭМВ и отражаться от убегающей границы раздела линейная-нелинейная среда. Отраженный от убегающего фронта УЭМВ радиоимпульс будет иметь бо́льшую частоту заполнения, чем в падающем на него радиоимпульсе (обращенный эффект Допплера [2]).

Для реализации такого сценария электродинамическая система должна допускать как формирование УЭМВ, так и при насыщенной нелинейности существование обратных волн, имеющих в некотором частотном диапазоне $v_p(\omega) < |v_g(w)|$. Такую электродинамическую систему можно создать, связав две ЛП, одна из которых линейна и имеет аномальную дисперсию (обратные волны или волну с доминирующей обратной нулевой пространственной гармоникой), а вторая — нелинейная ЛП с нормальной дисперсией (прямая волна) при насыщенной нелинейности. При использовании в качестве нелинейной среды феррита оптимальной линией передачи с нормальной дисперсией представляется коаксиальная (или квазикоаксиальная) линия передачи, в которой могут формироваться УЭМВ с крутыми (до десятых долей ns) фронтами. В качестве ЛП с аномальной дисперсией может быть взята, например, встречноштыревая замедляющая система в экране [4,5], в которой при соответствующем подборе параметров основная пространственная гармоника является обратной и до-



Рис. 1. Конструкция связанных квазикоаксиальной ЛП и всречно-штыревой замедляющей системы. *1* — металл, *2* — феррит.



Рис. 2. Эквивалентная схема электродинамической системы, показанной на рис. 1.

минирующей, к тому же в определенном частотном диапазоне фазовая скорость основной гармоники по модулю может быть меньше групповой (рис. 1). Такие замедляющие системы в основном используются в широкополосных лампах обратной волны. Дисперсионное уравнение встречно-штыревой системы, рассчитанное методом многопроводных линий, имеет вид

$$\tan^2 \frac{kl\sqrt{\varepsilon}}{2} = \frac{\gamma_0 + 4\gamma_1 \cos^2 \varphi/2}{\gamma_0 + 4\gamma_1 \sin^2 \varphi/2},\tag{1}$$

где

$$\gamma_0 = 4\pi\varepsilon(d-D)(1/a-1/b), \quad \gamma_1 = 4\pi\varepsilon p/D,$$

 φ — сдвиг фазы на периоде системы d, l — длина штырей, $k = \omega/c$, ε — диэлектрическая проницаемость.

Связать эти ЛП можно через узкую продольную щель во внешних экранах, как показано на рис. 1.

Дисперсионные характеристики встречно-штыревой системы удобно аппроксимировать СІ-цепочкой с перекрестными индуктивными связями через одно звено. ЛП с нормальной дисперсией удобно аппроксимировать обычной LC-цепочкой. При связи через узкую щель в центре экранов взаимодействие линий передачи осуществляется только через электрическое поле, поэтому в эквивалентной схеме электродинамической системы (рис. 2) связь линий передачи учитывается емкостью связи С_{*}, величина которой легко может меняться параметрами системы. Таким образом, для моделирования процесса эволюции и распространения волн в такой электродинамической системе удобно использовать эквивалентную схему, приведенную на рис. 2 [3]. Дисперсионные характеристики связанных ЛП, рассчитанные с использованием эквивалентной схемы (рис. 2), приведены на рис. 3, здесь же приведены и параметры эквивалентной схемы. Как видно из рис. 3, дисперсионные характеристики имеют две ветки. Синхронизм УЭМВ с обратной волной возможен как на низкочастотной, так и на высокочастотной ветви (рис. 3) соответственно на

частотах ω_{synch1} и ω_{synch2} , однако параметры связанных ЛП и амплитуда УЭМВ выбраны так, что только для низкочастотной синхронной волны выполняется условие $v_p(\omega_{\text{synch1}}) = v_s < |v_g(\omega_{\text{synch1}})|$, когда генерируемый УЭМВ радиоимпульс с частотой заполнения ω_{synch1} при отражении от входа электродинамической системы будет набегать на фронт УЭМВ. Очевидно, что все частоты вторичных волн ω_{sec} , возникающих на границе линейная–нелинейная среда, движущейся со скоростью $\mathbf{v} = \mathbf{v}_x$, связаны с частотой падающей волны $\omega_{\text{in}} = \omega_{\text{synch1}}$ хорошо известной формулой Допплера [2]

$$\frac{\omega_{\rm sec}}{\omega_{\rm in}} = \frac{1 - (\mathbf{v} \cdot \mathbf{v}_{\rm in}) / v_{\rm in}^2}{1 - (\mathbf{v} \cdot \mathbf{v}_{\rm sec}) / v_{\rm sec}^2},\tag{2}$$

где v_{in} и v_{sec} — фазовые скорости падающей и вторичных волн.



Рис. 3. Зависимость относительной частоты ω/ω_c ($\omega_c = 2/(L_0C_0)^{1/2}$) от относительного волнового числа $\varphi = k/d$ (d — период системы) для связанных ЛП с нормальной дисперсией и встречно-штыревой замедляющей системы следующими параметрами: $C_{01}/C_0 = 0.1$, $C_{\text{link}}/C_0 = 0.16$, $L_*/L_0 = 5$, $L_{01}/L_0 = 22.5$.



Рис. 4. Осциллограммы напряжения в 23-й ячейке линии с нормальной $V_{23}^{(1)}/V_s$ и аномальной $V_{23}^{(2)}/V_s$ дисперсиями, нормированные на амплитуду УЭМВ (*a*), а также спектр осциллограммы напряжения в линии с аномальной дисперсией (*b*). Параметры нелинейности и амплитуда входного видеоимпульса выбраны так, что скорость УЭМВ равна $v_s/v_0 = 0.506$ ($v_0 = d/(L_0C_0)^{1/2}$), что соответствует наклону прямой на рис. 2 (здесь $\tau_0 = (L_0C_0)^{1/2}$).

Соотношение (2) позволяет графически определить все частоты вторичных волн. Они соответствуют точкам пересечения прямой с наклоном v_s , проходящей через точку на дисперсионной кривой для отраженной от входа генерируемой синхронной волны (рис. 3). В рассматриваемом случае все вторичные волны прямые и для всех них выполняется условие излучения. При этом две вторичные волны имеют частоты, бо́льшие, чем частота набегающей на фронт УЭМВ волны (ω'_1 , $\omega'_2 > \omega_{synch1}$).

При использовании эквивалентной схемы на рис. 2, волновые процессы в нелинейной электродинамической системе описываются обычными разностными уравнениями Кирхгоффа [6]. При быстром некогерентном перемагничивании феррита в коаксиальной ЛП изменение намагниченности феррита определяется уравнением [6]

$$\frac{dM_{hn}}{dt} = -\frac{\alpha\gamma}{(1+\alpha^2)M} \left(M^2 - M_{hn}^2\right) H_n(I_n^{(1)}), \qquad (3)$$

где $I_n^{(1)}$, M_{hn} , $H(I_n^{(1)})$ — соответственно ток в феррите, величина усредненного вектора намагниченности (он параллелен магнитному полю) и магнитное поле в *n*-й ячейке нелинейной ЛП, M — намагниченность насыщения феррита, γ — абсолютная величина гиромагнитного отношения, α — коэффициент диссипации.

Система уравнений Кирхгоффа [6] и уравнения (3) решалась численным методом Рунге–Кутты 4-го порядка. При этом, как и в работе [6], мы полагали, что в начальный момент времени (t = 0) токи и напряжения во всех ячейках равны 0 и задана некоторая начальная намагниченность феррита, а на вход ЛП с нормальной дисперсией подается полубесконечный перепад напряжения.

На рис. 4 приведена полученная численным методом типичная зависимость от времени относительного напряжения в узлах ЛП с нормальной (a) и аномальной (b)дисперсиями при коротком замыкании по высокой частоте входа ЛП с аномальной дисперсией. Как видно из приведенного численного эксперимента, набегающая на фронт УЭМВ обратная волна частично "просачивается" через бегущую границу линейной и нелинейной сред (прошедший сквозь фронт УЭМВ сигнал более заметен на осциллограмме напряжения в ЛП с аномальной дисперсией). При этом прошедшее через фронт УЭМВ излучение быстро затухает. На рис. 4 приведен спектральный состав колебаний в ЛП с аномальной дисперсией. В спектре хорошо видны пики, соответствующие низкочастотной и высокочастотной синхронным волнам (ω_{synh1} и ω_{synch2}), а также пики, соответствующие вторичным волнам с частотами ω'_1 и ω'_2 . Отметим, что центры спектральных линий вторичных волн находятся в хорошем соответствии с частотами, найденными при решении уравнения (2). Амплитуды вторичных волн на частотах ω'_1, ω'_2 составляют соответственно 20 и 10% от амплитуды, падающей на фронт УЭМВ обратной волны. Очевидно, что поскольку в рассматриваемой выше нелинейной электродинамической системе отражения от входа генерируемая УЭМВ волна и прямые вторичные волны бегут ко входу электродинамической системы, то радиоимпульс на выходе будет иметь трехчастотное заполнение. При этом две более высокие частоты заполнения радиоимпульса возникают за счет обращенного эффекта Допплера.

Таким образом, результаты численного моделирования показали, что в электродинамической системе типа связанных встречно-штыревой замедляющей системы и квазикоаксиальной ЛП при определенных параметрах возможно наблюдение обращенного эффекта Допплера. Этот эффект может быть использован для прямого преобразования видеоимпульса в радиоимпульс с многочастотным заполнением. При этом спектром генерируемого сигнала легко управлять электронным образом (меняя амплитуду входного видеоимпульса или начальное подмагничивание заполняющего ЛП феррита).

Работа выполнена при финансовой поддержке РФФИ (грант № 99-02-18046).

Список литературы

- Smith D.R., Padilla W.J., Vier D.C., Nemat-Nasser S.C., Schultz S. // Phys. Rev. Lett. 2000. Vol. 84. N 18. P. 4184– 4187.
- [2] Островский Л.А., Степанов Н.С. // Изв. вузов. Радиофизика. 1971. Т. 14. № 4. С. 488–529.
- [3] Белянцев А.М., Козырев А.Б. // ЖТФ. 2001. Т. 71. Вып. 7. С. 79–82.
- [4] Силин Р.А., Сазонов В.П. Замедляющие структуры. М.: Сов. радио, 1966.
- [5] Cross-Field Microwaver Devices. Vol. 1, 2. New York; London: Academic Press, 1965.
- [6] Белянцев А.М., Козырев А.Б. // ЖТФ. 1998. Т. 68. Вып. 1. С. 89–95.