07

Искажение пространственного распределения лазерного луча при отражении от VO₂-зеркала

© А.И. Сидоров

НИИ лазерной физики НЦ ГОИ им. С.И. Вавилова, С.-Петербург

Поступило в Редакцию 8 июля 1997 г.

Проведено моделирование процесса переключения управляемых VO₂-зеркал с dR/dT > 0 и < 0 под действием лазерного луча с гауссовым профилем. Показано, что при отражении от VO₂-зеркала, во время его переключения, интенсивный лазерный луч претерпевает значительные пространственные искажения.

Изменение коэфициента отражения пленки двуокиси ванадия (VO₂) при обратимом фазовом переходе полупроводник-металл [1] используется при создании управляемых зеркал как для видимого [1], так и для среднего ИК-диапазонов [2,3]. Как было показано в [3], для $\lambda = 3-11\,\mu\mathrm{m}$ могут быть созданы многослойные VO₂-зеркала как с dR/dT > 0, так и с dR/dT < 0 и изменением коэффициента отражения от $R_{\min} = 5-10\%$ до $R_{\max} = 95-98\%$ при изменении температуры пленки VO₂. При использовании подобных зеркал для управления (в том числе, внутрирезонаторного [2,6]) лазерным излучением интенсивный лазерный луч как источник тепла может являться дополнительным либо основным фактором, приводящим к переключению зеркала [6]. В случае воздействия на VO₂-зеркало пространственно-неоднородного лазерного луча коэффициент отражения VO2-зеркала будет иметь пространственную модуляцию, что, в свою очередь, приведет к искажению пространственного распределения отраженного от VO₂-зеркала луча. В данной работе проведено моделирование деформации лазерного луча с гауссовым профилем при отражении от VO₂-зеркал с dR/dT > 0и < 0 для случая, когда лазерный луч является основным фактором, приводящим к переключению VO₂-зеркала.

VO₂-зеркало представляет собой многослойную интерференционную тонкопленочную систему, в состав которой входит пленка VO₂ (толщиной $h = 0.2 - 0.3 \,\mu$ m), напыленную на толстую подложку. Коэффициент

17

отражения зеркала при изменении температуры пленки VO₂ может быть аппроксимирован линейными функциями

$$R(T) = \begin{cases} R_{\min}(R_{\max}), & T \leq 60^{\circ} \mathrm{C}, \\ R_{\min}(R_{\max}) + (-)\alpha[T - 60], & 60 \leq T \leq 70^{\circ} \mathrm{C}, \\ R_{\max}(R_{\min}), & T \geq 70^{\circ} \mathrm{C}, \end{cases}$$
(1)

где символы в круглых скобках относятся к зеркалам с dR/dT < 0, $\alpha = 0.1 \ (R_{\rm max} - R_{\rm min})$. Для VO₂-зеркал с тонкой $(h \approx 0.1 \, \mu {\rm m})$ металлической пленкой, расположенной между интерференционной системой и подложкой [3], справедливо выражение

$$J_{ab}(T) = J_{inc}[1 - R(T)],$$
(2)

где J_{ab} — плотность мощности излучения, поглощенная пленкой VO₂, Jinc — интенсивность падающего на зеркало излучения. Коэффициент поглощения VO2 на 3-4 порядка превышает коэффициенты поглощения остальных материалов, входящих в интерференционную систему зеркала. Поэтому тепловыделение при поглощении излучения происходит в основном в пленке VO₂. Однако при $t > 1 \, \mu s$ благодаря малой толщине интерференционной системы происходит выравнивание температуры по толщине всей системы. Это позволяет рассматривать ее как однородное, в теплофизическом смысле, тело с усредненными теплофизическими параметрами. Для типичных материалов пленок интерференционной системы VO₂-зеркала, предназначенного для $\lambda = 10.6 \, \mu \text{m}, - \text{ZnSe},$ ZnS, Ge, BaF₂ — усредненные теплофизические параметры равны $d = 5.1 \,\mathrm{g/cm^3}, c = 0.45 \,\mathrm{J/gK}$ и $k = 0.2 \,\mathrm{W/cm \cdot K}$. Таким образом, тепловая модель зеркала может быть сведена к приближению бесконечной однородной пластины, находящейся в тепловом контакте с полуограниченным однородным телом. В случае высокой интенсивности излучения и малых времен нагрева влиянием теплопроводности вдоль поверхности зеркала можно пренебречь. Тогда тепловой источник, формируемый на VO2-зеркале излучением, может быть представлен с помощью точечных источников. Температура на поверхности зеркала для каждого такого источника, согласно [7], равна

$$T(t) = \frac{4J^*\sqrt{t}}{\eta_1(1+K)} \sum_{n=0}^{\infty} M^n \cdot ierfc\left(\frac{2n+1}{2\sqrt{\text{Fo}}}\right),\tag{3}$$

где $\eta = (kcd)^{1/2}$, k — теплопроводность, c — теплоемкость, d — удельный вес, $\vartheta = k/dc$ — температуропроводность, $K = \eta_2/\eta_1$, индексы 1 и 2 относятся к пленке и подложке соответственно, M = (1-K)/(1+K), J^* — удельная мощность теплового источника, Fo = $\vartheta t/h^2$ — критерий Фурье. J^* , согласно (2), может быть представлена в виде

$$J^{*}(t,r) = J_{0} \exp\left(-\frac{r^{2}}{r_{0}^{2}}\right) \cdot (1 - R(t,r)),$$
(4)

где r_0 — радиус гауссова источника по уровню 1/e, J_0 — интенсивность излучения в центре гауссова источника. Интенсивность излучения, отраженного от VO₂-зеркала, равна

$$J_{ref}(t,r) = J_0 \exp\left[-(r/r_0)^2\right] R(t,r).$$
 (5)

Моделирование проводилось для следующих параметров VO₂-зеркал и лазерного луча: $R_{\rm min} = 5\%$, $R_{\rm max} = 98\%$, $\alpha = 0.093$, $J_0 = 2 \, \rm kW/cm^2$, $r_0 = 3.2 \, \rm mm$, материал подложки зеркала — SiO₂.

На рис. 1 представлена динамика изменения коэффициента отражения VO₂-зеркала с dR/dT > 0 под действием лазерного луча (*a*) и изменение профиля отраженного луча (*b*). При t = 0 зеркало однородно и профиль отраженного луча соответствует исходному. При $t < 1 \,\mu$ s происходит сужение $J_{ref}(r)$ примерно до 0.7 ширины $J_{inc}(r)$ (по уровню 1/e). По мере роста R в центральной части зеркала, область максимального поглощения излучения зеркалом смещается на крылья распределения, что приводит к уменьшению скорости роста R в центральной части зеркала и расширению профилей R(r) и $J_{ref}(r)$. При достижении коэффициентом отражения зеркала величины R_{max} часть луча, отраженного от области с R_{max} , воспроизводит исходный профиль луча, в то время как на крыльях распределения искажение наблюдается до $t \approx 40 \,\mu$ s.

Из рис. 2, *а*, *b* видно, что при переключении излучением VO₂ -зеркала с dR/dT < 0 происходит более сильное искажение профиля отраженного луча, по сравнению с описанным выше. По мере уменьшения *R* в центральной части зеркала происходит "вырезание" центральной части профиля отраженного луча с сохранением исходного распределения на крыльях. После достижения центральной часть зеркала величины R_{\min} часть луча, отраженная от этой области зеркала, воспроизводит исходный профиль.



Рис. 1. Изменение профиля коэффициента отражения (*a*) и профиля отраженного луча (*b*) при переключении VO₂-зеркала с dR/dt > 0. $1 - t = 0 \,\mu$ s, 2 - 3, 3 - 10, 4 - 20, $5 - J_{inc}(r)$.



Рис. 2. Изменение профиля коэффициента отражения (*a*) и профиля отраженного луча (*b*) при переключении VO₂-зеркала с dR/dT < 0. $1 - t = 0 \,\mu$ s, $2 - 10, 3 - 15, 4 - 25, 5 - J_{inc}(r)$.

Из приведенных примеров следует, что при ипользовании VO₂-зеркал в качестве переключателей интенсивного лазерного излучения на стадии переключения происходят заметные искажения пространственного распределения отраженного луча. При внутрирезонаторном использовании VO₂-зеркал описанные эффекты могут приводить к деформации мод резонатора лазера.

Список литературы

- [1] Бугаев А.А., Захарченя Б.П., Чудновский Ф.А. Фазовый переход металл-полупроводник и его применение. Л.: Наука, 1979. 183 с.
- [2] Chivian J.S., Scott M.W., Case W.E. et al. // IEEE Journ. of Quant. Electr. 1985.
 V. QE-21. P. 383–390.
- [3] Danilov O.B., Konovalova O.P., Sidorov A.L., Shaganov I.I. // Techn. Digest of VIII Laser Optics Conf. S-Pb. 1995. V. 2. P. 55.
- [4] Коновалов О.П., Сидоров А.И., Шаганов И.И. // Оптический журнал. 1995. № 1. С. 55–58.
- [5] Бугаев А.А., Захарченя Б.П., Шкунов В.В. и др. // Письма в ЖТФ. 1975.
 Т. 1. С. 593–596.
- [6] Сидоров А.И. // Оптический журнал. 1997. Т. 64. № 1. С. 25-28.
- [7] Григорьев Б.А. Импульсный нагрев излучениями. М.: Наука, 1974. Т. 2. 727 с.