

колов В.И., Веренчикова Р.Г. Труды Коорд.
Сов. соц. стран по физическим проблемам оптоэлектроники
(оптоэлектроника-89). Баку, 1989. С. 22.

- [6] Vodakov Yu.A., Mokhov E.N.,
Ramm M.G., Roenkov A.D. // Krist.
und Techn. 1979. V. 14. N 6. P. 729-741.

- [7] Моков Е.Н., Рамм М.Г., Роенков А.Д.,
Водаков Ю.А., Ломакина Г.А., Верен-
чикова Р.Г. // Техника средств связи. Серия общете-
ническая. 1982. В. 5. С. 28-36.

Поступило в Редакцию
12 марта 1990 г.

Письма в ЖТФ, том 16, вып. 14

26 июля 1990 г.

06

© 1990

ОЦЕНКА ОПТИЧЕСКОЙ СТОЙКОСТИ КАНАЛЬНЫХ Rb : КТР-ВОЛНОВОДОВ

К.С. Бурицкий, Е.М. Дианов,
Н.Г. Добрякова, В.А. Маслов,
В.А. Черных, Е.А. Щербаков

В настоящее время для создания целого ряда интегрально-оптических устройств широко используются волноводы на основе кристаллов $LiNbO_3$. При этом область применения этих устройств ограничивается ближним инфракрасным диапазоном (0.8-1.5 мкм), поскольку в видимом диапазоне волновода на основе $LiNbO_3$ имеют низкую оптическую стойкость вследствие фоторефрактивного эффекта. Данное обстоятельство ограничивает область применения интегрально-оптических элементов с величиной оптической мощности не более 1 мВт ($\lambda = 633$ нм), при этом плотность мощности не превосходит 10^4 Вт/см².

В работе [1] был предложен способ изготовления диффузных волноводов в кристаллах калий-титанил-fosфата (КТР), которые, наряду с большими нелинейными и электрооптическими константами, характеризуются существенно более высоким порогом объемного оптического повреждения по сравнению с кристаллами $LiNbO_3$, а также меньшей фоторефрактивной чувствительностью. В работе [2] был реализован ввод излучения мощностью 20 мВт ($\lambda = 514$ нм) в планарный Rb :КТР-волновод без заметного нарушения оптических характеристик, максимальная плотность мощности при этом составила 8 кВт/см², а в работе [3] сообщалось о максимальной вводимой в канальный Rb :КТР-волновод мощности све-

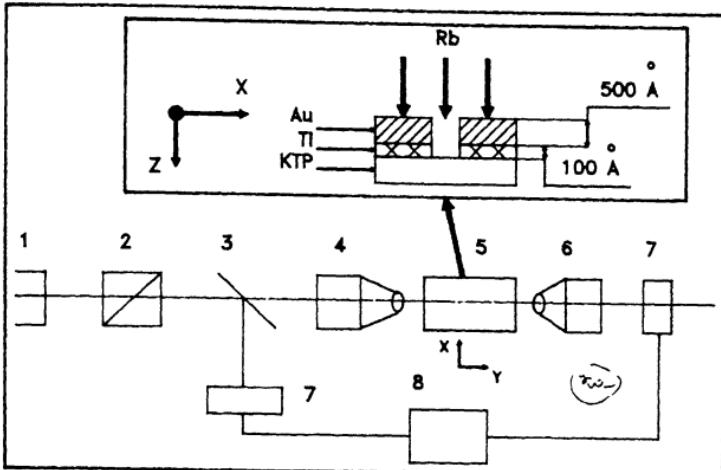


Рис. 1. Схема установки по измерению оптической стойкости
 Rb : КТР-волновода (на вставке — схема изготовления каналь-
ного Rb : КТР-волновода): 1 — Ar -лазер; 2 — поляризатор;
3 — светоделитель; 4, 6 — 10^X и 40^X — микрообъективы; 5 — вол-
новод на 3-координатном микропозиционере; 7 — фотодиоды; 8 —
компьютер.

та порядка 1 мВт на длине волн 633 нм. Учитывая, что порог объемного разрушения составляет для КТР более $1 \text{ ГВт}/\text{см}^2$, мож-
но, на наш взгляд, значительно увеличить плотность мощности в
канальных волноводах на основе КТР, в частности, в диапазоне
длин волн от 480 до 550 нм.

Поэтому целью настоящей работы была оценка оптической стой-
кости Rb : КТР-волноводов в сине-зеленой области спектра.

Кристаллы КТР, используемые для изготовления волноводов, бы-
ли выращены и обработаны по технологии, описанной в работе [2].
На поверхности подложки 2 среза размерами $10 \times 15 \times 2$ мм кристал-
ла КТР изготавливалаас маска путем напыления пленки титана
толщиной 100 Å и золота толщиной 500 Å с последующим травле-
нием. В результате на поверхности была получена маска для каналь-
ных волноводов, ориентированных вдоль оси Y, причем ширина зазо-
ра изменялась от 3 до 10 мкм (рис. 1). Диффузия ионов Rb
проводилась из расплава соли $RbNO_3$ при температуре 400°C в
течение 15 мин. После ионного обмена маска удалялась стандарт-
ными травителями без повреждения поверхности кристалла, а торцы
волноводов полировались.

Излучение вводилось в канальный волновод шириной 4 мкм, в
котором распространялась одна мода E_{11}^z ($\lambda = 514$ нм) и несколь-
ко E^x -мод. Измерение зависимости выходящей световой мощности
из волновода Р от мощности света P_{bx} перед входным тор-
цом волновода проводилось на установке, изображенной на рис. 1.
Излучение Ar лазера вводилось через 10^X , а выводилось через
 40^X объектив. Изменение мощности света, падающего на входной

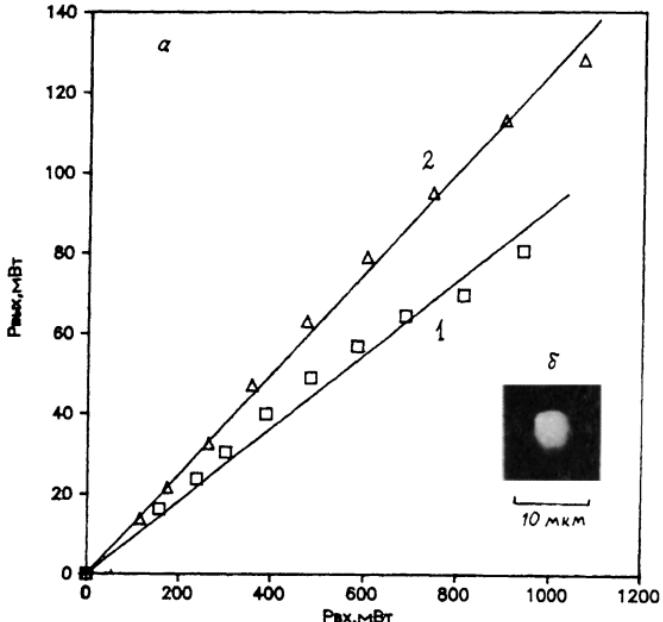


Рис. 2. а - зависимость мощности света $P_{\text{вых}}$ на выходе канального KTP-волновода от величины световой мощности $P_{\text{вх}}$ на его входе: кривая 1 - $\lambda = 488 \text{ нм}$, 2 - $\lambda = 514 \text{ нм}$; б - распределение интенсивности поля волноводной моды E_{11}^z ($\lambda = 514 \text{ нм}$).

торец волновода, осуществлялось изменением тока накачки лазера; полное время измерений составляло 1 ч. Полученные зависимости $P_{\text{вых}}$ ($P_{\text{вх}}$) представлены на рис. 2,а, из которого видно, что линейность зависимости сохраняется до величины $P_{\text{вых}} = 130 \text{ мВт}$ на длине волны 514 нм и 80 мВт на длине волны 488 нм. Следует отметить, что различие максимальных величин $P_{\text{вых}}$ на разных длинах волн связано с разными величинами потерь в канальном волноводе. Для волноводных мод типа E_x^z максимальная величина световой мощности на выходе из волновода составила 40 мВт ($\lambda = 514 \text{ нм}$), что соответствует меньшему коэффициенту ввода. Измерение потерь в канальном волноводе шириной 4 мкм (E_{11}^z) дало величину $\approx 4 \text{ дБ/см}$ на длине волны $\lambda = 633 \text{ нм}$, при этом основной вклад в потери внесла неоднородность краев маски и недостаточно качественная полировка поверхности подложки. Отметим также, что зависимость $P_{\text{вых}}$ ($P_{\text{вх}}$) повторялась как при увеличениях, так и при уменьшении входной мощности, что, на наш взгляд, свидетельствует об отсутствии фотоиндукционных изменений волноводных параметров в указанном диапазоне световой мощности.

На рис. 2,б приведено распределение интенсивности выходящего из волновода излучения в ближней зоне, при этом размеры моды составляют $3.8 \times 3.3 \text{ мкм}$.

Таким образом, максимальная плотность мощности в *Rb*: КТР волноводе составила $1.1 \text{ МВт}/\text{см}^2$ ($\lambda = 514 \text{ нм}$) и $0.7 \text{ МВт}/\text{см}^2$ ($\lambda = 488 \text{ нм}$) (для мод типа E^2).

В заключение авторы выражают благодарность В.В. Осико за внимание и поддержку данной работы.

Список литературы

- [1] Bierlein J.D., Ferretti A., Brixner L.H., Hsu W.Y. // Appl. Phys. Lett. 1987. N 50. P. 1216–1218.
- [2] Бурицкий К.С., Дианов Е.М., Маслов В.А., Черных В.А., Шербаков Е. А. // Квантовая электроника. 1990. № 17. С. 494–496.
- [3] Laubacher D.B., Guerra V.L., Chouinard M.P., Lion J.Y., Wyatt R.H. // Proc. SPIE. 1988. N 993. P. 80–85.

Институт общей физики
АН СССР, Москва

Поступило в Редакцию
4 мая 1990 г.

Письма в ЖТФ, том 16, вып. 14

26 июля 1990 г.

05.2; 06.3

© 1990

ЭЛЕКТРОЛЮМИНЕСЦЕНЦИЯ 6Н-*SiC*, ЛЕГИРОВАННОГО *Ga* И *N*

Ю.А. Водаков, Е.Н. Мохов,
А.Д. Ройников, В.В. Семенов,
В.И. Соколов, Р.Г. Вереничикова,
А.О. Константинов, В.Г. Одинг

SiC является перспективным материалом для создания свето-диодов (СИД), излучающих в голубой области спектра [1]. Наиболее часто структуры таких светодиодов формируют методом жидкостной эпитаксии с расплавом кремния в качестве растворителя, в который дополнительно вводят люминесценцноактивные примеси *Al* и *N* [2–4]. Предпринимались также попытки использования для этой цели газофазного химического осаждения [5]. Однако при этом квантовый выход электролюминесценции (ЭЛ) оказывается заметно ниже, чем в работах [2–4], особенно при высоких плотностях тока.

Наши исследования показали, что среди газофазных методов более успешные результаты дает применение сублимационной методики,