07.2;07.3;08.3

Полудисковые микролазеры с полукольцевым контактом на основе InGaAs/GaAs квантовых яма-точек с высокой выходной мощностью

© Ф.И. Зубов¹, Ю.М. Шерняков², А.А. Бекман², Э.И. Моисеев¹, Ю.А. Салий (Гусева)^{1,2}, М.М. Кулагина², Н.А. Калюжный², С.А. Минтаиров², М.В. Максимов¹

 ¹ Санкт-Петербургский национальный исследовательский Академический университет им. Ж.И. Алфёрова РАН, Санкт-Петербург, Россия
 ² Физико-технический институт им. А.Ф. Иоффе РАН, Санкт-Петербург, Россия E-mail: fedyazu@mail.ru

Поступило в Редакцию 29 ноября 2023 г. В окончательной редакции 6 декабря 2023 г. Принято к публикации 6 декабря 2023 г.

Исследованы ватт-амперные характеристики полудисковых микролазеров с активной областью на основе квантовых яма-точек InGaAs/GaAs, излучающих на длине волны 1090 nm. Приборы изготовлены путем скалывания дисковых резонаторов диаметром $200 \mu m$ с шириной кольцевого контакта $10 \mu m$. В режиме непрерывной накачки максимальная выходная мощность при 20° C составила 110 mW, а лазерная генерация наблюдалась до 113° C.

Ключевые слова: микролазер, полудисковый резонатор, моды шепчущей галереи, квантовые яма-точки.

DOI: 10.61011/PJTF.2024.06.57302.19821

Компактные источники когерентного излучения, микролазеры, в настоящее время привлекают к себе большое внимание вследствие перспективности их использования для передачи информации на короткие расстояния, для диагностики, в том числе в составе "лаборатории на чипе", в сенсорике, а также в других быстро развивающихся областях современной науки и техники. Для ряда приложений, в частности в фотонных интегральных схемах, выходящее излучение должно распространяться латерально, параллельно плоскости подложки. Такой вывод излучения реализуется в микродисковых лазерах [1], которые также обладают рядом других преимуществ, таких как простота эпитаксиального синтеза и последующего постростового изготовления, малые пороговые токи, высокие рабочие температуры. К недостаткам микродисковых лазеров можно отнести то, что выходная мощность излучается в азимутальный угол 360°. В работе [2] для направленного вывода света было предложено использовать полудисковые лазеры, полученные скалыванием дисковых лазеров вдоль их диаметра. Было теоретически показано, что в таких лазерах распространяются моды шепчущей галереи, а обратная связь в таких резонаторах поддерживается за счет отражения от сколотой грани, через которую также осуществляется вывод излучения. Полудисковый лазер диаметром 285 µm с активной областью на основе двух квантовых ям GaInSbAs/GaAlSb(As) продемонстрировал генерацию на длине волны 2.13 µm, а выходная мощность составила около 15 mW. В работе [3] использовался близкий подход: направленный вывод излучения был реализован за счет скалывания небольшого (шириной 2µm) сегмента AlGaInAs/InP микродискового лазера диаметром $16 \,\mu$ m.

Однако прибор работал только при температурах не выше 10° C, а выходная мощность была довольно мала $(13\,\mu$ W).

В наших предыдущих работах были исследованы полудисковые и полукольцевые лазеры с активной областью на основе квантовых яма-точек (КЯТ) InGaAs/GaAs и показано, что они обладают рядом преимуществ по сравнению с обычными дисковыми и кольцевыми лазерами того же диаметра: направленным выводом излучения, а также более высокой выходной мощностью и эффективностью [4-6]. В полудисковых лазерах диаметром 200 µm была достигнута выходная мощность в непрерывном режиме около 70 mW [5]. В полудисковых лазерах диаметром 100 µm при монтаже методом термокомпрессии р-контактом вниз максимальная мощность в непрерывном режиме составила 30 mW, а генерация наблюдалась до температуры 93°С [6]. Продемонстрирована квазиодночастотная генерация с высоким коэффициентом подавления боковых спектральных мод (более 20 dB) [5]. Максимальная частота малосигнальной модуляции полудискового лазера диаметром $100\,\mu m$ на уровне $-3\,dB$ составила 4.6 GHz [6].

В настоящей работе исследуются полудисковые лазеры диаметром 200 μ m с активной областью на основе КЯТ InGaAs/GaAs. Увеличение числа слоев КЯТ в активной области с пяти до семи и уменьшение ширины металлического контакта с 15 до 10 μ m позволили существенно повысить выходную оптическую мощность и максимальную рабочую температуру приборов по сравнению с результатами, опубликованными ранее.





b

Рис. 1. Оптические микрофотографии. *а* — вид сверху на полудисковый микролазер (Ø 200 µm) с приваренными золотыми микропроволоками; *b* — вид на сколотый торец прибора при накачке выше порога генерации.

Лазерная гетероструктура была выращена методом газофазной эпитаксии из металлоорганических соединений на подложке n⁺-GaAs, разориентированной на 6° относительно плоскости (100), и представляла собой следующую последовательность слоев (начиная от *n*⁺-подложки): слой Al_{0.4}Ga_{0.6}As толщиной 1 μ m, легированный кремнием до 2 · 10¹⁸ cm⁻²; слой Al_{0.4}Ga_{0.6}As толщиной 0.5 µm, легированный кремнием до $7 \cdot 10^{17} \, \text{cm}^{-2}$; волновод GaAs толщиной около 0.72 µm, в середине которого находилась активная область; слой Al_{0.4}Ga_{0.6}As толщиной 0.5 µm, легированный цинком до $7 \cdot 10^{17} \, \text{cm}^{-2}$; слой $Al_{0.4}Ga_{0.6}As$ толщиной $0.7 \,\mu$ m, легированный цинком до $2 \cdot 10^{18} \,\mathrm{cm}^{-2}$; контактный слой GaAs толщиной 0.15 µm, легированный цинком до $1 \cdot 10^{19} \text{ cm}^{-2}$. Состав эмиттеров $Al_{0.4}Ga_{0.6}As$ был выбран таким образом, чтобы одновременно обеспечить высокое оптическое ограничение активной области и требуемые уровни легирования. Активная область лазера представляла собой семь слоев КЯТ In_{0.4}Ga_{0.6}As/GaAs, свойства которых подробно рассмотрены в обзоре [7]. Слои КЯТ разделялись прослойками GaAs толщиной 40 nm. Каждый слой КЯТ формировался путем осаждения восьми монослоев In_{0.4}Ga_{0.6}As, что приводило к образованию сверхплотного массива Іп-обогащенных островков в остаточной Іп-обедненной квантовой яме.

Сначала с помощью фотолитографии и плазмохимического травления были изготовлены микродисковые резонаторы диаметром 200 µm. Травление осуществлялось на глубину 6.5 µm сквозь активную область и нижний эмиттер. Боковые поверхности резонаторов не пассивировались. Металлические контакты AgMn/Ni/Au кольцевой формы формировались на поверхности контактных слоев *p*⁺-GaAs микродисков. Ширина колец составляла 10 µm. Внешний диаметр кольцевых контактов был на несколько микрометров меньше, чем диаметр микродискового резонатора, чтобы исключить инжекцию тока в области, расположенные в непосредственной близости от его боковой поверхности. Это позволяет снизить паразитную поверхностную рекомбинацию на боковых стенках. После этого подложка GaAs утоньшалась приблизительно до 160 µm и на ее задней стороне создавался сплошной металлический контакт. Затем посредством раскалывания чипов с несколькими микродисками создавались структуры, содержащие один или несколько полудисковых микролазеров (рис. 1, a). Прецизионное раскалывание осуществлялось на установке монтажа кристаллов Finetech Fineplacer Lambda 2 с высокой точностью позиционирования раскалывающего инструмента, в результате чего отклонение линий скола от оси полудисков составляло не более 2 µm. Чипы с микролазерами монтировались на медные теплоотводы посредством пайки р-контактом вверх. Накачка полудисков осуществлялась либо при помощи золотых проволок (Ø18µm), приваренных к полукольцевым контактам методом термозвуковой сварки (рис. 1, *a*), либо при помощи вольфрамового зонда (рис. 1, b). Последовательное сопротивление прибора составило 4.0 Ω.

Вольт- и ватт-амперные характеристики (ВАХ и ВтАХ) измерялись в непрерывном режиме. Для определения абсолютного значения выходной мощности использовался калиброванный Ge-фотодиод размером 1×1 сm, располагаемый в непосредственной близости от микролазера (угол сбора излучения составлял 136°). Спектры излучения регистрировались с помощью анализатора оптических спектров Yokogawa AQ6370C. Пороговый ток определялся по пересечению оси абсцисс и линейной экстраполяции участка ВтАХ при накачках чуть выше порогового излома (рис. 2). Измерения проводились в диапазоне температур от 20 до 115°C. При этом температура микролазеров стабилизировалась с использованием термоэлемента Пельтье.

Как было показано в наших предыдущих работах [4,6] и работе других авторов [2], в полудисковых резонаторах пучности наиболее интенсивных высокодобротных оптических мод, которые участвуют в лазерной генерации, в основном расположены довольно близко к периферии резонатора. Именно из этих участков полудискового лазера наблюдается интенсивное излучение (рис. 1, b) вследствие неполного отражения от сколотой грани (коэффициент отражения около 0.3). Использование полукольцевого контакта дает возможность осуществлять инжекцию только в области, рас-



Рис. 2. Ватт-амперная (сплошная линия), вольт-амперная (штриховая линия) характеристики и КПД (WPE) (штрихпунктир) полудискового лазера, измеренные при непрерывной накачке и температуре теплоотвода 20°С. На вставке представлен спектр генерации при 0.13 А.

положенные недалеко от края полудискового лазера, и тем самым исключить прокачку центральной части, в которой интенсивность оптических мод мала. Это позволяет уменьшить пороговый ток и повысить эффективность полудискового лазера с полукольцевым контактом по сравнению с аналогичными характеристиками полудискового лазера со сплошным контактом [6].

На рис. 2 показаны ВАХ и ВтАХ полудискового лазера, измеренные в непрерывном режиме накачки при температуре теплоотвода 20°С. Выходная мощность достигает максимального значения 110 mW при токе 0.4 А и затем начинает уменьшаться вследствие перегрева активной области. Излом (кинок) на ВтАХ при токе инжекции 0.2 А, по-видимому, связан с резким изменением модового состава излучения прибора. При токах выше 0.53 А происходит полное гашение лазерной генерации. Небольшая оптическая мощность, наблюдаемая выше тока гашения лазерной генерации, связана со спонтанным излучением. Представленные ВтАХ воспроизводились многократно при увеличении и последующем уменьшении тока, что свидетельствует о том, что перегрев лазера не приводил к его деградации. Максимальный КПД полудискового лазера составил чуть более 18% (рис. 2).

Длина волны генерации составила около 1090 nm (см. вставку на рис. 2). Спектр излучения является многомодовым, а моды отстоят друг от друга на 0.5 nm, что примерно соответствует расстоянию между резонансными длинами волн мод шепчущей галереи одного и того же радиального порядка (free spectral range) в микродисковом резонаторе диаметром 200 µm. С увеличением тока инжекции число мод в спектре излучения растет, а спектральное расстояние между крайними модами достигает 5 nm. Расходимость выходного излучения в вертикальном и латеральном направлении, измеренная на уровне половины мощности, составила примерно 65 и 15° соответственно. Необходимо отметить, что ранее в некоторых полудисковых лазерах в определенном диапазоне токов нами наблюдалась одночастотная генерация [5]. Данный эффект мы связываем с небольшим отклонением положения сколотой грани от центра полудиска.

ВтАХ полудисковых лазеров были измерены в диапазоне температур 20–115°С при непрерывной накачке. При увеличении температуры пороговый ток полудискового лазера растет, дифференциальная эффективность падает, максимальная выходная мощность уменьшается



Рис. 3. Ватт-амперные характеристики полудискового лазера, измеренные при непрерывной накачке в диапазоне температур 20–110°С. На вставке представлена зависимость порогового тока от температуры.

(рис. 3). Лазерная генерация наблюдалась при температурах вплоть до 113° С. Характеристическая температура T_0 в диапазоне от 20 до 90°С составила 108 К (см. вставку на рис. 3). Ширина спектра излучения при увеличении температуры увеличивалась незначительно.

В широком диапазоне температур исследованы ваттамперные характеристики InGaAs/GaAs полудисковых лазеров с полукольцевым контактом. За счет увеличения числа слоев КЯТ в активной области и уменьшения ширины полукольцевого металлического контакта были существенно улучшены характеристики приборов по сравнению с результатами, полученными нами ранее. При 20°С продемонстрирована выходная оптическая мощность 110 mW и КПД 18%, а максимальная температура, при которой наблюдалась лазерная генерация, составила 113°С. Дальнейшие направления оптимизации микролазеров могут включать в себя еще большее увеличение числа слоев КЯТ в активной области, уменьшение размера приборов, варьирование положения скола относительно оси лазеров для управления латеральной расходимостью и модовым составом, а также изменение геометрии металлизации с целью повышения эффективности токовой инжекции и селекции нужных мод.

Финансирование работы

Авторы благодарят за поддержку Министерство науки и высшего образования РФ (проект FSRM-2023-0010).

Конфликт интересов

Авторы заявляют, что у них нет конфликта интересов.

Список литературы

- N. Kryzhanovskaya, A. Zhukov, E. Moiseev, M. Maximov, J. Appl. Phys., 54 (45), 453001 (2021). DOI: 10.1088/1361-6463/ac1887
- [2] A.M. Monakhov, V.V. Sherstnev, A.P. Astakhova, Y.P. Yakovlev,
 G. Boissier, R. Teissier, A.N. Baranov, Appl. Phys. Lett., 94 (5),
 051102 (2009). DOI: 10.1063/1.3075852
- J.-D. Lin, L.-X. Zou, Y.-Z. Huang, Y.-D. Yang, Q.-F. Yao, X.-M. Lv, J.-L. Xiao, Y. Du, Appl. Opt., **51** (17), 3930 (2012). DOI: 10.1364/AO.51.003930
- [4] F. Zubov, E. Moiseev, M. Maximov, A. Vorobyev, A. Mozharov, Yu. Shernyakov, N. Kalyuzhnyy, S. Mintairov, M. Kulagina, V. Dubrovskii, N. Kryzhanovskaya, A. Zhukov, Photonics, **10** (3), 290 (2023). DOI: 10.3390/photonics10030290
- [5] F.I. Zubov, E.I. Moiseev, M.V. Maximov, A.A. Vorobyev, A.M. Mozharov, Yu.M. Shernyakov, N.A. Kaluzhnyy, S.A. Mintairov, M.M. Kulagina, V.G. Dubrovskii, N.V. Kryzhanovskaya, A.E. Zhukov, Laser Phys., **32** (12), 125802 (2022). DOI: 10.1088/1555-6611/ac996f

- [6] F.I. Zubov, E.I. Moiseev, M.V. Maximov, A.A. Vorobyev, A.M. Mozharov, N.A. Kaluzhnyy, S.A. Mintairov, M.M. Kulagina, N.V. Kryzhanovskaya, A.E. Zhukov, IEEE Photon. Technol. Lett., 34 (24), 1349 (2022). DOI: 10.1109/LPT.2022.3216738
- [7] M.V. Maximov, A.M. Nadtochiy, S.A. Mintairov, N.A. Kalyuzhnyy, N.V. Kryzhanovskaya, E.I. Moiseev, N.Yu. Gordeev, Yu.M. Shernyakov, A.S. Payusov, F.I. Zubov, V.N. Nevedomskiy, S.S. Rouvimov, A.E. Zhukov, Appl. Sci., 10 (3), 1038 (2020). DOI: 10.3390/app10031038