PACS 42.55.Lt; 42.60.Da; 42.60.Lh

Планарный Хе-лазер с непрерывной высокочастотной накачкой

А.П.Минеев, А.П.Дроздов, С.М.Нефедов, П.П.Пашинин, П.А.Гончаров, В.В.Киселев

Исследованы характеристики излучения планарного Xe-лазера, возбуждаемого поперечным высокочастотным (B4) разрядом на частоте 40.68 МГц с диффузионным охлаждением активной среды и неселективным оптическим резонатором. Экспериментально изучены спектральные и мощностные характеристики Xe-лазера в зависимости от ширины межэлектродного зазора (1.4-2.5 мм), состава и давления рабочей смеси газов (30-100 Top), удельной вкладываемой ВЧ мощности $(0.4 - 34 \text{ Bm/сm}^3)$ и температуры электродов. Показано, что при межэлектродном расстоянии более 1.6 мм выходная мощность лазерного излучения уменьшается. Пороговая мощность накачки составила 12 Вт (удельная мощность 0.4 Bm/cm³). Добавка в рабочую смесь газообразного бутана приводит к увеличению выходной мощности примерно на 50% при межэлектродном расстоянии 2.0-2.5 мм. Достигнуты непрерывная мощность генерации 4 Вт и максимальная эффективность ~0.7%. Показана перспективность использования излучения Xe-лазера на длинах волн 2.03, 2.65 и 3.51 мкм.

Ключевые слова: планарный волноводный Хе-лазер, высокочастотный разряд, спектральные характеристики, диффузионное охлаждение, молекулярные ионы.

1. Введение

В последнее время возрос интерес к созданию лазерных систем различного назначения, работающих в условно-безопасном для глаз спектральном диапазоне 1.3-3.5 мкм. Это обусловлено широкими возможностями применения приемно-передающих устройств для данного диапазона как в научных исследованиях, так и в прикладных областях (лидарные комплексы, дальномеры, медицинские приборы). Отметим, что в настоящее время активно проводятся работы по созданию твердотельных лазеров на основе кристаллов Ho: YAG, Tm: YLF, Er: YLF с диодной накачкой, генерирующих в этом диапазоне. Газовые лазеры имеют существенное преимущество перед твердотельными - высокую оптическую однородность активной среды, что позволяет применять оптические резонаторы большой длины и, как следствие, получать высокую направленность и высокую монохроматичность излучения. Среди большого числа таких газовых лазеров можно выделить следующие: обертонный СО-лазер, иодный лазер с фотодиссоционной накачкой, позволяющий возбуждать огромные объемы и обеспечивающий рекордные энергии импульса излучения, и химические лазеры. Однако эти лазеры имеют ряд недостатков, например высокую агрессивность и/или токсичность компонентов активных сред лазеров или продуктов протекающих в них химических реакций (химические, иодные и СО-лазеры), большие трудности принципиального характера при создании лазеров замкнутого цикла (газодинамические лазеры). Таким образом, представляется весьма актуальным создание мощ-

А.П.Минеев, А.П.Дроздов, С.М.Нефедов, П.П.Пашинин, П.А.Гончаров, В.В.Киселев. Институт общей физики им. А.М.Прохорова РАН, Россия, 119991 Москва, ул. Вавилова, 38; e-mail: mineev@kapella.gpi.ru, drozdov@kapella.gpi.ru

Поступила в редакцию 29 февраля 2012 г.

ных лазерных систем, свободных от указанных недостатков и расширяющих диапазон генерируемых частот излучения большой мощности [1].

В настоящее время лазер на переходах атома ксенона считается одним из перспективных источников излучения в ближнем ИК диапазоне ввиду возможности использования больших объемов рабочей среды и высокой эффективности (свыше 1%). Хе-лазер, генерирующий излучение с длинами волн 1.73-3.6 мкм, работает в широких диапазонах давлений активной среды (0.05-14 атм) и удельных мощностей накачки (1 Вт/см³-10 кВт/см³) в импульсном и непрерывном режимах [2]. Для накачки Хелазеров используются электрический разряд, электронные пучки и ядерные реакции. Экспериментальному и теоретическому исследованию характеристик ксенонового лазера посвящено большое количество работ, однако статей о непрерывной высокочастотной (ВЧ) накачке ксенонового лазера не так много, и физические принципы его работы до конца не ясны.

В работе [3] было показано, что ВЧ накачка активной среды лазера на смеси газов Xe–Ar–He при средних давлениях приводит к резкому (в $\sim 10^3$ раз) возрастанию его мощности по сравнению с известными лазерами низкого давления, и поэтому он был отнесен к классу мощных лазеров. Последующие исследования, в частности лазеров с планарными активными средами (см., напр., [4,5]), продемонстрировали перспективность использования Xe-лазеров с максимальной мощностью на длинах волн 2.03 и 2.65 мкм [6,7].

Заселение рабочих уровней Хе-лазера при непрерывной ВЧ накачке и среднем давлении рабочей смеси газов происходит за счет наработки молекулярных ионов ArXe⁺ и Xe²⁺ с их последующей диссоциативной рекомбинацией [6]:

$$ArXe^{+} + e \to Xe^{*} + Ar, \tag{1}$$



Рис.1. Схема лазерных переходов в Хе.

$$Xe_2^+ + e \to Xe^* + Xe. \tag{2}$$

Тушение нижних рабочих уровней атомами аргона и ксенона и электронное перемешивание уровней определяют инверсию населенностей лазерных уровней и спектр генерации. На рис.1 приведена схема энергетических уровней и лазерных переходов атома ксенона.

Планарные волноводные лазеры с накачкой ВЧ разрядом и диффузионным охлаждением вызывают повышенный интерес исследователей в связи с созданием нового поколения недорогих компактных отпаянных газоразрядных лазеров непрерывного и импульсно-периодического действия с высоким качеством оптического излучения [7–9]. Планарная электродно-волноводная разрядная система в таких лазерах образована, как правило, двумя охлаждаемыми водой металлическими электродами, рабочие поверхности которых должны быть обработаны с высоким качеством и могут быть ограничены диэлектрическими боковыми стенками. Один из поперечных размеров электродно-волноводной системы мал (1-3 мм), что обеспечивает эффективное диффузионное охлаждение плазмы газового разряда, а другой изменяется в довольно широких пределах, что позволяет масштабировать объем активной среды лазера, сохраняя неизменной его длину.

Целью настоящей работы является исследование генерационных характеристик излучения непрерывного планарного Хе-лазера, накачиваемого поперечным ВЧ разрядом на частоте 40.68 МГц, с диффузионным охлаждением активной среды и неселективным оптическим резонатором.

2. Экспериментальная установка

На рис.2 представлена фотография Хе-лазера. Объем его активной среды варьировался от 26 до 46 см³ за счет изменения межэлектродного зазора от 1.4 до 2.5 мм. Рабочие поверхности медных электродов имели размер 38 × 485 мм. Источником ВЧ мощности служил генератор Cesar (частота 40.68 МГц) с выходной мощностью до 2 кВт. Лазерная эффективность определялась как отношение выходной мощности лазерного излучения к вкладываемой в разряд ВЧ мощности.

Разрядная камера, изготовленная из сплава АМГ-6, имела внутренний объем ~18 л и могла откачиваться до остаточного давления ~10⁻³ Тор. На ее стенках находи-



Рис.2. Фотография Хе-лазера с ВЧ накачкой.

лись отверстие с фланцем для подсоединения системы откачки и напуска компонентов газовой смеси, патрубки подачи и дренажа охлаждающей электродную систему жидкости (отдельно для каждого из двух электродов) и токовводы для подачи ВЧ напряжения на электроды. На торцевых стенках камеры расположены оптические окна для вывода лазерного излучения и юстировочные устройства, обеспечивающие настройку зеркал оптического резонатора, находящегося внутри камеры. Электродная система установки состояла из двух пустотелых медных электродов прямоугольного сечения (19 × 38 мм), к каждому из которых подводились две сильфонные трубки для прокачки охлаждающей жидкости. Разрядный промежуток был образован электродами, которые фиксировались диэлектрическими держателями с регулировочными винтами.

Исследования спектра излучения лазера проводилось с помощью монохроматора MS-2004 (обратная линейная дисперсия 11.9 нм/мм) и измерителя мощности NOVA-2 (OPHIR) с термоэлектрической головкой и постоянной времени 1 с. Использовалась рабочая смесь газов Xe-Ar-He-M (М – молекулярный газ) различного состава при суммарном давлении 35–100 Тор. Оптический резонатор образован глухим зеркалом с золотым покрытием (коэффициент отражения 98%) и радиусом кривизны 3 м. Выходным зеркалом служила плоскопараллельная кремниевая пластина толщиной 2 мм с пропусканием ~55% либо зеркало с многослойным диэлектрическим покрытием и пропусканием ~20% на рабочих длинах волн. Длина оптического резонатора составляла 510 мм.

Для эффективной работы лазера необходимо согласовать ВЧ генератор (выходной импеданс 50 Ом) с динамической нагрузкой – плазмой газового разряда. Эта проблема решалась посредством регулируемой П-образной *LC*-системы согласования, через которую ВЧ мощность подводилась к разрядному промежутку. На концах электродов были установлены корректирующие индуктивности.

3. Экспериментальные результаты

Экспериментальные исследования генерационных характеристик ксенонового лазера проводились с использованием лазерного излучателя с медными электродами при межэлектродных зазорах 1.4, 1.6, 2.0 и 2.5 мм, давлениях рабочей смеси газов 35–65 Тор и мощностях ВЧ накачки 150–350 Вт.

На рис.3 и 4 представлены зависимости выходной мощности лазера от ширины межэлектродного зазора при различных значениях вкладываемой в разряд мощности и давления рабочей газовой смеси соответственно. Видно, что выходная мощность лазера уменьшается при увеличении межэлектродного зазора (с уменьшением удельной вкладываемой в разряд мощности). Некоторое снижение выходной мощности лазера при ширине межэлектродного зазора 1.4 мм возможно связано с увеличением волноводных потерь, вызванных недостаточно качественной обработкой поверхностей электродов и их непараллельностью. Дальнейшие эксперименты проводились при ширине межэлектродного зазора 1.6 мм.

На рис.5 и 6 представлены зависимости выходной мощности лазера от вкладываемой в разряд мощности накачки и давления рабочей смеси соответственно. Из рис.5 видно, что с ростом мощности накачки растет и оптимальное давление рабочей смеси газов. При увеличении давления увеличивается наработка молекулярных ионов



Рис.3. Зависимости выходной мощности лазера от ширины межэлектродного зазора при вкладываемой в разряд ВЧ мощности 150 (1), 250 (2,4) и 350 Вт (3) для рабочих смесей Ar: He: Xe = 60:39:1(1–3) и Ar: He: Xe: C₄H₁₀ = 59: 39:1:1 (4) при давлении 50 Тор.



Рис.4. Зависимости выходной мощности лазера от ширины межэлектродного зазора для рабочей смеси Ar:He:Xe = 60:39:1 при давлении 35 (1), 50 (2) и 65 Top (3) и вложенной в разряд мощности накачки 250 Вт.



Рис.5. Зависимости выходной мощности лазера от вкладываемой в разряд мощности накачки для рабочих смесей Ar:He:Xe = 60:39:1 при давлении 35 (1), 50 (2) и 65 Top (3) и Ar:He:Xe:C₄H₁₀ = 59:39:1:1 при давлении 50 Top (4). На вставке – пятно, проявленное на термобумаге пучком излучения лазера с выходной моностью 1 Вт. Ширина межэлектродного зазора 1.6 мм.



Рис.6. Зависимости выходной мощности лазера от давления рабочей смеси Ar: He: Xe = 60:39:1 при мощность накачки 150 (1), 250 (2) и 350 Вт (3) и ширине межэлектродного зазора 1.6 мм.

и, как следствие, заселение верхнего рабочего уровня при снижении мощности накачки на одну частицу. С другой стороны, увеличение мощности накачки приводит к росту концентрации и температуры электронов и, следовательно, к увеличению скорости перемешивания возбужденных уровней ксенона, т.е. к уменьшению эффективности лазера.

Для долговременной работы отпаянного ксенонового планарного лазера, кроме чистоты исходных газов, важен материал электродов. Быструю временную деградацию выходной мощности лазера связывают с десорбцией материала электрода в разряд [10]. Так, в лазерном излучателе с алюминиевыми электродами выходная мощность существенно уменьшалась в течение одной минуты его работы, в то время как применение кварцевых пластин, прикрывающих электроды, приводило к стабильной работе лазера в течение часа с почти постоянной (в пределах 10%) выходной мощностью [10, 11]. Нами были проведены эксперименты с использованием лазера с медными электродами, частично (со стороны разрядного промежутка) покрытыми слоем никеля толщиной ~5 мкм. (Как известно, никель широко применяется в электровакуумном приборостроении, что связано с низкой упругостью его паров и высокой температурой плавления.)

По сравнению с лазером с чисто медными электродами выходная мощность данного лазера на квазистабильном участке увеличилась в три раза, а время работы на этом участке возросло с 3 до 16 мин (рис.7). Уменьшение со временем выходной мощности может быть связано с



Рис.7. Временная зависимость выходной мощности лазера с электродами, покрытыми никелем, для рабочей смеси Ar:He:Xe = 60:39.5:0.5 при давлении 50 Тор и мощности накачки 250 Вт. На вставках представлены временная зависимость выходной мощности лазера при мощности накачки 150 Вт и фотографии γ- и α-разрядов.

тем, что никелем покрыты только части электродов, а в процессе работы разряд «заползает» на непокрытые участки электродов. Следует отметить, что максимальная выходная мощность ксенонового лазера достигается при горении разряда в так называемой γ -фазе, с течением времени мощность лазерного излучения уменьшается, а разряд перестраивается (вдоль разрядного промежутка появляются участки в виде α -разряда, постепенно заполняющие электроды по всей длине) и переходит в α -фазу. Таким образом, можно сказать, что в отличие от СО- и СО₂-лазеров, для ксенонового лазера оптимальной является γ -фаза горения разряда.

Зависимости выходной мощности лазера с электродами, покрытыми никелем, от вкладываемой в разряд мощности накачки представлены на рис.8. Пороговая мощность накачки была равна 12 Вт, а минимальная выходная мощность при превышении порога генерации – 4 мВт. Максимальная эффективность лазера была получена при добавке в рабочую смесь газов бутана и составила ~0.7%.

Представляет интерес влияние молекулярных добавок в рабочую смесь газов на выходную мощность лазера при непрерывной ВЧ накачке, поскольку этот вопрос рассматривался ранее только для случая импульсной накачки ксенонового лазера электронным пучком [12, 13]. В табл.1 приведены выходные мощности лазера на смеси газов Ar:He:Xe:M = 59:39:1:1 при давлении 50 Тор и использовании различных молекулярных добавок. Мощность



Рис.8. Зависимости выходной мощности лазера от вложенной в разряд мощности накачки для рабочих смесей Ar: He: Xe = 60: 39.5: 0.5 (1) и Ar: He: Xe: C₄H₁₀ = 59: 39: 0.5: 0.5 (2) при давлении 50 Тор, Ar: He: Xe = 60: 39.5: 0.5 при давлении 90 Тор (3, 4) и Ar: He: Xe: C₄H₁₀ = 59: 39: 0.5: 0.5 при давлении 90 Тор (5). Использовались выходное зеркало с многослойным диэлектрическим покрытием и пропусканием ~20% на рабочих длинах волн (1–3) и выходное зеркало (45%) – плоскопараллельная кремниевая пластина (4, 5). Ширина межэлектродного зазора 1.6 мм.

Табл.1. Влияние молекулярных добавок на выходную мощность Хе-лазера.

| Добавка | Мощность (мВт) | Добавка | Мощность (мВт) |
|----------------|----------------|-----------------|----------------|
| _ | 620 | CO_2 | 64 |
| $C_{4}H_{10}$ | 660 | CH ₄ | 539 |
| N ₂ | 528 | CO | 540 |
| O ₂ | 75 | H_2 | 210 |

накачки составляла 160 Вт, межэлектродный зазор был равен 1.6 мм.

В работах [5,6] показано, что физика разряда в Хелазере отличается от физики разрядов в планарных СО- и СО₂-лазерах. Наиболее эффективно ВЧ накачка осуществляется в узких пристеночных областях (из-за градиента коэффициента преломления, связанного с тепловой неоднородностью плотности газа), составляющих относительно небольшую часть активной среды, причем разряд имеет очень низкий импеданс. Коэффициент усиления возле стенок больше, чем в середине разрядного промежутка. Это связано с меньшей концентрацией электронов, что увеличивает усиление из-за уменьшения столкновительного перемешивания лазерных уровней электронным ударом [6].

Добавка в рабочую лазерную смесь газообразного бутана существенно увеличивает выходную мощность Хелазера при большом межэлектродном зазоре (более 1.6 мм). Этот эффект, с одной стороны, связан, по-видимому, с перестройкой разряда, приводящей к более равномерному распределению удельной мощности излучения по сечению лазерного пучка, а с другой – обусловлен уменьшением температуры электронов, что увеличивает скорость рекомбинации и, возможно, скорость очистки нижнего лазерного уровня в атомах Хе [12]. Наибольшая эффективность использования бутана в качестве добавки может быть связана с большой энергией, необходимой для разрыва связей молекулы бутана.

На рис.9 представлена зависимость выходной мощности лазера от содержания ксенона ε в рабочей смеси Ar: He: Xe = 60: 39: ε при давлениие 50 Тор и вкладываемой в разряд мощности накачки 150 Вт.

В рабочих смесях Хе-лазера содержание ксенона обычно достаточно мало. Наличие оптимума по содержанию Хе связано с двумя конкурирующими процессами. При увеличении содержания Хе, с одной стороны, возрастает наработка молекулярных ионов ксенона (с дальнейшей их диссоциативной рекомбинацией, которая приводит к заселению верхнего лазерного уровня), а с другой – увеличивается скорость тушения верхних рабочих уровней атомами Хе.



Рис.9. Зависимость выходной мощности Хе-лазера от содержания ксенона.



Рис.10. Спектр излучения Хе-лазера для рабочей смеси Ar: He: Xe = 60:39:1 при давлении 50 Тор, мощности накачки 130 Вт и ширине межэлектродного зазора 1.4 мм.

Изменение содержания Хе вызывает перераспределение выходной мощности лазера по длинам волн линий излучения. Так, при электронно-пучковой накачке [2] и атмосферном давлении рабочей смеси газов увеличение содержания Хе приводит к тому, что начинают доминировать линии с $\lambda = 3.37$ и 3.51 мкм, соответствующие переходам, верхние уровни которых заселяются с вышележащих состояний. В наших экспериментах при непрерывной накачке и средних давлениях рабочей смеси увеличение содержания Хе от 0.5% до 3% вызывает увеличение интенсивностей линий с $\lambda = 2.03$ и 3.51 мкм и уменьшение интенсивностей линий с $\lambda = 2.65$ и 3.37 мкм.

На рис.10 представлен спектр излучения Хе-лазера. Генерация происходит на семи длинах волн переходов атома ксенона 5d-6p. Максимум выходной мощности приходится на $\lambda = 2.65$ мкм (переход 5d[3/2]₁-6p[1/2]₀). Нормированные мощности лазерного излучения на длинах волн 2.03, 2.48, 2.63, 2.65, 3.11, 3.37 и 3.51 мкм равны соответственно 0.58, 0.048, 0.051, 1.00, 0.076, 0.112 и 0.16.

Следует отметить наличие генерации на линиях с λ = 2.48 и 3.11 мкм лазерных переходов, имеющих общий верхний уровень 5d[3/2]₃, которые обычно отсутствуют в спектрах излучения лазеров с импульсной накачкой, и отсутствие генерации на линии с λ = 1.73 мкм, присутствующей в спектрах излучения импульсных лазеров. Кроме того, изменяя соотношение компонентов рабочей смеси газов, можно осуществлять перераспределение выходной мощности лазера по длинам волн линий излучения [11].

Максимальная выходная мощность 4 Вт была получена при вкладываемой в разряд мощности накачки 890 Вт, что соответствует удельной мощности накачки 34 Вт/см³. Это значение уступает удельным мощностям накачки 88 и 67 Вт/см³, достигнутым в работах [5] и [11] соответственно. К сожалению, дальнейшее увеличение мощности накачки приводило, в связи с конструкционными особенностями, к горению разряда не только между электродами, но и между внутренними элементами лазерного излучателя, в частности около верхней крышки, выполненной из оргстекла, что сразу же вызывало деградацию рабочей смеси. Охлаждение электродов разряда до температуры – 50°С с использованием в качестве хладагента этилового спирта практически не сказалось на выходной мощности и времени стабильной работы лазера.

4. Выводы

1. Пороговая мощность накачки Хе-лазера составила менее 12 Вт (удельная мощность 0.4 Вт/см³), что свидетельствует о большом коэффициенте усиления активной среды (о низком пороге генерации).

2. Выходная мощность лазера уменьшается при увеличении межэлектродного зазора (при уменьшении удельной вкладываемой в разряд мощности)

3. Покрытие электродов никелем приводит к увеличению выходной мощность лазера на квазистабильном участке в три раза, а время работы на этом участке возрастает с 3 до 16 мин.

4. Добавка бутана в рабочую смесь газов увеличивает выходную мощность лазера. Это особенно заметно при увеличении ширины межэлектродного зазора.

5. Получена генерация на семи длинах волн в спектральном диапазоне 2.03–3.51 мкм. Максимум выходной мощности приходится на длину волны 2.65 мкм.

6. Максимальная выходная мощность 4 Вт получена при вложенной в разряд мощности накачки 890 Вт.

7. Охлаждение электродов до температуры −50°С практически не сказалось на выходной мощности и времени стабильной работы лазера.

 Для ксенонового лазера оптимальной является ү-фаза горения разряда.

- 1. Холин И.В. Квантовая электроника, 33, 129 (2003).
- Карелин А.В., Симакова О.В. Квантовая электроника, 34, 129 (2004).
- Udalov Yu.B., Peters P.J.M., Heeman-Ilieva M.B., et al. *Appl. Phys. Lett.*, 63, 721 (1993).
- Tskhai S.N., Udalov Yu.B., Peters P.J.M., et al. *Appl. Phys. Lett.*, 66, 801 (1995).
- Vitruk P.P., Morley R.J., Baker H.J., Hall D.R. *Appl. Phys. Lett.*, 67, 1366 (1995).
- Илюхин Б.И., Очкин В.Н., Цхай С.Н., Кочетов И.В., Напартович А.П., Виттеман В.Я. Квантовая электроника, 25, 512 (1998).
- Минеев А.П., Нефедов С.М., Пашинин П.П., Гончаров П.А., Киселев В.В., Дроздов А.П. Вестник Казанского государственного технологического университета, № 15, 40 (2011).
- Минеев А.П., Нефедов С.М., Пашинин П.П. Квантовая электроника, 36, 656 (2006).
- Mineev A.P., Nefedov S.M., Pashinin P.P., Goncharov P.A., Kiselev V.V. Proc. SPIE Int. Soc. Opt. Eng., 7994, 799402 (2011).
- Tskhai S.N., Udalov Yu.B., Peters P.J.M., Ochkin V.N. *Appl. Phys.* B, 62, 11 (1996).
- Blok F.J., Ochkin V.N., Shishkanov E.F., Tskhai S.N., Witteman W.J. *Appl. Phys. B*, **70**, 517 (2000).
- Бункин Ф.В., Держиев В.И., Месяц Г.А., Скакун В.С., Тарасенко В.Ф., Яковленко С.И. Квантовая электроника, 12, 874 (1985).
- Феденев А.В., Тарасенко В.Ф., Скакун В.С. Квантовая электроника, **32**, 449 (2002).