



دانشگاه ولی عصر (عج) رفسنجان

دانشکده علوم

گروه فیزیک

پایان نامه‌ی کارشناسی ارشد رشته‌ی فیزیک گرایش لیزر

**طراحی لیزر موجبر CO<sub>2</sub> با برانگیزش عرضی RF و مدلسازی تخلیه در فشارهای میانی**

استادان راهنما:

دکتر حسین ثقفی فر

دکتر مهدی سویزی

استاد مشاور:

دکتر حمید رضا محمدی

دانشجو:

رضا ترابی

اسفندماه ۱۳۸۹

بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ

## چکیده:

در این پایان نامه به بررسی ساختار یک لیزر موجبر  $CO_2$  با برانگیزش عرضی بوسیله امواج با بسامد رادیویی می پردازیم. در ابتدا با اشاره به ملاحظات طراحی، نحوه تاثیر پارامترهای موثر در طراحی از قبیل ترکیب گاز، دما، فشار و ساختار اپتیکی لیزر  $CO_2$ ، ویژگی های تخلیه الکتریکی خازنی در بسامد رادیویی را بیان می کنیم و فرکانس بهینه برای تزریق بیشترین توان چشمه RF به محیط تخلیه را محاسبه می کنیم. سازوکار شکست در تخلیه خازنی و ضرایب یونش از دیگر مباحثی است که به منظور درک بهتر فرایندهای تخلیه و مدهای کاری لیزر، بیان می شود. در ادامه با استفاده از یک الگوی شش دمایی شبیه سازی محیط فعال لیزر  $CO_2$  انجام می شود و پارامترهای خروجی آن محاسبه می شود. الگوی شش دمایی نسبت به الگوهای دیگر از دقت و جامعیت بیشتری برخوردار است، زیرا در این الگو تقریباً تمام گذارهای دخیل در فرایند لیزر که بین ترازهای ارتعاشی - چرخشی مختلف در مخلوط گاز رخ می دهند، در نظر گرفته می شود. به دلیل اهمیت نحوه توزیع الکترون ها، بعنوان پارامتر دمش درون محیط تخلیه، این پارامتر را با در نظر گرفتن توزیع فضایی و زمانی ذرات درون پلاسما و بررسی معادله پیوستگی حاکم بر چگالی الکترون ها، برای یک لیزر موجبر با برانگیزش RF بررسی می کنیم. سپس به بررسی شبکه ی تطبیق امپدانس مدار و نحوه طراحی آن می پردازیم. در انتها، مورد خاصی از لیزر موجبر  $CO_2$  با برانگیزش عرضی RF و توان خروجی حدود ۱۰۰ وات، جهت ساخت پیشنهاد می شود.

## فهرست مطالب

صفحه

عنوان

۱	فصل اول: مقدمه.....
۴	فصل دوم: لیزر ملکولی دی اکسید کربن.....
۴	۱-۲- محیط فعال لیزر CO <sub>2</sub> .....
۶	۲-۲- ترکیب گاز محیط فعال لیزر CO <sub>2</sub> .....
۸	۳-۲- ملاحظات دما و فشار.....
۹	۴-۲- ملاحظات طراحی.....
۹	۲-۴-۱- ملاحظات رفع گرما.....
۱۰	۲-۴-۲- ملاحظات اپتیکی.....
۱۱	۲-۴-۳- سازوکار برانگیزش.....
۱۱	۲-۵- برخی مزایای تخلیه‌ی الکتریکی با امواج رادیویی.....
۱۳	فصل سوم: تخلیه‌ی الکتریکی خازنی با بسامد رادیویی.....
۱۳	۱-۳- مقدمه.....
۱۴	۲-۳- تخلیه‌ی الکتریکی القایی RF در گازها.....
۱۵	۳-۳- تخلیه‌ی الکتریکی خازنی RF.....
۱۶	۳-۳-۱- نوسان‌های پلاسما.....
۲۰	۳-۳-۲- ویژگیهای تخلیه‌های خازنی RF در فشارهای میانی.....
۲۰	۳-۳-۳- ویژگیهای الگوی نظری.....
۲۱	۳-۳-۴- جفت کردن بارها به یک موج الکترومغناطیسی.....
۲۳	۳-۳-۵- توان جذب شده بوسیله پلاسما.....
۲۵	۳-۳-۶- محدودیت‌های تزویج‌شدگی توان RF.....
۲۶	۳-۴- سازوکار شکست در تخلیه‌ی خازنی و ضریب اول یونش.....
۲۸	۳-۵- ضریب خروج الکترون از کاتد، ضریب دوم یونش.....
۳۱	۳-۶- غلاف‌های بار فضایی.....
۳۲	۳-۷- مشخصه ولتاژ- جریان در تخلیه‌ی خازنی بوسیله بسامد رادیویی و مدهای تخلیه.....
۳۵	فصل چهارم: الگوی دمایی فرآیندهای لیزر CO <sub>2</sub> .....
۳۵	۱-۴- مقدمه.....
۳۷	۲-۴- برانگیزش ارتعاشی تراز بالایی لیزر.....

۳-۴- پدیده واهلش و دمای ارتعاشی.....	۳۸
۴-۴- معادلات نرخ در یک الگوی شش دمایی.....	۴۰
۴-۵- شبیه سازی لیزر CO <sub>2</sub> با برانگیزش الکتریکی عرضی در فشار اتمسفر.....	۴۶
۴-۶- چگالی الکترونی درون محفظه‌ی تخلیه در برانگیزش عرضی RF.....	۴۹
فصل پنجم: طراحی لیزر موجبر CO <sub>2</sub> با برانگیزش عرضی RF.....	۵۳
۱-۵- مقدمه.....	۵۳
۲-۵- شبکه‌ی تطبیق امپدانس.....	۵۵
۳-۵- نحوه اندازه گیری توان.....	۵۹
۴-۵- طراحی لیزر موجبر CO <sub>2</sub> با توان خروجی حدود ۱۰۰ وات.....	۶۱
فصل ششم: نتیجه گیری.....	۶۵
پیوست الف.....	۶۸
مراجع.....	۷۴

## فهرست شکل‌ها

صفحه

عنوان

- شکل (۱-۲) نمایش حالت‌های ارتعاشی و چرخشی مولکول  $\text{CO}_2$  و  $\text{N}_2$ ..... ۶
- شکل (۱-۳) روش‌های برانگیزش محیط تخلیه بوسیله جریان RF (a) برانگیزش القایی؛ (b)-(e) برانگیزش خازنی: (b) الکترودهای صفحه‌ای بدون روکش، (c) الکترودهای روکش‌دار، (d) الکترودهای خارج از محیط تخلیه و (e) استفاده از زمین بعنوان الکتروود دوم (برانگیزش مشعلی تک الکتروودی)..... ۱۴
- شکل (۲-۳) نمایی از کوپل‌شدگی القایی موج RF..... ۱۵
- شکل (۳-۳) جهت میدان‌های الکتریکی و مغناطیسی و نیز حرکت بارها درون محیط پلاسما..... ۱۵
- شکل (۴-۳) یک پلاسمای قطبیده‌ی صفحه‌ای میان دو صفحه‌ی موازی فلزی که در ولتاژ Va ننگه داشته شده است..... ۱۷
- شکل (۵-۳) تابش الکترومغناطیس از چشمه‌ای با بسامد  $\omega = \omega_0$  که به پلاسمای تختی با چگالی  $n_e$  و فرکانس پلاسمای الکترون  $\omega_p$  تابیده می‌شود..... ۱۹
- شکل (۶-۳) ایجاد یک پلاسمای RF غیرمغناطیسی، در یک واکنشگر پلاسما با صفحات موازی با جدایی d و بسامد راه انداز  $\omega$ ..... ۲۱
- شکل (۷-۳) تولید الکترون از ملکول و تعریف ضریب یونش..... ۲۸
- شکل (۸-۳) منحنی پاشن برای ولتاژ شکست شکاف میان دو الکتروود صفحه‌ای و نقطه‌ی شکست مد  $\alpha$ ..... ۳۰
- شکل (۹-۳) (a) نمایی کلی از نحوه‌ی ایجاد غلاف در پلاسمای برانگیزش شده بوسیله جریان RF، (b) تصویر آزمایشگاهی از تابش پلاسما درون یک موجبر مربعی..... ۳۱
- شکل (۱۰-۳) منحنی ولتاژ بر حسب جریان در RFCCD..... ۳۲
- شکل (۱۱-۳) منحنی ولتاژ بر حسب چگالی جریان در RFCCD..... ۳۲
- شکل (۱۲-۳) توزیع شدت در فضای بین الکترودها در تخلیه‌ی خازنی RF برای دو مد  $\alpha$  و  $\gamma$ ..... ۳۴
- شکل (۱۳-۳) توزیع تابشی تخلیه در فضای بین الکترودها در تخلیه‌ی خازنی RF برای دو مد  $\alpha$  و  $\gamma$ ..... ۳۴
- شکل (۱-۴) چیدمان گذار بین سطوح انرژی متفاوت لیزر  $\text{CO}_2$ ..... ۳۹
- شکل (۲-۴) نمایش پالس دمش و پالس خروجی لیزر..... ۴۷

- شکل (۳-۴) نمایش پالس خروجی لیزری با مشخصات ذکر شده در جدول (۱-۳)..... ۴۷
- شکل (۴-۴) نمایش بهره و شدت لیزر..... ۴۸
- شکل (۵-۴) تغییرات زمانی دمای ترازهای لیزر..... ۴۸
- شکل (۶-۴) هندسه لیزر موجبر..... ۴۹
- شکل (۱-۵) نمایی از یک لیزر موجبر..... ۵۴
- شکل (۲-۵) مدار معادل برای تطبیق چشمه‌ی توان RF به محیط تخلیه با استفاده از یک شبکه L..... ۵۶
- شکل (۳-۵) توان خروجی لیزر برحسب توان ورودی برای پهناهای مختلف موجبر در فشار بهینه برای هر پهنا..... ۶۳
- شکل (۴-۵) بیشترین توان خروجی لیزر برحسب فاصله‌ی جدایی الکترودها (در واحدهای ۲/۲۵ میلیمتری)..... ۶۳
- شکل (پ-الف-۱) تولید یک پلاسمای RF با بسامد برانگیزش  $\omega$  در یک واکنشگر پلازما با صفحات موازی به فاصله  $d$  و القای مغناطیسی B در جهت موازی با صفحات الکتروود واکنشگر..... ۶۹

## فهرست جداول

- جدول (۱-۴) معادلات بستگی زمانی نرخ‌های متناظر  $k_{ij}$  ها..... ۴۶
- جدول (۲-۴) پارامترهای استفاده شده در برنامه شبیه ساز لیزر TEA CO<sub>2</sub>..... ۴۸
- جدول (۱-۵) خلاصه‌ی مشخصات لیزر پیشنهادی با توان خروجی ۱۳۵ وات..... ۶۴

## فصل اول

### ۱- مقدمه

لیزر موجبر لیزری است که بخشی از تشدیدگر آن را یک موجبر تشکیل می‌دهد. لیزر موجبر دی اکسیدکربن با برانگیزش بوسیله‌ی امواج رادیویی<sup>۱</sup> RF برای اولین بار توسط مک فارلن و همکارانش [۱] در سال ۱۹۷۸ معرفی شد. از آن زمان به بعد شکل‌های گوناگونی از لیزرهای موجبر دی اکسیدکربن با برانگیزش RF مورد آزمایش قرار گرفت. لیزرهای موجبر اولیه دارای مشکلاتی از قبیل بازدهی پایین و توان اندک بودند، ولی امروزه دارای توان‌های بالا و بازده‌های قابل قبولی هستند. تقاضای روزافزون برای لیزرهای پر قدرت با حجم کم باعث شده تا هندسه‌های متفاوتی برای محیط تخلیه مورد آزمون قرار گیرند. لیزر صفحه تخت تلاشی برای افزایش قابلیت توان خروجی لیزرهای موجبر CO<sub>2</sub> با برانگیزش RF است که دارای حجم کم و هزینه پایین ساخت است. روش RF جهت برانگیزش پلاسمای لیزر در دهه ۱۹۸۰ همزمان با ایده‌ی خنک‌کنندگی بوسیله‌ی پخش در لیزرهای ملکولی، در ساختارهای موجبر و صفحه تخت مطرح شد [۱].

---

<sup>1</sup> -Radio Frequency



استفاده از میدان الکتریکی برای شتاب دادن به الکترونها و در نتیجه برخورد الکترونها شتابدار به اتم-ها، سبب یونش آنها و ایجاد پلاسما می‌شود. میدان الکتریکی را می‌توان در بسامد رادیویی بصورت خازنی یا القایی تزویج کرد که به نوع اول که در این پایان نامه به ویژگی‌های آن می‌پردازیم، تخلیه‌ی خازنی<sup>۱</sup> و به نوع دوم تخلیه‌ی القایی<sup>۲</sup> گفته می‌شود. "تخلیه‌ی تزویج شده خازنی در بسامد رادیویی"<sup>۳</sup> (RFCCD) اولین بار در دهه ۱۹۶۰ برای برانگیزش محیط فعال در لیزرهای He-Ne و CO<sub>2</sub> استفاده شد [۱]، ولی در آن زمان این روش برای برانگیزش محیط فعال موفقیت آمیز نبود بدلیل اینکه فرایندهای فیزیکی RFCCD ها کاملاً شناخته شده نبود و دیگر اینکه در برانگیزش DC که جهت برانگیزش محیط فعال استفاده می‌شد، نیاز به تجهیزات پیچیده‌ای همچون تزویج کننده‌ی توان RF نبود. زیرا تطبیق امپدانس و کنترل جریان از نیازمندی‌های اصلی سیستم‌های RFCCD است.

در این پایان نامه بررسی ساختار یک لیزر موجبر CO<sub>2</sub> با برانگیزش بسامد رادیویی مدنظر است. لیزر موجبر راه موثری برای تولید یک لیزر CO<sub>2</sub> کم حجم است. زیرا استفاده از فرکانس رادیویی جهت برانگیزش عرضی پلاسمای لیزر CO<sub>2</sub> مزایای متعددی نسبت به برانگیزش DC دارد که مهمترین آنها استفاده از ولتاژ شکست پایین‌تر، پایداری تخلیه بهتر و بازده بالاتر برانگیزش محیط فعال است.

در فصل دوم به ملاحظات طراحی، نحوه‌ی تاثیر پارامترهای موثر در طراحی از قبیل ترکیب گاز، دما، فشار و ساختار اپتیکی لیزر CO<sub>2</sub> پرداخته می‌شود. در فصل سوم ویژگی‌های تخلیه‌ی الکتریکی خازنی در بسامد رادیویی را بیان کرده و فرکانس بهینه برای تزریق بیشترین توان چشمه RF به محیط تخلیه، محاسبه می‌شود. سازوکار شکست در تخلیه‌ی خازنی و ضرایب یونش، از دیگر مباحثی است که به منظور درک بهتر فرایندهای تخلیه و مدهای کاری لیزر، بیان می‌شود.

در فصل سوم با استفاده از یک الگوی شش‌دمایی، شبیه‌سازی محیط فعال لیزر CO<sub>2</sub> انجام می‌شود و پارامترهای خروجی آن محاسبه می‌شود. الگوی شش‌دمایی نسبت به الگوهای دیگر از دقت و جامعیت بیشتری برخوردار است، زیرا در این الگو تقریباً تمام گذارهای دخیل در فرایند لیزر که

<sup>1</sup> -Capacitive discharge

<sup>2</sup> -Inductive discharge

<sup>3</sup> - Radio frequency capacitively coupled discharge

بین ترازهای ارتعاشی - چرخشی مختلف در مخلوط گاز رخ می‌دهند، در نظر گرفته می‌شود. به دلیل اهمیت نحوه‌ی توزیع الکترون‌ها، بعنوان پارامتر دمش درون محیط تخلیه، این پارامتر با در نظر گرفتن توزیع فضایی و زمانی ذرات درون پلاسما و بررسی معادله پیوستگی حاکم بر چگالی الکترون‌ها، برای یک لیزر موجبر با برانگیزش RF بررسی می‌شود. و در فصل پنجم شبکه تطبیق امپدانس مدار و نحوه‌ی طراحی آن بیان می‌شود. در پایان در فصل ششم به جمع‌بندی مطالب و نتیجه‌گیری پرداخته شده است.

## فصل دوم

### ۲- لیزر ملکولی دی اکسید کربن

#### ۲-۱- محیط فعال لیزر CO<sub>2</sub>

در طی فرآیندهای طراحی لیزر CO<sub>2</sub>، برخی محدودیت‌های طراحی مرتبط با پارامترهای تخلیه وجود دارد که اندازه و هندسه حجم محیط فعال را تعیین می‌کند. در طراحی حجم محیط فعال، دریافت بیشترین بهره مدنظر است. به همین جهت لازم است با محیط فعال این لیزر بیشتر آشنا شویم.

در دسته‌بندی لیزرهای موجود، لیزرهای CO<sub>2</sub>، لیزرهای گازی از نوع مولکولی هستند. در این لیزرها از گذار بین ترازهای انرژی مولکول جهت ایجاد نور لیزر استفاده می‌شود و بسته به نوع گذار دخیل، لیزرهای گاز مولکولی خود به سه دسته تقسیم می‌شوند: (الف) لیزرهای ارتعاشی-چرخشی؛ در این لیزرها گذار بین ترازهای ارتعاشی یک حالت الکترونی رخ می‌دهد. اختلاف انرژی بین ترازهای درگیر در این نوع گذار بدان معناست که این نوع لیزرها در فروسرخ میانه و دور نوسان می‌کنند. (ب) لیزرهای ارتعاشی-الکترونی؛ در این لیزرها گذار بین ترازهای ارتعاشی حالت‌های مختلف الکترونی صورت می‌گیرد. در این نوع لیزرها طول موج نوسان در ناحیه مرئی یا فرابنفش جای می‌گیرد. (ج)

لیزرهای کاملاً چرخشی؛ که در آنها گذار بین ترازهای مختلف چرخشی یک حالت ارتعاشی انجام می-شود. طول موج مربوط به این نوع لیزرها در فرورسرخ دور جای می‌گیرد. لازم به یادآوری است که هر حالت الکترونی شامل چندین حالت ارتعاشی و هر حالت ارتعاشی چندین حالت چرخشی را دربر می-گیرد.

محیط فعال لیزر CO<sub>2</sub> از مخلوطی از گازهای مولکولی CO<sub>2</sub> و N<sub>2</sub> و گاز اتمی هلیوم تشکیل شده است. نوسان بین دو تراز ارتعاشی مولکولی CO<sub>2</sub> صورت می‌گیرد و در واقع از گازهای N<sub>2</sub> و He به منظور افزایش بازدهی عمل لیزر استفاده می‌شود. همچنین بعضاً ممکن است از گازهای مکمل Xe یا بخار آب به منظور عملکرد بهتر لیزر بواسطه تغییرات فیزیکی یا شیمیایی محیط تخلیه، استفاده شود.

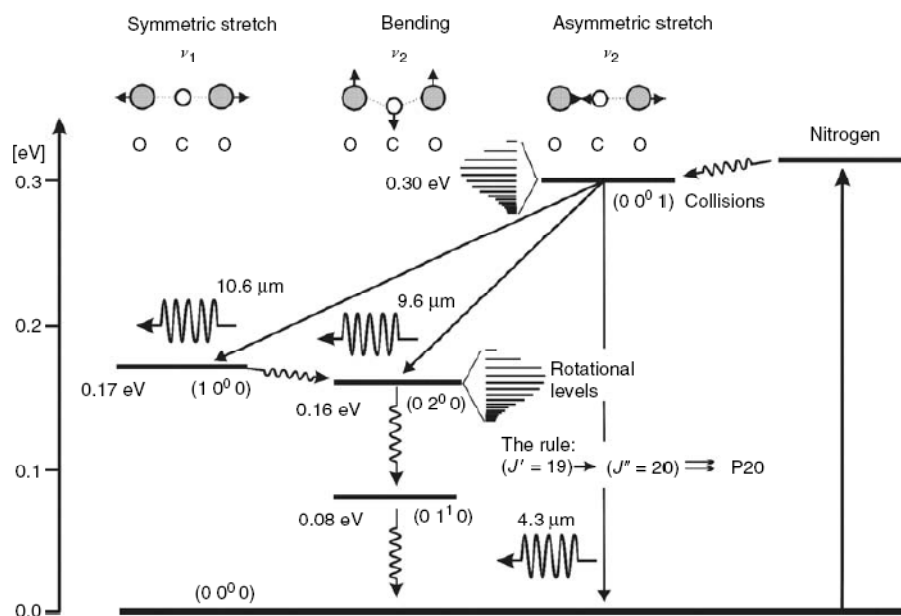
در سال ۱۹۶۱ پولیانی<sup>۱</sup> امکان استفاده از ارتعاشات مولکولی را برای عمل لیزر توضیح داد [۳] و پس از آن پاتل<sup>۲</sup> عمل لیزر از گذارهای ارتعاشی- چرخشی مولکول CO<sub>2</sub> را در یک محیط تخلیه توصیف کرد [۴]. CO<sub>2</sub> یک مولکول سه اتمی متقارن و خطی است که در آن اتم کربن با دو اتم اکسیژن هم ظرفیت، متوازن شده است. اگر چه CO<sub>2</sub> یک مولکول سه اتمی است اما رفتار آن بسیار شبیه به یک مولکول دو اتمی ساده است و به دلیل ساختار خطی اش دارای سه مد ارتعاشی است. دو مد ارتعاشی کششی که با  $U_1$  و  $U_3$  و یک مد خمشی که با  $U_2'$  برچسب می‌خورند.  $l$  عدد کوانتومی برای تکانه زاویه‌ای ارتعاشی است.  $U_1$  و  $U_3$  به ترتیب به کشیدگی متقارن و نامتقارن مولکول مربوط می‌شوند و  $U_2$  بیانگر خمش مولکول است. مولکول‌ها CO<sub>2</sub> در سه حالت ارتعاشی فوق نوسان می‌کنند [۵].

یک حالت کامل توسط سه عدد  $(U_1 U_2 U_3)$  توصیف می‌شود.  $(0 \ 0 \ 1)$  به  $(1 \ 0 \ 0)$  و  $(0 \ 0 \ 1)$  به  $(0 \ 2 \ 0)$  مهمترین گذارهای انرژی‌ای هستند که به ترتیب تابش‌هایی در  $10/6$  و  $9/4$  میکرومتر دارند. وقتی لیزر شروع به کار می‌کند مد ارتعاشی  $(0 \ 0 \ 1)$  و حالت‌های چرخشی آن بشدت جمعیت‌دار می-شوند. این حالت‌ها نمی‌توانند به حالت پایه تابش کنند (طبق قواعد گذار) و تنها به شکل ضعیفی به مدهای چرخشی پائین‌تر تابش دارند. ترازهای انرژی ارتعاشی  $(1 \ 0 \ 0)$  و  $(0 \ 2 \ 0)$  نیز به سرعت جمعیت خود را از دست می‌دهند و از آنجائیکه گذارهای مادون قرمز نسبت به این تخلیه جمعیتی، کندتر

<sup>1</sup>-J. C. polyani

<sup>2</sup>-K. N. patel

هستند و آرونگی جمعیت رخ می‌دهد. نمودار سطوح انرژی لیزر CO<sub>2</sub> برای حالت‌های چرخشی- ارتعاشی مولکول CO<sub>2</sub> و N<sub>2</sub> در شکل (۱-۲) نشان داده شده است. در این شکل ترازهای چرخشی با عدد کوانتمی J برچسب خورده‌اند.



شکل (۱-۲) نمایش حالت‌های ارتعاشی و چرخشی مولکول CO<sub>2</sub> و N<sub>2</sub> [۶]

## ۲-۲- ترکیب گاز محیط فعال لیزر CO<sub>2</sub>

لیزرهای CO<sub>2</sub> اولیه تنها از گاز CO<sub>2</sub> به عنوان محیط فعال استفاده می‌کردند به همین جهت دسترسی به توان‌های بالا در آنها امکانپذیر نبود، زیرا مولکول CO<sub>2</sub> بوسیله برخوردهای الکترونی مستقیم، بسیار کم برانگیخته می‌شود. در سال ۱۹۶۴ مولکول N<sub>2</sub> برای افزایش بازدهی لیزر CO<sub>2</sub> استفاده شد [۷]. مولکول‌های CO<sub>2</sub> بوسیله مولکول‌های N<sub>2</sub> که قبلاً برانگیزش شده‌اند، دمیده می‌شوند. به دلیل بزرگتر بودن سطح مقطع برخورد الکترونی مولکول نیتروژن، ابتدا این مولکول برانگیخته شده و با توجه به نزدیک بودن تراز بالایی لیزر در مولکول CO<sub>2</sub> با اولین تراز برانگیخته در مولکول نیتروژن، دمش تراز بالایی مولکول CO<sub>2</sub> راحت‌تر انجام می‌شود. از آنجاییکه مولکول N<sub>2</sub> دارای دو هسته‌ی

یکسان است، از اینرو گذارهای تابشی بین ترازهای ارتعاشی آن مطلقاً ممنوع‌اند. به بیان دیگر ترازهای ارتعاشی  $N_2$  شبه پایدارند و هنگامیکه  $N_2$  از حالت پایه به تراز  $v=1$  برانگیزش شد، نمی‌تواند از طریق تابش به تراز پایه برگردد مگر اینکه برخوردی صورت بگیرد و با انتقال انرژی خود به ذره‌ی دیگر، به حالت پایه برگردد. و از آنجائیکه اولین حالت برانگیخته مولکول  $N_2$  خیلی نزدیک به اولین حالت انرژی مدکششی نامتقارن مولکول  $CO_2$  قرار دارد، اگر بتوان  $N_2$  را برانگیخت، می‌توان این انرژی به دام افتاده را به صورت گزینشی به تراز بالای لیزر منتقل کرد و باعث افزایش وارونی جمعیتی در تراز بالای مولکول  $CO_2$  شد. گاز دیگری که در محیط تخلیه این لیزر استفاده می‌شود، He است. بدلیل اینکه انرژی لازم برای برانگیزش He به اولین حالت برانگیخته،  $67/71$  برابر فاصله  $v=0$  تا  $v=1$  در مولکول نیتروژن است، این اتم به تراز برانگیخته نمی‌رود، بلکه از طریق برخوردهای کشسان با اتمها و مولکولهای دیگر باعث انتقال انرژی گرمایی آنها به جداره‌های محفظه تخلیه می‌شود. در حقیقت هلیوم باعث واهلش دو تراز پائینی لیزر  $CO_2$  یعنی  $(020)$  و  $(100)$  و نیز کاهش جمعیت تراز چرخشی  $(010)$  می‌شود.

اضافه کردن گاز هلیوم باعث کنترل پارامتر  $E/N$  (نسبت میدان الکتریکی به چگالی مولکول های گاز) می‌شود و  $E/N$  لازم برای ایجاد تخلیه مناسب را تنظیم می‌کند و در نتیجه توان الکتریکی تزریق شده در محیط لیزر، بیشتر صرف برانگیزش تراز بالای لیزر می‌شود.

در فرآیند تخلیه ممکن است ملکول  $CO_2$  به اکسیژن و CO تجزیه شود، به همین دلیل در طراحی یک سیستم دقیق برای جبران شکست ملکول  $CO_2$  و کاهش نسبت آن در محیط، گازهای  $O_2$  یا CO را به محیط فعال لیزر اضافه می‌کنند. همچنین از برخی کاتالیست‌های دیگر از قبیل آب یا  $H_2$  ممکن است برای حل این مشکل استفاده شود. بخار آب تأثیر بسزایی در واهلش ترازهای برانگیزش- شده بالای ملکول  $CO_2$  دارد [۵].

## ۲-۳- ملاحظات دما و فشار

یکی دیگر از جنبه‌های مهم طراحی که از اهمیت ویژه‌ای در فرآیند لیزردهی مولکول  $\text{CO}_2$  برخوردار است، دمای گاز در پلاسما است. به عبارتی بدون خنک‌سازی موثر گاز نمی‌توان به بازدهی بالایی دست یافت. اگرچه بازدهی کوانتومی نظری لیزرهای  $\text{CO}_2$  حدود ۴۰٪ است [۵] ولی بازدهی عملی آنها کمتر از ۲۰٪ است و قریب ۸۰٪ از توان ورودی با تبدیل توان الکتریکی به گرما از طریق گرم شدن مخلوط گاز در محیط فعال به هدر می‌رود.

دماهای بالای ۶۰۰K موجب اخلاص در عملکرد لیزر می‌شود [۵]. به همین جهت در طراحی عملی لیزر  $\text{CO}_2$ ، باید به دفع حرارت از محیط لیزر توجه خاصی کرد. فراهم کردن یک برطرف کننده حرارتی اجتناب ناپذیر است. یکی از راه‌های خروج گرما، هدایت آن به دیوارهای محفظه تخلیه است و راه دیگر استفاده از جریان سریع گاز درون کاواک است. روش اول برای لیزرهای کوچک و با توان متوسط مناسب است و در لیزرهای با توان بالا به منظور خنک‌سازی، از جریان سریع گاز استفاده می‌شود. گرمای زیاد باعث می‌شود که توان ورودی صرف سازوکارهای مخرب دیگری از قبیل تجزیه‌ی مولکول  $\text{CO}_2$  شود. به همین جهت حرارت غالباً موجب کاهش توان متوسط در سیستم می‌شود.

بهره لیزر با فشار گاز در محیط تخلیه مرتبط است و با افزایش فشار تا مقدار مشخصی، توان خروجی لیزر افزایش می‌یابد. مشخصات پلاسما نیز بطور مستقیم تحت تاثیر فشار گاز قرار دارد. حاصلضرب اندازه فاصله‌ی جدایی الکترودها و فشار،  $pd$ ، یکی از فاکتورهای مهم در تعیین مشخصات پلاسمای درون حجم محیط فعال است که شدیداً به رفتار جریان و ولتاژ وابسته است. بنابراین برای هر مجموعه از پارامترهای لیزری داده شده، یک مقدار  $pd$  بهینه وجود دارد. در طراحی لیزر  $\text{CO}_2$  بهتر است، پارامتر فشار متغیر نگه داشته شود. روند معمول آن است که فشار را در بازه‌ی فشارهای میانی ۱ تا ۱۰۰ تور انتخاب می‌کنند.

## ۲-۴- ملاحظات طراحی

مسئله‌ی اصلی در طراحی لیزر CO<sub>2</sub> بدست آوردن بیشترین توان خروجی از کمترین حجم ممکن با بهترین بازده و کیفیت پرتو است. هیچ لیزر CO<sub>2</sub> بهینه‌ای که تمام نیازها را با هم ارضا کند، وجود ندارد.

## ۲-۴-۱- ملاحظات رفع گرما

اهمیت خارج کردن گرما از لیزر تا اندازه‌ای است که منجر به دسته بندی لیزرهای CO<sub>2</sub> گوناگون با توجه به نوع خنک‌سازی در آنها می‌شود. محیط فعال در لیزر CO<sub>2</sub> بوسیله یکی از دو راه انتقال گرما به‌مراه پخش‌شدگی حرارتی به دیواره‌های کاواک و یا حرکت سریع مخلوط گاز، خنک می‌شود.

در لیزرهای CO<sub>2</sub> حداکثر توانی که از هر متر محفظه لوله‌ای لیزر بدست می‌آید، بین ۵۰ تا ۸۰ وات قرار دارد. در این لیزرها لوله لیزر از طریق انتقال حرارت خنک می‌شود و مخلوط گاز به آرامی در محیط لیزر جریان دارد. این محدودیت به سازوکار برانگیزش، دستگاه اپتیکی استفاده شده یا قطر لوله بستگی ندارد و تنها ناشی از نوع خنک‌سازی است. می‌توان با استفاده از آرایش‌های هندسی متفاوت، لیزرهای توان بالایی درست کرد که بوسیله پخش‌شدگی گرمایی خنک شوند. این قبیل لیزرهای خنک شونده از طریق پخش‌شدگی گرمایی را، لیزرهای CO<sub>2</sub> صفحه تخت<sup>۱</sup> می‌نامند [۸]. مزیت عمده این نوع لیزرها، کم‌حجم بودن و توان خروجی بالای آنها است. سازوکار برانگیزش لیزرهای صفحه تخت، برانگیزش با موج RF است. چرا که برانگیزش آنها با جریان DC کار ساده‌ای نیست. اما هنگامی که توان خروجی چندین کیلووات مدنظر باشد، لیزرهای موسوم به شارش سریع<sup>۲</sup> مقرون به صرفه‌تر هستند. اگر چه مشکلات عمده‌ای در طراحی ساخت آنها وجود دارد [۹]. در این لیزرها مخلوط گاز با سرعت بالایی در سیستم شارش می‌یابد. بگونه‌ای که مخلوط گاز با عبور از سیستم‌های خنک‌کننده

<sup>۱</sup>-Slab Co<sub>2</sub> lasers

<sup>۲</sup>-Fast flow



برای تزریق دوباره به محیط، خنک می‌شود. دو نوع معمول از لیزرهای با جریان سریع گاز بر اساس جهت جریان گاز عبارتند از: شارش سریع عرضی<sup>۱</sup> و شارش سریع محوری<sup>۲</sup>. لیزرهای با شارش سریع محوری برای افزایش توان، نیازمند طراحی U شکل هستند زیرا در لوله‌های طویل، شارش سریع گاز مشکل است. در نوع شارش سریع عرضی، مخلوط گاز، محیط فعال را بسیار سریع در جهت عرضی ترک می‌کند. و یکی از راه‌های بسیار موثر در دستیابی به توان‌های بالا را در یک طراحی نسبتاً کم حجم، مهیا می‌کند. کیفیت بد پرتو خروجی یکی از معایب این لیزرها است.

## ۲-۴-۲- ملاحظات اپتیکی

لیزر موجبر راه موثری برای تولید یک لیزر CO<sub>2</sub> کم حجم است. این لیزر شامل دو الکتروود عرضی جهت انتقال موج RF است که تشکیل یک خازن می‌دهند و محیط فعال در بین آنها قرار می‌گیرد. این ساختار به دو صورت وجود دارد: دو صفحه تخت موازی و دو صفحه استوانه‌ای موازی که درون هم قرار گرفته‌اند و فاصله این دو صفحه از هم چند میلیمتر بیشتر نیست. و پرتو در مد موجبر<sup>۳</sup> منتشر می‌شود. حفره کوچک موجب کار در فشارهای بالا و نیز خنک‌سازی سریع می‌شود و این مزایا باعث می‌شود تا بتوان توان خروجی بالایی را از این سیستم کم‌حجم استخراج کرد. تخلیه‌ی الکتریکی بوسیله‌ی موج RF با بکاربردن میدان‌های الکترومغناطیسی بسامد بالا انجام می‌شود. در این نوع تخلیه سازوکار عمده‌ای که توسط آن توان به پلاسما تزویج می‌شود، توسط برخوردهای کشسان ذرات باردار با گاز پایه صورت می‌گیرد [۱۰].

---

<sup>1</sup>-Fast transverse flow

<sup>2</sup>-Fast axial flow

<sup>3</sup>-Waveguide mode

## ۲-۴-۳- سازوکار برانگیزش

برانگیزش یا دمش محیط فعال در لیزر CO<sub>2</sub> بوسیله منبع تغذیه‌ی جریان مستقیم<sup>۱</sup> (DC)، منبع تغذیه‌ی جریان متناوب<sup>۲</sup> (AC)، منبع تغذیه‌ی بسامد بالا<sup>۳</sup> (HF)، بسامد رادیویی یا (RF) و در نهایت مایکروویو<sup>۴</sup> امکان پذیر است. اگر چه معمولاً از برانگیزش بوسیله AC و مایکروویو استفاده نمی‌شود، اما روش‌های دیگر برانگیزش، بسیار مرسوم است. همچنین از ترکیب این روش‌ها نیز استفاده می‌شود. همانند استفاده‌ی همزمان برانگیزش DC و RF در لیزرهای CO<sub>2</sub> با شارش سریع محوری [۱۱]. استفاده از برانگیزش DC مقرون به صرفه، ساختار ساده و رفتار شناخته‌شده تری دارد. با این حال در ساختن لیزرهای کم‌حجم، برانگیزش DC قابل استفاده نیست و امکان استفاده از آن با هر نوع هندسه کاواک وجود ندارد. عملکرد HF شبیه به عملکرد RF است. عملکرد HF برای بسامد های ۴۰۰ kHz تا ۱ MHz با نوع خاصی از رژیم پلازما که تخلیه‌ی بی‌صدا<sup>۵</sup> نامیده می‌شود، امکان پذیر است [۱۱].

توان بسامد رادیویی می‌تواند به دو صورت القایی یا خازنی و یا ترکیبی از آنها با پلازما بر همکنش داشته باشد که به ذکر ویژگی‌های آنها خواهیم پرداخت. بطور خلاصه تخلیه خازنی با بسامد رادیویی، جهت استفاده در لیزرهای CO<sub>2</sub> با بسامدی در بازه ۱ تا ۱۰۰ MHz و فشار تا چندصد تور انجام می‌شود.

## ۲-۵- برخی مزایای تخلیه‌ی الکتریکی با امواج رادیویی

استفاده از فرکانس رادیویی جهت برانگیزش عرضی پلاسمای لیزر CO<sub>2</sub> نسبت به برانگیزش DC مزایای متعددی دارد که مهمترین آنها استفاده از ولتاژ شکست پایین‌تر (چند صد ولت)، پایداری تخلیه‌ی بهتر و بازده بالاتر برانگیزش محیط فعال و از همه مهمتر کم‌حجم بودن شکل کلی لیزر است.

<sup>1</sup>-Direct current

<sup>2</sup>-Alternative current

<sup>3</sup>-High frequency

<sup>4</sup>-Micro waves

<sup>5</sup>-Silent discharge

در تخلیه‌ی الکتریکی DC شیب منحنی ولتاژ - جریان منفی است از اینرو از مقاومت‌های سری برای مثبت نگاه داشتن شیب منحنی مشخصه‌ی ولتاژ - جریان استفاده می‌شود که اتلاف توان زیادی را به همراه دارد. درحالی‌که در برانگیزش بوسیله امواج رادیویی شیب مثبت منحنی ولتاژ - جریان نیاز به مقاومت بالاست را از بین می‌برد.

در لیزرهای با برانگیزش DC برای افزایش توان، طول محیط فعال را افزایش می‌دهند که باعث بروز مشکلاتی از قبیل ولتاژ شکست بالا و خنک سازی می‌شود درحالی‌که در لیزرهای با برانگیزش RF افزایش سطح الکتردها راه مناسبی برای افزایش توان و جبران مسایل حرارتی و ولتاژ شکست بالا است.

## فصل سوم

### ۳- تخلیه‌ی الکتریکی خازنی با بسامد رادیویی

#### ۳-۱- مقدمه

همانگونه که قبلاً اشاره شد در تخلیه‌ی الکتریکی با بسامد رادیویی توان RF می‌تواند به دو شکل القایی یا خازنی یا ترکیبی از آنها (تزویدج شدگی ماکروویو یا شبه اپتیکی) با پلاسما برهم‌کنش داشته باشد. انواع مختلف برانگیزش محیط تخلیه بوسیله جریان RF در شکل (۳-۱) نمایش داده شده است. هرکدام از این روش‌ها دارای ویژگی‌هایی است که در ادامه به ذکر آنها می‌پردازیم. اینکه چه مقدار از این میدان‌های نوسانی با پلاسما برهم‌کنش می‌کند، به بسامد اعمال شده RF، بسامد پلاسمای الکترون و بسامد برخورد الکترون درون پلاسما بستگی دارد. این پارامترها رسانندگی الکتریکی، بسامد عبور انرژی از پلاسما و نیز عمق پوسته پلاسما را تعیین می‌کنند.

در برانگیزش RF اگر بسامد اعمالی به الکترودها در حدود ۵۰ یا ۶۰ هرتز باشد (بسامدهای پایین جریان AC)، وضعیت تخلیه شبیه به مورد DC خواهد بود زیرا دوره تناوب بسامد اعمال شده خیلی طولانی‌تر از مقیاس زمانی اکثر فرآیندهای فیزیکی پلاسما است و این تخلیه می‌تواند همانند مورد DC بررسی شده و تمام معادلات حاکم همانند مورد DC است. وقتی بسامد اعمال شده به اندازه