电子束控制放电 CO₂-N₂ 激光器中 电子能量分布函数的计算

霍芸生 包智香 郑承恩

(中国科学院上海光机所)

提 要

用"稳态解法"对差分形式的电子能量分布的玻尔兹曼输运方程进行数值求解。 与"含时解法"^[2,3,4]相比,计算得到了较大的简化。

一、引言

电激励 CO2 激光器中, 气体通常是弱电 离的,平均电子能量一般不大于5电子伏,电 子能量分布是非麦克斯韦型的,且迄今尚无 很好的方法直接测量。由于电子与气体分子 的碰撞截面一般随电子能量而变化, 为求得 电子对激光能级的激发速率等输运系数,必 须对具有各种能量的电子进行平均。因此,电 子能量分布函数的数值计算是研究 CO2 等 电激励气体激光器的激光动力学和放电物理 学的一项基础工作。国外在这方面做了很多 工作[1~4]。本文主要根据文献[2,3]中所提出 的差分形式的空间均匀、稳定电场的玻尔兹 曼输运方程,针对电子束控制放电大气压 CO2 激光器的某些实验条件,进行数值求解。 与文献[2,3]中多次迭代的"含时解法"不同, 我们采用了只须进行一次迭代的"稳态解 法",使计算得到了较大的简化。

二、电子能量分布的玻尔兹曼 方程及其数值解

在弱电离等离子体中, 在忽略了超弹性

碰撞及电子—电子相互作用情况下的玻氏输运方程为:^[2,3]

$$\frac{\partial n(\epsilon)}{\partial t} = -\frac{\partial T_f}{\partial \epsilon} - \frac{\partial T_{el}}{\partial \epsilon} + \sum_{s,j} N_s [R_{sj}(\epsilon + \epsilon_{sj}^*) \cdot n(\epsilon + \epsilon_{sj}^*) - R_{sj}(\epsilon) n(\epsilon)]$$
(1)

$$n(\epsilon) 满足归一化条件 \int_{0}^{\infty} n(\epsilon) d\epsilon = 1_{\circ}$$
$$T_{f} = \frac{2Ne^{2}(E/N)^{2}\epsilon}{3m(\nu/N)} \left(\frac{n}{2\epsilon} - \frac{\partial n}{\partial \epsilon}\right)$$
$$\nu/N = \left(\frac{2\epsilon}{m}\right)^{1/2} \sum_{s} q_{s} \sigma_{s}(\epsilon)$$

其中 N 是气体分子数密度, E 是电场强度, q_s 是第 s 种气体的比分, $\sigma_s(\epsilon)$ 是能量为 ϵ 的 电子与第 s 种气体分子碰撞的动量转移截 面。

$$T_{el} = \bar{\nu} \left[n \left(\frac{KT}{2} - \epsilon \right) - KT\epsilon \frac{\partial n}{\partial \epsilon} \right]$$
$$\bar{\nu} = 2 m N \left(\frac{2\epsilon}{m} \right)^{1/2} \sum_{s} q_s \sigma_s(\epsilon) / M_s$$
$$R_{sj} = \sigma_{sj}(\epsilon) \sqrt{\frac{2\epsilon}{m}}$$
(3)

其中 M_s 是第 s 种分子的质量, $\sigma_{sj}(\epsilon)$ 是能量 为 ϵ 的电子把第 s 种分子从基态激发到第 j个能级的碰撞激发截面。方程(1)右边第一

收稿日期 1978年10月19日。

项描述了外加电场*E* 所驱动的电子在能量轴 上的通量;第二项、第三项分别代表弹性及非 弹性碰撞对电子能量分布的影响。

现将电子能量轴分成 L 个 宽 度 为 4e 的 单元, 通过有限差分将方程 (1) 变换成由 L 个 方程所组成的常微分方程组^[2,3]:

$$\dot{n}_{k} = a_{k-1} n_{k-1} + b_{k+1} n_{k+1} - (a_{k} + b_{k}) n_{k} + \sum_{s,j} N_{s} [R_{sj, k+m_{sj}} n_{k+m_{sj}} - R_{sj, k} n_{k}]$$

$$(4)$$

$$k = 2, 3, \dots L - 2, L - 1_{\circ}$$

其中:

$$a_{k} = \frac{2Ne^{2}}{3m} (E/N)^{2} \frac{1}{\nu_{k}^{+}/N} \left(\frac{1}{4\epsilon}\right)^{2} \left(\epsilon_{k}^{+} + \frac{4\epsilon}{4}\right)$$
$$+ \frac{\bar{\nu}_{k}}{24\epsilon} \left(\frac{KT}{2} - \epsilon_{k}^{+} + \frac{2KT}{4\epsilon} \epsilon_{k}^{+}\right)$$
$$b_{k+1} = \frac{2Ne^{2}}{3m} (E/N)^{2}$$
$$\times \frac{1}{\nu_{k}^{+}/N} \left(\frac{1}{4\epsilon}\right)^{2} \left(\epsilon_{k}^{+} - \frac{4\epsilon}{4}\right)$$
$$+ \frac{\bar{\nu}_{k}}{24\epsilon} \left(\epsilon_{k}^{+} - \frac{KT}{2} + \frac{2KT}{4\epsilon} \epsilon_{k}^{+}\right)$$
$$\epsilon_{k}^{+} = (\epsilon_{k} + \epsilon_{k+1})/2$$

 ν_k^+ 是在 ϵ_k^+ 处的 ν_k 的值。

对于能量轴边界上的两点 k=1 及 k=L 有:

$$\begin{split} \dot{n}_{1} = b_{2}n_{2} - a_{1}n_{1} + \sum_{s,j} N_{s}R_{sj,1+m_{sj}}n_{1+m_{sj}} \\ \dot{n}_{L} = a_{L-1}n_{L-1} - b_{L}n_{L} - \sum_{s,j} N_{s}R_{sj,L}n_{L} \end{split}$$

它与文献[2]中所给边界条件等价,但这种形 式便于使用且有明确的物理意义。

方程(4)也可用矩阵形式表示为:

$$\dot{n}_{k} = \sum_{l=1}^{L} C_{kl} n_{l} \quad (k = 1, 2, \dots L) \quad (5)$$

为求得稳态电子分布,在文献[2-4]中采 用了"含时解法"即假定 t=0时在能量轴的 L个格点上的一组电子能量分布 $\vec{n}(0)$,运用 (5)推得的方程

 $(I-Ch)\cdot \vec{n}(t+h) = n(t)$

经过多次迭代(一般约数百次)^[4],收敛到一 组稳态解。 与上述"含时解法"不同,我们采用了"稳态解法"。因为既然所求的是稳态电子能量分布,既然"含时解法"无非就是经过多次迭代,找到一组分布函数,使得在所有的格点上满足 $n_k=0$ 。则我们可直接令 $n_k=0$,(5)式所表示的微分方程组即变为一线性代数方程组:

$$\sum_{l=1}^{L} C_{kl} n_l = 0 \quad (k = 1, 2, \dots L) \quad (6)$$

矩阵 C 具有 Upper Hessenberg 形式^[2],在 其主对角线下方,只有第一条对角线上有非 0元素,其余矩阵元均为 0。则从方程组(6) 中的第 L 个方程向上,可依次写出下列方程:

$$\left. \begin{array}{c} C_{L, L-1}n_{L-1} + C_{L, L}n_{L} = 0 \\ C_{L-1, L-2}n_{L-2} + C_{L-1, L-1}n_{L-1} \\ + C_{L-1, L}n_{L} = 0 \\ C_{L-2, L-3}n_{L-3} + C_{L-2, L-2}n_{L-2} \\ + C_{L-2, L-1}n_{L-1} + C_{L-2, L}n_{L} = 0 \\ \\ & \dots \\ C_{k, k-1}n_{k-1} + C_{k, k}n_{k} + C_{k, k+1}n_{k+1} \end{array} \right\}$$

$$(7)$$

$$+\cdots + C_{k,L}n_{L} = 0$$

任意假定在最后一个格点 *L*上的 n_L 的值 (例 如令 $n_L = 10^{-8}$),则由(7)中的第一个方程 可求出 n_{L-1} ,依此类推,可依次求得 n_{L-2} , $n_{L-3}, \dots n_k \dots n_2$, n_{10} 再用归一化条件 $\sum_{k=1}^{L} n_k = 1$ 进行求和归一,即得到一组归一化的稳态电 子能量分布。

一旦求得了电子能量分布函数,即可算 出电子漂移速度 V_a 、电子对第 8 种气体分子 的第 j 个能级的激发速率 v_{si} 等输运系数。对 于一组 E/N 及气体比分 ψ_{si} ,在 TQ-16 计算 机上,4 分钟可以算出一组电子能量 分 布 及 各种输运系数。与含时解法的 多次 迭代 相 比,所需机时约降低了一个数量级。

对于 CO₂-N₂-He 气体混合物,我们求解 玻尔兹曼输运方程时所用的电子碰撞截面数 据取自文献[6]。它包括了电子对 CO₂ 分子

. 6 .

的 12 个非弹性碰撞过程, 对 N₂ 的 15 个非弹性碰撞过程, 对 He 的电离过程及到 2^{3} s 态的激发过程以及电子与 CO₂、N₂、He 的弹性碰撞过程。

对于文献[1]中所给出的电子能量分布 及输运系数值,用现在的稳态解法进行计算, 结果符合得很好。

根据实验工作及对激光动力学过程进行 计算机模拟的需要,着重计算了在CO₂-N₂ 及CO₂-N₂-He 混合物中,当气体比分变化 时,电子能量分布及输运系数的变化。

三、结果与讨论

在图 1 中绘出了当*E*/*N* 值变化时, CO₂: N₂=1:4 混合物中, 电子能量分布函数的变 化。当 *E*/*N* 增大时, 电子将从外电场得到较 多的能量, 因此高能电子增多, 电子能量分布 向高能方向移动。



图 1 CO₂-N₂ 混合物对各种 *E*/N 值的电 子能量分布函数

 CO_2 :N₂=1:4, *a*—*E*/*N*=1×10⁻¹⁶ 伏·厘米²; *b*—*E*/*N*=1.75×10⁻¹⁶ 伏·厘米²; *c*—*E*/*N* =3×10⁻¹⁶ 伏·厘米²; *d*-*E*/*N*=4×10⁻¹⁶ 伏·厘米²

在图 2、图 3 中绘出了对于固定的 E/N, 当在 CO_2 -N₂ 混合物中的 含 氮 量 及 在 CO_2 -N₂-He 混合物中 CO_2 -N₂ 固定为 3:2, He 的 含量变化时,电子能量分布函数的变化。



图 2 CO₂ 及 N₂ 的混合物对各种 含 N₂ 量 的电子能量分布函数 E/N=1.33×10⁻¹⁶ 伏·厘米², a一纯 CO₂; b-CO₂:N₂=1:1; c-CO₂:N₂=1:9



图 3 CO₂-N₂-He 混合物对各种 含 He 量 的电子能量分布函数

E/N=2×10⁻¹⁶伏・厘米²。*a*--CO₂:N₂:He=3:2:1; *b*--CO₂:N₂:He=3:2:6; *c*--CO₂:N₂:He=3:2:8

电子对 N₂的基电子态的 V=1~5 振动 能级的碰撞激发截面,在2电子伏左右,有较 大的值。而在低于1.8电子伏的范围内,或 者激发截面很小(对V=1),或者尚未达到振 动激发的阈值。因此,如图2所示,当含氮量 增加时,在小于2电子伏的范围内,高能电子 增多, $n(\epsilon)$ 的峰值向高能方向移动。在2电 子伏左右, $n(\epsilon)$ 剧烈地下降,含氮量越多,这 种现象越明显。

He 是单原子分子,它不存在振动能级, 对其高电子态的电子碰撞激发的阈值均在 19 电子伏以上。在电激励 CO₂ 激光器的典型 条件下,电子平均能量较低,约1 电子伏左 右,只有极少数具有很高能量的电子才能与 He 发生非弹性碰撞。故随着 He 含量的增 多,电子与分子的非弹性碰撞的平均能量损 耗减小,因此电子能量分布向高能方向移动。

在图 4 中绘出了平均 电子 能量 u_r 随含 氮量的变化。定义平均电子能量为

$$u_r = \int_0^\infty \epsilon n(\epsilon) d\epsilon$$

它与 Nighan 的定义相差一个因子 $\frac{2}{3}$ 。如图 所示,在 E/N 固定的情况下,随着含氮量的 增多,平均电子能量增大,这反映了高能电子 的增多,与图 2 的结果一致。



随 N₂ 含量的变化



从图 5 可以看到, 当气体比分给定时, 随着 *E*/*N* 的增大, 电子所受外电场沿场方向的加速作用增强, 故电子漂移速度 *V*₄ 增大。

但 V_a 与E/N 不是线性关系,迁移率是随着E/N 变化的。

在图 6 中可看到,当 E/N 给定时,在 CO₂-N₂ 混合物中,随着含氮量的增大,漂移 速度 V_a 先是增大,在达到一个峰值后又下 降。在我们进行实验研究的电子束控制放电 CO₂-N₂ 激光器中,含氮量一般大于 50%,故 V_a 随 N₂ 含量的增加而下降。可是从实验中 发现,在电子束束流密度一定的情况下,随着 含氮量的增加,主放电电流密度 j 增大。由

 $j = en_e V_d$



图 5 电子漂移速度随 *E*/*N* 值的变化 *a*-CO₂:N₂:He=1:2:3; *b*-CO₂:N₂=1:4



可推知,电子密度 ne 随着含氮量的增加而增大。

在图 7 中绘出了电子对 N₂ 及 CO₂ 的 各 个振动模的有效电子振动 激发速率 v_{eff}/N_{J} 与含氮量的关系,其中有效振动激发速率按 照 Nighan 的定义⁽¹¹⁾ 为:





从图中可看到, 当含氮量从40% 增大到80% 时, 电子对 N₂ 的激发速率增大了 3 倍。这是 由于如前所述当含氮量增多时, 在CO₂-N₂混 合物中 2 电子伏附近的高能电子增多, 这些 电子对 N₂ 振动能级的碰撞激发截面较大; 同 时也由于当含氮量增多时, 电子平均能量增 大, 亦即电子平均热运动的速率增大。而定 性地有激发速率 $\frac{\nu_{ik}}{N_j} \propto \bar{Q}_{ik}\bar{v}$, 故随含氮量而 增大。

在图 8、图 9 中分别给出了在 CO_2-N_2 及 CO_2-N_2 -He 混合物中,功率输运比随 N_2 或 He 含量的变化。当在这两种混合物中, 分别增加 N_2 或 He 含量时,输运到 CO_2 的 $\nu_1 \cdot \nu_2$ 模中的功率与电子从电场汲取的功率 之比下降,而输运到 CO_2 的 ν_3 模及 N_2 的振 动模也即输运到 CO_2 激光上能级的功率比 上升。



含氮量(%) 图 8 CO₂-N₂ 混合物中电子功率输运比 E/N=1.33×10⁻¹⁶ 伏·厘米² a--CO₂(ν₁,ν₂) 模; b--CO₂(ν₃)模; c--N₂ 振动模



含氨量(%) 图 9 CO₂-N₂-He 混合物中电子功率输运 比随 He 含量的变化 CO₂:N₂=1:2; *E/N*=2×10⁻¹⁶ 伏·厘米² *a*-N₂ 振动模; *b*-CO₂(*v*₃)模; *c*-CO₂(*v*₁·*v*₂)模

参考文献

- [1] W. L. Nighan; Phys. Rev. A, 1970, 2, 1989.
- [2] S. D. Rockwood; Phys. Rev. A, 1973, 8, 2348.
- [3] S. D. Rockwood; *IEEE J. Quant. Electr.*, 1973.
 QE-9, 120.
- [4] A. N. Labanav; Soviet J. Quant. Electr., 1975, 4, 843.
- [5] J. J. Lowke; J. Appl. Phys., 1973, 44, 4664.
- [6] LA-4823, "Numerical Solution of Boltzman equation for energy dischibution of electronce with inelastic scattering on molecular".

. 9 .