

8. Poulsen P., Miller D. R. The energy balance and free jet expansion of polyatomics // Rarefied Gas Dynamics: Proc. 10th Intern. Sympos., Aspen., 1976.— N. Y., 1977.— (Progr. in astron. and aeron.; v. 51, pt 2).
9. Борзенко Б. И., Карелов Н. В., Ребров А. К. и др. Экспериментальное исследование заселенности вращательных уровней молекул в свободной струе азота // ПМТФ.— 1976.— № 5.
10. Беликов А. Е., Зарвин А. Е., Карелов Н. В. и др. Электронно-пучковая диагностика азота. Многоквантовые вращательные переходы при возбуждении // ПМТФ.— 1984.— № 5.
11. Воскобойников Ю. Е., Ицкович Е. И. Пакет подпрограмм для построения сглаживающих кубических сплайнов. Материалы по математическому обеспечению ЭВМ.— Новосибирск, 1979.— (Препринт/ИТФ СО АН СССР; № 47—79).
12. De Pristo A. E., Rabitz H. Scaling theoretic deconvolution of bulk relaxation data: state-to-state rates from pressure — broadened line widths // J. Chem. Phys.— 1978.— V. 68, N 4.
13. Сухинин Г. И. Релаксационное представление уравнений кинетики.— Новосибирск, 1986.— (Препринт/ИТФ СО АН СССР; № 144—86).
14. Беликов А. Е., Дубровский Г. В. и др. Вращательная релаксация азота в свободной струе аргона // ПМТФ.— 1986.— № 5.
15. Паркер Д. Г. Вращательная и колебательная релаксация в двухатомных газах // Газодинамика и теплообмен при наличии химических реакций.— М.: ИЛ, 1962.
16. Lee S., Kim J. S. Study of Ar — N<sub>2</sub> interaction. II. Modification of the electron gas model potential at intermediate and large distances // J. Chem. Phys.— 1979.— V. 70, N 11.
17. Koura K. Rotational distribution of N<sub>2</sub> in Ar free jet // Phys. Fluids.— 1981.— V. 24, N 3.
18. Краткий справочник физико-химических величин.— Л.: Химия, 1974.
19. Anderson J. B. Molecular beams from nozzle sources // Molecular Beams and Low Density Gas Dynamics. Chapter 1.— N. Y.: Marsel Dekker, 1974.
20. Зарвин А. Е., Шарафутдинов Р. Г. Вращательная релаксация в переходном режиме свободных струй азота // ПМТФ.— 1981.— № 6.
21. Сквородко П. А. Вращательная релаксация при расширении газа в вакуум // Динамика разреженных газов.— Новосибирск: ИТФ СО АН СССР, 1976.

Поступила 8/VIII 1986 г.

УДК 531.758

## ИССЛЕДОВАНИЕ НОВЫХ ВОЗМОЖНОСТЕЙ ИЗМЕРЕНИЯ ПЛОТНОСТИ ГАЗА В МЕТОДЕ ЭЛЕКТРОННОГО ПУЧКА

А. И. Седельников  
(Новосибирск)

В настоящее время широко применяется метод измерения плотности разреженного газа по интенсивности излучения, возбуждаемого в исследуемой среде электронным пучком [1, 2]. При этом для достаточно узкого электронного пучка в точке  $x$ , лежащей на его оси, плотность  $\rho(x)$  связана с интенсивностью возбуждаемого излучения  $I(x)$  простым соотношением  $I(x) = Ai(x)\rho(x)$  ( $i(x)$  — ток пучка электронов в точке  $x$ ,  $A$  — константа). При повышении плотности газа начинает существенно проявляться ослабление интенсивности электронного пучка и значение тока  $i(x)$  уменьшается при увеличении  $x$ . В этих условиях приведенное выше соотношение не может быть непосредственно использовано, так как значение  $i(x)$  в точке, лежащей внутри исследуемого объема, неизвестно. В [3, 4] предложены методы определения  $\rho(x)$  по  $I(x)$  в условиях ослабления электронного пучка, причем в [3] — для измерения плотности лишь в точках  $x$ , лежащих на плоскости симметрии течения, а в [4] — для определения всего профиля плотности  $\rho(x)$  по профилю интенсивности излучения в любых точках  $x \in [x_0, x_h]$ , расположенных вдоль электронного пучка ( $x_0$  — точка входа в исследуемый объем,  $x_h$  — точка выхода из него). В [4] задача определения  $\rho(x)$  сведена к поиску решения интегрального уравнения и предложен итерационный алгоритм его решения. В отличие от [4] в данной работе рассмотрен подход, позволивший получить точное решение уравнения, приведенного в [4], и провести детальный анализ погрешностей восстановления  $\rho(x)$  по  $I(x)$  в зависимости от уровня погрешностей непосредственно измеряемых величин.

1. Воспользуемся, как и в [3, 4], широко применяемой в исследованиях экспоненциальной моделью затухания тока электронного пучка при увеличении  $x$ . При этом в точке  $x$ , лежащей на оси пучка, имеет место соот-

Пошение

$$i(x) = i_0 \exp \left[ -\mu \int_0^x \rho(x_1) dx_1 \right],$$

где  $i_0$  — значение тока на входе в исследуемый объем, т. е. в точке  $x_0$  (для удобства за начало отсчета переменной  $x$  примем  $x_0 = 0$ );  $\mu$  — сечение ослабления тока.

Связь профиля  $I(x)$  и профиля плотности  $\rho(x)$  в соответствии с [4] описывается уравнением

$$(1.1) \quad a\rho(x) \exp \left[ -\mu \int_0^x \rho(x_1) dx_1 \right] = I(x) \quad (a = Ai_0).$$

Введем обозначение

$$(1.2) \quad z(x) = \int_0^x \rho(x_1) dx_1,$$

эквивалентное соотношению

$$(1.3) \quad \rho(x) = dz(x)/dx.$$

Из (1.1) с учетом (1.2) и (1.3) получим дифференциальное уравнение

$$(1.4) \quad a \exp [-\mu z(x)] \frac{dz(x)}{dx} = I(x).$$

Решая его методом разделения переменных, имеем

$$(1.5) \quad a \int_0^{z(x)} \exp(-\mu z_1) dz_1 = \int_0^x I(x_1) dx_1.$$

После вычисления интеграла, стоящего в левой части (1.5), и проведения преобразований находим решение уравнения (1.4) в виде

$$(1.6) \quad z(x) = -\frac{1}{\mu} \ln \left[ 1 - \frac{\mu}{a} \int_0^x I(x_1) dx_1 \right].$$

Учитывая, что  $z(x)$  есть интеграл (1.2) от  $\rho(x)$ , в результате дифференцирования соотношения (1.6) получим окончательное выражение для плотности газа

$$(1.7) \quad \rho(x) = \frac{I(x)}{a - \mu \int_0^x I(x_1) dx_1},$$

где учтено, что  $\frac{d}{dx} \int_0^x I(x_1) dx_1 = I(x)$ .

В частном случае пренебрежимо малого уменьшения тока электронного пучка ( $\mu = 0$ ) (1.7) сводится к соотношению  $I(x) = a\rho(x)$ , используемому в [1, 2].

Для вычисления  $\rho(x)$  по формуле (1.7) (при известных в результате тарировочных измерений значениях  $a$  и  $\mu$ ) единственной трудоемкой операцией является нахождение интеграла от профиля  $I(x)$ . Структура формулы (1.7) такова, что при использовании в измерительной системе интегрирующего звена [5] возможна автоматизация процесса определения плотности с вычислением  $\rho(x)$  в реальном масштабе времени.

2. Входящие в выражение (1.7)  $a$ ,  $\mu$  и  $I(x)$  в реальных условиях проведения эксперимента обычно измеряются с погрешностями, т. е. вместо них имеем соответственно

$$(2.1) \quad \tilde{a} = a + \varepsilon_a, \quad \tilde{\mu} = \mu + \varepsilon_\mu, \quad \tilde{I}(x) = I(x) + \varepsilon_I(x).$$

Здесь  $\varepsilon_a$ ,  $\varepsilon_\mu$  — случайные отклонения от точного значения;  $\varepsilon_I(x)$  — случайные (шумовые) искажения функции  $I(x)$ . Подставляя (2.1) в (1.7), получим вместо  $\rho(x)$  искаженный профиль плотности

$$(2.2) \quad \tilde{\rho} = \rho(x) + \varepsilon_\rho(x) = \frac{I(x) + \varepsilon_I(x)}{g(x) + \Delta(x)},$$

$$g(x) = a - \mu \int_0^x I(x_1) dx_1,$$

$$\Delta(x) = \varepsilon_a - \mu \int_0^x \varepsilon_I(x_1) dx_1 - \varepsilon_\mu \int_0^x [I(x_1) + \varepsilon_I(x_1)] dx_1.$$

Разлагая правую часть (2.2) в степенной ряд по параметру  $\bar{\Delta}(x) = \Delta(x)/g(x)$ , находим

$$(2.3) \quad \rho(x) + \varepsilon_\rho(x) = \frac{I(x) + \varepsilon_I(x)}{g(x)} [1 - \bar{\Delta}(x) + \bar{\Delta}^2(x) - \dots].$$

Практический интерес представляет случай, когда возмущающие случайные факторы  $\varepsilon_a$ ,  $\varepsilon_\mu$  и  $\varepsilon_I(x)$  достаточно малы. В этой ситуации в разложении (2.3) можно ограничиться членами, линейными по погрешности измерения  $\varepsilon_a$ ,  $\varepsilon_\mu$  и  $\varepsilon_I(x)$ . В рамках ограничения погрешность определения  $\rho(x)$  может быть представлена в виде

$$(2.4) \quad \varepsilon_\rho(x) = \frac{1}{g(x)} \left\{ \varepsilon_I(x) - I(x) \left[ \varepsilon_a - \mu \int_0^x \varepsilon_I(x_1) dx_1 - \varepsilon_\mu \int_0^x I(x_1) dx_1 \right] \right\}.$$

Вычислим дисперсию  $\sigma_\rho^2(x)$  погрешности  $\varepsilon_\rho(x)$ . Если предположить, что шум измерения  $\varepsilon_I(x)$  некоррелирован («белый шум»), то дисперсия интеграла

$$v(x) = \int_0^x \varepsilon_I(x_1) dx_1$$

в соответствии с [6] может быть представлена в виде

$$(2.5) \quad \sigma_v^2(x) = 2x\sigma_I^2,$$

где  $\sigma_I^2$  — дисперсия случайной функции  $\varepsilon_I(x)$  в каждой точке измерения (предполагается, что шум измерения не зависит от  $x$ ).

Поскольку измерение  $a$ ,  $\mu$  и  $I(x)$  обычно производится независимо, случайные характеристики  $\varepsilon_a$ ,  $\varepsilon_\mu$  и  $\varepsilon_I(x)$  можно считать статистически независимыми. Таким образом, вычисляя  $\sigma_\rho^2(x)$  как дисперсию суммы независимых случайных величин [7] и учитывая (2.5), имеем

$$(2.6) \quad \sigma_\rho^2(x) = \frac{1}{g^2(x)} \left\{ \sigma_I^2 [1 + 2xI^2(x)\mu^2] + I^2(x) \left[ \sigma_a^2 + \sigma_\mu^2 \left( \int_0^x I(x_1) dx_1 \right)^2 \right] \right\},$$

где  $\sigma_a^2$  — дисперсия случайной функции  $\tilde{a}$ ;  $\sigma_\mu^2$  — дисперсия случайной функции  $\tilde{\mu}$ .

3. Выше приведены формулы для вычисления  $\rho(x)$  по (1.7) и дисперсии погрешности  $\sigma_\rho^2(x)$  по (2.6), в которых предполагается непрерывный способ регистрации сигнала  $I(x)$ . Если же в силу различных технических обстоятельств удается зарегистрировать  $I(x)$  лишь в конечном наборе точек  $\{x_n\}$ ,  $n = 1, \dots, N$ , то вместо интеграла в знаменателе формулы (1.7) необходимо использовать квадратурную формулу [8]

$$\int_0^x I(x_1) dx_1 \approx \sum_{i=1}^n C_i^{(n)} I(x_i),$$

где  $x_i$  и  $C_i^{(n)}$  — соответственно узлы и коэффициенты квадратурной суммы, причем  $n \leq N$ . Можно показать, что в этом случае дисперсия  $\sigma_\rho^2(x_n)$  в точке  $x_n$  определяется выражением

$$(3.1) \quad \sigma_\rho^2(x_n) = \frac{1}{g^2(x_n)} \left\{ \sigma_I^2 \left[ 1 + \mu^2 I^2(x_n) \sum_{i=1}^n (C_i^{(n)})^2 \right] + I^2(x_n) \left[ \sigma_a^2 + \sigma_\mu^2 \left( \sum_{i=1}^n C_i^{(n)} I(x_i) \right)^2 \right] \right\},$$

причем

$$(3.2) \quad \rho(x_n) = \frac{I(x_n)}{a - \mu \sum_{i=1}^n C_i^{(n)} I(x_i)}.$$

Необходимо отметить, что замена интеграла в (1.7) квадратурной суммой приводит к дополнительной систематической погрешности, обусловленной дискретизацией. Если для учета этого искажения воспользоваться

$$\xi(x) = \frac{\int_0^x I(x_1) dx_1 - \sum_{i=1}^n C_i^{(n)} I(x_i)}{\int_0^x I(x_1) dx_1},$$

то замена в (1.7) интеграла на квадратурную сумму равносильна использованию вместо  $\mu$   $\mu_1 = \mu / (1 - \xi(x))$ . Таким образом, учет погрешности дискретизации может быть проведен заменой в (3.1) и (3.2) множителя  $\mu$  на множитель  $\mu_1$  (если  $\xi(x)$  известно).

4. Для иллюстрации возможностей восстановления  $\rho(x)$  по профилю  $I(x)$  проведены тестовые расчеты для модельных функций. В качестве исходных функций  $\rho(x)$  выбирались:

параболический профиль

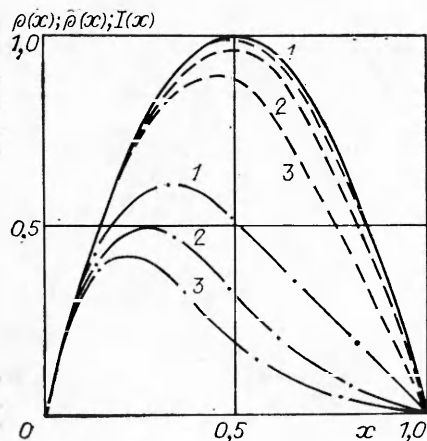
$$(4.1) \quad \rho(x) = 4x(1-x);$$

профиль типа ударной волны [9]

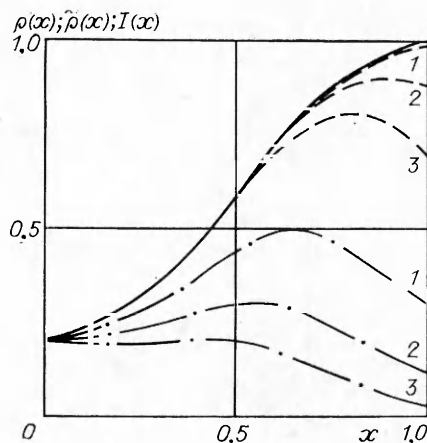
$$(4.2) \quad \rho(x) = \frac{1}{2} (\rho_1 + \rho_2) + \frac{1}{2} (\rho_1 - \rho_2) \operatorname{th} \left( \frac{2x - \Delta}{\Delta} \right)$$

при  $\rho_1 = 0,2$ ,  $\rho_2 = 1$ ,  $\Delta = 1$ .

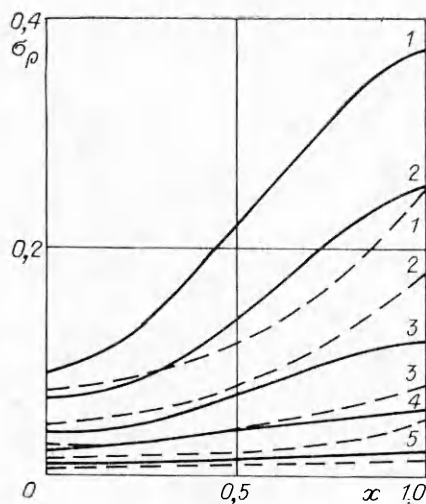
При некоторых заданных значениях параметров  $a$  и  $\mu$  в соответствии с (1.1) вычислялся профиль интенсивности  $I(x)$ , который затем суммиро-



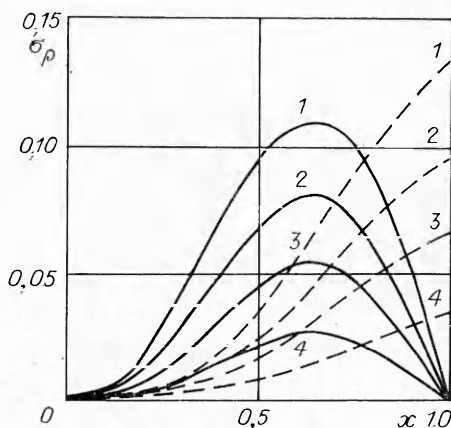
Р и с. 1



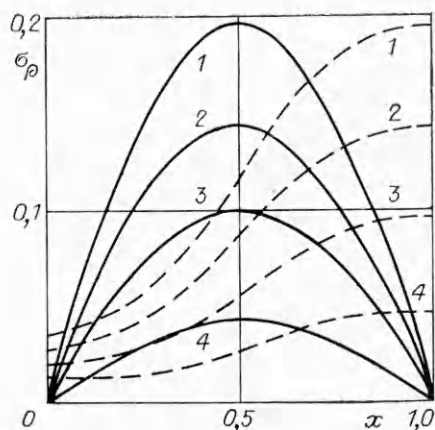
Р и с. 2



Р и с. 3



Р и с. 4



Р и с. 5

вался с генерируемой на ЭВМ псевдослучайной функцией  $\varepsilon_I(x)$ , имеющей дисперсию  $\sigma_I^2$ . Из полученной таким образом функции  $\tilde{I}(x)$  восстанавливался профиль плотности  $\tilde{\rho}(x)$ . Результаты такого восстановления приведены на рис. 1, 2 (для моделей (4.1) и (4.2) соответственно), где сплошной линией отмечена точная функция  $\rho(x)$ , а штрихпунктирной — функция  $I(x)$  при  $\mu = 1, 2$  и 3 (линии 1—3, значения  $\mu$  даны в приведенных единицах). Сопоставление сплошных и штрихпунктирных линий свидетельствует о том, что в модельных расчетах рассмотрены случаи, когда фактор ослабления электронного пучка проявляется существенным образом. В расчетах принималось  $a = 1$ .

Штриховыми линиями на рис. 1 и 2 отмечены восстановленные функции  $\tilde{\rho}(x)$  также при  $\mu = 1, 2$  и 3. Уровень зашумленности  $\sigma_I$  принимался равным 1% от максимального значения  $I(x)$ .

На рис. 3—5 приведены графики зависимости погрешности восстановления  $\sigma_\rho$  (при  $\mu = 1$ ), обусловленной различными уровнями шума, погрешности коэффициентов  $a$  и  $\mu$  (сплошные линии отвечают модели (4.1), а штриховые — (4.2)). На рис. 3 линии 1—5 относятся к  $\sigma_I = 15; 10; 5; 3; 1\%$  от  $\max I(x)$ , на рис. 4 линии 1—4 —  $\sigma_\mu = 20; 15; 10; 5\%$ , а на рис. 5 линии 1—4 —  $\sigma_a = 20; 15; 10; 5\%$ . Значения  $\sigma_I$  для графиков рис. 4, 5 принимались равными 1%.

Анализ результатов модельных расчетов показал, что рассмотренный метод восстановления  $\rho(x)$  обладает достаточно высокой устойчивостью к погрешностям исходных данных.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Бочкарев А. А., Косинов В. А., Ребров А. К., Шарафутдинов Р. Г. Измерение параметров газового потока с помощью электронного пучка // Экспериментальные методы в динамике разреженных газов. — Новосибирск: ИТФ СО АН СССР, 1974.
2. Кузнецов Л. И., Ярыгин В. Н. Применение тормозного и характеристического рентгеновского излучения, возбуждаемого электронным пучком, для измерения локальной плотности разреженного газа и плазмы // Там же.
3. Менчер Ю. Э., Палоненцев С. А., Ярыгин В. Н. К измерению плотности методом

- электронного пучка // Неравновесные процессы в потоках разреженного газа.— Новосибирск: ИТФ СО АН СССР, 1977.
4. Седелников А. И. Определение локальной плотности газа в условиях сильного поглощения электронного пучка // ЖТФ.— 1984.— Т. 54, вып. 3.
  5. Алексеенко А. Г., Коломбет Е. А., Стародуб Г. И. Применение прецизионных аналоговых ИС.— М.: Сов. радио, 1981.
  6. Свешников А. А. Прикладные методы теории случайных функций.— М.: Наука, 1968.
  7. Венцель Е. С., Свечаров Л. А. Прикладные задачи теории вероятностей.— М.: Радио и связь, 1983.
  8. Березин И. С., Жидков Н. П. Методы вычислений.— М.: Наука, 1966.— Т. 1.
  9. Мотт-Смитт Г. Решение уравнения Больцмана для ударной волны // Механика.— 1953.— № 1.

Поступила 1/IX 1986 г.

УДК 533.6.011

## НАЧАЛО КОНДЕНСАЦИИ И ДИНАМИКА РОСТА КЛАСТЕРОВ ПРИ СВОБОДНОМ РАСШИРЕНИИ CO<sub>2</sub> ИЗ ЗВУКОВОГО СОПЛА

С. А. Новопашин, А. Л. Перепелкин, В. Н. Ярыгин  
(Новосибирск)

При сверхзвуковом адиабатическом расширении газа реализуются условия пересыщения, что может приводить к образованию кластеров. Протекание процесса конденсации определяется параметрами торможения, геометрией сопла и сортом газа. Для диагностики потоков с конденсацией среди прочих методов используется метод рэлеевского рассеяния. Его особенности: 1) возможность проведения измерений в зоне, где происходят процессы нуклеации и роста кластеров, 2) интенсивность рассеянного сигнала сильно зависит от функции распределения кластеров по размерам.

Цель настоящей работы — проследить динамику образования и роста кластеров при гомогенной конденсации CO<sub>2</sub>, истекающего в вакуум из звукового сопла, по рэлеевскому рассеянию света [1]. Полученные экспериментальные данные расширяют и дополняют уже известные [2—6].

**Метод рэлеевского рассеяния.** При распространении зондирующего лазерного пучка интенсивностью  $I_r$  в среде с концентрацией мономеров  $N_1$ , димеров  $N_2$ , . . . ,  $i$ -меров  $N_i$  доля поляризованной компоненты рассеянного света определяется формулой

$$(1) \quad I/I_r = K\alpha^2 \sum_{i=1} N_i i^2,$$

где  $\alpha$  — поляризуемость молекул;  $K$  — калибровочная постоянная. Асимметрия строения молекул приводит к появлению деполаризованной компоненты в рассеянном свете, однако ее интенсивность на 2—4 порядка ниже [7], и ее вкладом в настоящей работе пренебрегается. Справедливость формулы (1) определяется выполнением двух требований: геометрический размер кластеров должен быть много меньше длины волны излучения [8]; связь молекул в кластере должна оказывать слабое влияние на электронные уровни молекул. Для анализа процесса конденсации при сверхзвуковом расширении газа удобно в формуле (1) выделить вклад мономеров. Для этого введем полную концентрацию молекул в потоке  $N = \sum (N_i i)$ , массовую долю конденсата  $q = (1 - N_1/N)$ , концентрацию молекул в форкамере сопла  $N_0$  и интенсивность рассеяния при этой концентрации  $I_0/I_r = K\alpha^2 N_0$ . Переходя в (1) к массовой доле конденсата и нормируя на  $I_0/I_r$ , получаем относительную интенсивность рассеянного излучения

$$(2) \quad I/I_0 = (1 - q) N/N_0 + \sum_{i=2} N_i i^2 / N_0.$$

Для случая кластеров одного размера  $\bar{i}$  выражение (2) упрощается:

$$(3) \quad I/I_0 = [(1 - q) + q\bar{i}] N/N_0.$$

При конечной, но достаточной узкой ширине функции распределения