

Литература

- [1] Овсянникова Л. П., Явор С. Я. ЖТФ, 1978, т. 48, № 6, с. 1306—1308.
 [2] Никифоров Н. Я., Казаков А. Т., Рабинович М. Н. Изв. вузов. Физика, 1981, т. 24, № 10, с. 35—40.

Физико-технический институт
им. А. Ф. Иоффе АН СССР
Ленинград

Поступило в Редакцию
16 декабря 1986 г.

Журнал технической физики, т. 58, в. 1, 1988

ПРЯМОЙ МЕТОД ВОССТАНОВЛЕНИЯ КОНСТАНТ СКОРОСТЕЙ ПО СТРУЙНЫМ РЕЛАКСАЦИОННЫМ ЭКСПЕРИМЕНТАМ

A. B. Богданов, N. B. Станкус

1. Из всех вариантов релаксационной спектроскопии измерение кинетики заселенностей внутренних степеней свободы в струйных течениях [1] позволяет охватить самый широкий спектр параметров и достигнуть значительной неравновесности в течении. Однако использование стандартных методов подбора параметров в аналитических параметризациях констант скоростей [2] показало слабую чувствительность заселенностей к виду и величине релаксационных коэффициентов. Мы покажем тем не менее, что существует режим течения, в котором зависимость от констант скоростей достаточно сильна, и предложим процедуру прямого восстановления релаксационных коэффициентов в этом режиме.

2. Введем отношение констант $a(n-1, t) = K_{n-1, n}/K_{n-1}$ и определим, следуя [3], модифицированные заселенности соотношением

$$f(n-1, t) a(n-1, t) = N_n(t)/N_{n-1}(t). \quad (1)$$

Уравнения для $f(n, t)$ намного проще уравнений для $N_n(t)$; в частности, в них наблюдается разделение вкладов в изменение заселенностей от столкновений, газодинамического процесса и источников накачки [3]

$$\dot{f}(n, t) = R(f, f) + Hf + S(f)f. \quad (2)$$

В отсутствие накачки член $S(t)$, который содержит f с индексами, отличными от n , является малым второго порядка как по отклонению от равновесия, так и по гладкости начального распределения, а поэтому в струйных течениях может быть отброшен. H — это вклад газодинамических градиентов $H(n, t) = -d/dt \ln a(n, t)$ ($\equiv -G(t) \Delta E(n)$), а R — интеграл столкновений. Например, в приближении одноквантового $VT(RT)$ -обмена он имеет вид

$$R(f, f) = A_n f^2 + B_n f + C_n (A_n + B_n + C_n = 0), \quad (3)$$

где $A_n \div C_n$ — некоторые комбинации констант скоростей [3]. В струях $A, B, C \gg H \gg S$.

3. Из анализа (2) с учетом (3) нетрудно получить, что все течение в струе разбивается на три области. На начальном этапе расширения при выходе из форкамеры заселенности близки к равновесным, $f(n, t) \approx 1$ и в силу (3) $R(f, f) \approx 0$. Поэтому решение на начальном этапе имеет универсальный вид

$$f(n, t) \approx \exp \left\{ -\Delta E(n) \int_0^t G(t) dt \right\} \quad (4)$$

и слабо зависит от констант скоростей в системе (интеграл в (4) берется вдоль токовой трубы). Во второй области, на временах порядка

$$\tau_n = (C_n - A_n)^{-1} \equiv (K_{n+1, n} - K_{n, n-1} - K_{n+1, n+2} - K_{n, n+1})^{-1}, \quad (5)$$

вклады газодинамических градиентов и релаксационных членов сравниваются

$$A_n f_n^2 + B_n f_n + C_n + Hf_n \approx 0, \quad (6)$$

и в решении получается плато. Максимальное отклонение от положения равновесия (в линейном приближении)

$$\varphi_n^* = (f_u^* - 1) = H(\tau_n) \tau_n. \quad (7)$$

Подчеркнем, что положение плато малочувствительно к виду констант скоростей, а вот величина его зависит от них значительно сильнее. Кроме того, для каждого уровня положение максимума будет, конечно, свое. Если параметры в форкамере подобраны так, что максимумы для соседних уровней соответствуют одному τ (т. е. $\tau_n \approx \tau_{n+1}$), то из (7) в силу принципа детального равновесия следует соотношение

$$K_{n+1,n} 1(-\alpha_n - (1 - \alpha_{n+1})^{-1}) = \tau_n^{-1} + \tau_{n+1}^{-1} (1 - \alpha_{n+1})^{-1} + K_{n,n-1}, \quad (8)$$

связывающее положение максимума отклонения от равновесия со значениями констант скоростей в изучаемой системе.

4. На основе сформулированной качественной картины течения можно предложить следующую процедуру восстановления констант скоростей всех переходов при некоторой фиксированной температуре. Путем предварительного просчета течения с некоторыми модельными константами устанавливаются давления в форкамере, при которых для данного уровня положение максимума отклонения от равновесия (6) попадает в ту часть струи, где установлена диагностическая аппаратура. Из-за малой чувствительности положения максимума расчеты на этом этапе могут носить характер прикидок. Для того чтобы максимумы на всех уровнях соответствовали одной температуре, температура в форкамере при всех измерениях должна быть постоянна. Серия измерений (при своем давлении для каждого уровня) дает нам значения заселеностей, соответствующих максимальному отклонению от равновесия N_n^* . В силу (1) отсюда находим φ_n^* и, зная из газодинамического расчета $H(\tau_n)$, получаем значения τ_n (5).

Из системы уравнений (8) можно теперь последовательно определять все константы скорости начиная с $K_{1,0}$ ($K_{0,-1} \equiv 0$). Температура, при которой определяются значения $K_{n+1,n}$, зависит от положения диагностической аппаратуры на оси струи и также находится на этапе газодинамического расчета струи.

5. Если в системе существует многоквантовый обмен, то предлагаемая методика позволяет восстанавливать комбинации $\sum m K_{n+m,n}$, а если эффективен $VV(RR)$ -обмен, то $K_{n+1,n} + \sum K_{n+1,n}^{m,m+1} N_m$, где суммирование проводится по квантовым числам, соответствующим состояниям, которые заметно заселены. Поскольку значения заселеностей N_m также определяются в эксперименте, авторам представляется, что использование предлагаемой методики совместно с аналитическими параметризациями констант из [4] позволяет в рамках автоматизированного эксперимента прямо восстанавливать значения констант связи в этих параметризациях.

Литература

- [1] Варгин А. И., Ганина Н. А., Карелов Н. В. и др. ЖПМиТФ, 1979, № 3, с. 73—83.
- [2] Сковородко П. А., Шарафутдинов Р. Г. ЖПМиТФ, 1981, № 5, с. 40—49.
- [3] Дубровский Г. В., Стрельчев В. М. ЖПМиТФ, 1986, № 3, с. 22—31.
- [4] Богдашов А. В., Горбачев Ю. Е., Дубровский Г. В., Павлов В. А. ЖТФ, 1985, т. 55, № 12, с. 1889—1897.

Ленинградский
государственный университет
им. А. А. Жданова

Поступило в Редакцию
16 декабря 1986 г.