УДК 536.423

## ФЛИККЕР-ШУМ И САМООРГАНИЗОВАННАЯ КРИТИЧНОСТЬ В КРИЗИСНЫХ РЕЖИМАХ КИПЕНИЯ

## А. В. Решетников, В. Н. Скоков, В. П. Коверда, В. П. Скрипов, Н. А. Мажейко, А. В. Виноградов

Институт теплофизики УрО РАН, 620016 Екатеринбург

Экспериментально исследованы термические флуктуации при переходе от пузырькового к пленочному кипению воды на проволочном нагревателе и флуктуации формы струи при истечении перегретой жидкости из сосуда высокого давления. Обнаружено, что при кризисе теплоотдачи на проволочном нагревателе и при интенсивном объемном вскипании в струе перегретой жидкости спектр мощности флуктуаций имеет расходящуюся по закону 1/f низкочастотную составляющую (фликкер-шум). Данный эффект обусловлен протеканием в системе неравновесных фазовых переходов: кризиса теплоотдачи при переходе от пузырькового к пленочному кипению и кризиса потока при вскипании струи перегретой жидкости.

Введение. В различных системах часто наблюдаются стохастические процессы, в которых значительная доля энергии приходится на низкочастотные крупномасштабные флуктуации. Математически это выражается степенной частотной зависимостью спектральной плотности флуктуаций  $S \sim 1/f^{\alpha}$  (S — спектральная плотность; f — частота). Флуктуационные процессы называются 1/f-шумом (или фликкер-шумом), если показатель степени  $\alpha$  близок к единице. В отличие от традиционных гауссовых случайных процессов для фликкер-шума характерны степенные законы распределения, что означает возможность крупных катастрофических выбросов. Следует отметить, что 1/f-шум наблюдается в различных системах [1, 2]. Авторами настоящей работы фликкер-шум обнаружен при смене режимов кипения азота на поверхности токонесущих тонкопленочных мостиков высокотемпературных сверхпроводников [3, 4], при пленочном кипении воды [5, 6], в колебательных режимах горения [7, 8], при дуговом электрическом разряде [9].

В последнее время интерес к 1/f-шуму значительно возрос в связи с открытием явления самоорганизованной критичности [10]. При самоорганизованной критичности система в результате эволюции может оказаться в критическом состоянии, которое не требует тонкой подстройки управляющих параметров, а является одним из основных состояний системы. Теория самоорганизованной критичности, описывающая динамику лавин, в настоящее время активно развивается и еще далека от завершения.

Самоорганизованная критичность и 1/f-шум при взаимодействии неравновесных фазовых переходов. В работах [4, 7–9] предложена феноменологическая теория возникновения 1/f-шума и самоорганизованной критичности. Согласно этой теории 1/f-шум и критическое поведение возникают в результате одновременного протекания и взаимодействия различных неравновесных фазовых переходов. В случае двух фазовых

Работа выполнена при финансовой поддержке Российского фонда фундаментальных исследований (коды проектов 00-02-16288, 00-15-96719).



Рис. 1. Кривая кипения воды (*a*) и расходная характеристика при вскипании струи перегретой воды (*б*)

переходов простейшая система уравнений, предсказывающая фликкер-шум, имеет вид

$$\frac{d\varphi}{dt} = -\varphi\psi^2 + \psi + \Gamma_1(t), \qquad \frac{d\psi}{dt} = -\varphi^2\psi + \lambda\varphi + \Gamma_2(t), \tag{1}$$

где  $\varphi$ ,  $\psi$  — динамические переменные (параметры порядка);  $\Gamma_1$ ,  $\Gamma_2$  — гауссовы  $\delta$ -коррелированные шумы (белый шум); параметр  $\lambda > 1$  связан с наличием в системе макропотоков (непотенциальность системы). Система (1) допускает обобщение на случай пространственно-распределенных систем [7–9]

$$\frac{d\varphi}{dt} = D \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x^2} - 2\varphi \psi^2 + \psi + \Gamma_1(t), \qquad \frac{d\psi}{dt} = -2\varphi^2 \psi + \varphi + \Gamma_2(t), \tag{2}$$

где *D* — коэффициент диффузии. Система (2) описывает случайные блуждания в системе с потенциалом

$$\Phi = \Phi_0 + \int \left(\varphi^2 \psi^2 - \varphi \psi + \frac{1}{2} \left(\nabla \varphi\right)^2\right) dx.$$
(3)

Физический смысл потенциала (3) легко раскрыть, если перейти к новым переменным  $u = \varphi + \psi, v = \psi - \varphi$ . В этих переменных выражение для потенциала имеет вид

$$\Phi(u,v) = \int \left(u^4 - u^2 + v^4 + v^2 - 2u^2v^2 + (\nabla u)^2 + (\nabla v)^2 - 2\nabla u\nabla v\right) dx.$$
(4)

Представление потенциала в виде (4) справедливо в рамках теории среднего поля для взаимодействующих докритического фазового перехода (первого рода) с параметром порядка *и* и закритического фазового перехода с параметром порядка *v*. Заметим, что закритичность перехода означает пространственную локализацию соответствующего параметра порядка.

Типичным неравновесным фазовым переходом (смена стационарных состояний системы вдали от термодинамического равновесия) является переход от пузырькового кипения жидкости к пленочному. Кроме того, к неравновесным фазовым переходам в кипящих системах можно отнести процесс вскипания струй перегретой жидкости. На рис. 1, *a* приведена кривая кипения воды в большом объеме [11], на рис. 1,  $\delta$  — расходная характеристика при стационарном истечении струи перегретой воды через короткий насадок для начальных параметров, соответствующих линии насыщения [12] ( $q_h$  — тепловой поток;  $q_m$  — массовый расход жидкости). На рис. 1 видно, что расходную характеристику струи вскипающей перегретой жидкости можно рассматривать как некоторый аналог кривой кипения, а вскипание в струе — как неравновесный фазовый переход.





Рис. 2. Спектры мощности флуктуаций при переходе к пленочному режиму кипения воды на вертикальном проволочном нагревателе:

 $1 - S \sim 1/f; \ 2 - S \sim 1/f^2$ 

В настоящей работе экспериментально исследованы флуктуации в кризисных режимах кипения на проволочном нагревателе и при истечении струи перегретой жидкости.

Эксперимент. Переход к пленочному кипению на проволочном нагревателе. Эксперименты проводились с дистиллированной водой, в которую погружался платиновый проволочный нагреватель диаметром 100 мкм и длиной около 2 см. В экспериментах регистрировались колебания напряжения и транспортного тока в цепи, связанные с кипением.

При возникновении очага пленочного кипения на горизонтально расположенном нагревателе паровая пленка распространялась вдоль нагревателя на расстояние около 1,5 см. Зависимости вольт-амперных характеристик имели гистерезисный вид. По измеренным временным характеристикам процесса методом быстрого фурье-преобразования определены спектры мощности флуктуаций. При переходе к пленочному режиму кипения на горизонтальном нагревателе спектры мощности имели лоренцевский вид  $S \sim 1/(f_0^2 + f^2)$  с характерной полкой в области низких частот ( $f < f_0$ ). Иная картина наблюдалась при вертикальном расположении нагревателя. Возникнув на слабом месте проволочки, очаг пленочного кипения распространялся на расстояние около 1 см. Из нижней части горячей зоны вдоль проволочки поднималась конусообразная паровая струя. Длина горячей зоны заметно флуктуировала. Визуальная картина напоминала перевернутую кучу песка [10]. С увеличением вводимой тепловой мощности очаг пленочного кипения увеличивался. Спектры мощности флуктуаций в широком диапазоне тепловых нагрузок имели вид  $1/f^{\alpha}$  с показателем  $\alpha$ , близким к 1 (кривая 1 на рис. 2). Непосредственно перед потерей устойчивости пленочного режима наряду с флуктуациями границ горячей зоны наблюдалось нерегулярное движение очага пленочного кипения как целого. В этом случае показатель  $\alpha$ близок к 2 (кривая 2 на рис. 2).

Таким образом, при переходе к пленочному режиму кипения на вертикальном проволочном нагревателе наблюдаются интенсивные тепловые пульсации со спектром мощности типа  $1/f^{\alpha}$ .

Вскипание струи перегретой жидкости. Эксперименты проводились на лабораторной установке, обеспечивающей стационарное истечение перегретой жидкости в атмосферу в течение нескольких десятков секунд. Поскольку вода имеет высокие критические





параметры, для упрощения экспериментов в качестве модельной рабочей жидкости использовался фреон-11 с низкой температурой кипения (23 °C). Рабочая камера представляла собой цилиндрический стальной стакан (объемом 600 см<sup>3</sup>) с намотанным на него электрическим нагревателем. В опытах использовался короткий цилиндрический канал диаметром 0,5 мм и длиной 0,7 мм. Начальные температура и давление в камере изменялись в интервалах 50 °C  $\leq T_0 \leq 165$  °C и 0,24 МПа  $\leq P_0 \leq 2,78$  МПа. Значительные перегревы в потоке обеспечивались применением коротких каналов, в которых реализуются высокие скорости уменьшения давления (порядка 10<sup>6</sup> МПа/с).

При невысоких начальных температуре и давлении вскипания не наблюдалось, а форма струи была близка к цилиндрической. При увеличении начальных температуры и давления в струе наблюдались отдельные акты вскипания. Начиная с  $T_0 \ge 90$  °C (соответственно  $P_0 \ge 0,66$  МПа) основным фактором, влияющим на форму струи, является интенсивное объемное вскипание. Вскипание происходило за выходом из канала. В этом случае струя имела форму полого конуса. При температуре  $T_0 \ge 150$  °C изменялся механизм вскипания: вскипание отличалось большой интенсивностью и внезапностью (взрывное вскипание). Взрывное вскипание с преобладанием гомогенного механизма зародышеобразования приводит к тому, что сечение интенсивного парообразования смещается внутрь канала. Форма струи в этом случае близка к параболической.

Форма вскипающих струй сильно флуктуировала. Флуктуации исследовались методом фотометрии прошедшего лазерного излучения. Лазерный луч диаметром примерно 1 мм (длина волны излучения 0,65 мкм) пропускался через струю истекающей жидкости. Интенсивность лазерного луча измерялась фотодиодом с чувствительностью 0,5 A/BT. Сигнал оцифровывался 12-разрядным аналого-цифровым преобразователем и записывался в память компьютера. Флуктуации фототока измерялись при прохождении луча через различные участки струи на расстояниях от 0 до 10 мм от места вскипания.

По полученным данным методом быстрого фурье-преобразования найдены спектры мощности флуктуаций (рис. 3). При истечении "холодной" струи ( $T_0 \leq 90$  °C) спектр мощности флуктуаций имел вид спектра белого шума с равномерным распределением интенсивности флуктуаций по частотам (кривая 1 на рис. 3). С ростом начальной тем-

пературы и началом объемного вскипания в струе наблюдалось увеличение низкочастотной составляющей спектра (кривая 2 на рис. 3). В области низких частот зависимость спектральной плотности мощности флуктуаций от частоты близка к 1/f. С ростом температуры  $T_0$  в камере область интенсивного вскипания (вершина конуса) приближалась к выходу из канала. При этом граница перехода от белого шума к 1/f-шуму сдвигалась в сторону более высоких частот, т. е. частотный интервал фликкер-шума расширялся. При температурах  $T_0 \ge 150$  °C в условиях взрывного вскипания перегретой жидкости в канале фликкер-шум наблюдался на интервале изменения частоты более четырех порядков (кривая 3 на рис. 3). Нижней временной границей фликкер-шума является время стационарного истечения жидкости.

Заключение. Таким образом, экспериментально исследованы флуктуации при переходе от пузырькового к пленочному кипению на проволочном нагревателе и при вскипании струи перегретой жидкости. Оба перехода (кризис теплоотдачи и кризис потока) можно рассматривать как неравновесные фазовые переходы в открытой системе.

Для кризисных режимов кипения обнаружены флуктуации с 1/f-спектром (фликкершум), свидетельствующие о самоорганизации критического состояния в системе. Самоорганизация критического состояния и фликкер-шум обусловлены протеканием в системе неравновесных фазовых переходов в присутствии белого шума. Роль белого шума играют случайные акты зарождения паровых пузырьков. Можно сделать вывод, что здесь имеет место самоорганизованная критичность, индуцированная белым шумом.

Случайные процессы с 1/f-спектром флуктуаций характеризуются перекачкой энергии от высокочастотных флуктуаций к низкочастотным. Это объясняет появление высокоэнергетических низкочастотных пульсаций в системе, которые следует учитывать при конструировании струйных устройств с использованием двухфазных потоков в элементах энергетических установок, при анализе возможных последствий аварийных разгерметизаций аппаратов и трубопроводов с горячей жидкостью.

## ЛИТЕРАТУРА

- 1. Коган Ш. М. Низкочастотный токовый шум со спектром типа 1/f в твердых телах // Успехи физ. наук. 1985. Т. 145, № 2. С. 285–328.
- 2. Климонтович Ю. Л. Статистическая теория открытых систем. М.: ТОО "Янус", 1995.
- 3. Коверда В. П., Скоков В. Н., Скрипов В. П. 1/*f*-шум в критическом неравновесном фазовом переходе // Письма в ЖЭТФ. 1996. Т. 63, № 9. С. 739.
- Коверда В. П., Скоков В. Н., Скрипов В. П. 1/*f*-шум при неравновесном фазовом переходе. Эксперимент и математическая модель // Журн. эксперим. и теорет. физики. 1998. Т. 113, № 5. С. 1748–1757.
- Скоков В. Н., Коверда В. П., Решетников А. В. Флуктуации с 1/f<sup>α</sup>-спектром при пленочном кипении // Письма в ЖЭТФ. 1999. Т. 69, № 8. С. 590–593.
- Скоков В. Н., Решетников А. В., Коверда В. П. Самоорганизация критических флуктуаций и 1/f-спектры в кризисных режимах кипения // Теплофизика высоких температур. 2000. Т. 38, № 5. С. 786–791.
- Скоков В. Н., Решетников А. В., Коверда В. П., Виноградов А. В. 1/*f*-шум при взаимодействии фазовых переходов // Теплофизика высоких температур. 2001. Т. 39, № 2. С. 316–321.
- Skokov V. N., Reshetnikov A. V., Koverda V. P., Vinogradov A. V. Self-organized criticality and 1/f-noise at interacting nonequilibrium phase transitions // Physica A. 2001. V. 293. P. 1–12.

- 9. Скоков В. Н., Коверда В. П., Решетников А. В. Самоорганизованная критичность и 1/*f*-флуктуации при неравновесных фазовых переходах // Журн. эксперим. и теорет. физики. 2001. Т. 119, № 3. С. 613–620.
- Bak P., Tang C., Wiesenfeld K. Self-organized criticality // Phys. Rev. A. 1988. V. 38, N 1. P. 364–374.
- 11. **Кутателадзе С. С., Накоряков В. Е.** Теплообмен и волны в газожидкостных системах. Новосибирск: Наука. Сиб. отд-ние, 1984.
- 12. Решетников А. В., Исаев О. А., Скрипов В. П. Расход вскипающей жидкости при истечении в атмосферу. Переход от модельного вещества к воде // Теплофизика высоких температур. 1988. Т. 26, № 3. С. 544–548.

Поступила в редакцию 1/VIII 2001 г.