

О САМООРГАНИЗАЦИИ ТЕПЛОВОГО ЦИКЛА ПРИ СВЕТОФОРЭЗЕ

А.Т. Суходольский

Предложено рассматривать макроскопическое движение при светофорезе как результат обратимого теплового цикла, в котором поверхность жидкости служит рабочим телом. Получен неравновесный аналог рv-диаграммы, соответствующей такому круговому циклу.

Для процесса преобразования тепла Q работу A необходимо построение устройств, работающих по принципу тепловой машины, в которых рабочее тело в рамках искусственно создаваемых ограничений неизотермически участвует в термодинамическом цикле. Классическим рабочим телом в термодинамике является газ (пар), выполняющий рv-работу по перемещению поршня, для которого в приближении медленного "квазиравновесного" перемещения реализуется обратимость термодинамического цикла.

Представляет интерес исследовать системы, в которых в рамках естественных природных ограничений происходит преобразование $Q \rightarrow A$ "само по себе", т.е. происходит самоорганизация теплового цикла. Это тесно связано с проблемами самоорганизации при исследовании причин возникновения кооперативного макроскопического движения в начально хаотической однородной системе /1/. В /2/ приведен пример диссипативной структуры ("кавитатора"), где происходит самоорганизация теплового цикла при непрерывном лазерном нагреве жидкости.

В настоящем сообщении анализируется наблюдавшийся ранее эффект лазерного светофореза /3/ с точки зрения возникновения макроскопического движения как результата периодического процесса, в котором рабочим телом является поверхность жидкости, участвующая в обратимом тепловом цикле. Цель такого рассмотрения состоит в определении оптимальных условий для получения максимального КПД преобразования $Q \rightarrow A$, что имеет значение при практических применениях светофореза.

Рассмотрим сферическую каплю радиуса R , которая освещается однородным излучением, направленным вдоль оси z . Коэффициент поглощения капли $\alpha \gg 1/R$. При нагреве возникает градиент поверхностного натяжения между освещенной и неосвещенной частями капли, приводящий к движению ее как целого. Для получения аналитического выражения для скорости светофореза и ограничимся первым членом разложения зависимости $\sigma(\Theta) = \sigma_0 + \Delta \cos \Theta /3/, в которой в общем случае σ зависит от u . Тогда скорость светофореза определяется выражением$

$$u = 2\Delta/3(3\eta_1 + 2\eta_2), \quad (1)$$

где η_1 и η_2 — динамическая вязкость жидкости в капле и вне ее.

Заметим, что работа, выполняемая силами поверхностного натяжения, носит неравновесный, неизотермический характер, поэтому первым возникающим здесь вопросом является получение неравновесного аналога "квазиравновесной" рv-работы. С этой целью введем понятие потока межфазной поверхности, под которой согласно Гиббсу /4/ понимается не просто геометрическая, бесконечно тонкая поверхность, а поверхность, характеризующая избыточную третью фазу на границе двух объемных фаз. В силу того, что толщина избыточной фазы много меньше ее длины, предполагаем, что поток поверхности происходит без изменения "локальных" равновесных гиббсовых избытоков.

Рассмотрим некоторый элемент границы раздела площацью Δs . Поток поверхности через элемент отрезка dl , ограничивающий Δs , равен $\rho_s v_s dl$, где dl по абсолютной величине равен длине отрезка и направлен по внешней нормали к нему, а ρ_s — поверхностная плотность, которую упрощенно можно представить как среднее число взаимно адсорбированных молекул, приходящееся на единицу площади границы раздела. Полный поверхностный поток через границы Δs равен $\int \rho_s v_s dl$. Поток избыточной поверхности через

границы Δs определяется источниками и стоками поверхности, связанными с выходом молекул из объема на поверхность и наоборот, поэтому он равен $\int \xi ds$, где ξ — плотность источников или стоков. Сравнивая последние два выражения, получим уравнение непрерывности для потока межфазной поверхности

$$\rho_s \operatorname{div}_s v_s + v_s \operatorname{grad} \rho_s - \xi = 0,$$

которое для случая несжимаемой поверхности $\rho_s = \text{const}$ имеет вид

$$\xi = \rho_s \operatorname{div}_s v_s. \quad (2)$$

Для нахождения неравновесного мощностного аналога квазиравновесной rv-работы заметим, что так как мерой поверхностного натяжения является обратная работа изотермического образования единицы поверхности, то в области границы раздела фаз, соответствующей стоку ($\xi < 0$), выполняется положительная работа $(\sigma_c \xi_c / \rho_s) ds$, часть которой $(\sigma_u \xi_u / \rho_s) ds$ идет на создание источников, а оставшаяся часть — на выполнение полезной работы. Следовательно, здесь есть все признаки обратимого термодинамического цикла, для которого полезная мощность N может быть найдена путем интегрирования по всем источникам и стокам:

$$N = \int \sigma \xi \rho_s^{-1} ds. \quad (3)$$

Для случая светофореза жидкой капли, скорость которой описывается (1), нетрудно получить аналог классической rv-диаграммы, соответствующей интегралу (3). Если воспользоваться полем скоростей, полученным ранее /3/, то из (2) можно найти распределение плотности источников и стоков

$$\xi(\Theta) = 3(u/R) \cos \Theta. \quad (4)$$

Неравновесным аналогом rv-диаграммы в случае светофореза может служить зависимость поверхностного натяжения $\sigma(\Theta)$ от "приведенной" площади $S_\xi(\Theta)$, дифференциал которой равен $(\xi(\Theta)/\rho_s) ds$. На рис. 1 изображена зависимость величины поверхностного натяжения от "приведенной" площади $S_\xi(\Theta) = 3\pi R u \sin^2 \Theta$, полученная из (4) с учетом (2) и (3), из которой следует, что полезная мощность определяется заштрихованной частью диаграммы. Заметим, что здесь движение по кривой соответствует не временной последовательности термодинамического цикла, совершающегося рабочим телом, а пространственному расположению областей поверхности, выполняющих положительную и отрицательную работу. Суммарная "приведенная" площадь при изменении угла Θ от 0 до π равна нулю, что выполняется при условии постоянной пло-

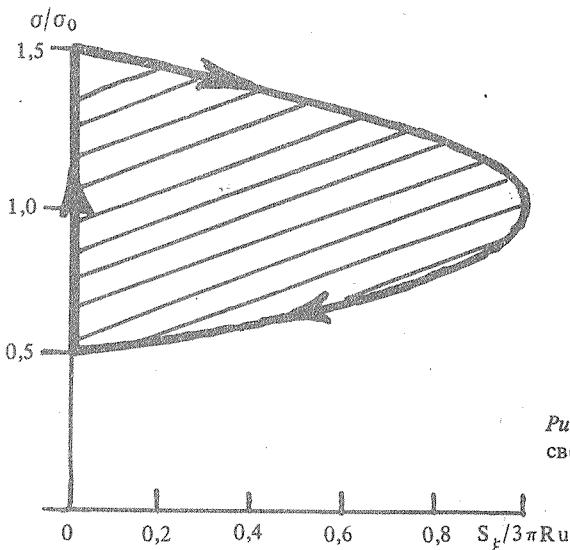


Рис. 1. σS_ξ -диаграмма обратимого термодинамического цикла при светофорезе, рассчитанная при $\Delta = 0,5 \sigma_0$.

щади поверхности капли. Проведенный анализ позволяет сделать вывод о том, что полезная мощность преобразования $Q \rightarrow A$ при светофорезе определяется в основном разностью между максимальным и минимальным значениями стационарного σ и скоростью u , а КПД зависит от мощности накачки W как \sqrt{W} , так как $\Delta \sim W/u$ и $u \sim \Delta$.

В заключение сформулируем основные выводы данной работы:

1. Высокая по сравнению с диффузионными механизмами эффективность массопереноса, наблюдаемая при светофорезе /3/, обусловлена самоорганизацией теплового цикла, совершающегося поверхностью раздела фаз, служащей рабочим телом.
2. Полезная работа при светофорезе выполняется за счет того, что свободная энергия, выделяемая при исчезновении поверхности в холодной части капли (холодильнике), больше энергетических затрат на образование новой поверхности в нагретой части капли (нагревателе).
3. Предложенный в данной работе термодинамический подход может быть полезен при анализе других термокапиллярных явлений.

ЛИТЕРАТУРА

1. Хакен Г. Синергетика. М., Мир, 1980.
2. Растопов С.Ф., Суходольский А. Т. ДАН, 295, № 5, 1104 (1987).
3. Суходольский А. Т. Известия АН СССР, сер. физ., 50, № 6, 1095 (1986).
4. Гиббс Дж. В. Термодинамика. Статистическая механика. М., Наука, 1982.

Поступила в редакцию 16 февраля 1988 г.