

О СТАЦИОНАРНЫХ РЕЖИМАХ РАБОТЫ ПРОТОЧНОГО
АДИАБАТИЧЕСКОГО ХИМИЧЕСКОГО РЕАКТОРА

Ю. П. Гупало, Ю. С. Рязанцев

(Москва)

Проточные реакторы широко используются в химической промышленности для проведения каталитических реакций [1, 2]. Расчет реакторов такого типа даже в одномерном приближении сложен и может быть выполнен лишь с применением численных методов [1, 3]. Такой расчет позволяет найти стационарное распределение температуры и концентрации в химическом реакторе, если оно существует, однако обычно не исключает возможности существования других стационарных режимов, которые могут оказаться предпочтительнее, с точки зрения получения иной степени превращения исходного продукта, устойчивости режима и т. п.

В связи с этим особый интерес представляет вопрос о существовании и числе стационарных решений системы уравнений, описывающих процессы в реакторе.

Ранее этот вопрос был затронут в работах [4-7]. Так, в [4, 5] было указано, что в некоторых частных случаях может существовать более одного стационарного режима. В [6, 7] исследовался вопрос о достаточных условиях единственности. В [7] показано, что стационарный режим единствен в случае малых длин реактора или разбавленной смеси реагентов. Следует отметить также работу [8], в которой был рассмотрен вопрос о существовании и единственности стационарного режима для одной модели цепных реакций, когда возможно непосредственное применение общих теорем функционального анализа.

Ниже анализируется простейшая математическая модель адиабатического химического реактора, в котором протекает экзотермическая или эндотермическая химическая реакция. Устанавливается, что в случае эндотермического процесса всегда существует единственный стационарный режим. В случае экзотермического процесса задача о стационарном режиме также всегда имеет решение, которое, однако, может быть неединственным; обосновывается возможность существования нескольких стационарных режимов, связанная с видом зависимости интенсивности тепловыделения от температуры.

§ 1. Постановка задачи. Стационарные процессы массотеплопереноса в проточном химическом реакторе при ряде упрощающих предположений могут быть описаны системой уравнений диффузии и теплопроводности в форме [1]

$$\rho D \frac{d^2 \xi}{dx^2} - m \frac{d\xi}{dx} + \rho r(\xi, T) = 0 \quad (1.1)$$

$$\frac{\kappa}{c} \frac{d^2 T}{dx^2} - m \frac{dT}{dx} + \frac{h}{c} r(\xi, T) = 0 \quad (1.2)$$

Предполагается, что реактор представляет собой цилиндрический сосуд с непроницаемыми и нетеплопроводящими боковыми поверхностями. Все параметры усреднены по поперечному сечению реактора (одномерная задача). Реактор заполнен пористой каталитической средой, в которой протекает реакция; ξ — выход, или степень продвижения реакции в молях на единицу объема, T — температура. Процессы диффузии и теплопроводности в реакторе характеризуются эффективными коэффициентами продольной диффузии D и теплопроводности κ , причем коэффициенты диффузии для всех веществ, участвующих в реакции, совпадают; $m = \rho u$, где ρ — локальная плотность смеси реагентов и продуктов реакции, u — скорость фильтрации. Теплоемкость c учитывает наличие скелета. Функция $r(\xi, T)$

описывает зависимость локальной скорости химической реакции в молях на единицу объема за единицу времени от температуры и выхода; h — теплота реакции (при $h > 0$ — реакция экзотермическая, при $h < 0$ — эндотермическая).

Пусть реактор (зона, заполненная катализатором) занимает область $0 \leq x \leq l$. Будем рассматривать случай, когда области «до» и «после» реактора — слоя катализатора — представляют собой свободные от катализатора «пустые» объемы, простирающиеся безгранично в области — $-\infty < x < 0$ и $l < x < \infty$ и имеющие поперечные сечения, равные поперечному сечению зоны с катализатором. Граничные условия для уравнений (1.1), (1.2) в этом случае нетрудно получить, рассмотрев уравнения (1.1), (1.2) в пустых объемах (где скорость реакции равна нулю, а коэффициенты переноса и теплоемкость имеют соответствующие значения, вообще говоря отличные от D , κ и c) и поставив условия непрерывности концентраций, температуры, диффузионных и тепловых потоков на входе и выходе реактора [9, 10]. Получим

$$-\rho D \frac{d\xi}{dx} + m\xi = 0, \quad x = 0; \quad \frac{d\xi}{dx} = 0, \quad x = l \quad (1.3)$$

$$-\frac{\kappa}{c} \frac{dT}{dx} + mT = mT_0, \quad x = 0; \quad \frac{dT}{dx} = 0, \quad x = l \quad (1.4)$$

Здесь T_0 — температура исходной смеси. Будем полагать, что

$$\kappa/c = \rho D, \quad \text{или} \quad \chi \equiv \kappa/\rho c = D \quad (1.5)$$

Используя (1.5), из (1.4) и (1.2) можно получить уравнение

$$\left(\rho\chi \frac{d^2}{dx^2} - m \frac{d}{dx}\right) \left(T - \frac{h}{\rho c} \xi\right) = 0$$

интегрирование которого с учетом граничных условий (1.3) и (1.4) дает

$$T(x) - \frac{h}{\rho c} \xi(x) = T_0 \quad (1.6)$$

Уравнение (1.6) устанавливает взаимно однозначное соответствие между выходом реакции и температурой в любом сечении реактора (подобие полей выхода и температуры). При этом

$$r(\xi, T) = r(\rho c (T_0 - T)/h, T) = \Phi(T)$$

Следовательно, при выполнении равенства (1.5) для решения задачи достаточно рассмотреть лишь уравнение (1.2) с граничными условиями (1.4) для температуры.

В общем случае функция $\Phi(T)$ нелинейна, поэтому задача (1.2), (1.4), вообще говоря, не имеет аналитического решения. Распределения температуры и концентраций могут быть найдены лишь с применением приближенных методов или численным интегрированием. Рассмотрим вопрос о существовании и числе решений. Исследуем предварительно общий вид функции $\Phi(T)$.

Классическое выражение для скорости необратимой химической реакции в случае, когда исходная смесь стехиометрическая, имеет вид

$$r = k_0 \exp\left(-\frac{E}{RT}\right) (\xi_m - \xi)^\beta \quad (1.7)$$

Здесь k_0 — предэкспонент, или частотный фактор; E — энергия активации; R — универсальная газовая постоянная; β — суммарный порядок реакции. Величина ξ_m — максимальный выход реакции, соответствующий полному превращению исходных веществ в продукты реакции.

При наличии подобия полей выхода реакции и температуры максимальному выходу ξ_m соответствует, согласно (1.6), значение температуры

$$T_m = T_0 + \frac{h}{\rho c} \xi_m$$

В случае экзотермической реакции T_m отвечает максимальной возможной температуре, а в случае эндотермической реакции — минимальной (в последнем случае предполагается, что начальная температура T_0 достаточно высока). Однако значение T_m , так же как и ξ_m , не может быть достигнуто в реакторе конечной длины (см. ниже), поэтому

$$T_0 \leq T < T_m \quad (\text{для экзотермической реакции}) \quad (1.8)$$

$$T_m < T \leq T_0 \quad (\text{для эндотермической реакции}) \quad (1.9)$$

Исходя из (1.6) — (1.9), можно сделать следующие качественные выводы относительно поведения функции $\Phi(T)$:

1) функция $\Phi(T) > 0$ при всех допустимых значениях T , удовлетворяющих неравенствам (1.8) или (1.9);

2) функция $\Phi(T_m) = 0$;

3) в случае экзотермической реакции $\Phi(T)$ сначала монотонно растет с ростом T , достигает максимума, а затем монотонно убывает;

4) в случае эндотермической реакции $\Phi(T)$ монотонно растет.

Заметим, что зависимость скорости химической реакции от выхода и температуры может иметь вид, отличный от (1.7). Однако перечисленные выше свойства функции $\Phi(T)$, по-видимому, останутся неизменными для широкого класса химических реакций.

Для удобства дальнейшего рассмотрения унифицируем постановку задачи для экзотермических и эндотермических реакций. Примем температуру набегающего потока T_0 за начало отсчета и введем переменную

$$\theta = |T - T_0| = \begin{cases} T - T_0 & \text{для экзотермической реакции} \\ T_0 - T & \text{для эндотермической реакции} \end{cases} \quad (1.10)$$

и функцию

$$F(\theta) = \frac{|h|}{\rho c \chi} \Phi(T_0 \pm \theta) \quad (1.11)$$

Здесь знак плюс берется в случае экзотермической реакции и минус — в случае эндотермической. Используя (1.10), (1.11), запишем задачу (1.2), (1.4) в следующей форме:

$$d^2\theta/dx^2 - U \frac{d\theta}{dx} + F(\theta) = 0, \quad 0 \leq \theta \leq \theta_m \quad (1.12)$$

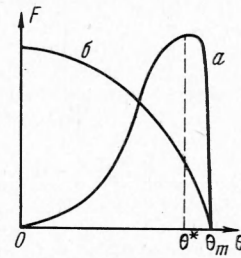
$$d\theta/dx - U\theta = 0, \quad x=0; \quad d\theta/dx = 0, \quad x=l \quad (1.13)$$

$$(U = m(\rho\chi)^{-1}, \quad \theta_m = |T_m - T_0|)$$

Из (1.11) и (1.8), (1.9) следует, что основные свойства функции $F(\theta)$ те же, что и функции $\Phi(T)$, за исключением того, что в случае эндотермической реакции монотонному росту $\Phi(T)$ соответствует монотонное убывание $F(\theta)$. Общий характер поведения функции $F(\theta)$ иллюстрируется фиг. 1 для случая экзотермической реакции (а) и эндотермической реакции (б).

§ 2. Существование стационарного режима. Покажем предварительно, что функция $\theta(x)$, решение задачи (1.12), (1.13), монотонно возрастает при условии, что $F(\theta) > 0$. С этой целью умножим уравнение (1.12) на e^{Ux} и проинтегрируем по x от x до l . Воспользовавшись вторым условием (1.13), имеем

$$\frac{d\theta}{dx} = e^{Ux} \int_x^l e^{-Ux} F(\theta) dx \quad (2.1)$$



Фиг. 1

Из (2.1) следует, что $d\theta/dx > 0$ при $0 \leq x < l$.

В связи с монотонностью функции $\theta(x)$ имеется взаимно однозначное соответствие между θ и x ($0 \leq \theta \leq \theta_m$, $0 \leq x \leq l$). Введем функцию $p(\theta) = d\theta/dx$ и сформулируем задачу (1.12), (1.13) для функции $p(\theta)$. Имеем

$$p \frac{dp}{d\theta} - Up + F(\theta) = 0 \quad (2.2)$$

$$p = 0, \quad \theta = \theta_f \quad (\theta(l) = \theta_f) \quad (2.3)$$

$$p = U\theta_i, \quad \theta = \theta_i \quad (\theta(0) = \theta_i) \quad (2.4)$$

В задаче (2.2) — (2.4) величины θ_f и θ_i не являются заданными и должны определяться в процессе решения.

Временно фиксируем θ_f . Тогда задача (2.2), (2.3) есть задача Коши. Ее решение всегда существует и единственно (функция $F(\theta)$ является достаточно хорошей). Считая θ_f параметром, запишем это решение в виде $p = p(\theta, \theta_f)$.

Выразим температуру на входе реактора через температуру на выходе. Соответствующая связь между θ_i и θ_f вытекает из граничного условия (2.4) и имеет вид

$$p(\theta_i, \theta_f) - U\theta_i = 0$$

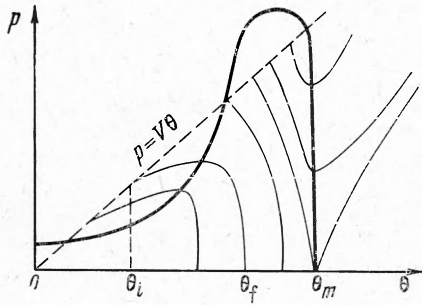
Значение θ_f определяется из условия

$$l = \int_{\theta_i(\theta_f)}^{\theta_f} \frac{d\theta}{p(\theta, \theta_f)} \quad (2.5)$$

Условие (2.5) отбирает искомые решения задачи (1.12), (1.13) среди множества решений задачи (2.2) — (2.4).

Распределение температуры в реакторе определяется неявным выражением

$$x + \int_{\theta}^{\theta_f} \frac{d\theta}{p(\theta, \theta_f)} = l \quad (2.6)$$



Фиг. 2

Таким образом, вопрос о существовании и числе решений задачи (1.12), (1.13) сводится к исследованию существования и числа решений задачи (2.2) — (2.5).

Заметим, что изложенные выше рассуждения, приводящие к формулировке задачи в виде (2.2) — (2.5), сохраняют силу, если параметризацию решений уравнения (2.2) проводить, приняв за параметр θ_i , т. е. температуру на входе реактора. При этом решения уравнения (2.2) с граничным условием (2.4) будут иметь вид $p = p(\theta_i, \theta)$, связь между θ_i и θ_f вытекает из граничного условия (2.3) и т. д. Такой подход, с формальной точки зрения, полностью эквивалентен описанному выше; однако параметризация решений с использованием θ_f в качестве параметра оказывается предпочтительнее при анализе. Рассмотрим вопрос о существовании решений задачи (2.2) — (2.5). С этой целью проследим ход интегральных кривых уравнения (2.2). Поле интегральных кривых изображено на фиг. 2. Изоклиной нулевого наклона является показанная на фиг. 2 жирной линией кривая $p_0(\theta) = U^{-1}F(\theta)$.

Выше этой линии интегральные кривые имеют положительный наклон, ниже — отрицательный. Прямую $p = 0$ интегральные кривые пересекают вертикально. Точка $\theta = \theta_m$, $p = 0$ является особой (если, например, $F'(\theta_m) \neq 0$, то эта точка — седло). На фиг. 2 изображена также (пунктиром) прямая $p = U\theta$, на которой, в силу граничного условия (2.4), должны заканчиваться интегральные кривые — решения задачи (2.2), (2.3), выходящие из точек $\theta = \theta_f$, $p = 0$ в верхнюю полуплоскость. Из анализа поля направлений интегральных кривых следует, что из любой точки в интервале $(0, \theta_m)$ в верхнюю полуплоскость выходит интегральная кривая, пересекающая прямую $p = U\theta$ в некоторой точке с абсциссой $\theta = \theta_i$. Таким образом, каждому значению θ_f сопоставляется значение θ_i .

При фиксированном θ_f , в силу единственности решения задачи (2.2), (2.3), имеется только одна интегральная кривая, проходящая через точку $\theta = \theta_f$, $p = 0$; следовательно, каждому значению θ_f сопоставляется единственное значение θ_i . Ясно, что не каждая интегральная кривая такого типа определяет искомое решение задачи (1.12), (1.13), так как при произвольном задании θ_f решение $p(\theta, \theta_f)$ может не удовлетворять интегральному условию (2.5).

Рассмотрим теперь условие (2.5), которое каждому значению θ_f сопоставляет значение l и тем самым определяет функцию $l(\theta_f)$. Нетрудно видеть, что функция $l(\theta_f)$

непрерывна в интервале $(0, \theta_m)$. Это следует из непрерывности функции $\theta_i = \theta_i(\theta_f)$ в этом интервале и непрерывности функции $p^{-1}(\theta, \theta_f)$ при всех $\theta \neq \theta_f$. Правда, при $\theta = \theta_f$ функция $p^{-1}(\theta, \theta_f)$ имеет особенность; можно показать, однако, что эта особенность интегрируема, если $\theta_f \neq \theta_m$. Действительно, из (2.2), (2.3) следует, что точка $\theta = \theta_f$ — алгебраическая подвижная критическая точка интеграла уравнения (2.2), удовлетворяющего условию (2.3), причем в окрестности этой точки решение задачи (2.2), (2.3) имеет вид

$$p(\theta, \theta_f) = \sqrt{2F(\theta_f)} (\theta_f - \theta)^{1/2} - 2/3 U (\theta_f - \theta) + O((\theta_f - \theta)^{3/2}) \quad (2.7)$$

Установим далее поведение функции $l(\theta_f)$ при $\theta_f \rightarrow 0$ и $\theta_f \rightarrow \theta_m$. Из анализа поля интегральных кривых вытекает, что при $\theta_f \rightarrow 0$ необходимо $\theta_i \rightarrow 0$. Поэтому, используя (2.7), из (2.5) заключаем, что

$$l = 2^{1/2} [F(\theta_f)]^{-1/2} (\theta_f - \theta_i)^{1/2} + O(\theta_f - \theta_i)$$

т. е. $l \rightarrow 0$ при $\theta_f \rightarrow 0$. Аналогичным образом заключаем, что $l \rightarrow \infty$ при $\theta_f \rightarrow \theta_m$. Заметим, что последнее означает невозможность достижения экстремальной температуры (максимальной — в случае экзотермической реакции и минимальной — в случае эндотермической реакции) и соответственно полного превращения одного из реагентов в реакторе конечной длины.

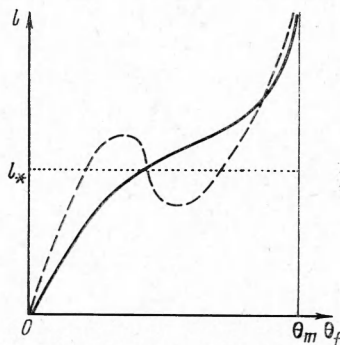
Только что было показано, что определяемая условием (2.5) функция $l(\theta_f)$ непрерывна в интервале $(0, \theta_m)$ и на концах интервала принимает значения 0 и ∞ . Отсюда следует, что любому заданному значению l , где $0 < l < \infty$, условие (2.5) сопоставляет, по крайней мере, одно значение θ_f в интервале $(0, \theta_m)$, т. е. любой длине реактора соответствует, по крайней мере, одно значение температуры на выходе. В силу приведенных выше рассуждений, это означает существование решения задачи (2.2) — (2.5), а следовательно, и задачи (4.12), (4.13). Таким образом, стационарные режимы работы реактора всегда существуют, независимо от типа реакции (экзотермическая или эндотермическая).

§ 3. Эндотермическая реакция. Единственность стационарного режима. Как отмечалось, любому значению θ_f ($0 < \theta_f < \theta_m$) на плоскости θp однозначно соответствует интегральная кривая $p(\theta, \theta_f)$. Точка пересечения этой кривой с начальной прямой $p = U$ имеет координаты $\theta = \theta_i$, $p = U \theta_i$. Для каждого θ_f формула (2.3) позволяет рассчитать значение l и тем самым определяет функцию $l(\theta_f)$ или обратную функцию $\theta_f(l)$.

Очевидно, что если функция $\theta_f(l)$ при изменении l в интервале $(0, \infty)$ однозначна, то любому значению l отвечают единственные значения θ_f , θ_i и одна функция $p(\theta, \theta_f)$, удовлетворяющие задаче (2.2) — (2.5). В этом случае задача о режиме работы химического реактора имеет единственное решение. Если же функция $\theta_f(l)$ такова, что какому-либо значению $l = l_*$ отвечают несколько значений θ_f , то задача о режиме работы химического реактора длины l_* имеет несколько решений, и число решений равно числу значений θ_f , отвечающих данному l_* . Описанная ситуация проиллюстрирована на фиг. 3, где сплошная кривая соответствует случаю единственного решения, пунктирная — случаю трех решений при $l = l_*$.

Воспользовавшись уравнением (2.2), запишем формулу (2.5) в виде

$$l(\theta_f) = \int_{\theta_i(\theta_f)}^{\theta_f} \frac{U}{F(\theta)} d\theta - \int_{\theta_i(\theta_f)}^{\theta_f} \frac{1}{F(\theta)} \frac{dp}{d\theta} d\theta$$



Фиг. 3

Далее, интегрируя по частям, с учетом условий (2.3), (2.4) получим

$$l(\theta_f) = \int_{\theta_i(\theta_f)}^{\theta_f} \frac{U}{F(\theta)} d\theta + \frac{U\theta_i}{F(\theta_i)} + \int_{\theta_i(\theta_f)}^{\theta_f} p(\theta) \frac{d}{d\theta} \left(\frac{1}{F(\theta)} \right) d\theta \quad (3.1)$$

Найдем производную функции $l(\theta_f)$. Дифференцируя (3.1), получим

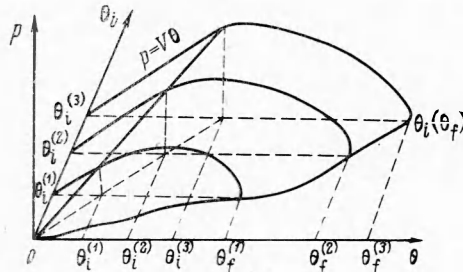
$$\frac{dl}{d\theta_f} = \frac{U}{F(\theta_f)} + \int_{\theta_i(\theta_f)}^{\theta_f} \frac{d}{d\theta} \left(\frac{1}{F(\theta)} \right) \frac{\partial p}{\partial \theta_f} d\theta \quad (3.2)$$

Если правая часть в формуле (3.2) при всех допустимых значениях θ_f принимает

положительные значения, то функция $l(\theta_f)$ монотонна, и, следовательно, решение задачи единственно. Таким образом, вопрос о единственности решения задачи (2.2) — (2.5) может быть решен путем исследования знака правой части выражения (3.2).

В случае эндотермической реакции функция $F(\theta)$ — монотонно убывающая. Поэтому первый сомножитель в подынтегральном выражении в формуле (3.2) на всем отрезке интегрирования принимает только положительные значения. Установим знак второго сомножителя. Продифференцировав уравнение (2.2) по θ_f , находим

$$\frac{d}{d\theta} \left(\frac{\partial p}{\partial \theta_f} \right) = \frac{F(\theta)}{p^2} \frac{\partial p}{\partial \theta_f} \quad (3.3)$$



Фиг. 4

Проинтегрируем уравнение (3.3) по θ , считая $F(\theta)$ и $p = p(\theta, \theta_f)$ известными функциями и определяя постоянную интегрирования через значение производной $\partial p / \partial \theta_f$ в какой-либо точке, например в точке $\theta = \theta_i$. Получим

$$\frac{\partial p}{\partial \theta_f} = \left(\frac{\partial p}{\partial \theta_f} \right)_{\theta=\theta_i} \exp \left\{ - \int_{\theta_i}^{\theta} \frac{F}{p^2} d\theta \right\} \quad (3.4)$$

Из формулы (3.4) следует, что, если производная $\partial p / \partial \theta_f$ в точке $\theta = \theta_i$ величина положительная, то эта производная сохраняет положительное значение на всем рассматриваемом интервале. Как отмечалось, константа интегрирования может быть определена через значение производной $\partial p / \partial \theta_f$ в любой точке отрезка $[\theta_i, \theta_f]$, поэтому положительность на всем интервале следует из положительности $\partial p / \partial \theta_f$ в какой-либо одной точке этого отрезка.

Анализ поля интегральных кривых показывает, что с ростом θ_f интегральные кривые на плоскости p, θ , соответствующие большему θ_f , проходят выше интегральных кривых, соответствующих меньшим по величине значениям θ_f . Это означает, что величина $p(\theta, \theta_f)$ при заданном θ с ростом θ_f увеличивается, т. е. $\partial p / \partial \theta_f > 0$.

Для наглядности проведенных рассуждений на фиг. 4 приведена качественная картина функции $p(\theta_i, \theta)$, представляющей собой поверхность над плоскостью θ, θ_i .

Таким образом, оба сомножителя в подынтегральном выражении в правой части (3.2) принимают лишь положительные значения, так что в случае эндотермической реакции при любых допустимых значениях θ_f выполняется неравенство

$$dl / d\theta_f > 0 \quad (3.5)$$

Следовательно, функция $l(\theta_f)$ монотонная, и задача о стационарном режиме работы эндотермического реактора имеет единственное решение.

§ 4. Экзотермическая реакция. В случае экзотермической реакции функция $F(\theta)$ — немонотонная, при некотором значении $\theta = \theta^*$ достигает максимума (фиг. 1, а).

В § 2 было показано, что, если рассматривать всю область допустимых температур, т. е. интервал $0 < \theta < \theta_m$, то стационарный режим всегда существует. Покажем, что 1) на участке $0 < \theta < \theta^*$, где функция $F(\theta)$ возрастает, стационарный режим может отсутствовать, если возрастание функции $F(\theta)$ происходит достаточно быстро; 2) во всей области допустимых значений температуры $0 < \theta < \theta_m$ задача может иметь более одного решения.

Рассмотрим представление задачи (1.12), (1.13) в форме интегрального уравнения. С этой целью обратимся к уравнению (2.1) и проинтегрируем его по x , используя первое условие (1.13). Получим

$$\theta = \frac{1}{U} \int_0^1 F(\theta) e^{-Ux} dx + \int_0^x e^{Ux} \int_x^l F(\theta) e^{-Ux} dx dx \quad (4.1)$$

В уравнении (4.1) первое слагаемое соответствует значению температуры на входе реактора.

Так как функция $\theta(x)$ — монотонно возрастающая (см. § 2), то $\min \theta(x) = \theta(0) = \theta_i$. Тогда на отрезке $[0, \theta^*]$, в силу возрастания функции $F(\theta)$, из (4.1) имеем

$$\theta_i > \frac{1 - \exp(-Ul)}{U^2} F(\theta_i) \quad (4.2)$$

Рассмотрим теперь функции $F(\theta)$, удовлетворяющие условию

$$\partial F(\theta) / \partial \theta \geq K, \quad K > 0 \quad (4.3)$$

Из (4.3) и положительности $F(\theta)$ следует $K\theta_i \leq F(\theta_i)$ и из неравенства (4.2) вытекает, что задача (1.12), (1.13) не имеет решений при

$$l \geq \frac{\ln(1 - U^2/K)}{U} \quad (4.4)$$

Условие (4.4) означает, что решение отсутствует при достаточно малых U и достаточно больших l (см. фиг. 5, где область отсутствия решений на плоскости l, U заштрихована). Физический смысл этого обстоятельства очевиден: при малых скоростях и большой длине реактора, в котором протекает экзотермическая реакция с большим тепловым эффектом и отсутствует теплоотвод от боковых стенок, тепло не успевает отводиться через передний ($x=0$) и задний ($x=l$) торцы реактора, и происходит резкое нарастание температуры (аналогия с тепловым взрывом).

Рассмотрим теперь вопрос о числе стационарных режимов работы реактора для всего интервала $0 < \theta < \theta_m$. Вернемся к анализу функции $l(\theta_f)$, начатому в § 3. Функция $F(\theta)$ в данном случае не является монотонно убывающей, поэтому второе слагаемое в правой части (3.2) может принимать отрицательные значения. Так как во всем интервале изменения θ_f функция $l(\theta_f)$ изменяется от 0 (при $\theta_f = 0$) до ∞ при ($\theta_f = \theta_m$), то отсюда следует возможность немонотонного изменения функции $l(\theta_f)$. При немонотонной функции $l(\theta_f)$ некоторым значениям l_* может отвечать несколько значений θ_f , и следовательно, задача (2.2) — (2.5) при этих значениях l_* будет иметь несколько решений.

Число решений определяется числом точек пересечений прямой $l = l_*$ с кривой $l(\theta_f)$ (см. фиг. 3) и должно быть нечетным. Неединственность решения, т. е. наличие участков убывания функции $l(\theta_f)$, связана с видом функции $F(\theta)$.

Рассмотрим на плоскости θ, p два решения задачи (2.2), (2.3), соответствующие двум различным значениям θ_f , равным $\theta_f^{(1)}$ и θ_f , причем $\theta_f^{(1)} < \theta_f$. Каждому решению отвечает значение θ_i , которые обозначим как $\theta_i^{(1)}$ и θ_i соответственно. Применяя к каждому из решений формулу (2.5), можно получить

$$l - l^{(1)} = \int_{\theta_i^{(1)}}^{\theta_f^{(1)}} \left[\frac{1}{p(\theta_i^{(1)}, \theta)} - \frac{1}{p(\theta_i, \theta)} \right] d\theta - \int_{\theta_i^{(1)}}^{\theta_i} \frac{d\theta}{p(\theta_i^{(1)}, \theta)} + \int_{\theta_f^{(1)}}^{\theta_f} \frac{d\theta}{p(\theta_i, \theta)} \quad (4.5)$$

Для функций $p(\theta_i, \theta)$ и $p(\theta_i^{(1)}, \theta)$ в интервале $\theta_i < \theta < \theta_f^{(1)}$ справедливо неравенство

$$p(\theta_i, \theta) > p(\theta_i^{(1)}, \theta) \quad (4.6)$$

Кроме того

$$p(\theta_i, \theta) > 0, \quad p(\theta_i^{(1)}, \theta) > 0 \quad (4.7)$$

В силу (4.6) и (4.7), два первых слагаемых в правой части (4.5) имеют значения, меньшие нуля, так что их сумма равна некоторому конечному отрицательному числу, в то время как третье слагаемое в (4.5) равно положительному числу.

При значениях θ_f , соответствующих участку изменения l , на котором $l(\theta_f)$ — монотонно возрастающая функция, сумма интегралов в (4.5) больше нуля.

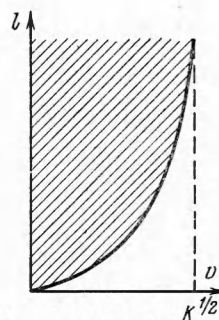
При значениях θ_f , соответствующих области, в которой $l(\theta_f)$ — убывающая функция, и, следовательно, одному и тому же l соответствует не менее трех решений задачи (2.2) — (2.5), сумма интегралов в (4.5) должна быть отрицательной.

Поведение функций $p(\theta_i, \theta)$ и $p(\theta_i^{(1)}, \theta)$ определяется характером функции $F(\theta)$.

Покажем, что характер изменения функции $F(\theta)$ на полуинтервале $\theta_f^{(1)} < \theta \leq \theta_f$, может быть таков, что соответствующее значение $l(\theta_f)$ находится на падающем участке функции $l(\theta_f)$. Функция $F(\theta)$ на указанном полуинтервале должна быть такой, чтобы последний интеграл в правой части (4.5) был меньше суммы модулей двух первых интегралов, величина которой не зависит от вида функции $F(\theta)$ при $\theta > \theta_f^{(1)}$.

Возьмем, например, функцию $F(\theta)$ при $\theta > \theta_f^{(1)}$ в виде

$$\begin{aligned} F(\theta) &= \frac{1}{2}a_0\theta^2 + (2a_0a_2 - \frac{2}{9}U^2)(\theta_f - \theta) - \frac{2}{3}a_2U(\theta_f - \theta)^{3/2} + \frac{2}{3}a_2^2(\theta_f - \theta)^2 \\ a_0 &= \frac{3}{2}\tau^{-1/2}p_1 + \tau^{1/2}(p_1' + \frac{1}{3}U), \quad a_2 = -\frac{1}{2}\tau^{-3/2}p_1 - \tau^{-1/2}(p_1' - \frac{1}{3}U) \\ p(\theta_i, \theta) \Big|_{\theta=\theta_f^{(1)}} &= p_1, \quad \partial p(\theta_i, \theta) / \partial \theta \Big|_{\theta=\theta_f^{(1)}} = p_1', \quad \tau = \theta_f - \theta_f^{(1)} \end{aligned} \quad (4.8)$$



Фиг. 5

Величина θ_f в (4.8) играет роль параметра, конкретное значение которого будет определено позднее.

Решение уравнения (2.2) с условием (2.3) на отрезке $\theta_f^{(1)} \leq \theta \leq \theta_f$, где функция $F(\theta)$ определяется формулой (4.8), имеет вид

$$p^0(\theta) = a_0(\theta_f - \theta)^{1/2} - 2/3U(\theta_f - \theta) + a_2(\theta_f - \theta)^{3/2}$$

Можно убедиться, что решение $p^0(\theta)$ и его производная «спиты» с решением $p(\theta_i, \theta)$ в точке $\theta = \theta_f^{(1)}$, так что функции $p(\theta_i, \theta)$ ($\theta_i \leq \theta \leq \theta_f^{(1)}$), $p^0(\theta)$ ($\theta_f^{(1)} < \theta \leq \theta_f$) в совокупности будут решением задачи (2.2) — (2.4) на всем отрезке $\theta_i \leq \theta \leq \theta_f$ в случае функции $F(\theta)$, равной

$$F(\theta) = F(\theta), \quad \theta_i \leq \theta_f^{(1)}; \quad F(\theta) = F^0(\theta), \quad \theta_f^{(1)} < \theta \leq \theta_f \quad (4.9)$$

При этом последний интеграл в правой части (4.5) может быть записан в явном виде

$$2 \int_0^{\tau^{1/2}} \frac{dt}{a_0 - 2/3Ut + a_2t^2} \quad (4.10)$$

Из (4.8) следует, что, уменьшая θ_f (а следовательно и τ), можно сделать величину интеграла (4.10) меньше любого наперед заданного числа, т. е. всегда найдется такое значение $\theta_f = \theta_f^0$, что при $\theta_f < \theta_f^0$ будет выполнено неравенство

$$\int_{\theta_f^{(1)}}^{\theta_f} \frac{d\theta}{p(\theta_i, \theta)} < \int_{\theta_f^{(1)}}^{\theta_f} \left[\frac{1}{p(\theta_f^{(1)}, \theta)} - \frac{1}{p(\theta_i, \theta)} \right] d\theta + \int_{\theta_i^{(1)}}^{\theta_i} \frac{d\theta}{p(\theta_i^{(1)}, \theta)} \quad (4.11)$$

Из неравенства (4.11), в соответствии с (4.5), следует

$$l < l^{(1)} \quad (4.12)$$

Таким образом, если функция $F(\theta)$ имеет вид (4.9), всегда имеются значения θ_f (напомним, что величина θ_f входит в функцию $F^0(\theta)$ в качестве параметра), при которых решение уравнения (2.2) на отрезке $\theta_f^{(1)} \leq \theta \leq \theta_f$, спитое с непрерывной первой производной с решением уравнения (2.2) на отрезке $\theta_i \leq \theta \leq \theta_f^{(1)}$, удовлетворяет неравенству (4.11). Можно утверждать, что соответствующему значению $l(\theta_f)$ отвечают, по меньшей мере, три решения задачи (2.2)—(2.5).

Отметим, что аппроксимация функции $F^0(\theta)$ не является слишком искусственной. Правда, в точке $\theta = \theta_f^{(1)}$ функция $F^0(\theta)$ «спита» с функцией $F(\theta)$ с разрывом первой производной. Очевидно, гладкая сшивка в этой точке не может существенно отразиться на величине интеграла (4.10) и, следовательно, на неравенстве (4.12).

Авторы благодарят Г. И. Баренблатта, А. И. Леонова, Л. М. Письмена и Ю. И. Харкаца за обсуждение и замечания.

Поступила 22 V 1967

ЛИТЕРАТУРА

1. A r i s R. Introduction to the Analysis of Chemical Reactors. New Jersey, Prentice — Hall, 1965.
2. И о ф ф е И. И., П и с ь м е н Л. М. Инженерная химия гетерогенного катализа. Изд. Химия, 1965.
3. Б е с к о в В. С., К у з и н В. А., С л и н ь к о М. Г. Моделирование химических процессов в неподвижном слое катализатора. Химическая промышленность, 1965, № 1.
4. V a n H e e r d e n C. The character of the stationary state of exothermic processes. Chem. Engng Sci., 1958, v. 8, No 1.
5. З е л е н ь к Т. И. О стационарных режимах смешанных задач, возникающих при изучении некоторых химических процессов. Дифференциальные уравнения, 1966, т. 2, № 2.
6. G a v a l a s R. G. On the steady states of distributed parameter systems with chemical reactions, heat and mass transfer. Chem. Engng Sci., 1966, vol. 21, p. 477.
7. L u s s D., A m u n d s o n N. R. Uniqueness of the steady state solutions for chemical reaction occurring in a catalyst particle or in a tubular reactor with axial diffusion. Chem. Engng Sci., 1967, vol. 22, No 3.
8. П и с ь м е н Л. М. О стационарных режимах цепных реакций. ПМТФ, 1966, № 3.
9. D a n c k w e r t s P. V., Continuous flow systems. Distribution of residence times. Chem. Engng Sci., 1953, vol. 2, No 1.
10. W e h n e r J. F., W i l h e l m R. H. Boundary conditions of a flow reactor. Chem. Engng Sci., 1956, vol. 6, p. 89.