

**Ю. Н. Шебеко, С. Г. Цариченко, А. В. Трунев,  
А. Ю. Каплин, А. А. Зайцев**

## ИССЛЕДОВАНИЕ ХАРАКТЕРИСТИК ГОРЕНИЯ ВОДОРОДСОДЕРЖАЩИХ ПАРОГАЗОВЫХ СМЕСЕЙ ПРИ ПОВЫШЕННЫХ ДАВЛЕНИЯХ И ТЕМПЕРАТУРАХ

Экспериментально исследованы концентрационные пределы распространения пламени и нормальной скорости горения водородсодержащих парогазовых смесей  $H_2 + O_2$  (воздух) + разбавитель (азот, водяной пар) при температурах до  $250^\circ C$  и давлениях до 4 МПа. Найдено, что в диапазоне 2 – 4 МПа пределы практически не зависят от давления. Показано, что разбавление азотом и водяным паром качественно и количественно существенно по-разному влияет на нормальную скорость горения стехиометрических водородовоздушных смесей. Представлена качественная интерпретация наблюдаемых эффектов.

Процесс горения водорода достаточно хорошо изучен. Знание его закономерностей необходимо как для прогнозирования характеристик пожаро- и взрывоопасности технологических аппаратов, так и для понимания особенностей сгорания более сложных по химическому строению органических топлив. В литературе имеется достаточно большое количество работ, посвященных исследованию сгорания водородсодержащих парогазовых смесей (см., например, [1–8]), большинство из которых, однако, ограничивается параметрами состояния исходной горючей смеси, близкими к нормальному. В то же время влияние давления  $p$  и температуры  $T$  на характеристики горения изучено недостаточно.

В этой связи следует отметить работы [6–13]. В [6], по-видимому, впервые экспериментально продемонстрировано нарушение известного правила Льюиса и Эльбе [14], согласно которому барический показатель  $n$  нормальной скорости горения  $S_u$  положителен при  $S_u > 0,5 \text{ м/с}$ , а также показано, что величина  $n$  зависит от давления и состава водородовоздушной смеси. Несколько позже аналогичный результат получен теоретически в [7] и экспериментально в работах [8, 9]. В [8] найдено, что небольшие добавки водяного пара (5–10 % по объему) к стехиометрической водородовоздушной смеси при  $p > 0,6 \text{ МПа}$  и  $T > 150^\circ C$  приводят к смене знака  $n$ .

В [9] найдено, что при переходе от стехиометрических к бедным околопредельным водородовоздушным смесям, а также с ростом  $p$  значение  $n$  из положительного становится отрицательным. Иной результат получен в [10], где показано, что барический показатель для водородовоздушных смесей положительный для практически всех концентраций  $H_2$  внутри концентрационной области распространения пламени и в широком диапазоне давлений. В работах [8, 11] определены концентрационные пределы распространения пламени в водородсодержащих смесях при повышенных давлениях. Найдено, что с ростом  $p$  концентрационная область распространения пламени сужается, за исключением случаев, когда разбавителем служит водяной пар. Однако данный эффект исследован лишь до  $p = 2 \text{ МПа}$ .

Проведенный выше краткий анализ опубликованных работ показывает, что имеющиеся данные недостаточно полны и зачастую противоречивы. В связи с этим настоящая работа посвящена экспериментальному исследованию характеристик горения (концентрационные пределы распространения пламени, нормальная скорость горения) смесей водород + кислород + разбавитель (азот, водяной пар) при  $p \leq 4 \text{ МПа}$  и  $T \leq 250^\circ C$ .

Эксперименты проводили на установке «Вариант» со сферическим реакционным сосудом из нержавеющей стали диаметром 20 см (объем  $\sim 4,2 \text{ дм}^3$ ). Реакционный сосуд помещали в воздушный термостат, воздух в котором нагревался ТЭН. Требуемая температура стенок реакционного сосуда задавалась с помощью терморегулятора, чувствительный элемент которого был вмонтирован в стенку сосуда. Предварительные эксперименты показали, что

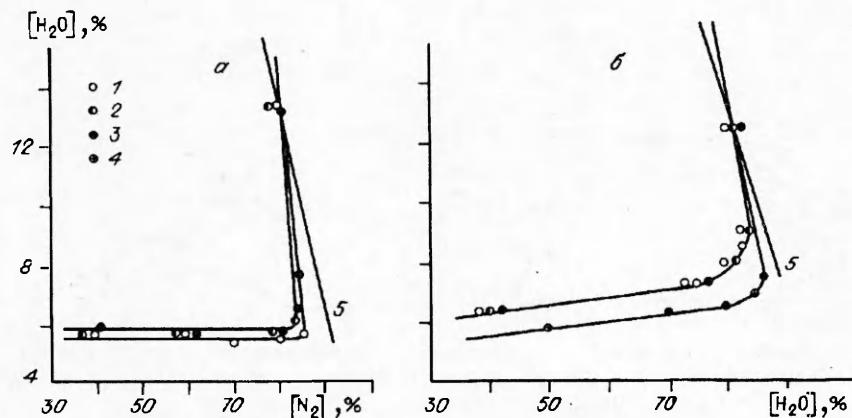


Рис. 1. Концентрационные пределы распространения пламени в смесях  $\text{H}_2 + \text{O}_2 + \text{N}_2$  при  $T = 20^\circ\text{C}$  (а) и  $\text{H}_2 + \text{O}_2 +$  водяной пар при  $T = 250^\circ\text{C}$  (б) при  $p = 2$  (1), 3 (2) и 4 МПа (3).  
4 — данные получены на установке «Пар»; 5 — стехиометрическая смесь.

максимальное различие температур по стенкам реакционного сосуда не превышало  $10^\circ$  при средней температуре  $250^\circ\text{C}$ .

Смесь готовилась по парциальным давлениям отдельных компонентов, при этом водяной пар получали в специальном испарителе, имеющем дополнительный обогрев, за счет которого осуществлялась необходимая для подачи пара в реакционный сосуд разница давлений. Для предотвращения конденсации пара в патрубках манометров использовали специальные разделители. Конденсация в трубопроводе, соединяющем испаритель с реакционным сосудом в его наружной части (вне термостата), где располагался соответствующий запорный вентиль, предотвращалась дополнительным обогревом трубопровода и вентиля.

Смесь воспламеняли пережиганием никромовой проволочки в центре реакционного сосуда, энергия зажигания составляла  $\sim 10$  Дж. Давление в процессе горения смеси регистрировали датчиком давления «Сапфир-22», имеющим постоянную времени  $\sim 10^{-3}$  с, с записью на шлейфовый осциллограф. Осциллограммы давление — время для определения нормальной скорости горения обрабатывали по методике [15, 16]. Относительная погрешность измерения концентрационных пределов распространения пламени (КПР) не превышает 10 %, нормальной скорости горения 20 %, прочих измеряемых величин (давление, температура, время) 10 %. Более подробно методика проведения экспериментов описана в работах [8, 17].

Результаты экспериментов по определению КПР в смесях водород + кислород + инерт (азот, водяной пар) представлены на рис. 1. Видно, что при  $p = 2 \div 4$  МПа величина  $p$  не оказывает существенного влияния на КПР (данные при  $p = 2$ , 3 и 4 МПа совпадают в пределах ошибки эксперимента).

На рис. 1, б для сравнения приведены экспериментальные данные, полученные в работе [18] при  $p = 2$  МПа на установке «Пар» с реакционным сосудом в виде вертикального цилиндра объемом  $53 \text{ dm}^3$  (диаметр 30, высота 80 см) с зажиганием смеси в нижней части сосуда (см. [17]). Для этой установки наблюдается более широкая концентрационная область распространения пламени за счет нижней ветви. Качественное объяснение данного эффекта состоит в следующем.

Во-первых, минимальные величины повышения давления при горении околовпределенных смесей, служащих критерием распространения пламени в реакционных сосудах установок «Вариант» и «Пар», составляют 0,03 и 0,01 МПа соответственно. Во-вторых, бедные околовпределенные водородсодержащие смеси горят, как известно, в пузырьковом режиме, т. е. при распространении пламени в виде всплывающих очагов относительно малого размера [2]. При этом, по нашим оценкам, степень выгорания смеси (и, следовательно, повышение давления) в реакционном сосуде установки «Пар» выше, чем в установке «Вариант». Использование в настоящих экспериментах уста-

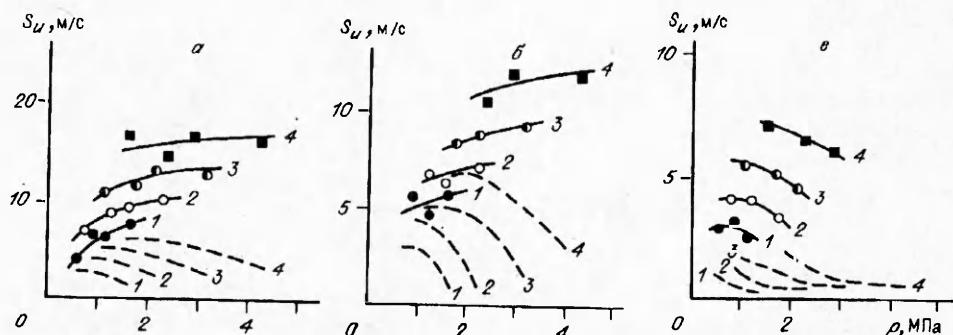


Рис. 2. Зависимость нормальной скорости горения стехиометрических водородовоздушных смесей, разбавленных азотом и водяным паром, от давления при различных температурах и объемных концентрациях разбавителя  $c = 10$  (а), 20 (б) и 30 (в) %.

— разбавитель — азот; - - - водяной пар [8];  $T, ^\circ\text{C}$ : 1 — 200, 2 — 250, 3 — 300, 4 — 350.

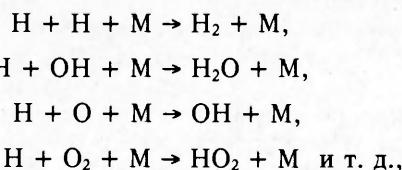
новки «Вариант» обусловлено высокими начальными давлениями (следовательно, давлениями взрыва), которые недопустимы для установки «Пар». Возникающие различия в экспериментальных данных проявляются лишь для нижней ветви кривой флегматизации и относительно невелики, в силу чего для практики их можно легко учесть выбором соответствующих коэффициентов запаса.

Слабая зависимость КПР от давления при  $p = 2 \div 4$  МПа хорошо согласуется с данными исследований [11, 12].

На рис. 2 представлены зависимости нормальной скорости горения стехиометрических смесей  $\text{H}_2 + \text{ воздух} + \text{инерт}$  от давления. Для сравнения приведены данные, полученные в [8] для тех же значений  $p$  и  $T$  на той же экспериментальной установке по одинаковым методикам при разбавлении стехиометрических водородовоздушных смесей водяным паром. Видно качественное и количественное различие результатов при разбавлении смеси различными газами. Во-первых, значения  $S_u$  существенно выше в случае разбавления азотом, причем данный эффект вряд ли может быть объяснен только различиями мольных теплоемкостей азота и водяного пара. Действительно, мольная теплоемкость водяного пара в условиях, когда образование мелкодисперсного аэрозоля за счет конденсации несущественно (при объемной концентрации пара 10—20 % это предположение представляется разумным), превышает мольную теплоемкость азота не более чем в 1,3 раза. В то же время величина  $S_u$  при  $[\text{N}_2] = 20\%$  заметно выше, чем для смеси с концентрацией пара 10 %.

Во-вторых, налицо качественные различия кривых, отображающих зависимость  $S_u(p)$  для рассмотренных разбавителей. Так, при объемных концентрациях разбавителя 10 и 20 % для смесей с водяным паром показатель  $n$  отрицателен, а для смесей с добавочным азотом положителен. В силу сказанного данное отличие не может быть объяснено только разницей в мольных теплоемкостях азота и водяного пара.

В работе [8] изменение знака  $n$  стехиометрических водородовоздушных смесей при их разбавлении водяным паром объяснено на основе представлений об активном участии молекул воды в процессах трехчастичной рекомбинации активных центров. Действительно, согласно [19], константы скоростей реакций



играющих существенную роль во фронте пламени, различаются для различных  $\text{M}$ . Так, эффективности молекул  $\text{H}_2$ ,  $\text{O}_2$  и  $\text{H}_2\text{O}$  соотносятся, согласно [19], как 1 : 0,4 : 6. При этом добавление в водородовоздушную смесь

водяного пара приводит не только к снижению температуры горения, но и к дополнительному уменьшению концентраций активных центров за счет более высокой эффективности молекул  $H_2O$  в реакциях их рекомбинации. Совокупность указанных эффектов приводит к более сильным изменениям нормальной скорости горения при разбавлении горючей смеси водяным паром по сравнению с азотом.

Таким образом, в настоящей работе найдено, что в диапазоне  $p = 2 \div 4$  МПа величины концентрационных пределов распространения пламени и нормальной скорости горения практически не зависят от давления. Показано, что разбавление азотом и водяным паром качественно и количественно существенно по-разному влияет на нормальную скорость горения стехиометрических водородовоздушных смесей. Представлена качественная интерпретация наблюдаемых эффектов.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Goward H. F., Jones G. W. Limits of flammability of gases and vapours. — Bulletin 503. Bureau of Mines, Washington, 1952. — 144 p.
2. Mitani T., Williams F. A. Studies of cellular flames in hydrogen — oxygen — hydrogen mixtures // Combustion and Flame. — 1980. — 39, N 2. — P. 169—190.
3. Макеев В. И., Пономарев А. А., Строгонов В. В. и др. Особенности горения и переход к детонации газовых смесей при орошении водой // Проблемы горения и взрыва. Материалы IX Всесоюзного Симпозиума по горению и взрыву. — Черноголовка: ОИХФ АН СССР, 1989. — С. 50—52.
4. Басевич В. Я., Беляев А. А., Новожилов Б. В., Посвянский В. С. Численное исследование ламинарного распространения пламени для определения физико-химических характеристик горючей смеси // Горение гетерогенных и газовых систем. Материалы VIII Всесоюз. симп. по горению и взрыву. — Черноголовка: ОИХФ АН СССР, 1986. — С. 8—11.
5. Liu D. D. S., Mac Farlane R. Laminar burning velocities of hydrogen — air and hydrogen — air — steam flames // Combustion and Flame. — 1983. — 49, N 1/3. — P. 59—71.
6. Бабкин В. С., Вьюн А. В. Ингибирование водородно-воздушных пламен при высоких давлениях // ФГВ. — 1981. — 17, № 5. — С. 8—13.
7. Behrendt F., Warnatz J. The dependence of flame propagation velocity in  $H_2$ — $O_2$ — $N_2$  mixtures on temperature, pressure and initial composition // Int. J. Hydrogen Energy. — 1985. — 10, N 11. — P. 749—755.
8. Шебеко Ю. Н., Корольченко А. Я., Цариченко С. Г., Навценя В. Ю., Малкин В. Л. Влияние начального давления и температуры на характеристики горения водородсодержащих смесей // ФГВ. — 1989. — 25, № 3. — С. 32—36.
9. Шебеко Ю. Н., Цариченко С. Г., Корольченко А. Я., Ерофеев А. Н. Характеристики горения смесей водород — метан — воздух в замкнутом сосуде // Там же. — 1991. — 27, № 6. — С. 52—56.
10. Iijima T., Takeno T. Effects of temperature and pressure on burning velocity // Combustion and Flame. — 1986. — 65, T. 1. — P. 35—43.
11. Holmstedt G. B. The upper limit of flammability of hydrogen in air, oxygen and oxygen — inert mixtures at elevated pressures // Ibid. — 1971. — 17, N 3. — P. 295—301.
12. Когарко С. М., Рябиков О. Б. Определение концентрационных пределов распространения пламени в водоро-кислородных смесях в диапазоне начальных давлений от 1 до 100 ата // ФГВ. — 1970. — 6, № 3. — С. 406—407.
13. Kogarko S. M., Lyamin A. G., Popov O. E., Kusharin A. Yu., Dubrovin A. V. Determination of flame propagation limits in stoichiometric oxyhydrogen mixtures with steam // Hydrogen Behavior and Control and Related Containment Loading Aspects. — Vienna: IAEA, 1984. — P. 37—41.
14. Льюис Б., Эльбе Г. Горение, пламя и взрывы в газах. — М.: Мир, 1968. — 552 с.
15. Мольков В. В., Бухаров В. Н., Бабкин В. С., Баратов А. Н. Определение нормальной скорости пламени методом обратной задачи в бомбе постоянного объема // Пожарная профилактика. — М.: ВНИИПО, 1986. — С. 37—48.
16. ГОСТ 12.1.044—89. ССБТ. Пожаровзрывоопасность веществ и материалов. Номенклатура показателей и методы их определения. — М.: Госстандарт, 1990. — 143 с.
17. Цариченко С. Г., Навценя В. Ю., Шебеко Ю. Н., Лашкин С. М. Установки для исследования пожаровзрывоопасных свойств парогазовых смесей при повышенных давлениях и температурах // Пожарная опасность веществ и материалов, применяемых в промышленности. — М.: ВНИИПО, 1987. — С. 3—10.
18. Цариченко С. Г., Шебеко Ю. Н., Трунев А. В., Серкин М. А., Каплин А. Ю. Определение концентрационных пределов распространения пламени в водородсодержащих смесях с флегматизаторами // Химическая промышленность. — 1991. — № 10. — С. 580—582.
19. Азатян В. В., Шавард А. А. Саморазложение горения водорода и некоторые вопросы неизотермического режима цепных реакций // Кинетика и катализ. — 1981. — 22, № 1. — С. 101—106.

143900, г. Балашиха, 6,  
ВНИИПО

Поступила в редакцию  
30/VI 1993 г.