ВАДАРОДНАЯ ЭНЕРГЕТЫКА

УДК 661.931:536.7

Г. И. НОВИКОВ, А. А. МАЛЫШЕВ, А. Л. КУЗЬМЕНКО

ОБ ЭФФЕКТИВНОСТИ СТУПЕНЧАТЫХ ПРОЦЕССОВ РАЗЛОЖЕНИЯ ВОДЫ

Растущая потребность в больших количествах водорода заставляет наряду с совершенствованием известных процессов (электролиз водыконверсия углеводородов и др.) разрабатывать принципиально нов способы его производства, основанные прежде всего на термическо разложении воды.

К перспективным методам получения водорода многие исследовати относят ступенчатые циклы [1], в которых с помощью замкнутой следовательности нескольких химических реакций возможно раздел высокий энергетический барьер, препятствующий распаду молекулды, на ряд ступеней, осуществимых при технологически приемлем температурах (~1200 K). Такие процессы, состоящие, например, двух реакций, можно представить в общем виде:

$$\begin{split} A \to B + 1/2 \, \mathrm{O_2}, \quad \Delta G_1^0 &= \Delta H_1^0 - T_1 \Delta S_1^0, \\ B + \mathrm{H_2O} \to A + \mathrm{H_2}, \quad \Delta G_2^0 &= \Delta H_2^0 - T_2 \Delta S_2^0, \\ \mathrm{H_2O} \to \mathrm{H_2} + 1/2 \, \mathrm{O_2}; \quad \Delta G_{\mathrm{H_2O}}^0 &= \Delta H_{\mathrm{H_2O}}^0 - T_3 \Delta S_{\mathrm{H_2O}}^0. \end{split}$$

Здесь A и B — химические соединения, участвующие в замкну цикле; ΔG^0 , ΔH^0 , ΔS^0 — энергия Гиббса, энтальпия и энтропия, харак

ризующие соответствующую реакцию.

Как отмечалось ранее [2, 3], конечным этапом термодинамической физико-химического анализа производства водорода различными тодами является определение КПД того или иного процесса. Значе КПД являются основным параметром при выборе наиболее целестразных энерготехнологических решений для создания крупномасштыного производства водорода. В связи с решением этого важного вол са следует отметить, что различные ступенчатые процессы разложе воды в литературе обсуждаются уже более 10 лет. Однако до настщего времени нет единого подхода к установлению критерия, позволщего сравнивать такие циклы с точки зрения их эффективности.

Настоящая работа завершает серию работ [2, 3] по определ критериев осуществимости регенеративных химических систем полния водорода из воды и посвящена вопросу эффективности таких

цессов.

По мнению некоторых авторов, например [4], КПД ступенчатых цессов разложения воды определяется, подобно тепловой машине отношением Карно

$$\eta_{\rm H_2O} = (T_1 - T_2)/T_1,$$

где T_1 , T_2 — температура осуществимости наиболее высокотемпературного звеньев, K.

Такое определение КПД справедливо, строго говоря, для одноступенчатой схемы разложения воды (например, термолиз), а для процессов с числом ступеней более единицы уравнение (4) некорректно. Действительно, из (4) следует, что КПД многоступенчатого процесса будет определяться лишь максимальной и минимальной температурами цикла, в то время как каждая из его ступеней характеризуется своими параметрами, что должно отражаться в КПД всей системы.

Кроме того, циклические ступенчатые процессы разложения воды не являются тепловой машиной, так как они представляют собой не единую химико-энергетическую систему, а сумму независимых химических процессов, связанных между собой лишь условиями материального ба-

ланса.

Из термодинамического критерия [2] следует, что необходимым условием процесса разложения воды является

$$\sum_{i=1}^{n} \Delta G_i^0 = \Delta G_{\text{H}_2\text{O}}^0, \tag{5}$$

где ΔG_i^0 — энергия Гиббса i-й ступени; n — число ступеней в цикле. Как известно, термодинамический КПД любого химического процесса определяется соотношением

$$\eta = \frac{\Delta G_{\tau}^0}{\Delta H_{\tau}^0} \,. \tag{6}$$

Отметим, что уравнение (6) не является тождественным для процесса (3), осуществляемого при температуре T_3 , и суммы процессов (1) и (2), протекающих при температурах T_1 и T_2 , отличных от T_3 . Это обусловлено известным фактом слабой зависимости энтальпии химической реакции от температуры, в то время как энергия Гиббса зависит от температуры в значительной степени. В связи с этим КПД процесса разложения воды в ступенчатом цикле будет зависсть от температуры осуществления каждого из звеньев, входящих в цикл.

Разделив обе части уравнения (5) на энтальпию образования воды $\Delta H_{\text{H}_2\text{O}}$, получим, согласно (6), термодинамический КПД процесса раз-

ложения воды для п-ступенчатого цикла:

$$\eta_{\rm H_2O} = \frac{\sum_{i=1}^{n} \Delta G_i^0}{\Delta H_{\rm Hoo}^0}.$$
 (7)

Выражение (7) можно записать в более удобной для практических расчетов форме:

$$\eta_{H_2O} = \sum_{i=1}^n \alpha_i \eta_i, \tag{8}$$

где η_i — КПД i-й ступени цикла; $\alpha_i = \Delta H^0/\Delta H_{\rm H_2O}$ — удельный вклад i-й ступени в общий эпергобаланс цикла, причем, как следует из (5) — (7):

$$\sum_{i=1}^{n} \alpha_i = 1. \tag{9}$$

Таким образом, термодинамический КПД ступенчатого процесса разложения воды определяется суммой КПД его отдельных стадий, входящих в цикл со своим удельным энергетическим весом.

При практическом использовании различных видов энергии (тепловой, электрической и др.) в уравнение (8) необходимо ввести фактор β_i ,

учитывающий тепловые и энергетические потери в процессе получения водорода на каждой стадии, причем βі≤1. В этом случае уравнение (8) запишется в виде

$$\eta_{H_iO} = \sum_{i=1}^n \alpha_i \beta_i \eta_i. \tag{10}$$

Для термохимической стадии ступенчатого разложения воды значение ті определяется соотношением

$$\eta_{\tau,x} = (T_1 - T_2)/T_1, \tag{11}$$

где T_1 и T_2 — максимальная и минимальная температуры, реализуемые на і-й термохимической стадии.

Для электрохимического звена термодинамический КПД принято оценивать соотношением

$$\eta_{\text{эл.x}} = \frac{\Delta \phi_{\text{теор}}}{\Delta \phi_{\text{аксп}}},\tag{12}$$

где $\Delta \phi_{ exttt{reop}}$ — разность стандартных потенциалов, B; $\Delta \phi_{ ext{okcn}}$ — рабочее на-

пряжение, В.

Исходя из изложенного, эффективность термоэлектрохимического двухступенчатого цикла разложения воды (1), (2) будем оценивать из соотношения

$$\eta_{\rm H_2O} = \beta_1 \frac{\Delta H_{\rm T,x}^0}{\Delta H_{\rm H_2O}} \frac{T_1 - T_2}{T_1} + \beta_2 \frac{\Delta H_{\rm 3n,x}^0}{\Delta H_{\rm H_2O}} \frac{\Delta \varphi_{\rm Teop}}{\Delta \varphi_{\rm 3RCII}}, \tag{13}$$

где $\beta_1 = 0.7 - 0.9$ для термохимической стадии, $\beta_2 = 0.3 - 0.35$ для электрохимической.

С использованием (13) нами были рассчитаны КПД некоторых процессов получения водорода из воды, значения которых представлены в таблице.

Анализ результатов, приведенных в таблице, позволяет сделать следующие выводы: 1) КПД ступенчатого процесса разложения воды тем выше, чем большая часть всех энергетических затрат используется в цикле непосредственно в виде тепловой энергии; 2) комбинированные, в частности термоэлектрохимические, циклы могут быть конкурентоспособными с прямым электролизом воды.

Таким образом, применение уравнения (10) позволяет сравнивать различные ступенчатые процессы разложения воды с точки зрения их эффективности и может служить критерием отбора перспективных для практической реализации регенеративных систем получения водорода.

Сравнительные характеристики некоторых процессов разложения воды

	Паряметры процесса								
Способ разложения воды	Tmax K	Tmin K	Δ reop	А 3 сп В	αrx	дэл х	x T	х пет	η _{H₂} O
Термическое раз-	4000	300		_	1	0	0,9	0	0,60-0,80
Сернокислотный термоэлектрохи-мический процесс (60 % H ₂ SO ₄)	1100	300	0,34	1,0	0,80	0,20	0,73	0,34	0,40-0,45
Иодид-иодатный термоэлектрохи-	830	300	1,07	1,5	0,21	0,79	0,64	0,71	0,025-0,30
мический процесс Электролиз	-	300	1,23	2,0	0	1	0	0,61	0,18-0,21

Summary

The efficiency evaluation model of water decomposition stage processes has been proposed. The model is determined as the net efficiency of single stages entering a cycle with their energy fractions.

Литература

- 114.
- 2. Новиков Г. И.—Весці АН БССР. Сер. фіз.-энерг. навук, 1976, № 3, c. 38-45.
- 3. Новиков Г. И., Малышев А. А., Кузьменко А. Л.— Весці АН БССР. Сер. фіз.-энерг. навук, 1982, № 2, с. 87—93.
 4. С h ao R. E.— Ind. End. Chem., Prod. Res. Develop., 1974, vol. 13, N 2, p. 94—101.

Институт ядерной энергетики АН БССР, Белорусский технологический институт им. С. М. Кирова

Поступила в редакцию 13.10.83