YAK 532.527

В. М. Кудрявцев, А. Ю. Цыбров

ИССЛЕДОВАНИЕ ВИХРЕВОЙ ТРУБЫ, РАБОТАЮЩЕЙ НА ГАЗАХ РАЗЛИЧНОЙ ФИВИЧЕСКОЙ ПРИРОДЫ

Цель данной работы - определение зависимости эффектов охлаждения от природы газа и выбор такого параметра, который наиболее полно и реально отражает эту зависимость.

В работе мы ограничиваемся рассмотрением газов, получивших пирокое использование в технике (гелий, воздух, водород, кислород, аргон).

По методике, основанной на гипотезе взаимодействия вихрей [I], были рассчитаны предельные характеристики при работе ВТ на различных газах. Построены характеристики для воздуха и гелия.

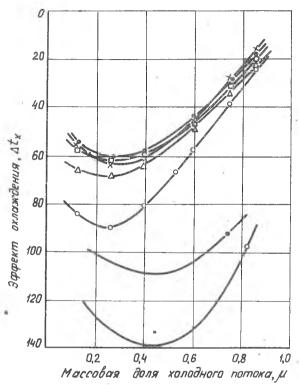
Проведены эксперименты на гелии, водороде, аргоне, кислороде и воздухе на трубе с крестовиной на горячем конце $\emptyset=0,008$ м; $\overline{R}_{q}=0.5$; $\overline{F}_{c}=0.1$; $\mathcal{K}=6$; $\mathcal{T}_{t}^{*}=330$ М; $P_{t}^{*}=4.5$ МПа; $\overline{L}=9$. Результаты теоретического расчета и экспериментальных исследований представлены на рис. I.

Полученные экспериментальные характеристики качественно совпадают с предельными. Заметно, что разность эффектов охлаждения на воздухе и гелии сравнима с расчетной.

В работе [3] для расчета эффекта охлаждения различных газов по отношению к воздуху предложен коэффициент $\alpha = \Delta t_{x,r}/\Delta t_{x,\delta}$, зависящий от показателя адиабаты κ . Чем больше показатель адиабаты газа, тем больше коэффициент α , т.е. больше эффект охлаждения на этом газе.

По нашим экспериментальным данным эффект охлаждения на аргоне оказался в области эффектов, сравнимых с воздухом, в то время как его показатель адмабаты самый большой ($K_{QQ} = 1.67$) из рассматриваемых газов. На основании этого факта нам показалось возможным сделать вывод, что зависимость эффекта охлаждения от свойств реальных газов значительно сложнее, чем его зависимость от показатоля адмабаты.

При изменении физических свойств газа изменнится все количественные закономерности процесса, причем корни этой нерестройки надо искать не в самом физическом механизме развивающихся в потоке



Р и с. І. Экспериментальные и предельные характеристики вихревой трубы на газах различной физической природы: * — воздух π = 6. $^{\circ}$ — гелий $^{\circ}$ — аргон, $^{\circ}$ — кисипрод $^{\circ}$ — пород

явлений, а в изменении количественного влияния отдельных свойств газа на процесс энергоразделения. На первом этапе исследования за количественный признак, по которому можно судить о влиянии свойств газа на конечный эффект энергоразделения, можно принять отношение вида.

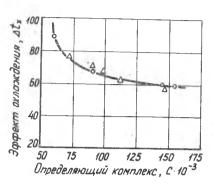
$$C = \frac{\overline{\rho}}{\overline{\rho}}$$
,

 $r_{AB} = \overline{\rho} = \frac{\rho_{r}}{\rho_{a}}$; $\rho_{a} = 0.1 \, M\Pi a$; $\overline{d} = \frac{Q}{d_{mp}}$; $Q = 0.008 \, M$; $Re = \frac{\rho \, d_{mp} \, \sqrt{KRT}}{\gamma}$

Для всех рассматриваемых газов нами были рассчитаны числовые значения указанного комплекса по входным параметрам. Оказалось, что у гелия величина комплекса $\mathcal C$ наименьшая. С уменьшением эффекта охлаждения газа величина комплекса, соответствующая этому газу, возрастает.

По экспериментальным данным (рис. I) построена кривая, определяющая зависимость эффекта охнаждения от величины комплекса (рис. 2).

В работах [1-3] указывается на вависимость эффекта охлаждения от температуры рабочего газа на входе в ВТ. Были полсчитаны величины C для воздуха Полученизменении температуры. ные результаты с учетом экспери-[3] ментальных данных работы представлены на рис. 2. Оказапось, что эффекты охлаждения на воздухе . зависящие от температуры. и эффекты охлаждения. вависящие от свойств реальных газов



Р и с. 2. Зависимость эффекта охлаждения от величины комплекса $C:\mathcal{H}=6$; $\mathcal{M}=0.3$; о — данные авторов (зависимость Δt_{χ} от свойств газарис. 1); Δ — экспериментальные данные работы [4] (зависимость Δt_{χ} от T_{χ}^{*})

при постоянной температуре, сравнимы при одинаковых значениях комплекса $\mathcal C$, т.е. полученная зависимость Δt_χ от $\mathcal C$ позволяет определить ожидаемый эффект охлаждения не только от свойств реальных газов, но и от параметров входа ($\mathcal T_i^*$ и $\mathcal P_i^*$) при постояных $\mathcal K$ и геометрических соотношениях.

Следовательно, полученный в данной работе комплекс С , определяемый по входным параметрам, более полно характеризует зависимость эффекта охлаждения от свойств реальных газов, от температуры, давления на входе и дает несложную инженерную методику по расчету ожидаемых эффектов охлаждения.

Литература

 Меркулов А.П. Вихревой эффект и его применение в технике. – М.: Машиностроение, 1969.

- 2. Бродянский В.М., Лейтес И.Л. Зависимость величины эффекта Ранка от свойств реальку газов. ИФЖ, т. 5. 1962. № 5.
- 3. Мартынов А.В., Бродянский В.М. Что такое вихревая труба? - М.: Энергия, 1975.
- 4. Бродянский В.М., Мартынов А.В. Зависимость эффекта Ранка-Хидша от температуры. - Теплоэнергетика, 1964, № 6.

УЛК 621.438

П.А. Пиралишвили, Н.Н. Новиков, А.В. Латышев

BOCHHAMEHEHME AUETUHEHA
B BUXPEBOM TEPMOTPAHCOPPMATOPE

Несмотря на многочисленные работы по термическому воспламенению топливных смесей, перемещающихся с конечной скоростью [I, 2, 3], практически этсутствуют работы по исследованию процесса естественного возгорания в закрученном потоке вязкого сжимаемого газа при наличии в нем экзотермических реакций. На наш взгляд, особенно интересным с точки врения активизации процесса протекания этих реакций является присутствие эффекта термотрансформации [4, 5].

В настоящей работе следана попытка несколько восполнить этот пробел. Цель работы заключается в исследовании влияния эффекта перераспределения полной энтальпии, реализуемого в вихревых трансформаторах, на изменение температуры воспламенения в . потоке смеси ацетилена с воздухом. Эксперименты проводились на термотрансформаторе, конструкция которого представлена на Он состоит из цилиндрической камеры энергетического разделения 3, на "горячем" конце которой, выполненном в виде усеченного перфорированная камера 5, в которую через - форсунку 4. размешена 6 подводился газообразный ацетилен. Скатый воздух подводился стороны "холодного" конца через тангенциально выполненный сопловой ввод І. Через отверстия диафрагмы 2 отработавшая смесь или продукты сгорания в случае воспламенения отводились окружающую среду. Для предотвращения теплопотерь термотрансформатор был тшательно теплоизолирован изоляцией 8. Распределение температуры по радиусу в сечении, расположенном перед перфо-