

УДК 639.039.3'41.7

Теоретический расчет парораспределения и разделительных характеристик масс-диффузионного элемента

ДЖАНДЖАВА Б. Ш., КАМИНСКИЙ В. А., САРИШВИЛИ А. Г., СУЛАБЕРИДЗЕ Г. А., ЧУЖИНОВ В. А.

При исследовании разделительных характеристик масс-диффузионного элемента [1, 2] предполагалось, что его внутренние рабочие параметры — коэффициент деления потока пара $\theta_{\text{п}}$ и диффузионный критерий Пекле $\ln q$ — не зависят друг от друга. Такой подход позволял проанализировать влияние этих параметров на производительность элемента L' и его коэффициент обогащения ε в широких пределах изменения $\ln q$ и $\theta_{\text{п}}$ для определения их оптимальных значений, а также уяснить физическую сторону процесса разделения. В то же время в реальных элементах связь между этими величинами существует, и ее необходимо учитывать для выяснения влияния всех процессов, протекающих в элементах, на его разделительные характеристики.

Для элемента заданной геометрии основным независимым параметром является суммарный поток пара $Q_{\text{п}}$, поступающий в аппарат. Все остальные величины, такие, как $\theta_{\text{п}}$ и $\ln q$, а также L' и ε , должны определяться как функции $Q_{\text{п}}$. Разделительные свойства элемента существенно зависят от соотношения потоков пара, проходящего через диафрагму (Q_t) и поступающего в дополнительный конденсатор ($Q_{\text{д}}$). Это соотношение характеризуется коэффициентом парораспределения $\theta_{\text{п}}$, который выполняет своеобразную роль коэффициента использования суммарного потока пара на осуществление эффекта разделения и создание потока легкой фракции. Поэтому вопрос о создании оптимального парораспределения имеет первостепенное значение при конструировании и эксплуатации масс-диффузионных элементов.

На основе решения уравнений диффузии и Навье — Стокса при соответствующих граничных условиях для разделительной и компрессионной зон элемента установлены зависимости коэффициента парораспределения и потока легкой фракции от суммарного потока пара, геометрии элемента и рабочих давления и температуры. Для замыкания полученной системы нелинейных уравнений использовано уравнение состояния идеального

газа, уравнения балансов газа и пара по элементу, условие «спивки» по концентрации газа в парогазовой смеси на границе зон и зависимость давления насыщенного пара от температуры [3]. Решение полученной системы уравнений выполнено модифицированным итерационным методом Ньютона [4] на ЭВМ. Далее с использованием алгоритмов, приведенных в работах [1, 2], рассчитаны коэффициент обогащения и разделительная способность элемента.

Сравнение теоретических и экспериментальных данных было проведено для элементов с ртутным парообразователем. Диаметр диафрагмы элементов 5,8 см, высота рабочей части 15 см, диффузионное сопротивление 1,4 см. Полная высота элемента составляла 45 см, высота дополнительного конденсатора 15 см, а диаметр и длина капилляра 0,28 и 5 см соответственно. Диаметр конденсаторов 3,2 см. Эксперименты и расчеты проводили для случая разделения изотопов неона.

Удовлетворительное согласие расчетных и экспериментальных данных показывает, что разработанная математическая модель масс-диффузионного элемента с достаточной для практики точностью учитывает протекающие в нем реальные процессы и может быть использована для расчета и оптимизации масс-диффузионных разделительных установок.

(№ 974/9444. Статья поступила в Редакцию 29.VIII.77, аннотация — 27.IV.78. Полный текст 0,5 а. л., рис. 4, список литературы 5 наименований.)

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- Чужинов В. А. и др. «Атомная энергия», 1976, т. 40, вып. 6, с. 471.
- Чужинов В. А. и др. «Атомная энергия», 1977, т. 43, вып. 4, с. 280.
- Справочник химика. Т. 1. М.—Л., «Химия», 1966.
- Оргела Дж., Рейнболт В. Итерационные методы решения нелинейных систем уравнений со многими неизвестными. М., «Мир», 1975.

УДК 621.039.2:536.21

Влияние нейтронного облучения на теплопроводность углеррафитового материала, обработанного при 1300—3000 °C

ТРОФИМЧУК Е. И.

Методом Колърауша измерена теплопроводность образцов углеррафитового материала, приготовленного по технологии графита ГМЗ и термообработанного при различной температуре.

Показано, что с повышением температуры обработки возрастает теплопроводность графита от 6 (после обжига при 1300 °C) до 140 Вт/(м·град) после обработки при 2800 °C, наиболее интенсивный рост наблюдается после

обработки в интервале 2000—3000 °C. При этих температурах происходит рост среднего диаметра кристаллитов и, следовательно, возрастает средняя длина свободного пробега фононов. Оценки показывают, что диаметр кристаллитов в этом температурном интервале возрастает от 200 до 2000 Å.

Исследуемые образцы подвергали нейтронному облучению в реакторе МР ИАЭ им. И. В. Курчатова при