Министерство науки и высшего образования Российской Федерации

федеральное государственное автономное образовательное учреждение высшего образования

«НАЦИОНАЛЬНЫЙ ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКИЙ ТОМСКИЙ ПОЛИТЕХНИЧЕСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ»

Инженерная школа ядерных технологий Направление – Ядерные физика и технологии Отделение ядерно-топливного цикла

Отчет

по лабораторной работе № 1 «Изучение закономерности распределения газов во вращающемся роторе центрифуги» по дисциплине «Теория газовых центрифуг»

Исполнитель:			
Студент, гр. 0А8Д			А.С. Кузьменко
	подпись	дата	
TT.			
Проверил:			
Доцент ОЯТЦ			_ С.Н. Тимченко
	подпись	дата	

ЦЕЛЬ РАБОТЫ: Изучить распределение газов по радиусу и по длине ротора центрифуги, условия образования циркуляционного потока и оценить оптимальную скорость его движения.

1. ТЕОРЕТИЧЕСКАЯ ЧАСТЬ

1.1. Физические закономерности распределения изотопных молекул по радиусу ротора газовой центрифуги

Перемещение газа по ротору центрифуги представляет собой сложный газодинамический процесс. В данном случае мы будем рассматривать равновесную систему, состоящую из смеси двух газов с молекулярными массами M_1 и M_2 , вращающуюся с угловой скоростью ω , рад/с, в цилиндрической емкости с предельным внешним радиусом внутренней стенки a_r . Постороннее движение газа отсутствует и температура во всех точках объема постоянна. Тогда центробежная сила, F_r , действующая на молекулы с массами M_1 и M_2 на расстоянии r от оси вращения

$$F_r = M_{1.2} \cdot v^2 / r = M_{1.2} \cdot r \cdot \omega^2, \tag{1}$$

где υ -линейная скорость движения молекул на расстоянии ${\bf r}$ от оси вращения.

Градиент давления газа в цилиндре вращающегося ротора в зависимости от радиуса характеризуется следующим соотношением:

$$\frac{dp}{dr} = \rho \cdot \omega^2 \cdot r = p \cdot \mu_{cp} \cdot \omega^2 \cdot r / (RT) \tag{2}$$

где R — газовая постоянная, Дж/(град·кмоль); T — температура, К; r — радиус, на котором находится молекула; p — давление газа на радиусе r, Па; $\mu_{\rm cp}$ — средний молекулярный вес газа; ρ - плотность газа, кг/м3.

$$\rho = p \cdot \mu_{cp} / (RT) \tag{3}$$

$$\mu_{cp} = \mu_1 \cdot c_1 + \mu_2 \cdot c_2 = \mu_1 \cdot c_1 + \mu_2 \cdot (1 - c_1)$$
(4)

Здесь c_1 и c_2 – концентрации, а μ_1 и μ_2 – молекулярные веса легкой и тяжелой компонент смеси, соответственно. Давление газа в роторе центрифуги при высоких скоростях вращения растет с возрастанием радиуса

очень сильно. Так, например, для гексафторида урана давление у стенки ротора больше, чем на оси при линейной скорости 300 м/c почти в 500 раз, а при скорости 400 м/c – в 20 тысяч раз. В этом случае у стенки ротора создается очень тонкий слой плотного газа, но давление его, $p_{\text{га}}$, должно быть строго ограничено во избежание конденсации гексафторида на самой стенке.

Используя соотношение (2), распределение давления газа по радиусу ротора, $p_{\rm r}$, с учетом осевого коллектора можно записать следующим образом:

$$p_r = p_{r_a} \cdot \exp\left[-\frac{2 \cdot \pi^2 \cdot v^2 \cdot \mu \cdot \left(r_a^2 - r^2\right)}{RT}\right], \Pi a$$
 (5)

где ν — число оборотов ротора, с⁻¹; r — переменный радиус ротора, м; $r_{\rm a}$ — периферийный радиус ротора, м; $p_{\rm ra}$ — давление газа на периферии ротора, Па.

Перенос газа в радиальном направлении в роторе происходит очень быстро, практически со скоростью звука в данной среде, а затем возникает обратный перенос молекул, вызванный градиентом давления. При этом легкие молекулы, как более подвижные и поскольку на них действует меньшая центробежная сила, преимущественно перемещаются к оси ротора, а тяжелые остаются на периферии. Обратный перенос носит диффузионный характер и проходит до установления равновесного состояния по радиусу ротора. Полное время диффузионного перемещения газа, $t_{\rm D}$, в этом случае определяется следующим образом

$$t_D = \frac{\left(r_a - r_i\right)^2}{2D}, \, c \tag{6}$$

$$r_a - r_i = a \tag{7}$$

где a — радиальный зазор ротора, м.

Или

$$t_D = \frac{a^2}{2D} \tag{8}$$

Коэффициент диффузии, D, определяется следующим образом

$$D = \frac{33,25 \cdot 10^{-2}}{p_{r_a}} \cdot \sqrt{\frac{T}{\mu_{cp}}} \,,\, \frac{M^2}{c}$$
 (9)

По истечении времени t_D реализуется первичный эффект разделения, обусловленный действием поля центробежных сил. Одновременно с радиальным происходит и осевое перемещение газа, связанное с возникновением циркуляционного потока в роторе центрифуги.

1.2. Физические закономерности возникновения циркуляционного потока в роторе центрифуги

Осевой циркуляционный поток в роторе центрифуги возникает автоматически при наличии быстровращающегося газа и обусловлен перепадом температур, а следовательно, и его плотностей между верхним и нижним торцами ротора, а также геометрией точек отбора, отвала и питания. Отборники легкой и тяжелой фракций расположены на разных расстояниях по радиусу ротора, но отборник тяжелой фракции находится ближе к внутренней стенке, а следовательно, в более плотных слоях вращающегося газа. Набегающие потоки разогревают его до более высоких температур, чем отборник легкой фракции, который расположен в менее плотной области того же газа. Там, где выше температура, плотность газа меньше и наоборот.

Возникающая разность плотностей приводит к перемещению газа у оси ротора снизу вверх, а на периферии ротора-сверху вниз, образуя замкнутый циркуляционный поток газа в осевом направлении.

Перепад давления по длине ротора, Δp , оценивается следующим образом:

$$\Delta p_r = p_{r_a} \cdot \frac{2 \cdot \pi^2 \cdot \nu^2 \cdot \mu \cdot \left(r_a^2 - r^2\right)}{RT} \cdot \frac{\Delta T}{T}$$
(10)

где ΔT — перепад температур между торцами ротора, К.

Возникающий циркуляционный поток приводит к тому, что в нижней части ротора преимущественно скапливается тяжелая компонента, а в верхней-легкая. При замене расположения, отборников легкой и тяжелой

фракций на противоположное картина циркуляционного потока также меняется на противоположную, но характер всех физических закономерностей при этом остается одинаковым.

Таким образом, как в том, так и в другом случае возникает градиент концентраций по длине ротора и обратная диффузия преимущественно легких молекул, как более подвижных. Такой диффузионный перенос происходит до установления стационарного состояния по длине ротора центрифуги. Время установления стационарного состояния, t_0 , определяется как

$$t_0 = \frac{L^2}{2D} \tag{11}$$

где L — длина ротора, м. Наличие циркуляционного потока приводит к появлению вторичного эффекта разделения. Однако для обеспечения максимального эффекта разделения бинарной изотопной газовой смеси в роторе центрифуги должна соблюдаться оптимальная скорость циркуляции, $U_{\rm on}$.

$$U_{onm} = \frac{2D}{a} \tag{12}$$

При совместном действии поля центробежных сил и потока циркуляции реализуется полный коэффициент разделения в газовой центрифуге, α_{Π} .

2. ПРАКТИЧЕСКАЯ ЧАСТЬ

Для исходной смеси Хе необходимо определить поведение изотопов 129 Хе - 132 Хе, при следующих исходных данных: $R=8,32\cdot 10^3$ $\frac{\mathcal{Д}\mathcal{H}}{zpa\partial\cdot\kappa Moлb}$; $T=300~\mathrm{K}$; $\Delta T=3~\mathrm{K}$; $\nu=1500~\mathrm{c}^{-1}$; $r_a=0,06~\mathrm{m}$; $r_i=0,001~\mathrm{m}$; $L=0,6~\mathrm{m}$; $p_{r_a}=13300~\mathrm{Ha}$; $c_1=0,264$; $c_2=0,269$.

Определен средний молекулярный вес изотопной газовой смеси:

$$\mu_{cp} = 0.129 \frac{\kappa 2}{MOZD} \cdot 0.264 + 0.132 \frac{\kappa 2}{MOZD} \cdot 0.269 = 0.069564 \frac{\kappa 2}{MOZD}$$
 (13)

Определен коэффициент диффузии:

$$D = \frac{33,25 \cdot 10^{-2}}{13300 \text{ Ha}} \cdot \sqrt{\frac{300 \text{ K}}{0,069564}} \approx 1,64 \cdot 10^{-3} \frac{M^2}{c}$$
 (14)

Парциальные давления изотопов ксенона в смеси:

$$p_{r_a}(^{129}Xe) = 13300 \text{ }\Pi a \cdot 0,264 = 3511,2 \text{ }\Pi a$$
 (15)

$$p_{r_a}(^{132}Xe) = 13300 \text{ }\Pi \text{a} \cdot 0,269 = 3577,7 \text{ }\Pi \text{a}$$
 (16)

При значениях r = 0.06 м; 0.05 м; 0.04 м; 0.03 м определено изменение давления по радиусу ротора.

$$p_r \binom{129}{Xe}\Big|_{r=0,06} = 3511, 2 \cdot \exp \begin{bmatrix} -\frac{2 \cdot \pi^2 \cdot 1500^2 \cdot 0,129}{8,31 \cdot 300} \cdot \\ \cdot \left(0,06^2 - 0,06^2\right) \end{bmatrix} = 3511,2 \text{ } \Pi \text{a}$$
 (17)

$$p_r \binom{129}{Xe}\Big|_{r=0,05} = 3511, 2 \cdot \exp \begin{bmatrix} -\frac{2 \cdot \pi^2 \cdot 1500^2 \cdot 0,129}{8,31 \cdot 300} \\ \cdot \left(0,06^2 - 0,05^2\right) \end{bmatrix} = 281,12 \text{ }\Pi\text{a}$$
 (18)

$$p_r \binom{129}{8} Xe \Big|_{r=0,04} = 3511, 2 \cdot \exp \begin{bmatrix} -\frac{2 \cdot \pi^2 \cdot 1500^2 \cdot 0,129}{8,31 \cdot 300} \\ \cdot \left(0,06^2 - 0,04^2\right) \end{bmatrix} = 35,62 \text{ } \Pi a$$
 (19)

$$p_r \binom{129}{Xe}\Big|_{r=0,03} = 3511, 2 \cdot \exp\left[-\frac{2 \cdot \pi^2 \cdot 1500^2 \cdot 0,129}{8,31 \cdot 300} \cdot \left(0,06^2 - 0,03^2\right)\right] = 7,14 \,\Pi a \qquad (20)$$

$$p_r \binom{132}{Xe}\Big|_{r=0,06} = 3577,7 \cdot \exp \begin{bmatrix} -\frac{2 \cdot \pi^2 \cdot 1500^2 \cdot 0,132}{8,31 \cdot 300} \cdot \\ \cdot \left(0,06^2 - 0,06^2\right) \end{bmatrix} = 3577,7 \, \Pi a \qquad (21)$$

$$\left. p_r \binom{132}{Xe} \right|_{r=0,05} = 3577, 7 \cdot \exp \left[-\frac{2 \cdot \pi^2 \cdot 1500^2 \cdot 0,132}{8,31 \cdot 300} \cdot \left(0,06^2 - 0,05^2 \right) \right] = 270,11 \,\Pi a \quad (22)$$

$$p_r \binom{132}{Xe}\Big|_{r=0,04} = 3577,7 \cdot \exp\left[-\frac{2 \cdot \pi^2 \cdot 1500^2 \cdot 0,132}{8,31 \cdot 300} \cdot \left(0,06^2 - 0,04^2\right)\right] = 32,62 \text{ }\Pi a$$
 (23)

$$p_r \binom{132}{Xe}\Big|_{r=0,03} = 3577, 7 \cdot \exp \left[-\frac{2 \cdot \pi^2 \cdot 1500^2 \cdot 0,132}{8,31 \cdot 300} \cdot \left[-\frac{2 \cdot \pi^2 \cdot 1500^2 \cdot 0,132}{8,31 \cdot 300} \right] \right] = 6,30 \text{ }\Pi\text{a}$$
 (24)

Построена зависимость $p_r = f(r)$:

Dependence pressure

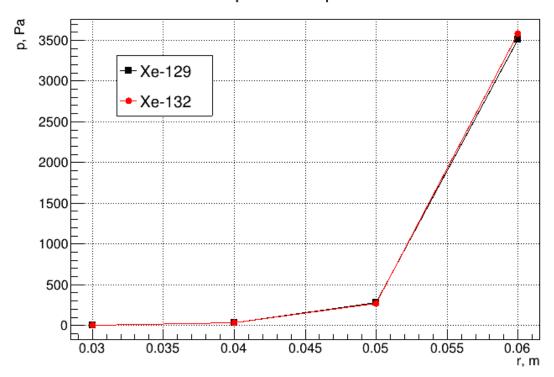


Рисунок 1 – Зависимость давления от расстояния

Определено время установления стационарного состояния по радиусу и по длине ротора t_D и t_0 :

$$t_D = \frac{\left(0.06 \text{ M} - 0.001 \text{ M}\right)^2}{2 \cdot 1.64 \cdot 10^{-3} \frac{M^2}{c}} \approx 1.06 \text{ c}$$
 (25)

$$t_0 = \frac{0.6^2 \text{ M}^2}{2 \cdot 1.64 \cdot 10^{-3} \frac{M^2}{C}} \approx 109,64 \text{ c} \approx 1,83 \text{ мин}$$
 (26)

Исследован характер перемещения изотопных молекул в роторе газовой центрифуги:

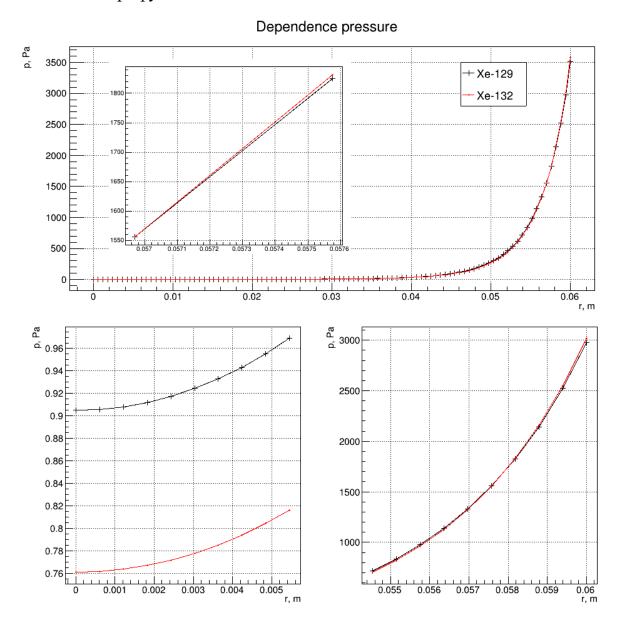


Рисунок 2 – Изменение давления изотопов смеси от центра к периферии ротора

Из рисунка 2 видно, что у стенки ротора парциальное давление более тяжелого изотопа больше, а в центре ротора — более легкого изотопа. Кривые легкого и тяжелого изотопа пересекаются в точке r=0,057 м.

Определен перепад давлений по длине ротора:

$$\Delta p = 13300 \cdot \frac{2 \cdot \pi^2 \cdot 1500^2 \cdot \left(0.06^2 - 0.03^2\right)}{8.31 \cdot 300} \cdot \frac{3}{300} \approx 8517,28 \text{ }\Pi a \tag{27}$$

Определена оптимальная скорость циркуляции:

$$U_{on} = \frac{2 \cdot 1,64 \cdot 10^{-3} \frac{M^2}{c}}{0,06 \text{ m} - 0,001 \text{ m}} \approx 0,056 \frac{M}{c}$$
 (28)

вывод

- 1. Изучено распределение газов по радиусу и по длине ротора центрифуги, условия образования циркуляционного потока.
 - 2. Построена зависимость $p_r = f(r)$.
- 3. Определено время установления стационарного состояния по радиусу 1,06 с и по длине ротора 1,83 мин.
 - 4. Перепад давлений по длине ротора составит 8517,28 Па.
 - 5. Показано, что оптимальная скорость циркуляции 0,056 м/с.
- 6. Установлено, что у стенки ротора парциальное давление более тяжелого изотопа больше, а в центре ротора более легкого изотопа.