

**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 № 3 «Ротор газовой центрифуги»

по дисциплине «Теория газовых центрифуг»

Исполнитель:

Студент, гр. 0А8Д

подпись

дата

А.С. Кузьменко

Проверил:

Доцент ОЯТЦ

подпись

дата

С.Н. Тимченко

Томск – 2022

ЦЕЛЬ РАБОТЫ: Изучить особенности работы ротора газовой центрифуги и выбор материалов для его изготовления.

1. ТЕОРЕТИЧЕСКАЯ ЧАСТЬ

1.1. Общие положения

В центробежном методе разделения изотопов первичным разделительным устройством является газовая центрифуга, основным рабочим элементом которой служит пустотелый цилиндрический ротор, вращающийся с большой скоростью в вакуумной камере. Очень важной технической и технологической задачей здесь является устойчивость вращения ротора при длительном времени эксплуатации газовой центрифуги.

Устойчивость вращения зависит от ряда факторов. Прежде всего от качества изготовления самой центрифуги и элементов опор ротора. Большое влияние оказывает давление газа в вакуумной камере. Чем больше давление, тем неустойчивей вращение ротора. Поэтому должен обеспечиваться высокий вакуум в зароторном пространстве, что достигается с помощью специального молекулярного уплотнения, предусмотренного в конструкции самой центрифуги. На устойчивость вращения ротора сказывается также нарушение режимов работы центрифуги: перекрытие трасс отбора и отвала, появление натеков воздуха в технологические линии, ударные воздействия от возможного разрушения смежной центрифуги.

Ротор такой центрифуги опирается внизу на игольчатый подшипник со стальной иглой, а верхняя часть ротора удерживается двумя кольцевыми постоянными магнитами. Таким образом создается две опоры ротора-верхняя и нижняя. Ротор приводится во вращение с помощью электродвигателя с открытыми полюсами по принципу наведенной индукции. При этом на электродвигатель, расположенный в нижней части корпуса центрифуги, подводится высокочастотный электрический потенциал.

Подача и отвод разделяемых изотопов осуществляется через систему зафиксированных труб в виде коллектора, проходящего вдоль оси ротора и не соприкасающегося с ним.

При разгоне ротора он испытывает радиальные колебательные движения на изгиб на разных частотах. При несвоевременном прохождении этих частот колебания будут возрастать, что может привести к столкновению ротора с корпусом центрифуги, а следовательно, к изменению частоты вращения ротора и даже к его разрушению.

Но вместе с тем частота вращения ротора непосредственно влияет на мощность разделения газовой центрифуги.

1.2. Взаимосвязь частоты вращения ротора с мощностью разделения газовой центрифуги

Максимальная (теоретическая) разделительная способность или мощность разделения газовой центрифуги, q , согласно формуле Коэна, записывается следующим образом

$$q = \frac{\pi}{2} \cdot \rho \cdot D_{1,2} \left[\frac{\Delta\mu \cdot \omega^2 \cdot r_a^2}{2RT} \right]^2 \cdot L, \text{ кг/с} \quad (1)$$

где ρ – плотность газа, кг/м³; $D_{1,2}$ – коэффициент диффузии газа с молекулярной массой μ_1 или μ_2 , м²/с; ω – угловая скорость вращения ротора, рад/с; r_a – периферийный радиус ротора, м; L – длина ротора, м; R – газовая постоянная, Дж/град·кмоль; T – температура, К.

Или

$$q = 12 \cdot L \left(\frac{v}{700} \right)^2 \cdot \left(\frac{d}{0,12} \right)^{0,4}, \text{ ЕРР/год} \quad (2)$$

где v – линейная скорость вращения ротора, м/с; d – диаметр ротора, м.

Из приведенных формул (1, 2) следует, что увеличение окружной скорости вращения ротора будет выгодно, если при этом даже будет, но не существенно, снижаться коэффициент полезного действия центрифуги.

Кроме того, разделительная способность возрастает с увеличением длины ротора, что также обуславливает особенности его вращения. Дело в том, что центробежные силы действуют не только на молекулы газа, но и на материал ротора. Следовательно, при заданных значениях диаметра и длины ротора существует предельно допустимая частота вращения.

1.3. Критическая линейная скорость вращения ротора

Поскольку с увеличением линейной скорости вращения увеличивается и центробежная сила, действующая на материал ротора, то возникает предельная, критическая, скорость вращения, $v_{кр}$, свыше которой наступает разрушение самого ротора. При вращении возникают и резонансные частоты, $f_{рез}$, на которых могут происходить колебания ротора, ведущие к неустойчивости его вращения. Эти частоты можно оценить, используя соотношение

$$f_{рез} = \frac{\pi}{2} \cdot n^2 \cdot \frac{d}{L^2} \cdot \sqrt{\frac{E}{8\rho_M}}, \text{ с}^{-1} \quad (3)$$

где n – номер гармоники; E – модуль упругости материала, н/м²; ρ_M – плотность материала, кг/м³.

Таким образом, устойчивость вращения ротора определяется его размерами и прочностными характеристиками. При этом должно быть строго определенное соотношение между длиной и диаметром ротора.

Наиболее полно устойчивость вращения реализуется в короткороторных центрифугах, когда $\frac{L}{d} < 5$. Таким образом, в конструкциях этих центрифуг, называемых докритическими, длина и диаметр ротора тесно связаны между собой.

Из формулы (1) следует, что разделительная способность газовой центрифуги пропорциональна длине ротора. Следовательно, необходимо увеличивать его длину и если $\frac{L}{d} > 5$, то такие центрифуги называются

надкритическими. В этом случае необходимы специальные жесткие строго сбалансированные или гибкие роторы, что заметно усложняет их конструкцию и изготовление.

Критическую линейную скорость вращения ротора, $v_{кр}$, можно определить, используя соотношение

$$v_{кр} = \sqrt{\frac{9,8 \cdot 10^3 \cdot F}{\rho_M}}, \text{ м/с} \quad (4)$$

где F – предел прочности материала на разрыв, кг/мм².

Отсюда следует, что материал ротора должен быть предельно прочным и предельно легким. Данные по параметрам различных материалов приведены в таблице 1.

Таблица 1 – Параметры различных материалов

№ п/п	Параметры Материал	Предел прочности материала на разрыв, F , кг/мм ²	Плотность материала, ρ_M , г/см ³
1	Железо	24	7,86
2	Медь	22	8,00
3	Алюминий	6	2,70
4	Дюралюминий	20	2,73
5	Никель	50	8,90
6	Сталь высокопрочная, мартенситно- стареющие стали	170	7,85
7	Титановые сплавы	90	4,6
8	Стекловолокно:смола	70	1,9
9	Кевлар (нейлон:смола)	150	1,33

Используя значение $v_{кр}$, при заданном числе оборотов, ν , можно найти предельный периферийный радиус ротора, $r_{a_{кр}}$, по формуле

$$r_{a_{кр}} = \frac{v_{кр}}{2\pi\nu} \quad (5)$$

Увеличение окружных скоростей предъявляет повышенные требования к долговременной прочности и надежности материала ротора.

Следует отметить, что прогресс центробежного метода разделения во многом определялся и определяется разработкой и изготовлением высокопрочных материалов для роторов газовых ультрацентрифуг.

2. ПРАКТИЧЕСКАЯ ЧАСТЬ

Рассчитана критическая линейная скорость вращения ротора для разных материалов:

$$v_{кр}(Fe) = \sqrt{\frac{9,8 \cdot 10^3 \cdot 24}{7,86}} \approx 172,99 \text{ м/с} \quad (6)$$

$$v_{кр}(Cu) = \sqrt{\frac{9,8 \cdot 10^3 \cdot 22}{8,00}} \approx 164,17 \text{ м/с} \quad (7)$$

$$v_{кр}(Al) = \sqrt{\frac{9,8 \cdot 10^3 \cdot 6}{2,70}} \approx 147,57 \text{ м/с} \quad (8)$$

$$v_{кр}(\text{Duralumin}) = \sqrt{\frac{9,8 \cdot 10^3 \cdot 20}{2,73}} \approx 267,95 \text{ м/с} \quad (9)$$

$$v_{кр}(Ni) = \sqrt{\frac{9,8 \cdot 10^3 \cdot 50}{8,90}} \approx 234,64 \text{ м/с} \quad (10)$$

$$v_{кр}(\text{Steel}) = \sqrt{\frac{9,8 \cdot 10^3 \cdot 170}{7,85}} \approx 460,68 \text{ м/с} \quad (11)$$

$$v_{кр}(\text{Titan alloy}) = \sqrt{\frac{9,8 \cdot 10^3 \cdot 90}{4,6}} \approx 437,88 \text{ м/с} \quad (12)$$

$$v_{кр}(\text{Fiberglass:resin}) = \sqrt{\frac{9,8 \cdot 10^3 \cdot 70}{1,9}} \approx 600,88 \text{ м/с} \quad (13)$$

$$v_{кр}(Kevlar) = \sqrt{\frac{9,8 \cdot 10^3 \cdot 150}{1,33}} \approx 1051,31 \text{ м/с} \quad (14)$$

В таблице 2 приведены результаты расчета критической линейной скорости для разных материалов ротора.

Таблица 2 – Расчетные значения линейной скорости вращения

Материал ротора	Железо	Медь	Алюминий	Дюралюминий	Никель	Сталь высокопрочная	Титановые сплавы	Стекловолокно: смола	Кевлар
Величина критической линейной скорости, $v_{кр}$, м/с	172,99	164,17	147,57	267,95	234,64	460,68	437,88	600,88	1051,31

Рассчитана критическая линейная скорость вращения ротора для разных материалов:

$$r_{a_{кр}}(Fe) = \frac{172,99}{2\pi \cdot 1500} \approx 0,18354 \text{ м} \quad (15)$$

$$r_{a_{кр}}(Cu) = \frac{164,17}{2\pi \cdot 1500} \approx 0,01742 \text{ м} \quad (15)$$

$$r_{a_{кр}}(Al) = \frac{164,17}{2\pi \cdot 1500} \approx 0,01566 \text{ м} \quad (15)$$

$$r_{a_{кр}}(\text{Duralumin}) = \frac{267,95}{2\pi \cdot 1500} \approx 0,02843 \text{ м} \quad (15)$$

$$r_{a_{кр}}(Ni) = \frac{234,64}{2\pi \cdot 1500} \approx 0,02490 \text{ м} \quad (15)$$

$$r_{a_{кр}}(\text{Steel}) = \frac{460,68}{2\pi \cdot 1500} \approx 0,04888 \text{ м} \quad (15)$$

$$r_{a_{кр}}(\text{Titan alloy}) = \frac{437,88}{2\pi \cdot 1500} \approx 0,04646 \text{ м} \quad (15)$$

$$r_{a_{кр}}(\text{Fiberglass:resin}) = \frac{600,88}{2\pi \cdot 1500} \approx 0,06376 \text{ м} \quad (15)$$

$$r_{a_{кр}}(\text{Kevlar}) = \frac{1051,31}{2\pi \cdot 1500} \approx 0,11155 \text{ м} \quad (15)$$

В таблице 3 приведены результаты расчета предельной величины радиуса ротора для разных материалов.

Таблица 3 – Расчетные значения предельной величины радиуса ротора

Материал ротора	Железо	Медь	Алюминий	Дюралюминий	Никель	Сталь высокопрочная	Титановые сплавы	Стекловолокно :смола	Кевлар
Предельная величина радиуса ротора, r_a , м	0,18354	0,01742	0,01566	0,02843	0,02490	0,04888	0,04646	0,06376	0,11155

Поскольку радиус ротора должен быть не менее 0,06 м, то пригодными материалами для ротора газовой центрифуги являются железо, стекловолокно:смола и кевлар. Максимальные значения критической линейной скорости вращения ротора и предельного периферийного радиуса ротора достигаются при материале кевлар.

На рисунке 1 приведены зависимости мощности разделения изотопной смеси ^{132}Xe - ^{134}Xe от радиуса ротора и длины. Расчет проведен для рабочей температуры 300 К, при расчете зависимости от радиуса ротора длина равна $L=0,6$ м, а зависимости от длины радиус ротора принимался $r_a=0,06$ м. Из рисунка видно, что мощность разделения нелинейно возрастает с увеличением радиуса ротора и линейно с увеличением длины ротора. Надкритические роторы характеризуются большей мощностью разделения, чем докритические. При этом скорость возрастания мощности разделения при увеличении радиуса ротора для надкритических роторов больше, чем для докритических.

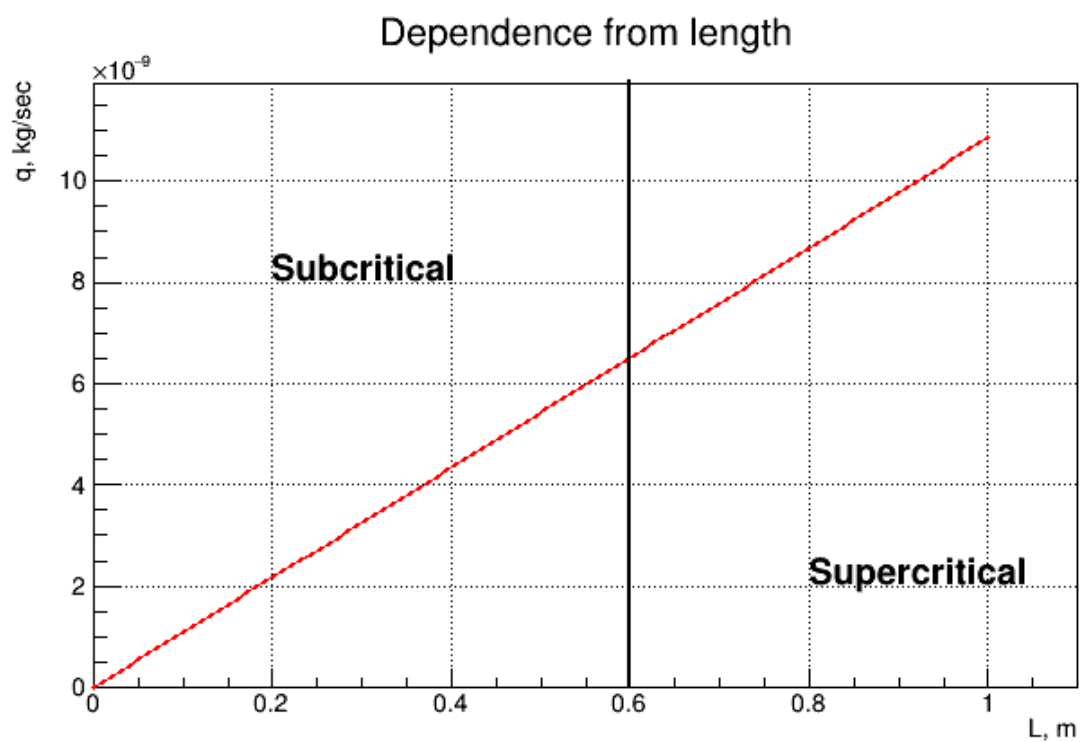
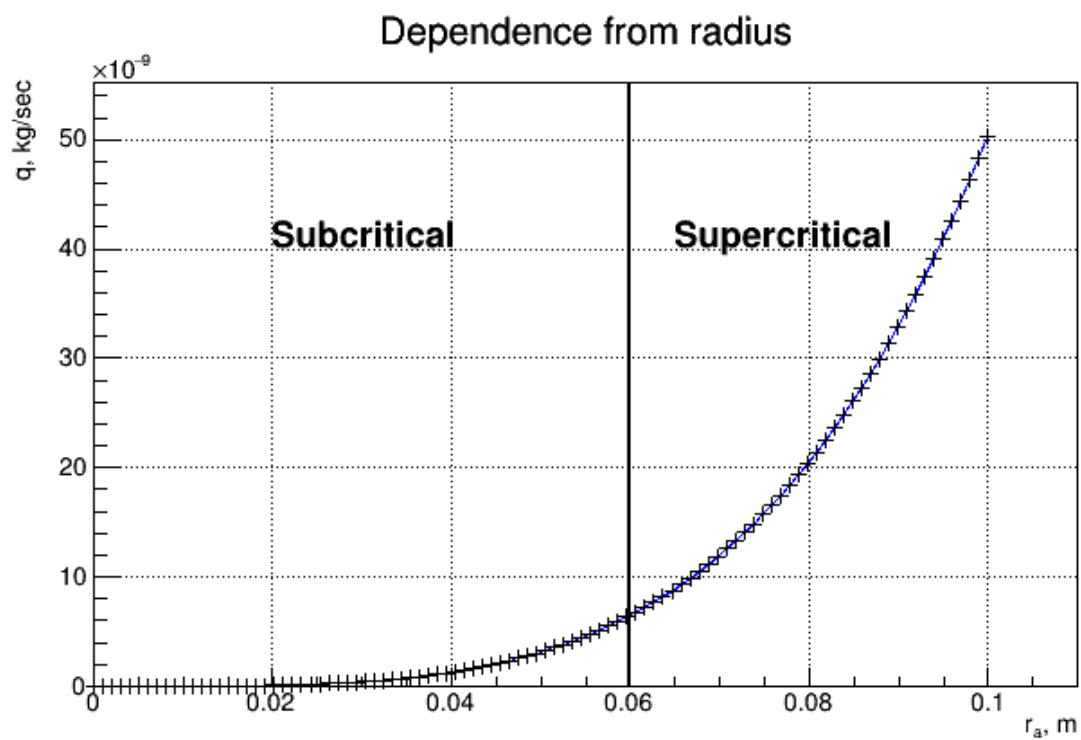


Рисунок 1 – Зависимость мощности разделения газовой центрифуги

ВЫВОД

1. Изучены основные рабочие параметры газовой центрифуги.

2. Показано, что пригодными материалами для ротора газовой центрифуги являются железо, стекловолокно:смола и кевлар.

3. Установлено, что мощность разделения нелинейно возрастает с увеличением радиуса ротора и линейно с увеличением длины ротора, при этом мощность разделения для надкритических газовых центрифуг больше.

4. Рекомендовано использовать кевлар для изготовления ротора газовой центрифуги, поскольку достигаются максимальные значения критической линейной скорости вращения ротора и предельного периферийного радиуса ротора.