|  |
| --- |
| Министерство науки и высшего образованияФедеральное государственное бюджетное учреждение науки Институт ядерной физики им. Г. И. Будкера Сибирского отделения Российской академии наук |
| УДК 53.072.8 |  |  |
| СогласованоНаучный руководитель | УтверждаюНачальник отдела аспирантуры ИЯФ СО РАН |
|  |  | А. Е. Левичев |  |  | С. В. Полосаткин |
| « |  | » |  | 2023 г. | « |  | » |  | 2023 г. |
|  |
| Отчёт о научно-исследовательской работе |
|  |
| по теме:ИССЛЕДОВАНИЕ ПРОЦЕССА ФОРМИРОВАНИЯЭЛЕКТРОННОГО ПУЧКА ДЛЯ ПОЛУЧЕНИЯ ПОЗИТРОНОВСУПЕР C-TAU ФАБРИКИ |
| (За III семестр обучения в аспирантуре) |
| Специальность 01.04.20 Физика пучков заряженных частиц иускорительная техника |
|  |
| Аспирант |  |  |  | К. А. Гришина |  |
|  |
| Новосибирск 2023 |

**Оглавление**

[Введение 3](#_Toc194498902)

[Ускоряющие структуры для линейных ускорителей 5](#_Toc194498903)

[Структуры с постоянным импедансом 6](#_Toc194498905)

[Структуры с постоянным градиентом 9](#_Toc194498906)

[Заключение 14](#_Toc194498907)

[Список использованных источников 15](#_Toc194498908)

# **Введение**

В настоящее время в ускорительной технике, как правило, используются 4 класса ускоряющих структур:

* структуры на бегущей волне с постоянным импедансом
* структуры на бегущей волне с постоянным градиентом
* структуры на стоячей волне с последовательной связью
* структуры на стоячей волне с параллельной связью

Каждая из этих структур имеет свои особенности. С точки зрения работы с большими токами и КПД передачи мощности от генератора в пучок менее выгодной является структура на стоячей волне с параллельной связью. Это связано с наличием двух видов связи: между возбуждающим резонатором и подводящим волноводом, а также между возбуждающим и ускоряющими резонаторами. Ускоряющие структуры на бегущей волне могут обладать очень высокими КПД, но для этого требуются практически нереализуемые значения шунтового сопротивления. В области КПД менее 80 % ускоряющая структура с постоянным градиентом обладает меньшим значением шунтового сопротивления по сравнению со структурой с постоянным импедансом.

Для любой ускоряющей структуры максимальное значение КПД передачи мощности от генератора в пучок будет при значении тока пучка, равном половине критического тока. Энергия, которую приобретет такой пучок, равна половине энергии без учета нагрузки током ускоряющего поля

,

где — энергия пучка [эВ] без учета его тока.

Зная критический ток ускоряющей структуры и энергию, которую пучок может приобрести при нулевом токе, можно определить максимальное значение КПД передачи мощности от генератора в пучок для каждого типа структур. Как правило, для ускорителей энергия пучка и мощность генератора являются величинами заданными. Но существует еще одна величина, которая может быть также критерием эффективности структуры, как и передача мощности в пучок – это эффективное шунтовое сопротивление ускоряющей структуры, нормированное на длину [Ом/м]. Чем больше КПД при меньшем уровне шунтового сопротивления, тем выгодней ускоряющая структура может быть для изготовления. Данная величина характеризуется электромагнитными и геометрическими свойствами ускоряющей структуры. Чем шунтовое сопротивление выше, тем тяжелее может быть структура в реализации из-за увеличения сложности геометрии.

# **Ускоряющие структуры для линейных ускорителей**

# Одной из наиболее распространённых ускоряющих структур в мире для линейных ускорителей с большой энергией является ускоряющая структура на основе диафрагмированного волновода на бегущей волне. Данная структура представляется собой цилиндрический волновод, работающий на временной моде колебания E01. Для замедления фазовой скорости в таком волноводе используется набор диафрагм, которые располагаются относительно друг друга с постоянным периодом и образующие таким образом ускоряющие ячейки. Благодаря периодичности в цилиндрическом волноводе появляется набор пространственных гармоник, каждая из которых обладает своим волновым числом и, соответственно, своей фазовой скоростью. В итоге частица, пролетая через такой диафрагмированный волновод, взаимодействует с той пространственной гармоникой, фазовая скорость которой совпадает со скоростью частицы. Если речь идет об ускорении ультрарелятивистских частиц, то можно считать, что их скорость близка к скорости света, а значит фазовая скорость ускоряющей волны также должна быть близка к скорости света.

Получаемые таким образом структуры делятся на структуры с постоянным импедансом и постоянным градиентом. Первые, кроме постоянного периода , имеют постоянные поперечные размеры ускоряющих ячеек. В этом случае групповая скорость волны является постоянной, а значит омические потери вдоль структуры так же постоянны. В итоге распределение амплитуды ускоряемого поля вдоль структуры спадает как , где – коэффициент затухания, – продольная координата. Если поперечные размеры ускоряющих ячеек менять вдоль ускоряющей структуры, то групповая скорость не будет постоянной, но можно сделать постоянным распределение ускоряющего поля. В этом случае речь идет о структуре с постоянным градиентом. С точки зрения фазовой скорости данные структуры идентичны между собой. Так же структуры незначительно отличаются друг от друга по градиенту набираемой энергии и эффективности.

# **Структуры с постоянным импедансом**

Амплитуда электромагнитного поля, распространяющегося по волноводу, затухает с коэффициентом затухания α (. Поскольку мощность пропорциональна амплитуде в квадрате (), то она затухает с коэффициентом затухания 2α. Ускоряющие структуры, у которых α = const вдоль всей структуры называются структурами с постоянным импедансом (CZ). Так как для CZ-структуры α = const, то для них и групповая скорость , здесь L – длина структуры, а – время заполнения ускоряющей структуры. Самым распространенным примером CZ-структуры является диафрагмированный волновод с постоянной геометрией ячеек (см. рис. 1).



**Рисунок 1.** Ускоряющая структура типа диафрагмированный волновод:

1 – резонатор (регулярная ускоряющая ячейка), 2 – трансформатор типа волны, 3 – переходная ускоряющая ячейка, 4 – соединительная диафрагма, 5 – рубашка охлаждения

На рисунке 2 показана ускоряющая структура, изготовленная для линейного ускорителя ЦКП «СКИФ».



**Рисунок 2.** Ускоряющая структура для линейного ускорителя ЦКП «СКИФ», изготовленная в ИЯФ СО РАН

Для структуры с постоянным импедансом распределение амплитуды ускоряющей гармоники для продольной оси структуры

где амплитуда ускоряющего электрического поля на входе в ускоряющую структуру.

Если в структуру подается постоянная мощность , то распределение мощности вдоль структуры выражается следующим образом

где постоянная времени ускоряющей структуры , волновая добротность.

Распределение ускоряющего электрического поля

где .

Заряженная частица, пролетая ускоряющую структуру длины L с постоянным импедансом будет приобретать полный потенциал

где параметр постоянная затухания структуры.

Для нахождения максимума набираемой пучком энергии необходимо решить дифференциальное уравнение

или

Решением является = 1.256, максимальное значение приобретаемого пучком потенциала равно

Также для характеристики ускоряющих структур используют понятие КПД – отношение энергии, запасенной в структуре после окончания ВЧ импульса к полной энергии в импульсе, которая поступила от генератора. В случае = 1.256, КПД = 36 %, остальное уходит в тепло. При этом уменьшение ускоряющего поля от входа к нагрузке составляет 3.6 раз.

При = 0.5, имеем КПД = 63 % и меньшую неоднородность поля (уменьшение ускоряющего поля от входа к нагрузке составляет 2.5 раз. Но в этом случае получается недобор по энергии (недобор

# **Структуры с постоянным градиентом**

Ускоряющие структуры представляют собой набор ускоряющих ячеек (см. рис. 3), и если ячейки имеют одинаковую геометрию, то такие структуры называются регулярными. Ускоряющее электрическое поле в регулярных структурах не постоянное, оно спадает из-за оммических потерь.

где коэффициент затухания поля, шунтовое сопротивление, мощность, поступаемая на вход структуры.

**Рисунок 3.** Регулярная ускоряющая структура типа диафрагмированный волновод: 1 – регулярная ускоряющая ячейка, 2 – трансформатор типа волны, 3 – переходная ускоряющая ячейка, 4 – соединительная диафрагма, 5 – рубашка охлаждения.

Если сделать ускоряющую секцию, ячейки которой будет иметь разную геометрию, то мощность будет проходить от ячейки к ячейке по-разному, и можно регулировать коэффициент затухания поля и количество мощности, которое проходит по структуре. Таким образом можно отрегулировать амплитуду поля в каждой ячейке и сделать ускоряющее электрическое поле постоянным, такие структуры называются – структуры с постоянным градиентом.

Амплитуда пропорциональна коэффициенту затухания , шунтовому сопротивлению и мощности

Построим график зависимости амплитуды ускоряющего поля вдоль продольной оси для структуры с постоянным импедансом. Видно, что амплитуда поля падает.

**Рисунок 4.** График зависимости амплитуды ускоряющего поля от продольной координаты.

В структурах, состоящих из диафрагмированного волновода, элементом связи является отверстие, расположенное в центре диафрагмы. Связь происходит по электрическому полю. Если необходимо увеличить полосу пропускания, то можно увеличить отверстие связи, но это приведет к уменьшению шунтового сопротивления и, следовательно, к уменьшению градиента набора энергии.

Коэффициент затухания связан с диаметром отверстия связи ускоряющей ячейки (см. рис. 5), коэффициент пропорциональности

*a*

a

б

**Рисунок 5.** а – фотография ускоряющей ячейки, изготовленной в ИЯФ СО РАН; б – чертеж (вид сбоку) ускоряющей ячейки (*а-*диаметр отверстия связи, *б-*внутреннийдиаметр ячейки.

Изменением отверстия связи можно сделать так, чтобы коэффициент затухания изменялся вдоль структуры обратно пропорционально СВЧ мощности , то есть , то в такой структуре амплитуда ускоряющей гармоники будет постоянна вдоль всей структуры .

Ускоряющие структуры с постоянным градиентом представляют собой набор ускоряющих ячеек, у которых отверстие связи уменьшается от первой ячейки к последней. Тогда коэффициент затухания в первой ячейке

В структуре с постоянным градиентом , то мощность в структуре на длине L:

Для определения мощности в структуре с постоянным градиентом рассмотрим два случая:

1. Частный случай, когда , тогда
2. В общем виде, когда есть зависимость , тогда мощность в структуре

Следовательно, амплитуда ускоряющего поля в структуре с постоянным градиентом

 (1)

Для определения коэффициента затухания запишем:

тогда (2)

Для определения диаметра отверстия связи запишем формулу определения мощности:

Так как , то

С учетом формулы для коэффициента затухания диаметр отверстия связи равен

(3)

Используя выражения (1), (2) И (3) построим график зависимости амплитуды ускоряющего поля от продольной координаты для структуры длиной 1.5 метра.

**Рисунок 6.** График зависимости амплитуды ускоряющего поля от продольной координаты.

Из графика видно, что амплитуда поля остается практически постоянной на всей длине структуры. Амплитуда уменьшается меньше, чем на 1 %. Данный результат удалось получить при следующих размерах ускоряющей ячейки. На рисунке 7 представлен чертеж ускоряющей ячейки.



**Рисунок 7.** Чертеж ускоряющей ячейки структуры с постоянным импедансом.

В программе CST Studio был выполнен расчет частот , и в результате при начальном значении диаметра отверстия связи мм, частота МГц. Для выполнения условия 𝛼(𝑧)∙𝑃(𝑧)=𝑐𝑜𝑛𝑠𝑡, диаметр отверстия связи планомерно уменьшался до мм. При этом новой геометрии структуры рабочая частота получилась МГц. Такая частота является очень низкой и работать на этой частоте будет невозможно. Для повышения рабочей частоты можно уменьшить диаметр ускоряющей ячейки на 1 мм. Тогда рабочая частота МГц.

# **Заключение**

Таким образом, для того, чтобы добиться постоянного поля в ускоряющей структуре, ускоряющие ячейки должны иметь переменный диаметр отверстия связи. В случае, если диаметр отверстия первой ячейки равен 3 см, то диаметр последующих должен уменьшаться с равным шагом до 2,14 см. При изменении отверстия связи будет меняться рабочая частота ячеек. Для того, чтобы частота оставалась постоянной нужно вместе с изменением отверстия связи менять и внутренний диаметр ячеек.

Для нахождения оптимальной геометрии необходимо продолжить расчет и моделирование.

**Список использованных источников**

1. Дронова Е. В., Левичева А. Е., Андрианов А. В. Анализ передачи мощности от генератора в пучок для ускоряющих структур разных типов //письма в журнал физика элементарных частиц и атомного ядра Учредители: Объединенный институт ядерных исследований. – 2021. – Т. 18. – №. 5. – С. 492-501.
2. Милованов О. С., Собенин Н. П. Техника сверхвысоких частот. – Атомиздат, 1980.
3. Левичев А. Е., Павлов В. М. Линейные СВЧ-ускорители. – 2015.
4. J. Wang, “RF Properties of Periodic Accelerating Structures for Linear Colliders”, slacreport-339, July 1989.
5. Каминский В. И., Куцаев С. В. Критерии выбора ускоряющей структуры линейных ускорителей электронов для целей инспекции //Ядерная физика и инжиниринг. – 2011. – Т. 2. – №. 2. – С. 154-158.
6. Kang Y. W., Matthews P. J., Kustom R. L. A constant gradient planar accelerating structure for linac use //Proceedings Particle Accelerator Conference. – IEEE, 1995. – Т. 1. – С. 643-645.