**Айназарова Огулджан Сейлиевна** стapш. преп. Института инженерно-технических и транспортных коммуникацийТуркменистана

**Хыдыров Ровшен** преподователь, Института инженерно-технических и

транспортных коммуникацийТуркменистана

**Сooрyженния гелевой сушкой с терловой**

В период процветания нашего сyверенного государства вопрос модернизации дорожно-транспортой инфрастуктуру в нашей стране был поднят Президент Гурбангулы Бердимухамедовым.

Как стратегическое направление нетолко на национальном или региональном уровне и на глобальном уровне. Устойчивый рост, безопасность, братство и дружба имеют первостепеное значение в укреплении мира. Благодаря особым усилиям Президента Гурбангули Бердимухамедова, Энергетика и промышленность развиваются быстрыми темпами, как и все другие отрасли.

Строительство тепловых передач в период Инновационные разработки в области, энергосбережения вносят большой вклад в развитие энергетического сектора. Тепловые трубы в инженерных сооружениях и технологических процессах на транспортных предприятиях, использования генератора пременного тока (ETIC) имеет большое значение для экономии энергии. В таких структурах замкнутая фаза, (тепло- и массовая) под влиянием метеболических процессов, тепло передается из одной точки в другую очень быстро. В этой работе основное внимание уделяется повторному использованию тепла воздуха в установке для сушки гелия.

Одним из ключевых показателей (YTIC) является тепловая эффективность. Схема, которую мы собираемся использовать, представляет собой простую схему с противоположной схемой потока (рисунок 1).

Рисунок 1. Схема применения теплообменника тепловой трубины.

Общие характеристики FTIC, отвечающие нашим условиям

- тепловые трубы также установлены в схеме птичника

- в РПИ, наружный диаметр тепловых трубок 0,0254м, ребра 0,044м в диаметре, он состоит из 424 ребер,

Растояния между трубами 0,0508м

Потока горячего воздуха. Тепловые трубки используется для нагрева жидкого воздуха, подаваемого в сушилку, для нагрева

- Материал турбины – медь, длина 2,4м. Теплые трубки, расположенные вдоль 1,2м потока горочего воздуха.



Рисунок 1. Смеха теплообменна с тепловыми трубками.

Коэффициенты теплопроводности тепловых труб (KTT) по формуле рассчитан на фитиль тепловой трубы

внешний и внутренний радиусы тепловой трубки (м)

Ь- длина зоны испарения (плотность зоны испарения и зоны охлаждения

- коэффициенты теплопроводности медной трубы и фантома.

S-это коэффициент(с)воздуха в зоне испарителя (зона конденсатора),

А филлит-это коэффициент теплоты твердого воздуха- воздух

Для не сварной тепловой рассчитывается следующая формула

С формулированы:



То, внешний и внутренний радиусы (м) трубы,

Длина зоны испарения 4 (длинны зоны охлаждения равны),

1, коэффисиенты теплоотдачи медной трубы и фантома (Wt’m С)

8,6-толщины трубы и фитилена (ь) в зоне испарения (зона конденсатора).

Для несварной тепловой трубы Kr рвссчитывается по следующей формуле:

Испаряющая и конденсирующая части труб изгибаются для быстрой передачи тепла . Коэффициент и ее между тепловыми трубками с воздушным обогревом определяется по следуюшей формуле.

Провые и конденсаторные части труб нагреваются до высокой температуры. Температура между тепловыми труками с воздушным охлождением определяется по следуюшей формуле

В этом месте

Плошад безребристой части ап- трубы, м?

Коэффициент теплопередачи enti сварной трубы, мас. М

Мука тюрбани между моими реюрами, поле Аргапыргарьи, м. это

В месте

4,-60-4)+ med\_ GJN, 69

Плошад грутового участка ап- трубы, м

Коэффициент теплоотдачи кормовой оребренной трубы, мас/м

С. Обшая площвдь между ребрвми трубы Ан,м2

Площвдь R-ребер,м2

«коэффисиент, определяющий кПД ребра. Этот коэффициент [4] показан в работе ( график зависимости 2а и r/te).

Определен

-определяется по следуюшей известной эмпиреческой формуле.[5]

А,=-0,134 Ref.Прф\()

Здес А-коэффициент теплопроводности воздуха, мас.\М2 С.

Наружный диаметр патрубка,м

-толщина ребра,м.

1-высота ребра, мS-

Расстояние двух ребер, м

Формула(5) относится к трубке с оребрением. Однако на обьекте ytic есть несколькотепловых трубок. Они устанавливаются на обекте на основе схемы вышивки, расстояние между трубами и связанными с ними реюрами сужается а скорость проходящего через них воздуха увеличивается в соответствии со скоростью воздуха, проходящего через канал из помещения. Эта скорость (vs)определяется по формуле ниже.

Здес скорост воздуха, выходящего из канала до конструции-v,м\с,

Площадь поперечного сечения канала F,м.

И Перечен тепловых трубок, вертикальноинтегрированных в направлени воздущного потока W, расстояние между двумя

Трубами,м. Коэффициент теплопередачи труб в 1-м ряду сооружения YTIC-от канала.

Она определяется входящей скоростю v. То есть, когда определяется количество Re,исползуется знвчение скорости v.

В(3) окончательные значение К будут рассчитаны путем их подстановки в формулы6

Tемпература горячего воздуха на входе в кондиционер С

Tемпература горячего воздуха поступаещего в вентустановку, с t- темпратура холоднога воздуха, поступаешого в обект из окружающей среды, с t- температура воздуха, выходящего из помещения, с t- температура воздуха, нагретого в сушилку от внешнего воздуха котория необходима для определения эффективности установки FHD по формуле с температуры определялист по формуле, приведенной в работею

Расчеты проводилисъ при температурах окружающей среды, относяшихся к летним и зимним. Резулътатъ моих расчетов преведенены в следуших таблицах.

Tемпература воздуха от солнечной электростанции доYTYCt=70С, внешняя температура воздуха t2=40С.

Tемпература воздуха от солнечной электростанции до ВОВ 25 С , внешняя температура воздуха t-2С

Как видно из таблис 1-2 эффективностъ установки YTYC от слущилной установки до YTYC будут незначителного отличатъся друг от друга, несмотря на разницу в температуре воздуха и окружающей среды. Эффективности ИПДО также снижается с увеличением KIT в виде сребра из этих таблиц. Это связона с, тем, ято стоимостъ KTr увеличевается скорости воздушнога увеличением сного потока в зависмости от воздуха, обеспечиваемой YTYC, как покозано в таблицах когда KTr увеличивается примерно в 4,4 раза скорост воздушного потока увеличивается

В 16,5 раз.

Как из таблис 1-2, эффективностъ установки WWW варъируется от сущилной установки до температуры воздуха WWW и температуры окружающего воздуха. Хотя немного отличается друг от друга. Как видно из этих таблиц, с увеличением KIT еффективностъ YTIC снижается. Это связано с тем, что значение вершены зависит от скорости воздуха, увеличиваемого ICC,и увеличение верщины увеличивается с увеличением скорости потока. Как покозано в таблицах, когда KTr увеличивается примерно в 4,4 раза скорост воздушного потока увеличивается

В 16,5 раз.

Увеличение расхода воздуха снижает передачу тебла от потока горячего воздуха к потоку холодного воздуха, несмотря на увеличение теплопередачи тепловых трубок. Следователъно, когда эффективностъ WWW состовляет v=0.53м\с, WWW=7,53 вес\ град имеет наиболъше значение и составляет 84,6 он колеблется в пределах 87,5%. Эта научная стстся основана Л.Л Василиев, К.тойлыйева, М.Лавченковой, М.А Михаеева и ноиланмоларендон.

Повышенная скорост воздушного потока снижает передачу тепла от потока горячего воздуха к потоку холодного, несмотря на увеличение теплопередачи. . Следователъно, эффективностъ ETIC является максималъной при v-0,53м\с КТТ=7,53 вес\град и 84,6; Он колеблется в пределах 87,5%. В данной научной статъе исполъзованы книги и учебные пособия Л.Л. Василиев, С. Чи, К.Тойлыев, М.Лавченковой, М.А.Михеева.