

Рис. 3. Горелка котла ЦКС-УПИ

Обобщая изложенное, можно отметить, что эффекты, полученные в конструкциях (рис. 2), можно усилить, заменив конуса на перфорированные цилиндры, позволив использовать технологию СРВ, которая в определенных режимах способна выделить в потоке и в факеле на его основе две зоны радикального усиления турбулентности, разделив их чисто аэродинамически кольцевой границей резкого ослабления турбулентности. Мы уточнили для этого распределение в вихре радиальных скоростей, что до того практически никем не было исследовано. Эти векторы радиальных скоростей указывают на положение в вихре кольцевых зон, определяющих результаты горения.

УДК 621.039

СНИЖЕНИЕ ТЕПЛОВЫХ СБРОСОВ ИРМ

LOWERING OF HEAT DUMPING OF THE IRM

Балакин Д. Ю., Ташлыков О. Л. Уральский федеральный университет, г. Екатеринбург

> Balakin D. Yu., Tashlykov O. L. Ural Federal University, Ekaterinburg

Аннотация: В работе проанализирована возможность снижения тепловых сбросов реактора ИВВ-2М путем использования сбрасываемой теплоты на нужды теплоснабжения и горячего водоснабжения.

Abstract: Possibility of lowering of heat dumping of IRM reactor by using in heat supply and hot water supply was analyzed in this work.

Ключевые слова: низкопотенциальное тепло; утилизация; ядерный реактор, тепловой насос.

Key words: low potential heat; utilization; nuclear reactor, thermal pump.

ИВВ-2М - исследовательский водо-водяной ядерный реактор бассейнового типа с номинальной мощностью 15 МВт, который находится в АО «Институт реакторных материалов» (ИРМ) [1].

Конструкция реактора ИВВ-2М показана на рис. 1 и 2.



Рис. 1. Конструкция реактора ИВВ-2М (вертикальное сечение) 1 – электродвигатель насоса; 2 – трубопровод второго контура охлаждения; 3 – приводы стержней регулирования; 4 – бетонный массив; 5 – теплообменник; 6 – насос; 7 – активная зона; 8 – горизонтальный экспериментальный канал

Через промежуточный теплообменник второй контур отводит тепло, выделяемое активной зоной реактора, в водохранилище.

Имея теплофизические характеристики контуров, представленные в табл. 1, можно рассчитать мощность сбрасываемой теплоты в водохранилище.

Максимальная тепловая мощность определяется соотношением:

$$Q = Gc_p(t^{-1}-t) = 1100 \cdot \frac{1000}{3600} \cdot 4, 2 \cdot (62, 5-42) = 22200 \kappa Bm = 2, 2 \cdot 10^7 Bm \quad (1)$$

где *G* - расход технической вод; $c_p = 4,2$ КДж/кг; *t* - температура технической воды на входе; *t* - температура технической воды на выходе.



Рис. 2. Конструкция реактора ИВВ-2М (горизонтальное сечение) 1 – трубопроводы второго контура охлаждения; 2 – теплообменник; 3 – бетонный масссив; 4 – активная зона; 5 – горизонтальные экспериментальные каналы

Таблица 1

Теплофизические характеристики контуров реактора ИВВ-2М

Теплофизический параметр	Единица	Значение
	измерения	параметра
Тепловая мощность реактора	МВт	20
Расход теплоносителся 1-го контура	м ³ /ч	1000-1300
Расход теплоносителся 2-го контура	м ³ /ч	500-1100
Температура на входе 1 контура	°C	62,5
Температура на выходе 1 контура	°C	45
Температура на входе технической	°C	15
воды		
Температура на выходе технической	°C	32,3
ВОДЫ		

В табл. 2 приведены потребности АО ИРМ в теплоснабжении и горячем водоснабжении за 2014 год.

Таблица 2

Параметр	Единица	Значение
	измерения	параметра
Теплоснабжение	Гкал	8812
Горячее водоснабжение	M ³	2397

Потребности института в теплоснабжении и горячем водоснабжении

Очевидно, что рассчитанная в работе сбрасываемая мощность в водоем $Q = 2,2 \cdot 10^7 Bm$ велика, и следует рассмотреть различные способы ликвидации или уменьшения этих сбросов. Например, в [2] и [3] рассмотрено использование низкопотенциальной теплоты систем охлаждения ПЭН БАЭС для горячего водоснабжения г. Заречный с помощью тепловых насосов. Аналогичный способ можно применить для утилизации теплоты реактора ИВВ-2М т. к. параметры теплоносителя в этих двух системах близки друг другу.

Список использованных источников

1. Русских И.М., Ташлыков О.Л. Получение радиоактивных изотопов в исследовательском ядерном реакторе для экспериментальных исследований свойств гомогенных радиационно-защитных материалов // Труды первой научно-технической конференции молодых ученых Уральского энергетического института. Екатеринбург: ФГАОУ ВО «УрФУ имени первого Президента России Б.Н.Ельцина», 2016. С. 254-257.

2. Ташлыков О.Л., Толмачев Е.М., Семенов М.Ю., Сапожников Б.Г. Снижение тепловых нагрузок АЭС на окружающую среду путем использования тепловых насосов в схеме основного конденсатора паротурбинной установки // Альтернативная энергетика и экология. 2012. № 3. С.16-21

3. Ташлыков О.Л., Ковин И.В., Кокорин В.В. Утилизация низкопотенциальной теплоты АЭС с реактором на быстрых нейтронах с использованием теплового насоса. // Альтернативная энергетика и экология. 2012. № 3. С. 22-25

УДК 697.922.563 + 532.525.2

ЧИСЛЕННОЕ МОДЕЛИРОВАНИЕ СТРУИ ИСТЕКАЮЩЕЙ ИЗ ПОСЛЕДНЕГО БОКОВОГО ОТВЕРСТИЯ КАНАЛА

NUMERICAL SIMULATION OF FLOW THROUGH THE DUCT LAST SIDE ORIFICE

Батрова К. Э., Зиганшин А. М. Казанский государственный архитектурно-строительный университет, г. Казань, amziganshin@kgasu.ru