(12) ОПИСАНИЕ ИЗОБРЕТЕНИЯ К ЕВРАЗИЙСКОМУ ПАТЕНТУ

(45) Дата публикации и выдачи патента

(51) Int. Cl. *F24H 1/00* (2006.01)

2019.12.18

(21) Номер заявки

201700496

(22) Дата подачи заявки

2017.09.28

(54) ВОДОГРЕЙНЫЙ КОТЕЛ

(31) 2017/0651.1

(32)2017.08.02

(33)KZ

(43)2019.02.28

(96) KZ2017/059 (KZ) 2017.09.28

(71)(73) Заявитель и патентовладелец:

НЕКОММЕРЧЕСКОЕ АКЦИОНЕРНОЕ ОБЩЕСТВО "АЛМАТИНСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ ЭНЕРГЕТИКИ И СВЯЗИ" (КZ)

(72) Изобретатель:

Орумбаев Рахимжан Кабиевич, Кибарин Андрей Анатольевич, Орумбаева Шолпан Рахимжановна, Ходанова Татьяна Викторовна, Коробков Максим Сергеевич, Касимов Арман Салемович (КZ)

(56) RU-C2-2232354 SU-A1-173396 SU-A-1015181 RU-C1-2129243 WO-A1-2013078423

Изобретение относится к теплоэнергетике, а именно к котельной технике, в частности к водогрейным котлам для районных котельных и ТЭЦ, которые могут быть использованы в системах централизованного теплоснабжения и горячего водоснабжения жилых микрорайонов и производственных зданий. Водогрейный котел состоит из топки с горелками, содержит фронтовой, тыльный, боковые симметричные экраны с верхними и нижними коллекторами и конвективными пакетами конвективной части, включенными по схеме циркуляции воды, причем два двусветных экрана размещены параллельно в топочном пространстве на расстоянии между собой 1600±100 мм, и каждый двусветный экран отстоит от симметричных боковых экранов на расстояние 2315±100 мм, а между двусветными экранами расположены четыре горелки: по две с каждой стороны в нижнем ярусе друг против друга, а в пространстве между ними размещены шесть горелок в два яруса: по три горелки с фронтовой и тыльной сторон, причем восходящие центральные трубы и опускные трубы через одну поочередно отогнуты на 55-60° от вертикали к верхним коллекторам в верхней 0,17-0,20 части высоты первого и второго двусветных экранов, причем опускные трубы установлены со стороны фронтового и тыльного экранов, при этом центральные трубы соединены в один общий нижний входной коллектор, крайние трубы двух двусветных экранов, размещенные со стороны фронтового и тыльного экранов, соединены в нижней части котла в два отводящих коллектора, при этом второй сужающийся конвективный пакет расположен над первым конвективным пакетом и собран из наклоненных на 7-10° от вертикали конвективных коллекторов в сторону труб конвективного пакета. Преимущества изобретения - увеличение удельной тепловой эффективности и экологических показателей котла, улучшение экономических показателей, увеличение тепловой мощности котла КВ-ГМ-116-150 более 145 МВт (125 Гкал/ ч) и возможность привязки к существующим технологическим схемам в действующих проектах районных водогрейных котельных и ТЭЦ.

Изобретение относится к теплоэнергетике, а именно к котельной технике, в частности к водогрейным котлам для районных котельных и ТЭЦ, которые могут быть использованы в системах централизованного теплоснабжения и горячего водоснабжения жилых микрорайонов и производственных зданий.

В известном башенном водогрейном котле ПТВМ-100 отношение радиационной поверхности H_p =224 м² к конвективной поверхности H_k составляет 7,5%, поэтому большая часть тепла от факела в топке не успевает восприниматься недостаточной радиационной поверхностью нагрева H_p и направляется на конвективные пакеты труб, первые ряды которых не могут воспринять большое количество тепла и выходят из строя (Каталог для проектирования. Котлы водогрейные мощностью от 11,63 до 209 МВт. Дорогобужкотломаш, т. 2, изд. 4-е, 2007 г., с. 29-42).

Известен башенный водогрейный котел КВ-ГМ-139,6-150 (ПТВМ-120Э) производства ОАО "Дорогобужкотломаш" 139,6 МВт (120 Гкал/ч), выполненный на базе старого котла ПТВМ-100, в топке которого установлен один двусветный экран с параллельно включенными экранными трубами с шагом 90 мм, два верхних коллектора одного двусветного экрана разведены под углом 62° от вертикали и располагаются на одном уровне рядом с верхними коллекторами фронтового и тыльного экранов. Трубы одного двусветного экрана через каждые 180 мм поочередно разведены к двум верхним коллекторам. Конвективная поверхность нагрева котла содержит два стандартных конвективных пакета, расположенных непосредственно над топочным пространством с постоянным поперечным сечением. В образовавшийся просвет между разведенными трубами с шагом 180 мм одного двусветного экрана из топочного пространства на первые трубы конвективного пакета попадает большое количество тепла из топки, следовательно, первые ряды конвективных труб наполовину не защищены от высокотемпературного факела. Для известного серийного водогрейного котла КВ-ГМ-139,6-150 отношение площади радиационной поверхности Н_р к общей поверхности вместе с конвективной поверхностью Н_к составляет 11,2% (Каталог для проектирования. Котлы водогрейные мощностью от 11,63 до 209 МВт. Дорогобужкотломаш, т. 2, изд. 4-е, 2007 г., с. 29-42).

Недостатками известной конструкции и схемы циркуляции водогрейного котла КВ-ГМ-139,6-150 с одним двусветным экраном при работе на природном газе и мазуте являются низкое отношение H_p/H_k =11,2%, частичная защита первых рядов конвективных пакетов от факела, постоянное поперечное сечение в двух пакетах конвективной части, при этом максимально возможный расход воды через котел составляет всего 2956 м³/ч, и как следствие, низкая эффективность работы котла.

Известен водогрейный котел, задний экран которого выполнен с уступом в месте сочленения топки и конвективного газохода, поэтому конвективный газоход имеет площадь поперечного сечения меньше, чем площадь поперечного сечения топки котла. Площадь поперечного сечения газохода рассчитывается в данном случае таким образом, чтобы была обеспечена скорость газов в конвективном газоходе, достаточная для эффективного теплосъема (патент RU № 2232354, МПК F24H 1/00, опубл. 10.07.2004 г., бюл. № 19).

Существенным недостатком конструкции известного башенного водогрейного котла является резкое уменьшение температуры и объема газов непосредственно в пределах первого конвективного пакета труб, поэтому резкое снижение скорости газов во втором конвективном пакете с тем же поперечным сечением значительно снижает эффективность второго пакета и котла в целом.

Задача изобретения - разработка более мощных и надежных водогрейных котлов, эффективно работающих на природном газе, мазуте и твердом топливе в основном и в двух пиковых режимах, с возможностью размещения в ячейке старого котла ПТВМ-100 и привязкой к существующим трубопроводам и системам, при этом с улучшенными экологическими и экономическими показателями.

Технический результат изобретения - увеличение удельной тепловой эффективности и экологических показателей котла за счет увеличения расхода воды в основном режиме на природном газе и мазуте до 1545 м³/ч (429,2 кг/с) и в двух пиковых режимах работы котла на природном газе и мазуте от 3090 м³/ч (858,3 кг/с) до 4634 м³/ч (1287,2 кг/с); улучшение экономических показателей за счет снижения удельного расхода металла котла, работающего под давлением; возможность изменения схем циркуляции теплоносителя - воды, что обеспечивает надежную работу как в основном, так и в двух пиковых режимах работы; увеличение тепловой мощности котла КВ-ГМ-116-150 более 145 МВт (125 Гкал/ч); возможность привязки к существующим технологическим схемам в действующих проектах районных водогрейных котельных и ТЭЦ.

Для достижения технического результата водогрейный котел состоит из топки с горелками и содержит фронтовой, тыльный, боковые симметричные экраны с верхними и нижними коллекторами и конвективными пакетами конвективной части, включенными по схеме циркуляции воды, в соответствии с изобретением два двусветных экрана параллельно размещены в топочном пространстве на расстоянии между собой 1600 ± 100 мм, и каждый двусветный экран отстоит от симметричных боковых экранов на расстояние 2315 ± 100 мм, а между двусветными экранами расположены четыре горелки по две с каждой стороны в нижнем ярусе друг против друга, а в пространстве между ними размещены шесть горелок в два яруса по три горелки с фронтовой и тыльной сторон, причем восходящие центральные трубы и опускные трубы через одну поочередно отогнуты на $55-60^{\circ}$ от вертикали к верхним коллекторам в верхней 0,17-0,20 части высоты первого и второго двусветных экранов, причем опускные трубы установлены со

стороны фронтового и тыльного экранов, при этом центральные трубы соединены в один общий нижний входной коллектор, крайние трубы двух двусветных экранов, размещенные со стороны фронтового и тыльного экранов, соединены в нижней части котла в два отводящих коллектора, при этом второй сужающийся конвективный пакет расположен над первым конвективным пакетом и собран из наклоненных на $7-10^{\circ}$ от вертикали конвективных коллекторов в сторону труб конвективного пакета.

Изобретение поясняется чертежами.

На фиг. 1 представлено поперечное сечение водогрейного котла с двумя двусветными экранами с одним нижним входным коллектором и двумя выходными нижними коллекторами и сужающимся сечением второго конвективного пакета.

На фиг. 2 представлено продольное сечение водогрейного котла по A-A по фиг. 1 с продольным сечением нижнего входного коллектора и перепусками воды в нижний коллектор тыльного экрана.

На фиг. 3 представлена схема циркуляции воды водогрейного котла по фиг. 1 и 2 в основном режиме с расходом $1545 \text{ m}^3/\text{ч}$.

На фиг. 4 представлена схема циркуляции водогрейного котла по фиг. 1 и 2 в пиковом двухходовом режиме с расходом воды $3090 \text{ m}^3/\text{ч}$.

На фиг. 5 представлена схема циркуляции воды водогрейного котла по фиг. 1 и 2 в пиковом трехходовом режиме с расходом $4634 \text{ m}^3/\text{ч}$.

Водогрейный котел содержит входной общий нижний коллектор 1, первый двусветный экран 2, подъемные трубы 3 и опускные трубы 4 первого двусветного экрана 2, верхний коллектор 5 первого двусветного экрана, опускные трубы 6 второго двусветного экрана 7, подъемные трубы 8 второго двусветного экрана 7, верхний коллектор 9 второго двусветного экрана 7, воздухоотводящие патрубки 10 всех верхних коллекторов 5, 9, 26, 27 и 37, нижний коллектор 11 второго двусветного экрана 7, нижний коллектор 12 первого двусветного экрана 2, нижний коллектор 13 тыльного экрана 14, параллельные трубы 15 тыльного экрана, верхний коллектор 16 тыльного экрана 14, конвективные стойки 17 с горизонтальными трубами 18 первого конвективного пакета 19, верхний коллектор 20 первого конвективного пакета 19, наклонные трубы 21, нижний коллектор 22 второго конвективного пакета 23, наклонные конвективные стойки 24 с горизонтальными трубами 25 второго конвективного пакета 23, наклонные конвективные стойки 24 с горизонтальными трубами 25 второго конвективного пакета 23, верхний укороченный коллектор 26 второго конвективного пакета, два симметричных верхних укороченных коллектора 27 симметричных левого и правого боковых экранов 28 и 29, каждый из которых собран из трех блоков Б1, Б2 и Б3, симметричные боковые параллельные трубы 30, два симметричных средних укороченных коллектора 31, симметричные наклонные трубы 32 сужающейся части между двумя конвективными пакетами 19 и 23, два симметричных верхних коллектора 33 симметричных боковых экранов 28 и 29, симметричные параллельные трубы 34 боковых экранов с симметричными блоками Б1, Б2 и Б3, два симметричных нижних коллектора 35, симметричные перегородки 36, установленные посередине симметричных коллекторов 26, 31 и 33, верхний укороченный коллектор 37 второго конвективного пакета 38 с фронтовой стороны, наклонные конвективные стойки 39 с горизонтальными трубами 40 второго конвективного пакета 38, нижний коллектор 41 второго конвективного пакета, наклонные трубы 42 сужающейся части с фронтовой стороны, верхний коллектор 43 первого конвективного пакета 44, конвективные стойки 45 с горизонтальными конвективными трубами 46 с фронтовой стороны, верхний коллектор 47 фронтового экрана 48, экранные параллельные трубы 49 фронтового экрана 48, нижний коллектор 50, воздухоотводящие патрубки 10 на верхних коллекторах, дренажные патрубки 51 на нижних коллекторах и 16 горелок 52, распределенных по восемь газомазутных горелок с фронтовой и тыльной сторон водогрейного котла.

Конструктивно в котле все коллекторы 1, 5, 9, 11, 12, 13, 16, 20, 22, 26, 27, 31, 33, 35, 37, 41, 43, 47 и 50 размещены горизонтально, топочные экраны котла и параллельные трубы их образующие 2, 3, 4, 6, 7, 8, 10, 14, 15, 28, 29, 30, 48, 49 и симметричные боковые экранные блоки Б1, Б2 и Б3 размещены вертикально, конвективные стойки 17 и 45 размещены вертикально, конвективные трубы и конвективные пакеты 18, 19, 23, 25, 38, 40, 44 и 46 размещены горизонтально, наклонные трубы и наклонные конвективные стойки 21, 24, 39 и 42 размещены с наклоном в сторону конвективных труб под углом 7-10° от вертикали, все перегородки 36 в симметричных верхних коллекторах 27 и 33 по фиг. 3-5 размещены вертикально, воздухоотводящие патрубки 10 в верхних коллекторах размещены вертикально, дренажные патрубки 51 размещены горизонтально, 16 газомазутных горелок 52 размещены горизонтально по восемь штук на фронтовом 48 и тыльном 14 экранах водогрейного котла.

Водогрейный котел выполнен конструктивно со всеми коллекторами 1, 5, 9, 11, 12, 13, 16, 20, 22, 26, 27, 31, 33, 35, 37, 41, 43, 47 и 50, размещенными горизонтально, а соответствующие указанным коллекторам параллельные трубы с экранами 2, 3, 4, 6, 7, 8, 10, 14, 15, 28, 29, 30, 48, 49 размещены вертикально, при этом первый двусветный экран 2 с трубами 3, 4 и второй двусветный экран 7 с трубами 6 и 8 размещены от симметричных боковых экранов 28 и 29 на расстоянии 2315 ± 100 мм каждый, а между собой двусветные экраны размещены на расстоянии 1600 ± 100 мм, а между ними четыре горелки 52 по две с каждой стороны размещены в нижнем ярусе, причем в верхней 0,17-0,20 части высоты топки трубы 3 и 4 первого двусветного экрана 2 с верхним коллектором 5 и воздушником 10 отогнуты к симметричному

левому экрану 28 на угол 55-60°, а трубы 6 и 8 второго двусветного экрана 7 с верхним коллектором 9 и воздушником 10 в верхней 0,17-0,20 части высоты топки отогнуты к симметричному правому экрану 29 на угол 55-60°, при этом второй конвективный пакет 23 с тыльной стороны выполнен с наклонными конвективными стойками 24 на угол 7-10° от вертикали с верхним укороченным коллектором 26, а второй конвективный пакет 38 с фронтовой стороны выполнен с наклонными конвективными стойками 39 на угол 7-10° от вертикали и верхним укороченным коллектором 37, при этом на тыльном 14 и фронтовом 48 экранах горелки 52 размещены таким образом, что между первым двусветным экраном 2 и вторым двусветным экраном 7 располагаются четыре горелки: по две на экранах 14 и 48 на нижнем ярусе, а между каждым двусветным экраном 2 и 7 и симметричными боковыми экранными блоками Б1, Б2 и Б3 располагаются по шесть горелок в два яруса, причем по три на тыльном 14 и фронтовом 48 экранах, обеспечивающих равномерное тепловое напряжение объема в трех секциях, образованных двумя двусветными экранами 2 и 7 в пределах от 453×10³ до 484×10³ ккал/м³ч, а указанное на фиг. 1-5 соединение коллекторов водогрейного котла обеспечивает надежную работу в трех возможных режимах работы с увеличенным расходом воды до 4634 м³/ч или 1287,2 кг/с.

Применение и установка двух двусветных экранов (с входной температурой воды 70° C), а между ними размещение четырех горелок: по две с каждой стороны на нижнем ярусе с учетом равенства теплового напряжения объема топочного пространства для двух объемов, образованных двусветными экранами и двумя симметричными боковыми стенками с расстоянием по 2315 мм, и размещение в указанных двух объемах по шесть горелок с тепловым напряжением объема $484,4\times10^3$ ккал/м 3 ч, а для объема, образованного между двумя двусветными экранами, с размещением четырех горелок по две горелки с каждой стороны на нижнем ярусе с тепловым напряжением объема $453,1\times10^3$ ккал/м 3 ч, позволяет обеспечить эффективную и надежную работу конвективных поверхностей и котла.

Увеличение радиационной поверхности нагрева котла на $256 \,\mathrm{M}^2$ и увеличение отношения поверхностей нагрева $H_{\mathrm{рад}}/H_{\mathrm{общ}}$ до 15,9% путем установки двух двусветных экранов, средние трубы которых соединены в один общий нижний входной коллектор, а крайние трубы двух двусветных экранов размещены со стороны фронтового и тыльного экранов и соединены в нижней части в два отводящих коллектора, позволяет реализовать три разные схемы циркуляции воды с изменением расхода воды через котел в основном режиме $1545 \,\mathrm{m}^3/\mathrm{q}$ ($429,2 \,\mathrm{kr/c}$) и входной температурой воды $70^{\circ}\mathrm{C}$, в пиковом двухходовом режиме с расходом $3090 \,\mathrm{m}^3/\mathrm{q}$ ($858,3 \,\mathrm{kr/c}$) и температурой воды $110^{\circ}\mathrm{C}$ и в пиковом трехходовом режиме с расходом воды $4634 \,\mathrm{m}^3/\mathrm{q}$ ($1287,2 \,\mathrm{kr/c}$) и температурой $70^{\circ}\mathrm{C}$.

При этом сохраняется возможность более глубокой регулировки тепловой нагрузки котла в более широком диапазоне в отличие от существующих серийных водогрейных котлов и увеличение тепловой мощности нового котла до $145~{\rm MBr}~(125~{\rm Гкал/ч}).$

Новый котел КВ-ГМ-125 устанавливается в той же ячейке старого котла ПТВМ-100 с привязкой к существующим технологическим схемам по воде и топливу, к несущему каркасу и обеспечивает более надежную работу конвективных пакетов труб и котла в целом.

В серийных водогрейных котлах в принципе отсутствует первая схема циркуляции воды двумя параллельными потоками с восходящим движением в теплонапряженной части топки в области ядра факела. На практике в прототипах реализована поочередная восходящая и нисходящая схемы движения воды по частям экранов, как приведено в серийных прототипах, что часто приводит к закипанию воды в трубах с нисходящим движением.

Гидравлическая схема циркуляции воды в двух двусветных экранах постоянна как в основном режиме с расходом 1545 м 3 /ч (429,2 кг/с) и температурой воды 70°С, так и в пиковом двухходовом режиме с расходом 3090 м 3 /ч (858,3 кг/с) и температурой воды 110°С, а также в пиковом трехходовом режиме с расходом воды 4634 м 3 /ч (1287,2 кг/с) и температурой воды 70°С.

Установка внутри топки нового водогрейного котла двух двусветных экранов и второго конвективного пакета с сужающимся поперечным сечением позволила увеличить эффективность и довести тепловую мощность котла более 145 МВт (125 Гкал/ч).

При этом тепловая мощность водогрейного котла 145 МВт складывается из дополнительного теплосъема двумя оптимально размещенными двусветными экранами и горелками между ними, а также из увеличения тепловой эффективности с установкой второго сужающегося конвективного пакета. Общее гидравлическое сопротивление котла по воде в контуре не увеличивается относительно базового основного режима.

Схема циркуляции в водогрейном котле с расположением двух двусветных экранов в топке на расстоянии друг от друга 1600 ± 100 мм в топке и на расстоянии 2315 ± 100 мм от боковых экранов каждого двусветного экрана удобна в обслуживании и ремонте котла для персонала котельной в условиях эксплуатации. Проведение ремонтных работ не требует больших затрат и крупных подъемных механизмов.

Водогрейный котел работает следующим образом.

В основном режиме работы по фиг. 1-3 водогрейного котла КВ-ГМ-125-150 вода с температурой 70° С и расходом воды 1545 м 3 /ч поступает в котел с двух сторон к нижнему коллектору 1 центральной части по восходящим трубам 3 и 8 первого 2 и второго 7 двусветных экранов внутри топки и поднимается вверх по восходящим трубам 3 и 8, далее по отогнутым на $55-60^{\circ}$ от вертикали в верхней 0.17-0.20

части высоты экранов трубам диаметром 60 мм (57 мм) - до верхнего левого коллектора 5 первого двусветного экрана 2 и по восходящим трубам 8 второго двусветного экрана 7 - к верхнему правому коллектору 9 с воздухоотводящими патрубками 10, из верхних коллекторов 5 и 9 по нисходящим трубам 4 и 6 по отогнутым на 55-60° от вертикали в верхней 0,17-0,20 части высоты экранов трубам диаметром 60 мм (57 мм) уже четыре потока воды по $386,25 \text{ м}^3/\text{ч}$ (107,3 кг/c) опускаются со скоростью от 2,3 до 2,5 м/с по краям двух двусветных экранов со стороны тыльного 14 и фронтового 48 экранов, где установлены по восемь горелок 52 (где факел только начинает развиваться), далее четыре потока объединяются в два потока: один в нижнем коллекторе 12 первого двусветного экрана 2, второй в нижнем коллекторе 11 второго двусветного экрана 7, и двумя потоками перепускаются с двух сторон в нижний коллектор 13 тыльного экрана 14, далее поток воды поднимается с расходом 1545 м³/ч по параллельным трубам 15 до верхнего коллектора 16 тыльного экрана и далее по конвективным стойкам 17 с горизонтальными трубами 18 первого конвективного пакета 19 до верхнего коллектора 20, далее по наклонным трубам 21 поток воды попадает в нижний коллектор 22 второго конвективного пакета 23 с наклонными конвективными стойками 24 и горизонтальными трубами 25 и попадает в верхний коллектор 26, в верхнем коллекторе поток воды разделяется на две половины по 772,5 м³/ч и двумя потоками перепускается в симметричные левый верхний укороченный коллектор 27 и правый верхний укороченный коллектор 27 симметричного левого бокового экрана 28 и правого бокового экрана 29, далее параллельно из двух укороченных коллекторов 27 два параллельных потока до симметричных перегородок 36 опускаются по симметричным левым и правым экранным трубам 30 до двух симметричных средних укороченных коллекторов 31 и далее по симметричным наклонным трубам 32 - до симметричных верхних коллекторов 33, далее два потока воды опускаются по боковым параллельным трубам 30 левого 28 и правого боковых экранов 29 блокам БЗ и половине блоков Б2 по параллельным симметричным трубам 34 и попадает в симметричные левый и правый нижние коллекторы 35, в нижних симметричных правом и левом коллекторах 35 два параллельных потока воды с расходом по 772,5 м³/ч разворачиваются на 180° и поднимаются вверх двумя потоками по боковым параллельным трубам правого и левого боковых экранов 28 и 29 по половине симметричных блоков Б2 и блокам Б1 до двух симметричных средних коллекторов 33 и далее по симметричным наклонным трубам 32 поднимаются до симметричных двух средних укороченных коллекторов 31, из коллекторов 31 два потока воды поднимаются по симметричным боковым параллельным трубам 30 до перегородок 36 и поступают в симметричные верхние укороченные левый и правый коллекторы 27, из симметричных верхних укороченных коллекторов 27 два равных потока по 772,5 м³/ч перепускаются с двух сторон в верхний укороченный коллектор 37 второго конвективного пакета 38 со стороны фронтового экрана 48, далее один поток воды с расходом 1545 м³/ч по наклонным конвективным стойкам 39 и горизонтальным трубам 40 второго конвективного пакета 38 попадает в нижний коллектор 41 второго конвективного пакета, из которого по наклонным трубам 42 сужающейся части с фронтовой стороны поток воды попадает в верхний коллектор 43 первого конвективного пакета 44, из которого по конвективным стойкам 45 опускается по горизонтальным конвективным трубам 46, попадая в верхний коллектор 47 фронтового экрана 48 и опускаясь далее по параллельным экранным трубам 49, попадает в нижний коллектор 50, в котором поток разделяется на два равных потока и выводится из котла с двух торцевых сторон фронтового экрана 48 с расходом воды по 772.5 м³/ч и температурой воды 150°C.

Топливо - природный газ или мазут подается в топку через 16 горелок 52, расположенных по восемь штук на двух противоположных фронтовом и тыльном экранах котла 48 и 14, причем четыре горелки 52 по две с каждой стороны между двумя двусветными экранами 5 и 9 размещаются в нижнем ярусе друг против друга.

В пиковом двухходовом режиме работы по фиг. 1, 2 и 4 водогрейного котла КВ-ГМ-125-150 удвоенный поток воды с расходом 3090 м³/ч поступает в котел двумя раздельными потоками, первый поток с расходом воды 1545 м³/ч и температурой воды 110°C поступает с двух сторон в нижний коллектор 1 и в центральной части - по восходящим трубам 3 и 8 первого 2 и второго 7 двусветных экранов внутри топки и поднимается вверх по восходящим трубам 3 и 8, далее по отогнутым на 55-60° от вертикали в верхней 0,17-0,20 части высоты двусветных экранов трубам диаметром 60 мм (или 57 мм) - до верхнего левого коллектора 5 первого двусветного экрана 2 и по восходящим трубам 8 второго двусветного экрана 7 - к верхнему правому коллектору 9 с воздухоотводящими патрубками 10, из верхних коллекторов 5 и 9 по нисходящим трубам 4 и 6 по отогнутым на 55-60° от вертикали в верхней 0,17-0,20 части высоты экранов трубам диаметром 60 мм (или 57 мм) уже четыре потока воды по $386,25 \text{ м}^3/\text{ч}$ (107,3 кг/c) опускаются со скоростью от 2,3 до 2,5 м/с по краям двух двусветных экранов со стороны тыльного 14 и фронтового 48 экранов, далее четыре потока объединяются в два потока: один в нижнем коллекторе 12 первого двусветного экрана 2, второй в нижнем коллекторе 11 второго двусветного экрана 7, и двумя потоками перепускаются с двух сторон в нижний коллектор 13 тыльного экрана 14, далее поток воды поднимается с общим расходом 1545 м³/ч по параллельным трубам 15 до верхнего коллектора 16 тыльного экрана и далее по конвективным стойкам 17 с горизонтальными трубами 18 первого конвективного пакета 19 до верхнего коллектора 20 первого конвективного пакета, далее по наклонным трубам 21 поток воды поднимается и попадает в нижний коллектор 22 второго конвективного пакета 23 с наклонными конвективными стойками 24 с горизонтальными трубами 25 и попадает в верхний коллектор 26, в верхнем коллекторе поток воды разделяется на две равные половины по $772,5 \text{ м}^3/\text{ч}$ и двумя потоками с двух сторон выводится из котла с температурой 150°C .

Второй поток воды с расходом $1545 \text{ м}^3/\text{ч}$ и температурой 110°C с двух сторон по $772.5 \text{ м}^3/\text{ч}$ подается в нижний коллектор 50 фронтового экрана 48 по параллельным трубам 49 диаметром 60 мм (или 57 мм), поднимается вверх до верхнего коллектора 47, из которого по первому конвективному пакету 44, по конвективным стойкам 45 и горизонтальным конвективным трубам 46 поднимается и попадает в верхний коллектор 43 первого конвективного пакета, из верхнего коллектора 43 по наклонным трубам 42 поток воды попадает в нижний коллектор 41 второго конвективного пакета 38 и далее поднимается по наклонным конвективным стойкам 39 с горизонтальными конвективными трубами 40 и поступает в верхний укороченный коллектор 37 второго конвективного пакета 38 со стороны фронтового экрана, далее поток воды в укороченном коллекторе 37 делится на два равных потока по 772,5 м³/ч и перепускается в симметричные левый и правый верхние укороченные коллекторы 27 симметричных левого бокового экрана 28 и правого бокового экрана 29 до перегородок 36, из симметричных укороченных коллекторов 27 два потока воды опускаются по симметричным боковым параллельным трубам 30 до симметричных средних укороченных коллекторов 31 и далее опускаются по симметричным наклонным трубам 32 сужающейся части, попадая в два симметричных верхних коллектора 33, из которых по симметричным параллельным трубам 34 два потока опускаются вниз до перегородок 36 по половинам левого 28 и правого боковых экранов 29 по блокам Б1 и по половинам блоков Б2 до симметричных половин нижних коллекторов 35, в нижних коллекторах 35 два равных потока перепускаются в тыльную сторону или вторую половину симметричных боковых экранов 28 и 29, поднимаются вверх до симметричных верхних коллекторов 33 уже за перегородками 36 по симметричным блокам Б3 и половинам блоков Б2, далее два симметричных потока поднимаются по половинам симметричных наклонных труб 32 и попадают во вторые половины двух симметричных средних укороченных коллекторов 31, из которых два потока поднимаются по половинам симметричных боковых параллельных труб 30 и поступают во вторые половины симметричных верхних укороченных коллекторов 27 после перегородок 36 и с двух симметричных сторон водогрейного котла выводятся за пределы с температурой 150°C и общим расходом 1545 м³/ч, при этом суммарный расход воды при пиковом двухходовом режиме составляет 3090 м³/час или 858,3 кг/с с температурой 150°С.

В пиковом трехходовом режиме работы по фиг. 1, 2 и 5 водогрейного котла КВ-ГМ-125-150 с общим расходом воды 4634 м³/ч первый поток воды с температурой 70°С и расходом 1544 м³/ч подается с двух сторон по 772 м³/ч в общий нижний коллектор 1 первого двусветного экрана 2 и второго двусветного экрана 7, часть потока воды, поднимаясь по подъемным трубам 3, попадает в верхний коллектор 5 с воздухоотводящим патрубком 10 первого двусветного экрана 2, а вторая часть потока по подъемным трубам 8 поднимается в верхний коллектор 9 с воздухоотводящим патрубком 10 второго двусветного экрана 7, далее два потока воды опускаются по опускным трубам 4 первого двусветного экрана 2 и по опускным трубам 6 второго двусветного экрана 7, далее с четырех сторон с расходом по 386 м³/ч четыре потока воды с общим расходом 1544 м³/ч и температурой до 90°С выводятся из котла.

Второй поток воды с расходом 1545 м³/ч и температурой 110°C с двух сторон по 772,5 м³/ч подается в нижний коллектор 13 тыльного экрана 14, по параллельным трубам 15 поток воды поднимается до верхнего коллектора 16, из верхнего коллектора 16 вода поднимается по конвективным стойкам 17, горизонтальным конвективным трубам 18 первого конвективного пакета 19 и попадает в верхний коллектор 20 первого конвективного пакета, из верхнего коллектора 20 по наклонным трубам 21 поток воды попадает в нижний коллектор 22 второго конвективного пакета 23, поднимаясь далее по наклонным конвективным стойкам 24 и горизонтальным конвективным трубам 25 поток воды попадает в верхний коллектор 26 второго конвективного пакета 23, из которого с двух сторон с расходом по 772,5 м³/ч перепускается в два верхних симметричных укороченных коллектора 27 до перегородок 36, далее по симметричным левым и правым боковым параллельным трубам 30 два потока поступают в два симметричных средних укороченных коллектора 31 и далее опускаются по симметричным наклонным трубам 32 сужающейся части до двух симметричных верхних коллекторов 33 симметричных боковых левого 28 и правого 29 экранов, далее два симметричных потока воды опускаются вниз по симметричным параллельным трубам 34 по половине блоков Б2 и по двум блокам Б3 левого бокового экрана 28 и правого бокового экрана 29 и поступают в два нижних симметричных коллектора 35 и с двух симметричных сторон нижних коллекторов 35 выводятся двумя потоками за пределы котла с температурой воды 150°С и с общим расходом второго потока 1545 м³/ч.

Третий симметричный поток воды с расходом 1545 м³/ч и температурой 110°С с двух сторон подается в нижний коллектор 50 фронтового экрана 48, по параллельным трубам 49 поток воды поднимается до верхнего коллектора 47, из верхнего коллектора 47 поток воды поднимается по конвективным стойкам 45 с горизонтальными конвективными трубами 46 первого конвективного пакета 44 и попадает в верхний коллектор 43, из верхнего коллектора 43 по наклонным трубам 42 поток воды попадает в нижний коллектор 41 второго конвективного пакета 38, из нижнего коллектора 41 поток воды поднимается по наклонным конвективным стойкам 39 и горизонтальным конвективным трубам 40 второго конвективного пакета 38, попадает в верхний укороченный коллектор 37, из которого с двух сторон с расходом по

772,5 м³/ч перепускается в два верхних симметричных укороченных коллектора 27 до перегородок 36 двух симметричных боковых экранов 28 и 29, далее по симметричным боковым параллельным трубам 30 два потока воды опускаются в два симметричных средних укороченных коллектора 31 до перегородок 36, из двух симметричных коллекторов 31 два потока воды опускаются симметрично наклонным трубам 32 до двух симметричных верхних коллекторов 33, после которых два потока воды параллельными симметричными потоками опускаются вниз по симметричным параллельным трубам 34 левого 28 и правого боковых экранов 29 по половинкам двух симметричных блоков Б2 и двум блокам Б1 до двух нижних симметричных коллекторов 35 до перегородок 36 и с двух симметричных сторон фронтового экрана выводятся за пределы котла с температурой воды 150°С и общим расходом 1545 м³/ч. При этом в пиковом трехходовом режиме суммарный расход воды, состоящий из трех потоков, составляет 4634 м³/ч.

Изобретение подтверждается тепловыми, гидравлическими и аэродинамическими расчетами, обосновывает прирост тепловой мощности котла увеличением поверхности H_p к H до 15,9% с эффективным нагревом воды при размещении двух двусветных экранов и установкой второго сужающегося конвективного пакета между симметричными боковыми экранами.

Два двусветных экрана с плотно установленными трубами размещены в топке на расстоянии 1600 ± 100 мм друг от друга и включены во входной гидравлический контур котла с температурой воды 70° С на входе, могут работать в основном и в пиковых режимах с расходом воды 1545, 3090 и 4634 м 3 /ч в новом водогрейном котле KB-ГМ-125-150.

Тепловыми и гидравлическими расчетами показано, что при входной температуре воды 70°С одновременно посередине топки (теплонапряженной части топки) в первый и второй двусветные экраны, размещенные на расстоянии 2315±100 мм от симметричных боковых экранов каждый и далее с опускным движением параллельных нисходящих труб со стороны тыльного и фронтовых экранов, где размещаются по восемь горелок, обеспечивается защита первых рядов труб первого конвективного пакета за счет оптимально снимаемого тепла лучистой составляющей, выделенного в топке. При этом реализуется и основной режим работы нового водогрейного котла с расходом воды 1545 м³/ч и большей тепловой мощности по сравнению с прототипами или аналогичными котлами.

Увеличение расхода воды в водогрейном котле в пиковом двухходовом режиме в два раза $3090 \text{ м}^3/\text{ч}$ и в пиковом трехходовом до $4634 \text{ m}^3/\text{ч}$ в настоящее время все больше применяется на практике.

К примеру, с общим расходом воды $4634 \text{ m}^3/\text{ч}$ по трехходовой схеме циркуляции первая треть расхода воды с расходом воды $1545 \text{ m}^3/\text{ч}$ пропускается по первому и второму двусветным экранам, далее из которых выводится с температурой до 90°C . Вторая треть расхода воды $1545 \text{ m}^3/\text{ч}$ пропускается по восходящей по фронтовому экрану вместе с новыми конвективными пакетами фронтовой части и по нисходящей по симметричным половинам левого и правого симметричных боковых экранов. Третья треть потока с расходом воды $1545 \text{ m}^3/\text{ч}$ проходит по восходящему потоку по тыльному экрану и далее по нисходящей по симметричным половинам левого и правого симметричных боковых экранов.

При этом первая третья часть от общего потока воды через котел обязательно должна выполнять восходящее движение посередине двух двусветных экранов с входной температурой 70°С и расходом 1545 м³/ч для увеличения количества воспринятого тепла в объеме топки и одновременной эффективной защиты труб первого конвективного пакета от высокотемпературного воздействия из топки.

Повышается надежная работа водогрейного котла с минимальными температурными перекосами, минимальными тепловыми и механическими напряжениями всех трубных экранов в топке котла. В пределах топочного объема водогрейного котла по приведенным схемам циркуляции снимается наибольшее количество тепла. Температура газов после конвективных пакетов труб снижается на 50-65°C и повышается КПД котла до 93,5%. Предлагаемый новый водогрейный котел с рассмотренными схемами циркуляции воды увеличивает тепловую эффективность работы водогрейного котла и его мощность в 1,25.

Простое увеличение расхода воды в серийных котлах с традиционными схемами циркуляции приводит к резкому росту гидравлического сопротивления и увеличению затрат электроэнергии на собственные нужды, что снижает экономичность работы котлов, без того неэкономичных и затратных водогрейных котельных со старыми котлами.

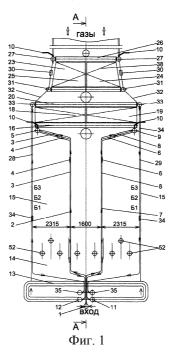
ФОРМУЛА ИЗОБРЕТЕНИЯ

1. Водогрейный котел состоит из топки с горелками, содержит фронтовой, тыльный и боковые симметричные экраны с верхними и нижними коллекторами и конвективными пакетами конвективной части, включенными по схеме циркуляции воды, отличающийся тем, что два двусветных экрана параллельно размещены в топочном пространстве на расстоянии между собой 1600±100 мм, и каждый двусветный экран отстоит от симметричных боковых экранов на расстояние 2315±100 мм, причем между двусветными экранами друг против друга с каждой стороны расположены по две горелки в нижнем ярусе, а в пространстве между каждым двусветным экраном и симметричными боковыми экранами размещены по шесть горелок в два яруса: по три горелки с фронтовой и тыльной сторон, при этом восходящие центральные трубы и опускные трубы двусветных экранов через одну поочередно отогнуты на 55-60° от вертикали к верхним коллекторам в верхней 0,17-0,20 части высоты первого и второго двусветных экра-

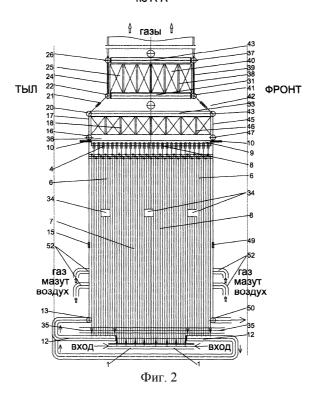
нов, при этом опускные трубы установлены со стороны фронтового и тыльного экранов, центральные трубы которых соединены в один общий нижний входной коллектор.

2. Водогрейный котел по п.1, отличающийся тем, что крайние трубы двух двусветных экранов, размещенные со стороны фронтового и тыльного экранов, соединены в нижней части котла в два отводящих коллектора, при этом второй сужающийся конвективный пакет расположен над первым конвективным пакетом и собран из наклоненных на 7-10° от вертикали конвективных коллекторов в сторону труб конвективного пакета.

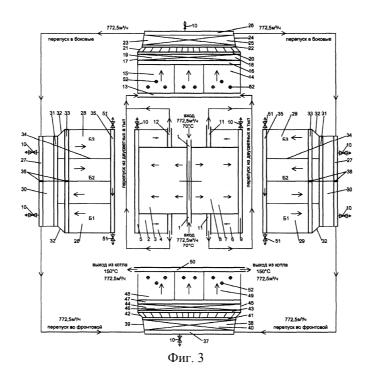
Водогрейный котел



Водогрейный котел по A-A



Водогрейный котел



Водогрейный котел пиковый двухходовой режим

