

**(12) МЕЖДУНАРОДНАЯ ЗАЯВКА, ОПУБЛИКОВАННАЯ В
СООТВЕТСТВИИ С ДОГОВОРОМ О ПАТЕНТНОЙ КООПЕРАЦИИ (РСТ)**

(19) Всемирная Организация
Интеллектуальной Собственности
Международное бюро

(43) Дата международной публикации
23 сентября 2021 (23.09.2021)



(10) Номер международной публикации
WO 2021/188008 A1

(51) Международная патентная классификация:
G21C 9/016 (2006.01)

демика Янгеля, 14к1, кв. 55, Москва, 117534, Moscow (RU).

(21) Номер международной заявки: PCT/RU2020/000767

(74) Агент: СИЛАЕВ, Дмитрий Вячеславович (SILAEV, Dmitrij Vyacheslavovich); АО "ИК АСЭ", Дмитровское шоссе, 2, стр. 1, Москва, 127434, Moscow (RU).

(22) Дата международной подачи:

29 декабря 2020 (29.12.2020)

(81) Указанные государства (если не указано иначе, для каждого вида национальной охраны): AE, AG, AL, AM, AO, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BH, BN, BR, BW, BY, BZ, CA, CH, CL, CN, CO, CR, CU, CZ, DE, DJ, DK, DM, DO, DZ, EC, EE, EG, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, GT, HN, HR, HU, ID, IL, IN, IR, IS, IT, JO, JP, KE, KG, KH, KN, KP, KR, KW, KZ, LA, LC, LK, LR, LS, LU, LY, MA, MD, ME, MG, MK, MN, MW, MX, MY, MZ, NA, NG, NI, NO, NZ, OM, PA, PE, PG, PH, PL, PT, QA, RO, RS, RU, RW, SA, SC, SD, SE, SG, SK, SL, ST, SV, SY, TH, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, WS, ZA, ZM, ZW.

(25) Язык подачи: Русский

(26) Язык публикации: Русский

(30) Данные о приоритете:
2020111695 20 марта 2020 (20.03.2020) RU

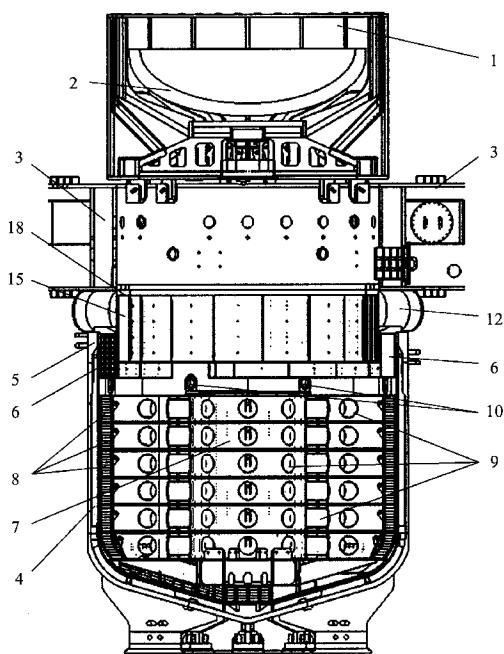
(71) Заявитель: АКЦИОНЕРНОЕ ОБЩЕСТВО "АТОМ-ЭНЕРГОПРОЕКТ" (JOINT-STOCK COMPANY "ATOMENERGOPROEKT") [RU/RU]; ул. Бакунинская, 7, Москва, 107996, Moscow (RU).

(84) Указанные государства (если не указано иначе, для каждого вида региональной охраны): ARIPO (BW, GH, GM, KE, LR, LS, MW, MZ, NA, RW, SD, SL, ST, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), евразийский (AM, AZ, BY, KG, KZ, RU, TJ, TM), европейский патент (AL, AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HR, HU, IE, IS, IT,

(72) Изобретатели: СИДОРОВ, Александр Стальевич (SIDOROV, Aleksandr Stalevich); ул. Ключевая, 20, кв. 87, Москва, 115612, Moscow (RU). ДЗБАНОВСКАЯ, Татьяна Ярополковна (DZBANOVSAYA, Tatyana Yaropolkovna); ул. Старослободская, 23, кв. 212, Москва, 107113, Moscow (RU). СИДОРОВА, Инна Сергеевна (SIDOROVA, Inna Sergeevna); ул. Ака-

(54) Title: SYSTEM FOR CONFINING AND COOLING MELT FROM THE CORE OF A NUCLEAR REACTOR

(54) Название изобретения: СИСТЕМА ЛОКАЛИЗАЦИИ И ОХЛАЖДЕНИЯ РАСПЛАВА АКТИВНОЙ ЗОНЫ ЯДЕРНОГО ПЕАКТОРА



Фиг. 1

(57) **Abstract:** The invention relates to the field of nuclear power engineering, and more particularly to systems which provide for the safety of nuclear power plants, and can be used in the event of serious accidents leading to the destruction of the pressure vessel and sealed containment structure of a reactor. The technical result of the claimed invention is an increase in the reliability of a system for confining and cooling melt from the core of a nuclear reactor, and an increase in the efficiency of heat removal from the melt from the core of a nuclear reactor. The technical result is achieved in that a system for confining and cooling melt from the core of a nuclear reactor includes a membrane and a thermal shield which are installed in the zone between a multilayer housing and a cantilever truss.

(57) **Реферат:** Изобретение относится к области атомной энергетики, в частности, к системам, обеспечивающим безопасность атомных электростанций (АЭС), и может быть использовано при тяжелых авариях, приводящих к разрушению корпуса реактора и его герметичной оболочки. Технический результат заявленного изобретения заключается в повышении надежности системы локализации и охлаждения расплава активной зоны ядерного реактора, повышении эффективности отвода тепла от расплава активной зоны ядерного реактора. Технический результат достигается за счет применения в системе локализации и охлаждения расплава активной зоны ядерного реактора мембранны и тепловой защиты, установленные в зоне между многослойным корпусом и фермой-консолью.

WO 2021/188008 A1



LT, LU, LV, MC, MK, MT, NL, NO, PL, PT, RO, RS, SE,
SI, SK, SM, TR), OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN,
GQ, GW, KM, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

Опубликована:

— с отчётом о международном поиске (статья 21.3)

СИСТЕМА ЛОКАЛИЗАЦИИ И ОХЛАЖДЕНИЯ РАСПЛАВА АКТИВНОЙ ЗОНЫ ЯДЕРНОГО РЕАКТОРА

Область техники

5 Изобретение относится к области атомной энергетики, в частности, к системам, обеспечивающим безопасность атомных электростанций (АЭС), и может быть использовано при тяжёлых авариях, приводящих к разрушению корпуса реактора и его герметичной оболочки.

Наибольшую радиационную опасность представляют аварии с 10 расплавлением активной зоны, которые могут происходить при множественном отказе систем охлаждения активной зоны.

При таких авариях расплав активной зоны – кориум, расплавляя 15 внутриреакторные конструкции и корпус реактора, вытекает за его пределы, и вследствие сохраняющегося в нем остаточного тепловыделения, может нарушить целостность герметичной оболочки АЭС – последнего барьера на пути выхода радиоактивных продуктов в окружающую среду.

Для исключения этого необходимо локализовать вытекший из корпуса 20 реактора расплав активной зоны (кориум) и обеспечить его непрерывное охлаждение, вплоть до полной кристаллизации. Этую функцию выполняет Система локализации и охлаждения расплава активной зоны ядерного реактора, которая предотвращает повреждения герметичной оболочки АЭС и тем самым защищает население и окружающую среду от радиационного воздействия при тяжелых авариях ядерных реакторов.

Предшествующий уровень техники

25 Известна система [1] локализации и охлаждения расплава активной зоны ядерного реактора, содержащая направляющую плиту, установленную под корпусом ядерного реактора, и опирающуюся на ферму-консоль, установленный на закладные детали в основании бетонной шахты многослойный корпус, фланец которого снабжен тепловой защитой,

наполнитель, установленный внутри многослойного корпуса, состоящий из набора кассет, установленных друг на друге.

Данная система, в соответствии со своими конструктивными особенностями, имеет следующие недостатки, а именно:

- 5 - в момент проплавления (разрушения) корпуса реактора расплавом активной зоны в образовавшееся отверстие под действием остаточного давления, имеющегося в корпусе реактора, начинает истекать расплав и выходят газы, которые распространяются внутри объема многослойного корпуса и внутри периферийных объемов, расположенных между 10 многослойным корпусом, наполнителем и фермой-консолью, в этих объемах происходит быстрое увеличение давления газа, в результате чего может произойти разрушение системы локализации и охлаждения расплава в зоне соединения многослойного корпуса с фермой-консолью;
- 15 - при поступлении расплава внутрь многослойного корпуса, ферма- консоль и многослойный корпус в результате разогрева, ударных или сейсмических воздействий могут независимо перемещаться относительно друг друга, что может привести к разрушению их герметичного соединения, и, следовательно, нарушению работы системы локализации и охлаждения расплава.

20 Известна система [2] локализации и охлаждения расплава активной зоны ядерного реактора, содержащая направляющую плиту, установленную под корпусом ядерного реактора, и опирающуюся на ферму-консоль, установленный на закладные детали в основании бетонной шахты многослойный корпус, фланец которого снабжен тепловой защитой, 25 наполнитель, установленный внутри многослойного корпуса, состоящий из набора кассет, установленных друг на друге.

Данная система, в соответствии со своими конструктивными особенностями, имеет следующие недостатки, а именно:

- в момент проплавления (разрушения) корпуса реактора расплавом активной зоны в образовавшееся отверстие под действием остаточного давления, имеющегося в корпусе реактора, начинает истекать расплав и выходят газы, которые распространяются внутри объема многослойного
- 5 корпуса и внутри периферийных объемов, расположенных между многослойным корпусом, наполнителем и фермой-консолью, в этих объемах происходит быстрое увеличение давления газа, в результате чего может произойти разрушение системы локализации и охлаждения расплава в зоне соединения многослойного корпуса с фермой-консолью;
- 10 - при поступлении расплава внутрь многослойного корпуса, ферма-консоль и многослойный корпус в результате разогрева, ударных или сейсмических воздействий могут независимо перемещаться относительно друг друга, что может привести к разрушению их герметичного соединения, и, следовательно, нарушению работы системы локализации и охлаждения
- 15 расплава.

Известна система [3] локализации и охлаждения расплава активной зоны ядерного реактора, содержащая направляющую плиту, установленную под корпусом ядерного реактора, и опирающуюся на ферму-консоль, установленный на закладные детали в основании бетонной шахты

20 многослойный корпус, фланец которого снабжен тепловой защитой, наполнитель, установленный внутри многослойного корпуса, состоящий из набора кассет, установленных друг на друге, каждая из которых содержит одно центральное и несколько периферийных отверстий, клапаны подачи воды, установленные в патрубках, расположенных по периметру многослойного

25 корпуса в зоне между верхней кассетой и фланцем.

Данная система, в соответствии со своими конструктивными особенностями, имеет следующие недостатки, а именно:

- в момент проплавления (разрушения) корпуса реактора расплавом активной зоны в образовавшееся отверстие под действием остаточного

давления, имеющегося в корпусе реактора, начинает истекать расплав и выходят газы, которые распространяются внутри объёма многослойного корпуса и внутри периферийных объёмов, расположенных между многослойным корпусом, наполнителем и фермой-консолью, в этих объёмах 5 происходит быстрое увеличение давления газа, в результате чего может произойти разрушение системы локализации и охлаждения расплава в зоне соединения многослойного корпуса с фермой-консолью;

- при поступлении расплава внутрь многослойного корпуса, ферма-консоль и многослойный корпус в результате разогрева, ударных или 10 сейсмических воздействий могут независимо перемещаться относительно друг друга, что может привести к разрушению их герметичного соединения, и, следовательно, нарушению работы системы локализации и охлаждения расплава.

15

Раскрытие изобретения

Технический результат заявленного изобретения заключается в повышении надежности системы локализации и охлаждения расплава активной зоны ядерного реактора, повышении эффективности отвода тепла от расплава активной зоны ядерного реактора.

20 Задачами, на решение которых направлено заявленное изобретение, являются следующие:

- обеспечение герметизации многослойного корпуса от затопления водой, поступающей для охлаждения наружной поверхности многослойного корпуса;

- обеспечение независимых радиально-азимутальных тепловых 25 расширений фермы-консоли;

- обеспечение независимых перемещений фермы-консоли и многослойного корпуса при сейсмических и ударных механических воздействиях на элементы оборудования системы локализации и охлаждения расплава;

- обеспечение необходимого гидравлического сопротивления при движении парогазовой смеси из внутреннего объема корпуса реактора в пространство, расположенное в зоне герметичного соединения многослойного корпуса с фермой-консолью.

5 Поставленные задачи решаются за счет того, что система локализации и охлаждения расплава активной зоны ядерного реактора, содержащая направляющую плиту, установленную под корпусом ядерного реактора, и опирающуюся на ферму-консоль, установленный на закладные детали в основании бетонной шахты многослойный корпус, предназначенный для 10 приема и распределения расплава, фланец которого снабжен тепловой защитой, наполнитель, состоящий из нескольких установленных друг на друга кассет, каждая из которых содержит одно центральное и несколько периферийных отверстий, клапаны подачи воды, установленные в патрубках, расположенных по периметру многослойного корпуса в зоне между верхней кассетой и 15 фланцем, согласно изобретению дополнительно содержит мембрану выпуклой формы, установленную между фланцем многослойного корпуса и нижней поверхностью фермы-консоли таким образом, что выпуклая сторона обращена за пределы многослойного корпуса, при этом в верхней части мембранны выпуклой формы в зоне соединения с нижней частью фермы-консоли выполнены элементы термического сопротивления, соединенные друг с другом 20 посредством сварки с образованием контактного зазора, внутри многослойного корпуса дополнительно установлена тепловая защита, содержащая внешнюю, внутреннюю обечайки и днище, подвешенная к ферме-консоли посредством термически разрушаемых крепежных изделий, установленных в 25 теплопроводящий фланец тепловой защиты, и перекрывающая верхнюю часть тепловой защиты фланца многослойного корпуса, между которыми в зоне перекрытия установлена кольцевая перемычка с отверстиями, при этом внешняя обечайка выполнена таким образом, что её прочность выше прочности внутренней обечайки и днища, а на внешней обечайке нанесен слой

плавящегося бетона, разделённого на сектора вертикальными рёбрами и удерживаемого вертикальными, длинными радиальными и короткими радиальными арматурными стержнями.

Одним существенным признаком заявленного изобретения является

5 наличие в системе локализации и охлаждения расплава активной зоны ядерного реактора мембранны выпуклой формы, установленной между фланцем многослойного корпуса и нижней поверхностью фермы-консоли таким образом, что выпуклая сторона обращена за пределы многослойного корпуса, при этом в верхней части мембранны выпуклой формы в зоне соединения с 10 нижней частью фермы-консоли выполнены элементы термического сопротивления, соединенные друг с другом посредством сварки с образованием контактного зазора. Такая конструкция позволяет обеспечить герметизацию многослойного корпуса от затопления водой, поступающей для охлаждения наружной поверхности многослойного корпуса, обеспечить независимые 15 радиально-азимутальных тепловых расширения фермы-консоли, обеспечить аксиально-радиальные тепловые расширения многослойного корпуса, обеспечить независимые перемещения фермы-консоли и многослойного корпуса при сейсмических и ударных механических воздействиях на элементы оборудования системы локализации и охлаждения расплава.

Ещё одним существенным признаком заявленного изобретения является 20 наличие в системе локализации и охлаждения расплава активной зоны ядерного реактора тепловой защиты, подвешенной к ферме-консоли и перекрывающей верхнюю часть тепловой защиты фланца многослойного корпуса с образованием щелевого зазора, препятствующего прямому ударному 25 воздействию со стороны расплава активной зоны и со стороны газодинамических потоков из корпуса реактора в зону герметичного соединения многослойного корпуса с фермой-консолью.

Ещё одним существенным признаком заявленного изобретения является то, что в системе локализации и охлаждения расплава активной зоны ядерного

реактора в зоне перекрытия тепловой защиты и тепловой защиты фланца многослойного корпуса установлена кольцевая перемычка с отверстиями, обеспечивающая перекрытие щелевого зазора между тепловой защитой фланца корпуса и тепловой защитой. Кольцевая перемычка с отверстиями, по своим 5 функциональным возможностям, формирует своего рода газодинамический демпфер, который позволяет обеспечить необходимое гидравлическое сопротивление при движении парогазовой смеси из внутреннего объема корпуса реактора в пространство, расположенное за внешней поверхностью тепловой защиты, и снизить скорость роста давления на периферии, 10 одновременно увеличивая время роста этого давления, что обеспечивает необходимое время для выравнивания давления внутри и снаружи многослойного корпуса.

Краткое описание чертежей

15 На фиг. 1 изображена система локализации и охлаждения расплава активной зоны ядерного реактора, выполненная в соответствии с заявленным изобретением.

На фиг. 2 изображена зона между верхней кассетой наполнителя и нижней поверхностью фермы-консоли.

20 На фиг. 3 изображен общий вид тепловой защиты, выполненной в соответствии с заявленным изобретением.

На фиг. 4 изображен фрагмент тепловой защиты в разрезе, выполненной в соответствии с заявленным изобретением.

На фиг. 5 изображена зона крепления тепловой защиты к ферме-консоли.

25 На фиг. 6 изображена кольцевая перемычка, выполненная в соответствии с заявленным изобретением.

На фиг. 7 изображен общий вид мембранны, выполненной в соответствии с заявленным изобретением.

На фиг. 8 изображена зона соединения мембранны с нижней поверхностью фермы-консоли.

На фиг. 9 изображена зона соединения мембранны с нижней поверхностью фермы-консоли, выполненная с использованием дополнительных пластин.

5

Варианты осуществления изобретения

Как показано на фиг. 1 – 9, система локализации и охлаждения расплава активной зоны ядерного реактора, содержащая направляющую плиту (1), установленную под корпусом (2) ядерного реактора. Направляющая плита (1) опирается на ферму-консоль (3). Под фермой-консолью (3) в основании бетонной шахты расположен многослойный корпус (4), установленный на закладные детали и предназначенный для приема и распределения расплава. Фланец (5) многослойного корпуса (4) снабжен тепловой защитой (6). Внутри многослойного корпуса (4) размещен наполнитель (7). Наполнитель (7) состоит из нескольких установленных друг на друга кассет (8). Каждая из кассет (8) имеет одно центральное и несколько периферийных отверстий (9). По периметру многослойного корпуса (4) в его верхней части (в зоне между верхней кассетой (8) и фланцем (5)) расположены клапаны (10) подачи воды, установленные в патрубках (11). Между фланцем (5) многослойного корпуса (4) и нижней поверхностью фермы-консоли (3) установлена мембрана (12) выпуклой формы. Выпуклая сторона мембранны (12) обращена за пределы многослойного корпуса (4). В верхней части мембранны (12) выпуклой формы в зоне соединения с нижней частью фермы-консоли (3) выполнены элементы (13) термического сопротивления. Элементы (13) термического соединения соединены друг с другом посредством сварки с образованием контактного зазора (14). Внутри многослойного корпуса (4) установлена тепловая защита (15). Тепловая защита (15) состоит из внешней (21), внутренней (24) обечаек и днища (22). Тепловая защита (15) подвешивается к ферме-консоли (3) посредством термически разрушаемых крепежных изделий (19), которые

устанавливаются в теплопроводящий фланец (18) тепловой защиты (15). Тепловая защита (15) устанавливается таким образом, что она перекрывает верхнюю часть тепловой защиты (6) фланца (5) многослойного корпуса (4), между которыми в зоне перекрытия установлена кольцевая перемычка (16) с 5 отверстиями (17). Внешняя обечайка (21) выполнена таким образом, что её прочность выше прочности внутренней обечайки (24) и днища (22). Пространство между внешней обечайкой (21), днищем (22) и внутренней обечайкой (24) заполнено плавящимся бетоном (26). Плавящийся бетон (26) удерживается (скрепляется) посредством вертикальных (23), длинных 10 радиальных (25) и коротких радиальных (27) арматурных стержней.

Заявленная система локализации и охлаждения расплава активной зоны ядерного реактора, согласно заявленному изобретению, работает следующим образом.

В момент разрушения корпуса (2) ядерного реактора, расплав активной 15 зоны, под действием гидростатического давления расплава и остаточного избыточного давления газа внутри корпуса (2) ядерного реактора, начинает поступать на поверхность направляющей плиты (1), удерживаемой фермой-консолью (3). Расплав, стекая по направляющей плите (1), попадает в многослойный корпус (4) и входит контакт с наполнителем (7). При секторном 20 неосесимметричном стекании расплава происходит подплавление тепловой защиты (15). Частично разрушаясь, тепловая защита (15), с одной стороны, снижает тепловое воздействие расплава активной зоны на защищаемое оборудование, а с другой – уменьшает температуру и химическую активность самого расплава.

Тепловая защита (6) фланца (5) многослойного корпуса (4) обеспечивает 25 защиту его верхней толстостенной внутренней части от теплового воздействия со стороны зеркала расплава активной зоны с момента поступления расплава в наполнитель (7) и до окончания взаимодействия расплава с наполнителем, то есть, до момента начала охлаждения водой корки, расположенной на

поверхности расплава активной зоны. Тепловая защита (6) фланца (5) многослойного корпуса (4) устанавливается таким образом, что позволяет обеспечить защиту внутренней поверхности многослойного корпуса (4) выше уровня расплава активной зоны, образующегося в многослойном корпусе (4) в 5 процессе взаимодействия с наполнителем (7), именно той верхней части многослойного корпуса (4), которая имеет большую толщину по сравнению с цилиндрической частью многослойного корпуса (4), обеспечивающей нормальную (без кризиса теплообмена в режиме кипения в большом объёме) передачу тепла от расплава активной зоны к воде, находящейся с внешней 10 стороны многослойного корпуса (4).

В процессе взаимодействия расплава активной зоны с наполнителем (7) тепловая защита (6) фланца (5) многослойного корпуса (4) подвергается разогреву и частичному разрушению, экранируя теплое излучение со стороны зеркала расплава. Геометрические и теплофизические характеристики 15 тепловой защиты (6) фланца (5) многослойного корпуса (4) выбираются таким образом, что при любых условиях обеспечивают его экранирование со стороны зеркала расплава, благодаря чему, в свою очередь, обеспечивается независимость защитных функций от времени завершения процессов физико-химического взаимодействия расплава активной зоны с наполнителем (7). 20 Таким образом, наличие тепловой защиты (6) фланца (5) многослойного корпуса (4) позволяет обеспечить выполнение защитных функций до начала подачи воды на корку, расположенную на поверхности расплава активной зоны.

Тепловая защита (15), как показано на фиг. 1 и 3, подвешенная к ферме- 25 консоли (3) выше верхнего уровня тепловой защиты (6) фланца (5) многослойного корпуса (4), своей нижней частью закрывает верхнюю часть тепловой защиты (6) фланца (5) многослойного корпуса (4), обеспечивая защиту от воздействия теплового излучения со стороны зеркала расплава активной зоны не только нижней части фермы-консоли (3), но и верхней части

тепловой защиты (6) фланца (5) многослойного корпуса (4). Геометрические характеристики, такие как расстояние между наружной поверхностью тепловой защиты (15) и внутренней поверхностью тепловой защиты (6) фланца (5) многослойного корпуса (4), а также высота перекрытия указанных тепловых 5 защит (15 и 6) выбраны таким образом, чтобы образовавшийся в результате такого перекрытия щелевой зазор, препятствовал прямому ударному воздействию на зону герметичного соединения многослойного корпуса (4) с фермой-консолью (3) как со стороны движущегося расплава активной зоны, так и со стороны газодинамических потоков, выходящих из корпуса (2) реактора.

10 Как показано на фиг. 6, кольцевая перемычка (16) с отверстиями (17) обеспечивает перекрытие щелевого зазора между тепловой защитой (6) фланца (5) многослойного корпуса (4) и тепловой защитой (15), и образует, своего рода, газодинамический демпфер, что позволяет обеспечить необходимое гидравлическое сопротивление при движении парогазовой смеси из 15 внутреннего объема корпуса (2) реактора в пространство, расположеннное за внешней поверхностью тепловой защиты (15), и снизить скорость роста давления на периферии, одновременно увеличивая время роста этого давления, что обеспечивает необходимое время для выравнивания давления внутри и снаружи многослойного корпуса (4). Наиболее активно движение парогазовой 20 смеси происходит в момент разрушения корпуса (2) реактора (2) на начальной стадии вытекания расплава активной зоны. Остаточное давление в корпусе реактора (2) действует на газовую смесь, находящуюся в многослойном корпусе (4), что приводит к росту давления и на периферии внутреннего объема многослойного корпуса (4).

25 Как показано на фиг. 4 и 5, конструктивно тепловая защита (15) состоит из теплоизолирующего фланца (18), соединяемого с фланцем фермы-консоли (3) посредством термически разрушаемых крепежных изделий (19), внешней обечайки (21), внутренней обечайки (24), днища (22), вертикальных ребер (20). Пространство между внешней обечайкой (21), днищем (22) и внутренней

обечайкой (24) заполнено плавящимся бетоном (26). Плавящийся бетон (26) обеспечивает поглощение теплового излучения со стороны зеркала расплава во всём диапазоне своего разогрева и фазового превращения из твёрдого состояния в жидкость. Кроме того, в состав тепловой защиты (15) входят 5 вертикальные арматурные стержни (23), длинные радиальные арматурные стержни (25), а также короткие радиальные арматурные стержни (27), армирующие плавящийся бетон (26).

Как показано на фиг. 1 и 7, мембрана (12) выпуклой формы, установленная между фланцем (5) многослойного корпуса (4) и нижней 10 поверхностью фермы-консоли (3) в пространстве, расположенном за наружной поверхностью тепловой защиты (15), обеспечивает герметизацию многослойного корпуса (4) от затопления водой, поступающей для охлаждения его наружной поверхности.

Мембрана (12) обеспечивает независимые радиально-азимутальные 15 тепловые расширения фермы-консоли (3) и аксиально-радиальные тепловые расширения многослойного корпуса (4), обеспечивает независимые перемещения фермы-консоли (3) и многослойного корпуса (4) при сейсмических и ударных механических воздействиях на элементы 20 оборудования системы локализации и охлаждения расплава активной зоны ядерного реактора.

Для сохранения мембраной (12) своих функций на начальной стадии поступления расплава активной зоны из корпуса (2) реактора в многослойный корпус (4) и связанного с этим повышения давления, мембрана (12) размещается в защищённом пространстве, образованном тепловой защитой (6) 25 фланца (5) многослойного корпуса (4) и тепловой защитой (15), подвешенной к ферме-консоли (3).

После начала поступления охлаждающей воды внутрь многослойного корпуса (4) на корку, находящуюся на поверхности расплава, мембрана (12) продолжает выполнение своих функций по герметизации внутреннего объёма

многослойного корпуса (4) и разделения внутренних и наружных сред. В режиме устойчивого водяного охлаждения наружной поверхности многослойного корпуса (4) мембрана (12) не разрушается, охлаждаясь водой с внешней стороны.

5 При отказе подачи охлаждающей воды внутрь многослойного корпуса (4) на корку происходит постепенное разрушение тепловой защиты (6) фланца (5) многослойного корпуса (4) и тепловой защиты (15), постепенно уменьшается зона перекрытия тепловых защит (15 и 6) до полного разрушения зоны перекрытия. С этого момента начинается воздействие теплового излучения на 10 мембрану (12) со стороны зеркала расплава активной зоны. Мембрана (12) начинает нагреваться с внутренней стороны, однако, в связи с небольшой толщиной, лучистый тепловой поток не может обеспечить разрушение мембранны (12), если мембрана (12) находится под уровнем охлаждающей воды.

Как показано на фиг. 8 и 9, для обеспечения разрушения мембранны (12) в 15 условиях отказа подачи охлаждающей воды сверху на корку расплава активной зоны, мембрана (12) соединяется с нижней поверхностью фермы-консоли (3) с помощью элементов (13) термического сопротивления, соединенных друг с другом посредством сварки с образованием контактного зазора (14). В зоне стыковки мембранны (12) и нижней поверхностью фермы-консоли (3), по 20 верхнему периметру, формируется карман (28), обеспечивающий ухудшение условий теплообмена со стороны мембранны (12) к воде, которые при наличии тепловой защиты (15) и тепловой защиты (6) фланца (5) многослойного корпуса (4), закрывающих мембрану (12) от теплового излучения со стороны зеркала расплава, обеспечивают охлаждение мембранны (12), но эти условия 25 ухудшенного теплообмена не могут обеспечить эффективный теплоотвод при сильном нагреве лучистыми тепловыми потоками со стороны зеркала расплава при разрушении тепловых защит (15 и 6).

Конструктивное расположение кармана (28) (положение места стыковки мембранны (12) с фермой-консолью (3) в радиальном и аксиальном

направлениях) относительно положения уровня зеркала расплава зависит от положения максимального уровня воды, поступающей для охлаждения наружной поверхности многослойного корпуса (4), чем этот уровень выше, тем дальше находится карман (28) от положения уровня зеркала расплава (от 5 плоскости теплового излучения).

В процессе разрушения тепловой защиты (15) лучистые тепловые потоки со стороны зеркала расплава начинают интенсивно воздействовать на оборудование, расположенное ниже положения кармана (28). При отсутствии охлаждения зеркала расплава необходимо снизить перегрев и разрушение 10 оборудования, расположенного ниже положения кармана (28), для чего зона стыковки мембранны (12) и фермы-консоли (3) обращена к зеркалу расплава и непосредственно нагревается лучистыми тепловыми потоками, а сам карман (28) выполнен с элементами (13) термического сопротивления, которые уменьшают перетоки тепла от места стыковки мембранны (12) с фермой- 15 консолью (3). Для этого между мембранны (12) и фермой-консолью (3), как показано на фиг. 9, устанавливаются, например, дополнительные пластины (29), приварка которых осуществляется только по периметру друг к другу и к ферме-консоли (3). Мембрана (12), приваренная к дополнительной пластине 20 (29), не может передать тепло на большой площади в связи с тем, что как между мембранны (12) и дополнительной пластиной (29), между самими дополнительными пластинами (29), так и между дополнительной пластиной (29) и фермой-консолью (3), существуют контактные зазоры (14), обеспечивающие тепловое сопротивление передаче тепла в толстостенную ферму-консоль (3) (ферма-консоль является толстостенной по отношению к 25 мембрane - по способности аккумулировать и перераспределять полученное тепло). Применение элементов (13) термического сопротивления позволяет снизить мощность лучистых тепловых потоков для обеспечения контролируемого разрушения мембранны (12), и, как следствие, снизить температуру внутри многослойного расплава (4), при этом уменьшается объём

разрушения тепловых защит (15 и 6), уменьшаются формоизменения основного оборудования системы локализации и охлаждения расплава активной зоны ядерного реактора, обеспечивается необходимый запас прочности и повышается надёжность.

5 Место разрушения мембранны (12) конструктивно проектируется в её верхней части на границе с нижней плоскостью фермы-консоли (3) в зоне, формируемой на уровне расположения максимального уровня воды, находящейся вокруг многослойного корпуса (4) с внешней стороны, обеспечивая при разрушении мембранны (12) безнапорное поступление 10 охлаждающей воды во внутреннее пространство многослойного корпуса (4) сверху на корку расплава в зоне, наиболее близко расположенной к внутренней поверхности многослойного корпуса (4).

В случае расположения уровня охлаждающей воды ниже максимального уровня, мембрана (12) разрушается в результате нагревания и деформирования. 15 Этот процесс идёт одновременно с разрушением тепловой защиты (15) и тепловой защиты (6) фланца (5) корпуса (4), разрушение и расплавление которых уменьшает затенение мембранны (12) от воздействия лучистых тепловых потоков со стороны зеркала расплава, увеличивая эффективную площадь воздействия теплового излучения на мембранны (12). Процесс 20 разогрева, деформации и разрушения мембранны (12) будет развиваться сверху вниз до тех пор, пока разрушение мембранны (12) не приведёт к поступлению охлаждающей воды внутрь многослойного корпуса (4) на корку расплава.

В случае расположения уровня охлаждающей воды в зоне расположения максимального уровня, мембрана (12) нагревается следующим образом: 25 сначала в кармане (28) происходит ухудшение теплообмена и развивается кризис кипения воды в кармане (28) с образованием перегретого парового пузыря, который препятствует отводу тепла от мембранны (12), затем происходит перегрев верхней части мембранны (12) в зоне расположения контактного зазора (14), а затем – её деформирование и разрушение. В

результате разрушения мембранны (12) охлаждающая вода через трещины начинает поступать внутрь многослойного корпуса (4) сверху на корку расплава.

Для обеспечения процесса разрушения мембранны (12) сверху вниз необходимо выполнение двух условий: первое – теплообмен с внешней поверхности мембранны (12) должен ухудшаться, иначе мембрана (12) не разрушится, и второе – необходимо иметь вертикально расположенные неоднородности, обеспечивающие образование трещин. Первое условие достигается применением выпуклой мембранны (12), например, полукруглой, обращённой в сторону охлаждающей воды или пароводяной смеси, в этом случае в зоне ухудшенного теплообмена оказываются две зоны: выше и ниже середины мембранны (12). Применение вогнутой мембранны такого эффекта не даёт – в зоне ухудшенного теплообмена находится центр мембранны (12), что не позволяет разогреть зону крепления мембранны (12) к ферме-консоли (3) до разрушения. Второе условие достигается изготовлением мембранны (12) из вертикально ориентированных секторов (30), соединённых между собой сварными соединениями (31), как показано на фиг. 7, которые обеспечивают вертикальные неоднородности, периодически расположенные по периметру мембранны (12), способствующие вертикальному разрушению. Геометрические характеристики мембранны (12) вместе со свойствами применяемых при изготовлении основных и сварочных материалов позволяют обеспечить направленное вертикальное разрушение мембранны (12) при воздействии лучистых тепловых потоков со стороны зеркала расплава. В результате, мембрана (12) не только герметизирует внутренний объём многослойного корпуса (4) от неконтролируемого поступления воды, охлаждающей наружную поверхность многослойного корпуса (4) при нормальной (штатной) подаче воды на поверхность расплава, но и защищает многослойный корпус (4) от перегрева при отказе подачи охлаждающей воды внутрь многослойного корпуса (4) на расплав.

Таким образом, применение мембранны (12) в составе системы локализации и охлаждения расплава активной зоны ядерного реактора позволило обеспечить герметизацию многослойного корпуса от затопления водой, поступающей для охлаждения наружной поверхности многослойного корпуса, независимые радиально-азимутальные тепловые расширения фермы-консоли, независимые перемещения фермы-консоли и многослойного корпуса при сейсмических и ударных механических воздействиях на элементы оборудования системы локализации и охлаждения расплава, а применение тепловой защиты (15) позволило обеспечить необходимое гидравлического сопротивление при движении парогазовой смеси из внутреннего объема корпуса реактора в пространство, расположенное в зоне герметичного соединения многослойного корпуса с фермой-консолью, что, в совокупности, позволило повысить надежность системы в целом.

Источники информации:

- 15 1. Патент РФ № 2576517, МПК G21C 9/016, приоритет от 16.12.2014 г.;
2. Патент РФ № 2576516, МПК G21C 9/016, приоритет от 16.12.2014 г.;
3. Патент РФ № 2696612, МПК G21C 9/016, приоритет от 26.12.2018 г.

Формула изобретения

1. Система локализации и охлаждения расплава активной зоны ядерного реактора, содержащая направляющую плиту (1), установленную под корпусом (2) ядерного реактора, и опирающуюся на ферму-консоль (3), установленный на закладные детали в основании бетонной шахты многослойный корпус (4), предназначенный для приема и распределения расплава, фланец (5) которого снабжен тепловой защитой (6), наполнитель (7), состоящий из нескольких установленных друг на друга кассет (8), каждая из которых содержит одно центральное и несколько периферийных отверстий (9), клапаны (10) подачи воды, установленные в патрубках (11), расположенных по периметру многослойного корпуса (4) в зоне между верхней кассетой (8) и фланцем (5), отличающаяся тем, что дополнительно содержит мембрану (12) выпуклой формы, состоящую из вертикально ориентированных секторов (30), соединенных между собой сварными соединениями (31), установленную между фланцем (5) многослойного корпуса (4) и нижней поверхностью фермы-консоли (3) таким образом, что выпуклая сторона обращена за пределы многослойного корпуса (4), при этом в верхней части мембранны (12) выпуклой формы в зоне соединения с нижней частью фермы-консоли (3) выполнены элементы (13) термического сопротивления, соединенные друг с другом посредством сварки с образованием контактного зазора (14), внутри многослойного корпуса (4) дополнительно установлена тепловая защита (15), содержащая внешнюю (21), внутреннюю (24) обечайки и днище (22), подвешенная к ферме-консоли (3) посредством термически разрушаемых крепежных изделий (19), установленных в теплопроводящий фланец (18) тепловой защиты (15), и перекрывающая верхнюю часть тепловой защиты (6) фланца (5) многослойного корпуса (4), между которыми в зоне перекрытия установлена кольцевая перемычка (16) с отверстиями (17), при этом внешняя обечайка (21) тепловой защиты (15) выполнена таким образом, что её прочность выше прочности внутренней обечайки (24) и днища (22), а

пространство между внешней обечайкой (21), днищем (22) и внутренней обечайкой (24) заполнено плавящимся бетоном (26), разделённым на сектора вертикальными рёбрами (20) и удерживаемым вертикальными (23), длинными радиальными (25) и короткими радиальными (27) арматурными стержнями.

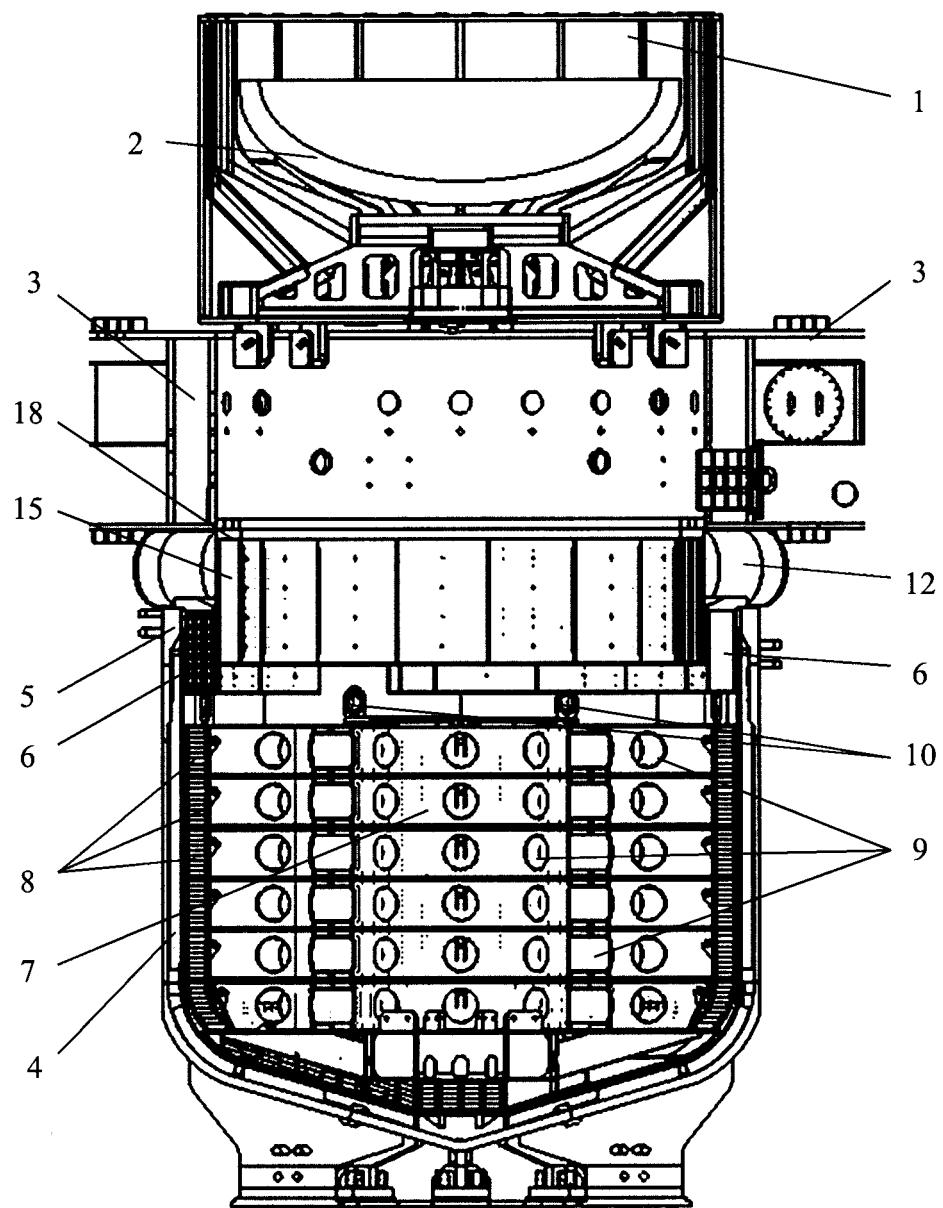
5 2. Система локализации и охлаждения расплава активной зоны ядерного реактора по п.1, отличающаяся тем, что между мембраной (12) выпуклой формы и фермой-консолью (3) дополнительно устанавливаются пластины (29) только по периметру друг к другу и к ферме-консоли (3).

10

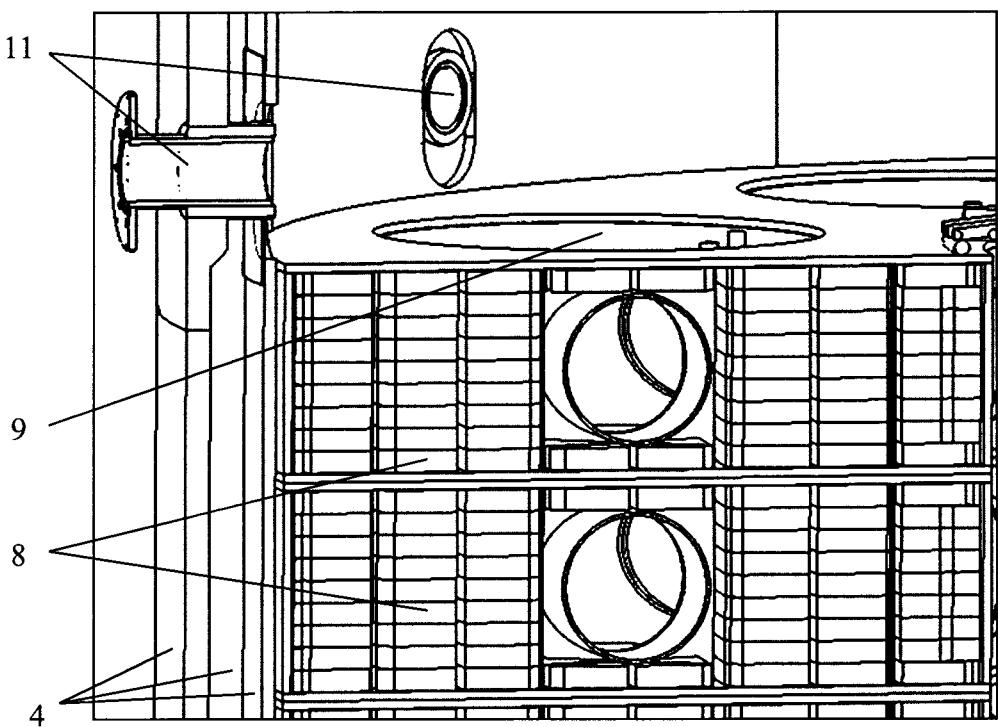
15

20

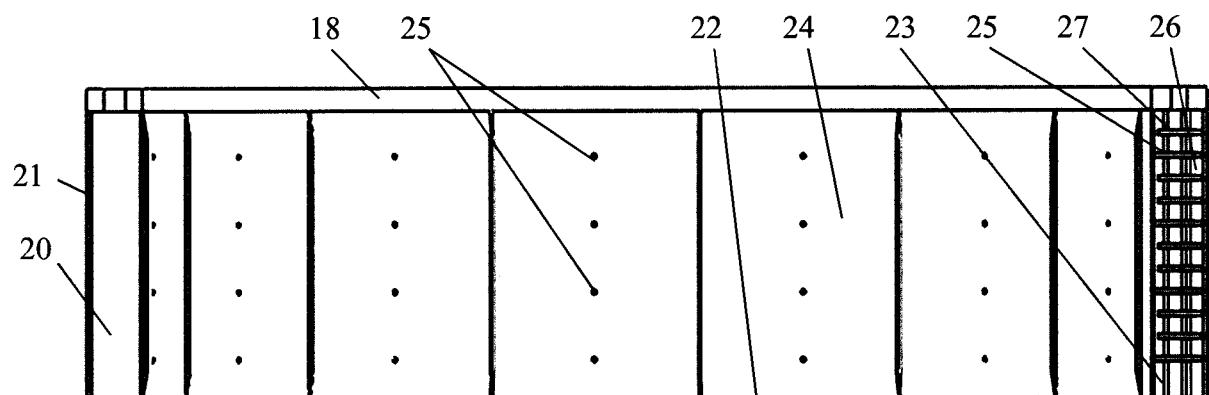
25



Фиг. 1

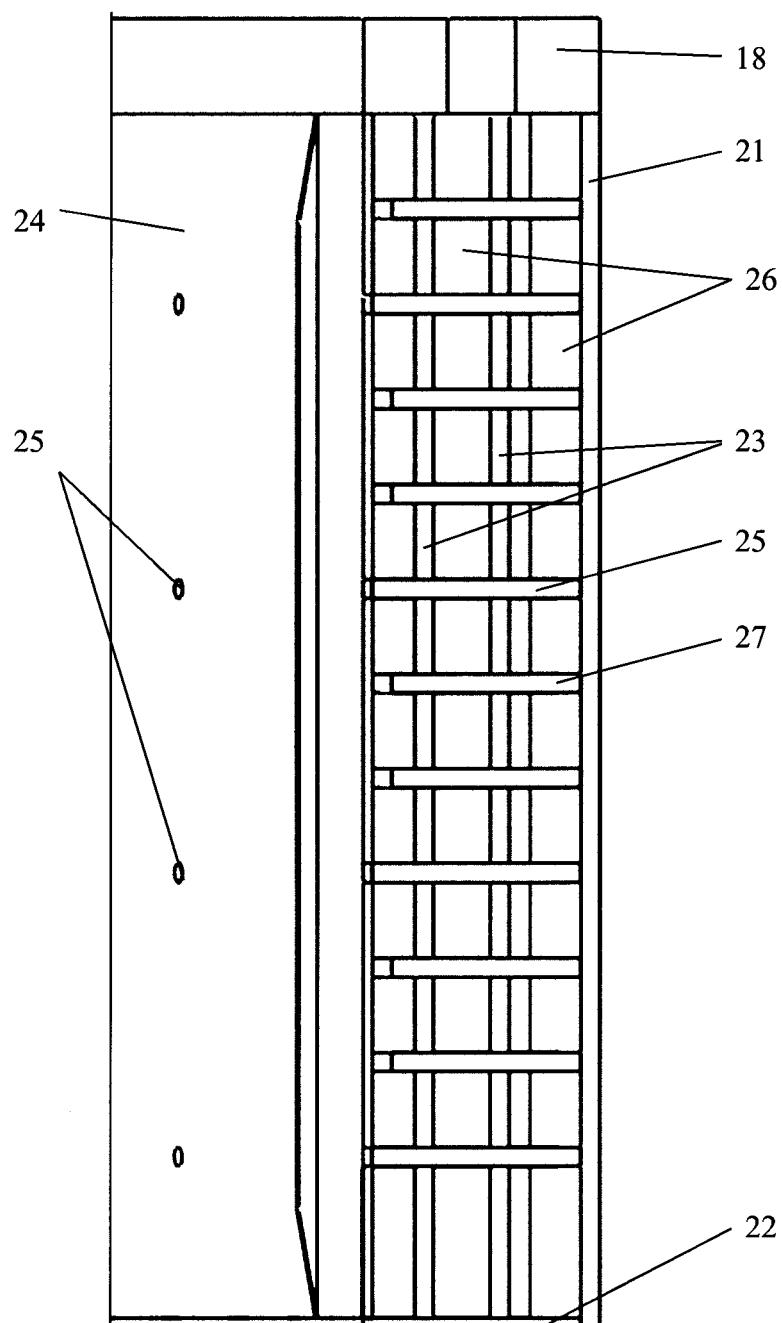


Фиг. 2



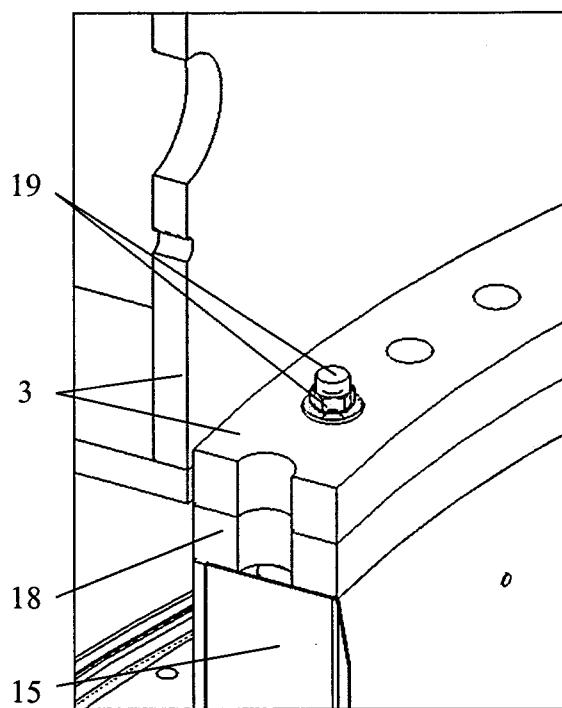
Фиг. 3

ЗАМЕНЯЮЩИЙ ЛИСТ (ПРАВИЛО 26)

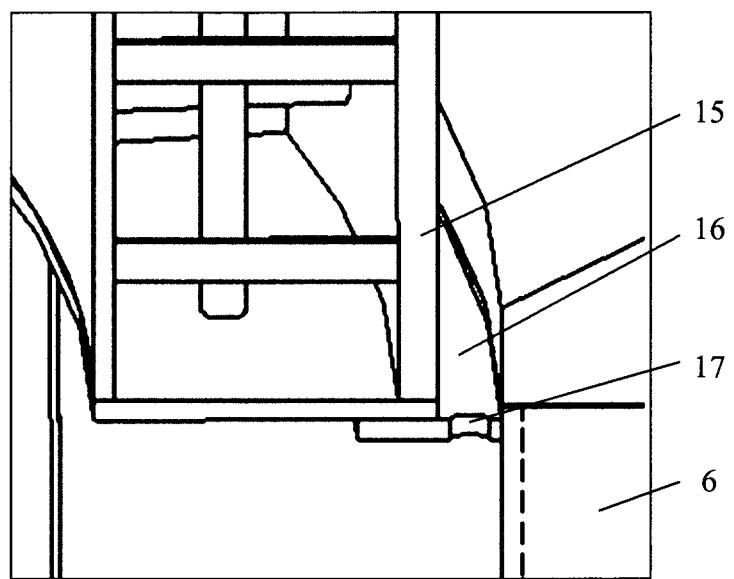


Фиг. 4

ЗАМЕНИЮЩИЙ ЛИСТ (ПРАВИЛО 26)

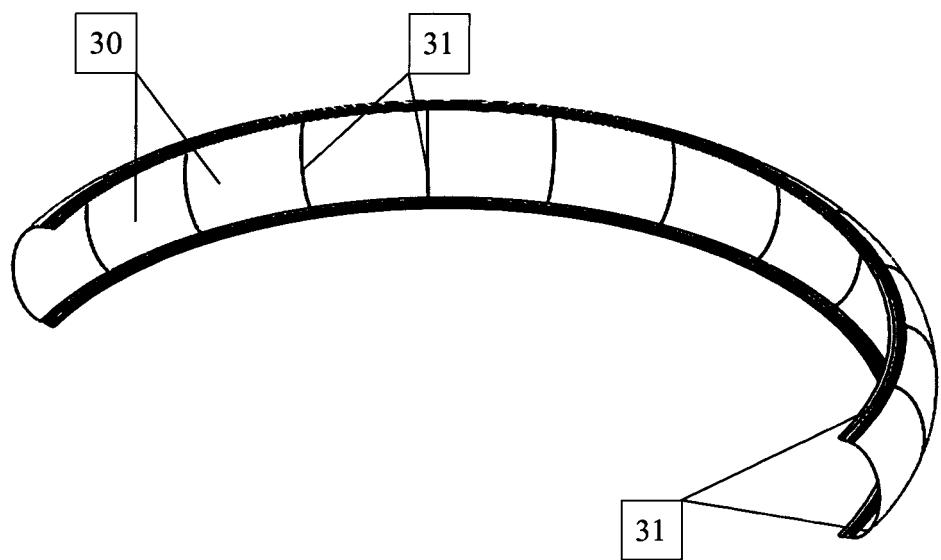


Фиг. 5

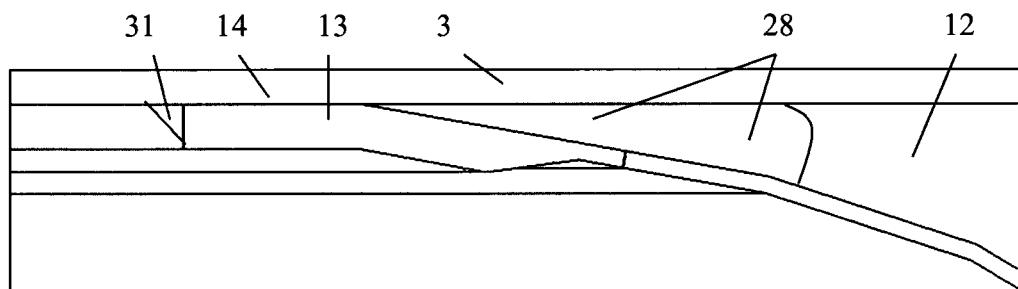


Фиг. 6

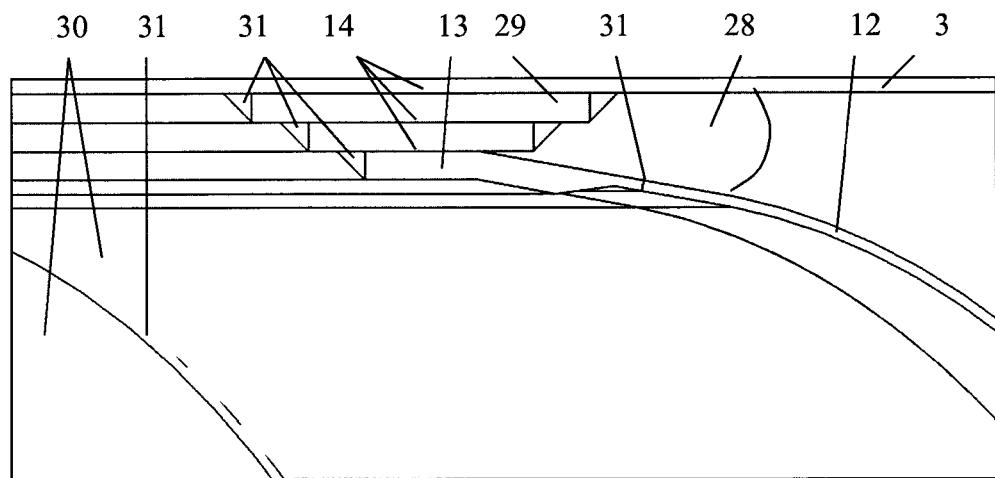
ЗАМЕНЯЮЩИЙ ЛИСТ (ПРАВИЛО 26)



Фиг. 7



Фиг. 8



Фиг. 9

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/RU 2020/000767

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

G21C 9/016 (2006.01)

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

G21C 9/016, 9/00

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practicable, search terms used)

PatSearch (RUPTO internal), USPTO, PAJ, K-PION, Esp@cenet, Information Retrieval System of FIPS

C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	RU 2576517 C1 (NEDOREZOV ANDREY BORISOVICH et al.) 10.03.2016	1-2
A	RU 2576516 C1 (NEDOREZOV ANDREY BORISOVICH et al.) 10.03.2016	1-2
A	RU 2700925 C1 (SIDOROV ALEKSANDR STALIEVICH et al.) 24.09.2019	1-2
A	RU 2696619 C1 (SIDOROV ALEKSANDR STALIEVICH et al.) 05.08.2019	1-2
A	KR 1020170126361 A (POSTECH ACADEMY-INDUSTRY FOUNDATION) 17.11.2017	1-2
A	CN 109273109 B (NUCLEAR POWER INST CHINA) 31.01.2020	1-2
A	CN 105551540 B (CHINA NUCLEAR POWER ENG CO LTD) 13.12.2019	1-2

Further documents are listed in the continuation of Box C.

See patent family annex.

* Special categories of cited documents:

"A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance

"E" earlier application or patent but published on or after the international filing date

"L" document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)

"O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means

"P" document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

"T" later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention

"X" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone

"Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art

"&" document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search

Date of mailing of the international search report

18 May 2021 (18.05.2021)

20 May 2021 (20.05.2021)

Name and mailing address of the ISA/

RU

Authorized officer

Faxsimile No.

Telephone No.

ОТЧЕТ О МЕЖДУНАРОДНОМ ПОИСКЕ

Номер международной заявки

PCT/RU 2020/000767

A. КЛАССИФИКАЦИЯ ПРЕДМЕТА ИЗОБРЕТЕНИЯ

G21C 9/016 (2006.01)

Согласно Международной патентной классификации МПК

B. ОБЛАСТЬ ПОИСКА

Проверенный минимум документации (система классификации с индексами классификации)

G21C 9/016, 9/00

Другая проверенная документация в той мере, в какой она включена в поисковые подборки

Электронная база данных, использовавшаяся при поиске (название базы и, если, возможно, используемые поисковые термины)

PatSearch (RUPTO internal), USPTO, PAJ, K-PION, Esp@cenet, Информационно-поисковая система ФИПС

C. ДОКУМЕНТЫ, СЧИТАЮЩИЕСЯ РЕЛЕВАНТНЫМИ:

Категория*	Цитируемые документы с указанием, где это возможно, релевантных частей	Относится к пункту №
A	RU 2576517 C1 (НЕДОРЕЗОВ АНДРЕЙ БОРИСОВИЧ и др.) 10.03.2016	1-2
A	RU 2576516 C1 (НЕДОРЕЗОВ АНДРЕЙ БОРИСОВИЧ и др.) 10.03.2016	1-2
A	RU 2700925 C1 (СИДОРОВ АЛЕКСАНДР СТАЛЬЕВИЧ и др.) 24.09.2019	1-2
A	RU 2696619 C1 (СИДОРОВ АЛЕКСАНДР СТАЛЬЕВИЧ и др.) 05.08.2019	1-2
A	KR 1020170126361 A (POSTECH ACADEMY-INDUSTRY FOUNDATION) 17.11.2017	1-2
A	CN 109273109 B (NUCLEAR POWER INST CHINA) 31.01.2020	1-2
A	CN 105551540 B (CHINA NUCLEAR POWER ENG CO LTD) 13.12.2019	1-2



последующие документы указаны в продолжении графы С.



данные о патентах-аналогах указаны в приложении

* Особые категории ссылочных документов:	
“A”	документ, определяющий общий уровень техники и не считающийся особо релевантным
“D”	документ, цитируемый заявителем в международной заявке
“E”	более ранняя заявка или патент, но опубликованная на дату международной подачи или после нее
“L”	документ, подвергающий сомнению притязание(я) на приоритет, или который приводится с целью установления даты публикации другого ссылочного документа, а также в других целях (как указано)
“O”	документ, относящийся к устному раскрытию, использованию, экспонированию и т.д.
“P”	документ, опубликованный до даты международной подачи, но после даты испрашиваемого приоритета
“T”	более поздний документ, опубликованный после даты международной подачи или приоритета, но приведенный для понимания принципа или теории, на которых основывается изобретение
“X”	документ, имеющий наиболее близкое отнапение к предмету поиска; заявленное изобретение не обладает новизной или изобретательским уровнем, в сравнении с документом, взятым в отдельности
“Y”	документ, имеющий наиболее близкое отнапение к предмету поиска; заявленное изобретение не обладает изобретательским уровнем, когда документ взят в сочетании с одним или несколькими документами той же категории, такая комбинация документов очевидна для специалиста
“&”	документ, являющийся патентом-аналогом

Дата действительного завершения международного поиска

18 мая 2021 (18.05.2021)

Дата отправки настоящего отчета о международном поиске

20 мая 2021 (20.05.2021)

Наименование и адрес ISA/RU:
Федеральный институт промышленной собственности,
Бережковская наб., 30-1, Москва, Г-59,
ГСП-3, Россия, 125993
Факс: (8-495) 531-63-18, (8-499) 243-33-37

Уполномоченное лицо:

Т.В. Иваненко
Телефон № 499-240-60-15