## Изучение влияния размеров отверстий делителей потока осесимметричных регулирующих клапанов на гидродинамику потока

A.Е. Лебедев $^{l}$ , A.A. Ватагин $^{l}$ , И.С. Гуданов $^{l}$ , Д.С. Долгин $^{l}$ ,

 $A.И. Холодкова^2$ 

<sup>1</sup>Ярославский государственный технический университет, Ярославль <sup>2</sup>Ярославское высшее военное училище противовоздушной обороны имени Маршала Советского Союза Л.А. Говорова, Ярославль

Аннотация: Авторами статьи проведено численное моделирование делителей потока (сепаратора) с различными диаметрами отверстий с целью предотвращения кавитационного разрушения. Диаметры отверстий, количество и ряды в сепараторах имеют эквивалентное значение, так как они определяют распределение локальных скоростей и давлений в потоке, минимизируя риск образования паровых пузырьков и их последующего коллапса, который приводит к эрозии металлических поверхностей. Ключевые слова: клапан, кавитация, картина распределения, сепаратор, отверстия, вращение, моделирование, делитель потока.

Регулирующие клапаны осесимметричного типа являются одними из наиболее эффективных типов регулирующей арматуры, широко применяемой в химической, нефтедобывающей, нефтеперерабатывающей и других отраслях промышленности [1-3].

Современные конструкции клапанов данного типа имеют возможность работы практически в любых условиях эксплуатации, в том числе, в режимах с высокими перепадами давлений, где возможна кавитация [4].

Для борьбы с кавитационными эффектами в данном классе арматуры предусмотрены различные технические решения [5-7]. Наибольшее распространение получили рассеивающие элементы — делители потока перфорированного типа (сепараторы) с использованием которых поток разбивается на радиальные струи, направленные внутрь. При этом образуемые кавитационные пузыри смещаются от стенок клапана внутрь потока, что предотвращает кавитационное разрушение.

Размеры, форма и расположение отверстий в делителях потока существенно влияют на эффективность рассеивания энергии и предотвращение возникновения кавитации.

В большинстве конструкций современных осевых клапанов применяется поршневое перекрытие отверстий в делителе потока, при котором происходит последовательное закрытие-открытие отверстий в сепараторе.

Однако на начальных фазах открытия задействуются лишь первые, находящиеся у выходного патрубка, ряды отверстий. Это может привести к возникновению интенсивных завихрений, обратных токов и, самое главное, резкому возрастанию скоростей жидкости при прохождении отверстий в делителе, при которых возможно возникновение кавитация, приводящей к разрушению деталей как самого клапана, так и трубопровода [8-10].

С целью предотвращения кавитации производители осевой регулирующей арматуры применяют делители потока с отверстиями малого диаметра. Однако такие сепараторы имеют более сложную конструкцию, высокую стоимость изготовления и повышенное гидравлическое сопротивление в открытом положении.

К рассмотрению предлагается новый способ осуществления изменения проходного сечения — «короткоходный» принцип, при котором все отверстия в делителе потока перекрываются одновременно. Такое конструктивное исполнение позволяет обеспечить интенсивное рассеивание энергии по всей длине сепаратора на начальном этапе открытия и сравнительно малое сопротивление в открытом. Стоит отметить, что «короткоходный» принцип может быть реализован в двух вариантах —вращательном и поступательном. Схема клапана такого типа показана на рис. 1.

Для подтверждения данного решения были проведены сравнительные численные исследования процесса течения жидкости через клапан с

различными делителями потока. Были использованы три делителя потока с классическим поршневым механизмом регулирования и сепаратор реализующий вращательный «короткоходный» принцип.

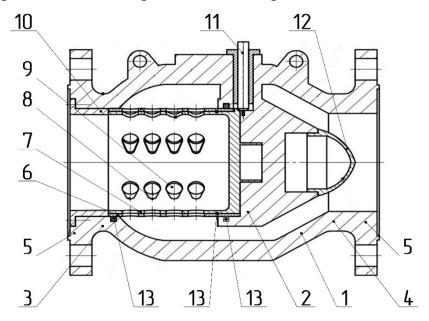


Рис. 1. – Схема осевого регулирующего клапана с запирающим устройством поворотного типа [xx]: 1 – внешний корпус, 2 – внутренний корпус, 3 – выходной патрубок, 4 – входной патрубок, 5 – фланец, 6 – делитель потока (сепаратор), 7 – запирающий орган, 8 – отверстие криволинейной формы, 9 – отверстия, 10 – расширительная втулка, 11 – вал, 12 - 3аглушка, 13 -уплотнение

В программном продукте КОМПАС-3D v23 [xx] была спроектирована упрощенная модель осевого клапана, а именно корпус и делители потока (сепараторы). Габаритные размеры модели представлены на рис. 2. Сепараторы смоделированы трех конструкций с эквивалентными размерами:

- 1) 5-ти рядный,  $D_{otb} = 14,0$  мм;
- 2) 10-ти рядный,  $D_{otb} = 7,0$  мм;
- 3) 19-ти рядный,  $D_{OTB} = 3.5$  мм.

Численное моделирование клапана производилось в программном продукте SolidWorks Flow Simulation [xx] со следующими исходными данными: модель k- $\epsilon$ ; модельная жидкость – вода; объемный расход на входе – 250 м3/ч; статическое давление на выходе –  $P_{ct} = 0.6$  МПа; интенсивность турбулентности – 5%; масштаб турбулентности – 0,0005 м.

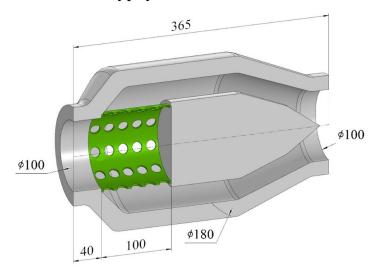


Рис. 2. – Упрощенная модель клапана для численного моделирования

Результаты численных исследований (картины распределения скорости и давления) течения жидкости через клапан на начальных фазах открытия, где имеет место максимальные скорости течения и наибольшая вероятность возникновения кавитации, представлены на рисунках 3-6.

Из рис. З видно, что в отверстиях делителя потока наблюдается резкое возрастание скоростей и, соответственно, приводит к падению давления. Это может привести к вскипанию жидкости и последующим схлопыванием образованных пузырьков. Несмотря на то, что конструкции осевых клапанов разработаны таким образом, что образованные пузырьки движутся к центру потока, при их разрушении сформированные струи могут достигнуть внутренних деталей и привести к разрушению. Кроме того, возникновение кавитации приводит к появлению шумов и вибраций клапана.

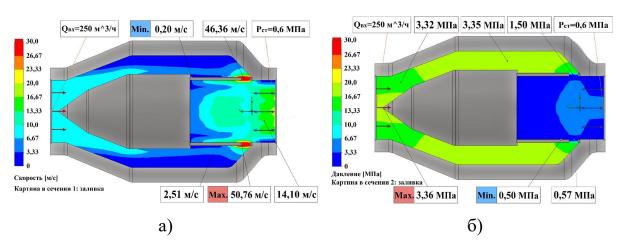


Рис. 3. – Сепаратор 5-ти рядный,  $D_{OTB} = 14.0 \text{ мм}$ :

а) распределение скорости; б) распределение давления

Следующие результаты распределения скоростей (рис. 4) получены для клапана с делителем потока, имеющем отверстия в два раза меньше, но при этом суммарное проходное сечение не изменилось.

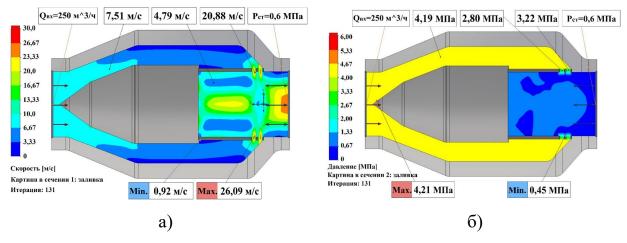


Рис. 4. – Сепаратор 10-ти рядный,  $D_{\text{отв}} = 7.0 \text{ мм}$ :

а) распределение скорости; б) распределение давления

В этом случае наблюдается более плавное падение скорости и давления по сравнению с предыдущим вариантом. Однако также присутствуют зоны циркуляции жидкости внутри делителя потока, которые отрицательно

сказываются на гидравлическом сопротивлении клапана, а также приводит к искажению радиального направления струй.

При уменьшении диаметра отверстий в 4 раза (рис. 5) распределение скорости имеет более плавный переход, при этом значение максимальной скорости изменилось незначительно, в то время как, максимальное давление увеличилось в 1,5 раза.

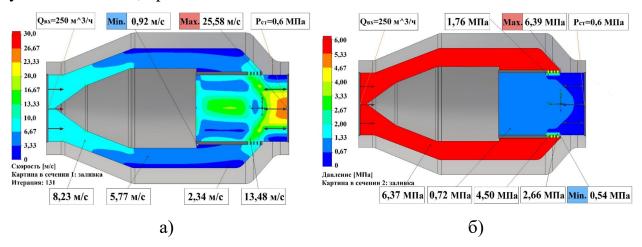


Рис. 5. – Сепаратор 19-ти рядный,  $D_{\text{отв}} = 3.5 \text{ мм}$ :

а) распределение скорости; б) распределение давления

Данный режим течения практически полностью исключает возникновению кавитации. Тем не менее, использование клапанов с обладающих распределителями потока, незначительными размерами проходных сечений, ограничивает их применение в процессах регулирования объемов жидкостей, содержащих примеси и твёрдые включения. подобные распределители дополнение К этому, потока отличаются повышенной сложностью производства и, как следствие, значительной стоимостью.

На рис. 6 изображено распределение скоростей и давления жидкости для «короткоходного» клапана. Конструкция сепаратора (два 5-ти рядных) представляет собой элемент типа «труба в трубе», отверстиях смещены относительно оси на 10 градусов. В данном случае размер отверстий в

сепараторе соответствует размеру отверстий клапана на рис. 2. При этом суммарное проходное сечение во всех случаях одинаковое.

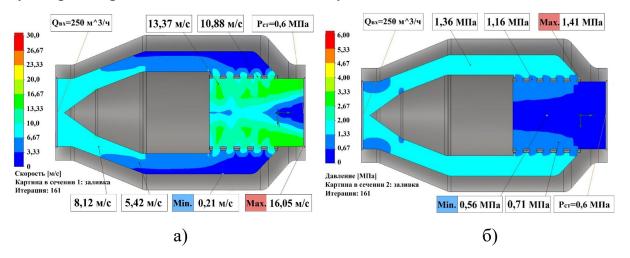


Рис. 6. — Сепараторы 5-ти рядные,  $D_{\text{отв}} = 14,0$  мм, смещение по осям сепараторов — 10 градусов:

а) распределение скорости; б) распределение давления

Анализируя полученные картины распределения, можно сделать скоростей вывод, что ДЛЯ достижения плавного изменения при незначительных фазах открытия, эффективно применять не только делители потока уменьшенными диаметрами отверстий, НО И клапаны «короткоходного» исполнения. В конструкции «короткоходного» клапана допускается использование делителя потока с увеличенными отверстиями.

Таким образом, применение клапанов «короткоходного» исполнения позволит использовать для предотвращения кавитации делители потока с более крупными отверстиями по сравнению с клапанами классического типа при одинаковой способности снижения кавитации. Кроме того, клапаны «короткоходного» исполнения могут быть использованы в качестве антипомпажных, где требуется высокая скорость регулирования.

## Литература

- 1. Ni L.-X., Chen Z.-S., Liu Z., Feng X.-F. Hydrodynamic analysis of ultrahigh pressure water derusting nozzle // Proceedings of the International Offshore and Polar Engineering Conference. 2020. pp.1842-1850.
- 2. Гуревич Д.Ф. Расчет и конструирование трубопроводной арматуры. Изд. 5-е. М.: Издательство ЛКИ, 2008. 480 с.
- 3. Пасько П.И. Исследование гидродинамики осесимметричных клеточных регулирующих клапанов для трубопроводов ТЭС и АЭС: автореферат дисс. ... канд. техн. наук: 05.14.14. Новочеркасск. 2008. 20 с.
- 4. Yang L., Zhenxing W., Zekai L., Lang C., Peihan Q., Jiegang M. Design of a novel pump cavitation valve and study of its cavitation characteristics // Water. 2025. Vol. 17, No. 10: 1503. URL: doi.org/10.3390/w17101503.
- 5. Кулагин В.А., Соколов Н.Ю. Кавитация в элементах запорной арматуры трубопроводных систем // Журнал Сибирского федерального университета. Техника и технологии. Область: Физика. 2014. № 7. С. 872-880.
- 6. Шпилькин Д.В., Капранова А.Б., Лебедев А.Е. Анализ конструктивных решений для повышения эффективности работы клапанов с перфорированными цилиндрами // Известия Тульского государственного университета. Технические науки. 2024. Вып. 7. С. 382-385.
- 7. Лебедев А.Е., Капранова А.Б., Мельцер А.М., Воронин Д.В., Неклюдов C. В., Серов E.M. общество Закрытое акционерное "Научнопроизводственное объединение РЕГУЛЯТОР" ЗАО "НПО РЕГУЛЯТОР". Прямоточный регулирующий Патент. 2702027. Российская клапан. Федерация. МПК F16K 1/12, F16K 1/54. Номер заявки 2019105176. Дата подачи 25.02.2019. Дата публикации 03.10.2019. Бюл. №28.
- 8. Неклюдов С.В. Процесс гидродинамической кавитации при осесимметричном дросселировании потоков жидкости: автореф. дис. ... канд. техн. наук: 05.17.08 / Неклюдов Сергей Владимирович. Иваново, 2018. 20 с.

- 9. Ватагин А.А., Лебедев А.Е., Гуданов И.С., Долгин Д.С., Оборин А.В. Экспериментальное исследование формирования кавитационных пузырей в осевых клапанах // Инженерный вестник Дона. 2025. № 9. URL: ivdon.ru/ru/magazine/archive/n9y2025/10335.
- 10. Лебедев А.Е., Ватагин А.А., Гуданов И.С., Долгин Д.С., Королев И.П. Моделирование процесса формирования кавитационных пузырей в осевых клапанах // Инженерный вестник Дона. 2025. № 5. URL: ivdon.ru/ru/magazine/archive/n5y2025/10077.

## References

- 1. Ni L.-X., Chen Z.-S., Liu Z., Feng X.-F. Proceedings of the International Offshore and Polar Engineering Conference. 2020. pp. 1842-1850.
- 2. Gurevich D.F. Raschet i konstruirovanie truboprovodnoj armatury [Calculation and construction of pipe fittings]. Izd. 5-e. M.: Izdatel'stvo LKI, 2008. 480 p.
- 3. Pas'ko P.I. Issledovanie gidrodinamiki osesimmetrichnyh kletochnyh regulirujushhih klapanov dlja truboprovodov TJeS i AjeS [Study of the hydrodynamics of axisymmetric cellular control valves for TPP and NPP pipelines]: avtoreferat diss. ... kand. tehn. nauk: 05.14.14. Novocherkassk. 2008. 20 p.
- 4. Yang L., Zhenxing W., Zekai L., Lang C., Peihan Q., Jiegang M. Water. 2025. Vol. 17, No. 10: 1503. URL: doi.org/10.3390/w17101503.
- 5. Kulagin V.A., Sokolov N.Yu. Zhurnal Sibirskogo federal`nogo universiteta. Texnika i texnologii. Oblast`: Fizika. 2014. № 7. pp. 872-880.
- 6. Shpil'kin D.V., Kapranova A.B., Lebedev A.E. Izvestija Tul'skogo gosudarstvennogo universiteta. Tehnicheskie nauki. 2024. Vyp. 7. pp. 382-385.
- 7. Lebedev A.E., Kapranova A.B., Melzer A.M., Voronin D.V., Neklyudov S.V., Serov E.M. Closed Joint-Stock Company "Scientific and Production Association REGULATOR" CJSC "NPO REGULATOR". Direct-Flow Control

Valve. Patent. 2702027. Russian Federation. IPC F16K 1/12, F16K 1/54. Application number 2019105176. Date of filing 25.02.2019. Date of publication 03.10.2019. Bulletin No. 28.

- gidrodinamicheskoj 8. Neklyudov S.V. **Process** kavitacii pri osesimmetrichnom drosselirovanii potokov zhidkosti The process of hydrodynamic cavitation with axisymmetric throttling of liquid flows]: avtoref. dis. ... kand. texn. nauk: 05.17.08. Neklyudov Sergej Vladimirovich. Ivanovo, 2018. 20 p.
- 9. Vatagin A.A., Lebedev A.E., Gudanov I.S., Dolgin D.S., Oborin A.V. Inzhenernyj vestnik Dona. 2025. № 9. URL: ivdon.ru/ru/magazine/archive/n9y2025/10335.
- 10. Lebedev A.E., Vatagin A.A., Gudanov I.S., Dolgin D.S., Korolev I.P. Inzhenernyj vestnik Dona. 2025. № 5. URL: ivdon.ru/ru/magazine/archive/n5y2025/10077.

Авторы согласны на обработку и хранение персональных данных.

Дата поступления: 11.10.2025

Дата публикации: 26.11.2025