

УДК 615.035.4

МОДЕЛИРОВАНИЕ ТУШЕНИЯ ПОЖАРА ВОДЯНОЙ ПУШКОЙ, ДВИЖУЩЕЙСЯ ПАРАЛЛЕЛЬНО ФРОНТУ ПОЖАРА

¹Ложкарева А.Д., ¹Романова Н.А., ^{1,2}Катаева Л.Ю., ¹Масленников Д.А., ¹Беляев И.В.

¹ГОУ ВПО «Нижегородский государственный технический университет
им. Р.Е. Алексеева», Нижний Новгород, email: kataeval2010@mail.ru;

²ГОУ ВПО «Московский государственный университет путей сообщения» (МИИТ),
Нижний Новгород, e-mail: tu@miit.ru

В данной работе предложена математическая модель подачи воды с заданной интенсивностью от движущегося источника в зону пожара. Движение самого источника воды осуществляется вдоль фронта горения. В статье представлены результаты численного моделирования различных сценариев, определяемых двумя параметрами: скоростью движения водяной пушки и расходом воды на метр фронта пожара. В работе сделан вывод о том, что динамика пожара при различных значениях интенсивности подачи воды имеет много общего. Для моделирования процесса рассеивания воды использована упрощённая модель на основе изотропного двумерного распределения Гаусса. В работе предполагается, что капли воды имеют такой размер, что долетают до цели и полностью испаряются. Увеличение интенсивности подачи воды позволяет существенно увеличить критическую скорость движения водяной пушки вдоль фронта пожара. Показано также, что с ростом расхода воды существенно уменьшается расход воды на единицу длины фронта пожара.

Ключевые слова: водяная пушка, лесные пожары, компьютерное моделирование, ядро пожара, тушение пожара

MODELLING OF FIRE EXTINGUISHING BY THE WATER CANNON MOVING PARALLEL TO THE FRONT OF THE FIRE

¹Lozhkareva A.D., ¹Romanova N.A., ^{1,2}Kataeva L.Y., ¹Maslennikov D.A., ¹Belyaev I.V.

¹Nizhny Novgorod State Technical University n.a. R.E. Alekseev, Nizhny Novgorod,
e-mail: kataeval2010@mail.ru;

²Moscow State University of Railway Transport, Nizhny Novgorod, e-mail: tu@miit.ru

This paper presents mathematical model of water supply from a moving source in a fire zone. Motion of the source of water is carried along the the combustion front. The article presents the results of numerical modeling. Different variants defined by two parameters: water cannon velocity and water consumption per meter of fire front. The paper concluded that the dynamics of a fire at different intensity values of water supply has a lot in common. For modeling the dispersion of water used a simplified model based on an isotropic two-dimensional Gaussian distribution. It is assumed that a drop of water have a size such that they reaches the target and completely evaporate. Increases in water cannon consumption causes increasing of critical velocity of water cannon. It is shown that with increasing water flow water consumption per length of the fire front reduced.

Keywords: Water cannon, forest fires, computer modeling, fire kernel, fire extinguishing

Лесные пожары зачастую являются источником чрезвычайных экологических ситуаций и всегда наносят огромный вред окружающей среде — от выбросов продуктов горения в атмосферу до полного уничтожения растительного покрова на значительных площадях. Лесные пожары нарушают сложившееся экологическое равновесие и наносят экономический ущерб лесному хозяйству, а также угрожают жизни местного населения [1, 2]. В разных типах лесов и местности развитие пожара может происходить по различным сценариям, поэтому при их моделировании необходимо учитывать как внешние факторы, так и структуру лесного ландшафта [3].

Проблема борьбы с лесными пожарами была и остаётся актуальной. Важной составляющей её эффективного решения является прогнозирование развития пожаров, позволяющее принять наиболее эффективные меры по их тушению. Численное моделирование лесных пожаров, благодаря

современным высокопроизводительным электронным вычислительным машинам, позволяет проанализировать ключевые сценарии развития ситуации. Несмотря на высокую производительность современных компьютеров, для таких задач, как моделирование распространения лесных пожаров, остаётся актуальной проблема оптимизации, которая помимо алгоритмических подходов может решаться за счёт размещения данных в памяти [4, 8]. Для решения задачи был использован метод крупных частиц [6].

Для тушения пожара используется водяная пушка, которая движется вдоль фронта пожара с заданной скоростью. Для моделирования такого сценария тушения используется физико-математическая постановка [5, 8], применяемая к плоскости $y = y_1$, где ось Oy направлена горизонтально поперёк фронта пожара. В дальнейшем $y = y_1$ будем называть плоскостью моделирования. Для учёта воды, попадающей в плоскость моделирования, используется двумерное

изотропное распределение Гаусса с точкой прицела (x_0, y_0) , где y_0 определяется движением водяной пушки вдоль фронта пожара, а x_0 по максимальной температуре в плоскости моделирования. Для моделирования взаимодействия воды, падающей сверху, используется алгоритм, приведённый в работе [5, 7].

При моделировании тушения пожара с помощью источника подачи воды предполагалось, что её составляющая скорости вдоль фронта пожара не может превышать 20 м/с, что связано с техническими сложностями в обеспечении подачи достаточного количества воды. Минимальная рассматриваемая скорость составила 0,5 м/с. Это обусловлено увеличением времени подачи воды в плоскость $y = y_1$, которое обратно пропорционально скорости движения источника подачи воды и необходимостью увеличения размеров расчётной области для моделирования распространения пожа-

ра в течение больших промежутков времени. С другой стороны, передвижение источника подачи воды с такой низкой скоростью нецелесообразно, так как расход воды на тушение фронта заданной длины многократно возрастает в таком случае.

На рис. 1–2 показана динамика взаимодействия пожара с водой при обстреле по центру ядра пожара с интенсивностью 60 кг/с и скоростью движения водяной пушки 3,13 м/с. В момент времени 1 с в плоскость y_1 попадает незначительное количество воды, что приводит лишь к некоторому снижению температуры. По мере увеличения количества поступающей в плоскость моделирования пожара воды существенно уменьшается интенсивность пожара в его верхней части. Также можно видеть разрыв конвективной колонки. В результате интенсивной подачи воды в зону горения очаг сужается и становится ниже к моменту 3 с.

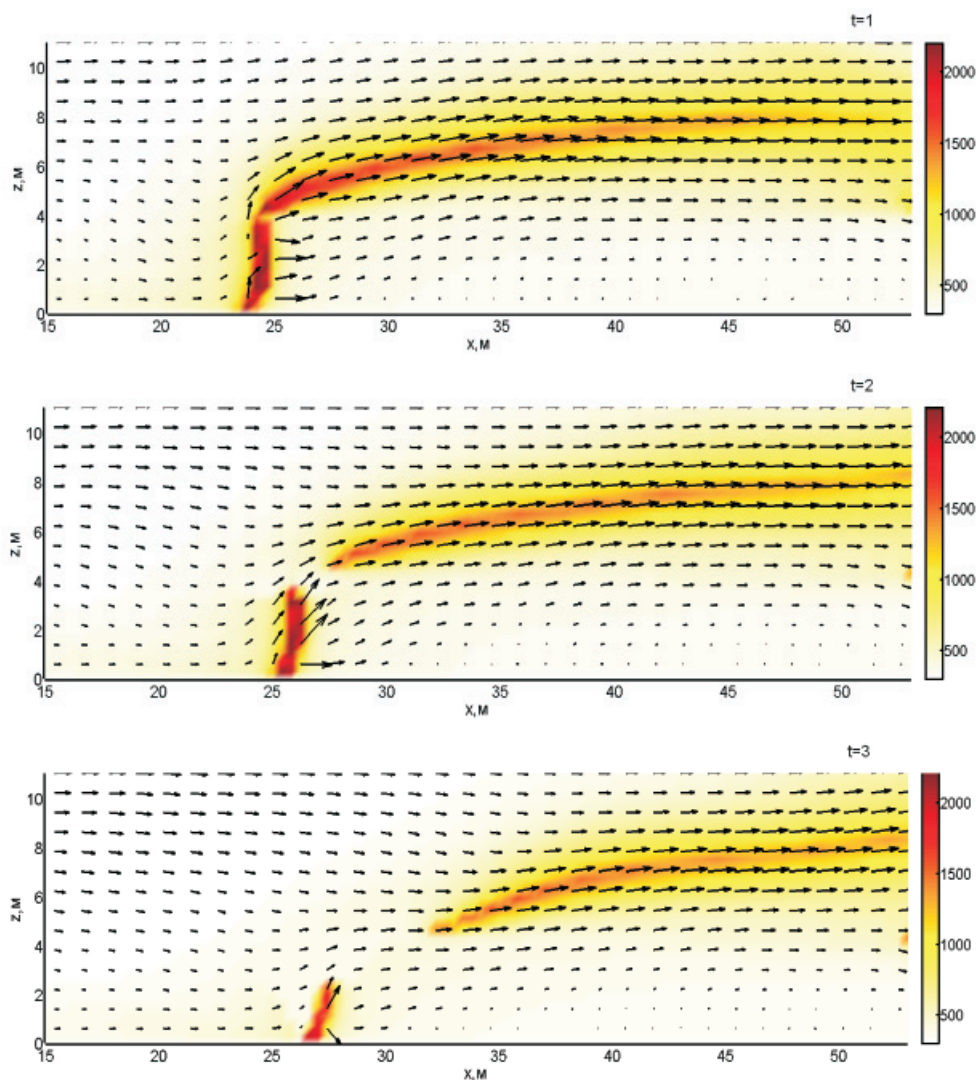


Рис. 1. Динамика взаимодействия пожара с водой при обстреле по центру ядра пожара с интенсивностью 60 кг/с и скоростью движения водяной пушки 3,13 м/с (1–3 с)

Даже при некотором удалении водяной пушки от плоскости y_1 небольшая интенсивность брызг, долетающих до очага горения, препятствует его разгоранию. В резуль-

тате этого на момент 4 с *очаг продолжает сжиматься. Тем не менее в дальнейшем очаг расширяется (5 с) и происходит его развитие.*

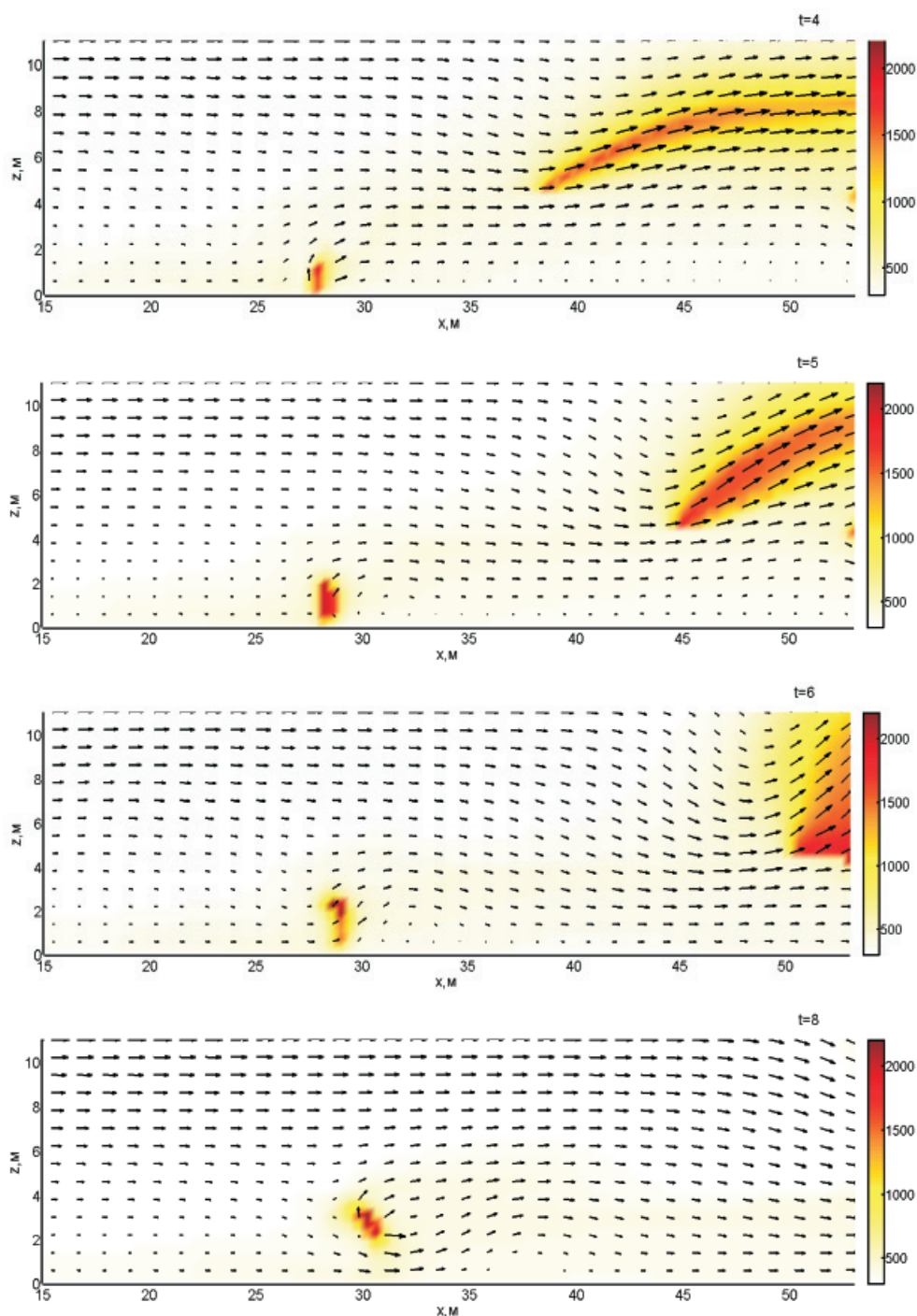


Рис. 2. Динамика взаимодействия пожара с водой при обстреле по центру ядра пожара с интенсивностью 60 кг/с и скоростью движения водяной пушки 3,13 м/с (4-8 с)

Численное моделирование взаимодействия пожара с водой при обстреле по центру ядра пожара с интенсивностью 60 кг/с и скоростью движения водяной пушки

3,128 м/с показало, что до момента 2 с его поведение практически идентично результатам, приведённым на рис. 2. Это связано с незначительностью отличия в количестве

воды, поданной в область пожара. Однако уже на момент времени 3 с можно заметить некоторые отличия от аналогичного результата для случая с более быстрым движением водяной пушки. Тем не менее такие, казалось бы, незначительные отличия в динамике пожара приводят в дальнейшем к существенным отличиям. Более слабый очаг пожара, оставшийся на момент 3 с, уже не обеспечивает достаточное количество энергии для поддержки своей температуры при подаче воды. С другой стороны, меньшая скорость движения пушки увеличивает время подачи воды, хотя и незначитель-

но в данном случае, но вполне достаточно, чтобы прекратить горение. После момента 4 с происходит рассеивание остатков тепла и продуктов горения.

Динамика пожара в большой степени зависит от интенсивности потока воды и времени его действия. В связи с этим интерес представляет динамика пожара при потоке воды 120 кг/с и высоких скоростях движения водяной пушки. На рис. 3 показана динамика взаимодействия пожара с водой при обстреле по центру ядра пожара с интенсивностью 120 кг/с и скоростью движения водяной пушки 15,567 м/с.

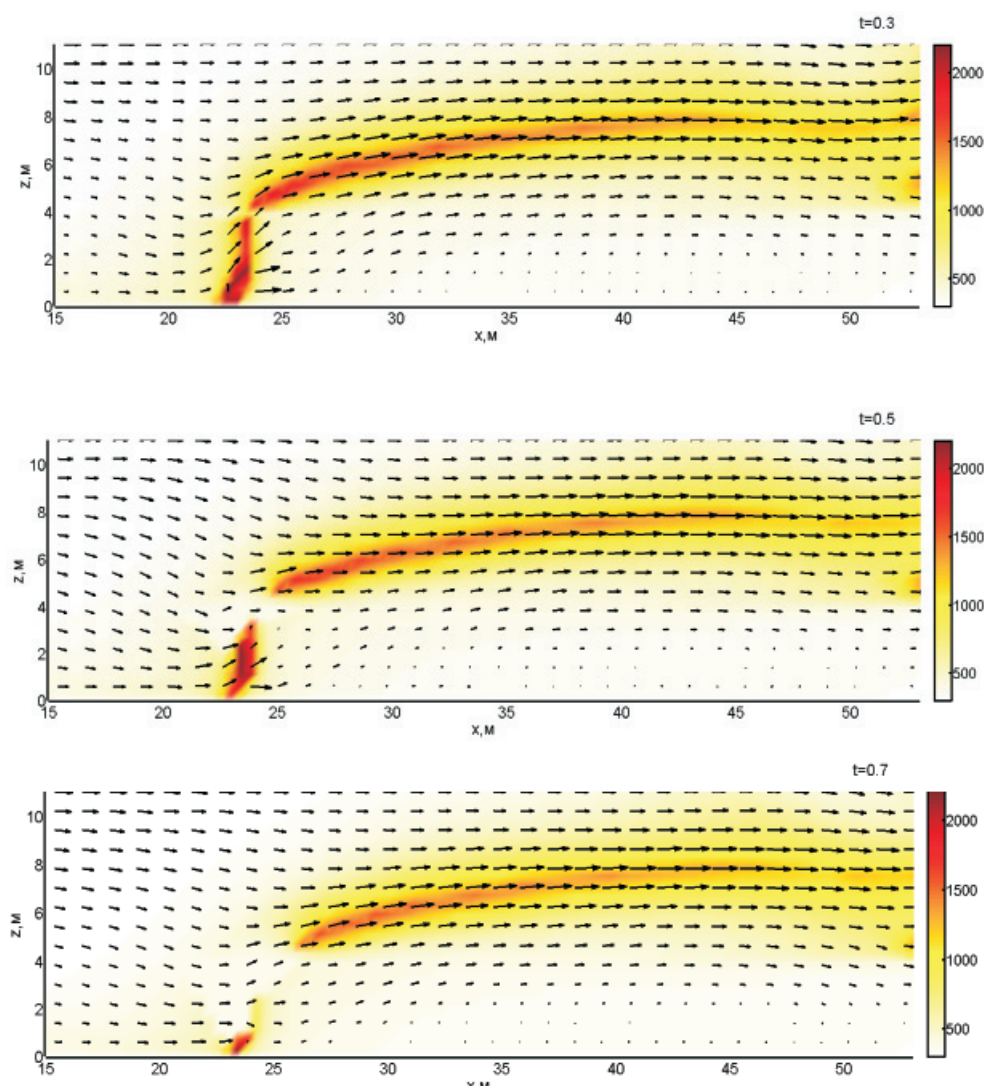


Рис. 3. Динамика взаимодействия пожара с водой при обстреле по центру ядра пожара с интенсивностью 120 кг/с и скоростью движения водяной пушки 15,567 м/с (0,3–0,7 с)

Как следует из постановки задачи, прицел водяной пушки оказывается в плоскости моделирования пожара в момент 0,5 с. Ключевое отличие динамики пожара при

большой интенсивности потока воды сводится к изменению масштабов времени процессов кипения подаваемой в пожар воды и развития пожара. При большей ин-

тенсивности подачи воды пожар не успева-
ет существенно развиться и выделить энер-
гию, защищающую его очаг от капель воды.

На рис. 4 можно видеть динамику вос-
становления пожара из очага, оставшегося
после тушения.

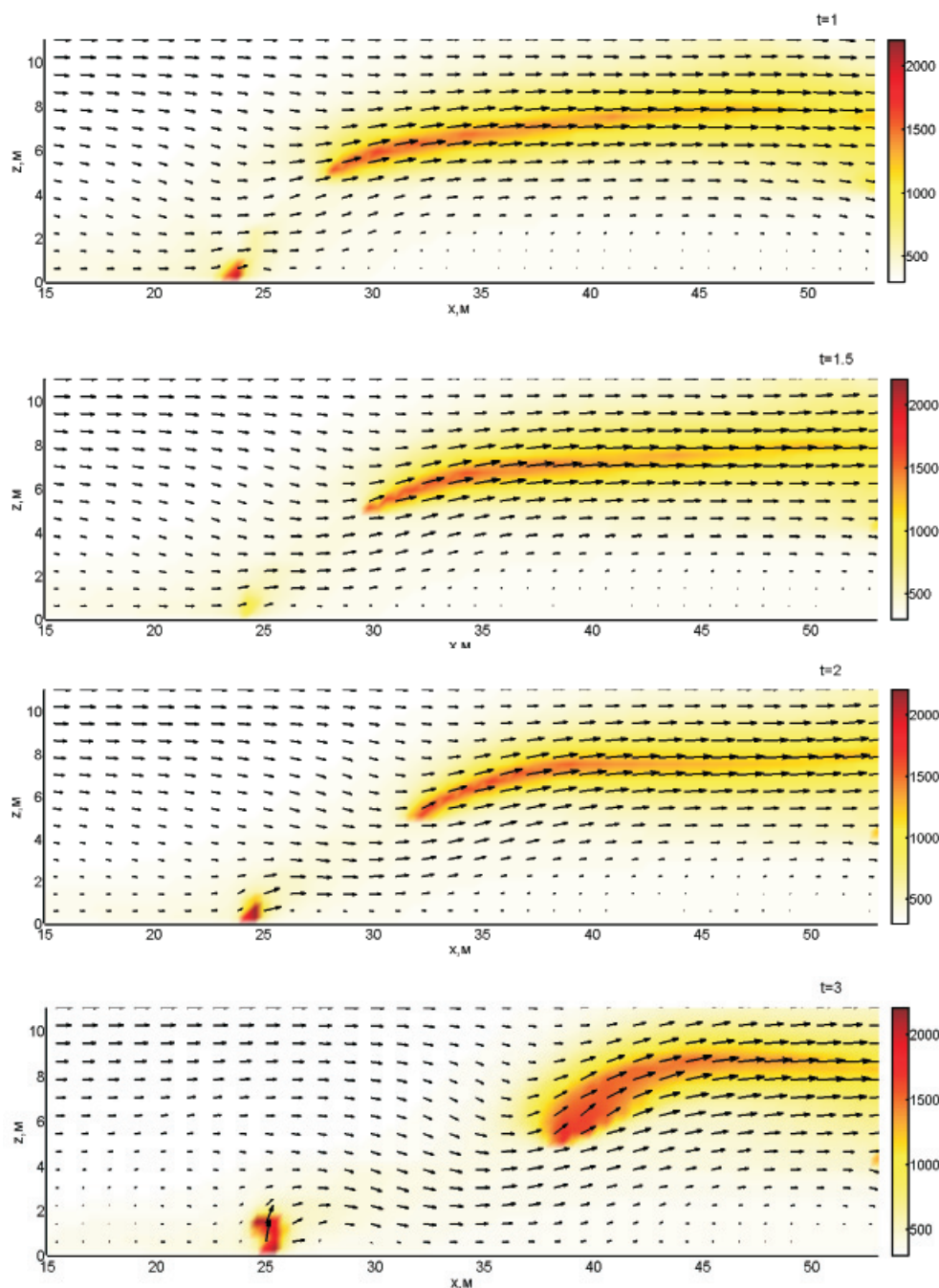


Рис. 4. Динамика взаимодействия пожара с водой при обстреле по центру ядра пожара с интенсивностью 120 кг/с и скоростью движения водяной пушки 15,567 м/с (1–4 с)

На момент 1 с подача воды в плоскость
моделирования пожара прекращается прак-
тически полностью. Энергия оставшегося
очага пожара сначала распределяется на
прогрев впереди находящегося слоя рас-
тительности (1,5 с), затем очаг пожара
существенно нагревается к моменту 2 с. На

момент 3 с очаг начинает распространяться
вперед и вверх, после чего фронт восстанав-
ливается и процесс пожара продолжается.

Как можно видеть, динамика пожара
при различных значениях интенсивности
подачи свободной воды имеет много обще-
го. По мере приближения точки прицела

к плоскости моделирования происходит тушение верхней части слоя лесных горючих материалов. Основная часть очага пожара тушится, когда прицел близок к плоскости моделирования. Оставшаяся часть очага тушится, когда пушка вновь отдаляется от плоскости. В случае, если скорость движения водяной пушки существенно ниже критической, прекращение пожара происходит намного раньше. Это уменьшает скорость тушения пожара и снижает эффективность использования воды.

Следует отметить, что увеличение расхода воды, подаваемой водяной пушкой, приводит к значительному увеличению критической скорости её движения. Вода поступает сверху, расходуясь на охлаждение конвективной колонки, и в случае меньшей интенсивности подачи до очага пожара доходит лишь небольшая часть воды. Это приводит к уменьшению требуемого на метр длины фронта количества воды.

Согласно данным, приведённым в работе [2], расход воды на площадь кромки лесного пожара составляет около 5 кг/м^2 . По расчётам, приведённым в работе Абдурагимова [1], на прекращение пламенного килограмма топлива с теплотой сгорания $40\text{--}50 \text{ МДж/кг}$ за счёт охлаждения пламени требуется 2 литра воды, отмечая, что на практике это значение в 5–10 раз выше. Принимая во внимание, что в проведённых расчётах плотность лесных горючих материалов составляет 8 кг/м^2 , а их теплотворная способность 11 МДж/кг . Таким образом, принимая во внимание плотность и учитывая поправку на его теплотворную способность, можно получить расчётное значение требуемого количества воды на уровне 4 кг/м^2 . Учитывая ширину кромки пожара 1–1,5 м, расход воды составит 4–6 кг/м. Расчёты, представленные в работе, учитывают не все факторы, приводящие к недостаточному эффективному использованию воды, имеющие место на практике. Так, например, в данной статье учитывается расход воды на преодоление области нагретой газовой фазы в верхней части полого леса, но используется упрощённая модель рассеивания воды на основе изотропного двумерного распределения Гаусса, то есть с одинаковой дисперсией по каждой из координат. В модели не рассматривается динамика капель различных размеров, вместо этого предполагается, что капли долетают до цели и там полностью испаряются.

Список литературы

1. Абдурагимов И.М., Говоров В.Ю., Макаров В.Е. Физико-химические основы развития и тушения пожаров. – М.: ВИПТШ МВД СССР, 1980. – С. 195–198.

2. Гундар С.В., Денисов А.Н., Трифонов Н.Я. Приемлемый пожарный риск // Пожаровзрывобезопасность. – 2009. – № 3. – С. 57–66.

3. Катаева Л.Ю. Анализ динамических процессов аварийных ситуаций природного и техногенного характера: дис. ... д-ра физ.-мат. наук. – Нижний Новгород, 2009.

4. Катаева Л.Ю. Постановка и проведение вычислительного эксперимента по исследованию аэро- и гидродинамических процессов в аварийных ситуациях природного и техногенного характера: монография. – М.: РГОТУПС, 2007. – 218 с.

5. Катаева Л.Ю., Постнов А.Д., Лошилов С.А., Масленников Д.А. О влиянии водного барьера на динамику развития лесного пожара в зависимости от рельефа местности // Пожаровзрывобезопасность. – 2014. – Т. 23, № 1. – С. 30–37.

6. Катаева Л.Ю., Прокофьева М.В. Применение метода крупных частиц для численного решения задачи зажигания жидкого топлива // Современные научные исследования и инновации. – 2012. – № 6 (14). – С. 1.

7. Лошилов С.А. Исследование влияния интенсивности сброса воды на динамику лесного пожара / С.А. Лошилов, Д.А. Масленников, А.Д. Постнов, Л.Ю. Катаева // Естественные и технические науки. – № 6. – М.: ООО Изд-во «Спутник+», 2013. – С. 17–23.

8. Романов А.В., Катаева Л.Ю. Метод Патанкара и возможности его оптимизации // Наука и техника транспорта. – М.: РГОТУПС, 2008. – № 3..

References

1. Abduragimov I.M., Govorov V.Ju., Makarov V.E. Fiziko-himicheskie osnovy razvitiya i tusheniya pozharov. M.: VIPtsh MVD SSSR, 1980. pp. 195–198.

2. Gundar S.V., Denisov A.N., Trifonov N.Ja. Priemlyemij požarnyj risk. // Pozharovzryvobezopasnost'. 2009, no. 3. pp. 57–66.

3. Kataeva L.Ju. Analiz dinamičeskix processov avarijnyh situacij prirodnoĝo i tehnogennogo haraktera: dis. ... dokt. fiz.-mat. nauk. Nizhnij Novgorod, 2009.

4. Kataeva L.Ju. Postanovka i provedenie vychislitel'noĝo jeksperimenta po issledovaniju ajero- i gidrodinamičeskix processov v avarijnyh situacijah prirodnoĝo i tehnogennogo haraktera: monografija Moskva, RGOTUPS, 2007. 218 p.

5. Kataeva L.Ju., Postnov A.D., Loshhilov S.A., Maslennikov D.A. O vlijanii vodnogo bar'era na dinamiku razvitija lesnogo požara v zavisimosti ot rel'efa mestnosti // Pozharovzryvobezopasnost'. 2014, T. 23, no. 1. pp. 30–37.

6. Kataeva L.Ju., Prokof'eva M.V. Primenenie metoda krupnyh chastic dlja chislennogo reshenija zadachi zazhiganiya zhidkogo topliva: Sovremennye nauchnye issledovanija i innovacii. 2012. no. 6 (14). pp. 1.

7. Loshhilov, S.A. Issledovanie vlijaniya intensivnosti sbrosa vody na dinamiku lesnogo požara / S.A. Loshhilov, D.A. Maslennikov, A.D. Postnov, L.Ju. Kataeva. // Estestvennye i tehničeskie nauki, № 6. Moskva: OOO Izdatel'stvo «Sputnik+», 2013 pp. 17–23.

8. Romanov A.B., Kataeva L.Ju. Metod Patankara i vozmožnosti ego optimizacii// Nauka i tehnika transporta, no. 3, 2008. M.: RGOTUPS.

Рецензенты:

Карпухин В.Б., д.ф.-м.н., профессор кафедры «Высшая и прикладная математика», Российской открытой академии транспорта Московского государственного университета путей сообщения, г. Москва;

Петрухин Н.С., д.ф.-м.н., ординарный профессор Национального исследовательского университета «Высшая школа экономики», г. Нижний Новгород.

Работа поступила в редакцию 07.05.2014.