



РОССИЙСКАЯ АКАДЕМИЯ НАУК

СЕРГЕЕВСКИЕ ЧТЕНИЯ

Выпуск 18

Инженерная геология и геоэкология.
Фундаментальные проблемы
и прикладные задачи

Юбилейная конференция,
посвященная 25-летию образования ИГЭ РАН



Москва
Российский университет дружбы народов
2016

Российская Академия наук
Научный совет РАН по проблемам геоэкологии,
инженерной геологии и гидрогеологии
Российский фонд фундаментальных исследований

СЕРГЕЕВСКИЕ ЧТЕНИЯ

Инженерная геология и геоэкология. Фундаментальные проблемы и прикладные задачи

*Юбилейная конференция,
посвященная 25-летию образования ИГЭ РАН*

Выпуск 18

Материалы годичной сессии
Научного совета РАН по проблемам геоэкологии,
инженерной геологии и гидрогеологии
(24-25 марта 2016 г.)

Москва
Российский университет дружбы народов
2016

УДК 502/504:55:624.131.1(063)
ББК 26.3:20.18
С32

*Издание осуществлено при финансовой поддержке
Российского фонда фундаментальных исследований (грант № 16-05-20058)*

Редакционная коллегия:
В.И. Осипов (ответственный редактор),
О.Н. Еремина (ответственный секретарь),
Н.Г. Анисимова, Е.В. Булдакова, А.С. Викторов, В.Г. Заиканов,
В.П. Зверев, С.В. Козловский, И.В. Козлякова, В.Н. Кутергин,
Н.Г. Мавлянова, Ю.А. Мамаев, Г.П. Постоев, В.С. Путилина, Д.О. Сергеев

**С32 Сергеевские чтения. Инженерная геология и геоэкология.
Фундаментальные проблемы и прикладные задачи.** Вып. 18.
Материалы годичной сессии Научного совета РАН по про-
блемам геоэкологии, инженерной геологии и гидрогеологии
(24-25 марта 2016 г.). – Москва : РУДН, 2016. – 812 с. : ил.

ISBN 978-5-209-07024-5

В сборнике опубликованы доклады, представленные на восемнадцатую ежегодную конференцию «Сергеевские чтения» памяти академика Е.М. Сергеева (г. Москва, 24-25 марта 2016 г.). Чтения были посвящены 25-летию образования Института геоэкологии им. Е.М. Сергеева РАН и проходили под названием «Инженерная геология и геоэкология. Фундаменталь-
ные проблемы и прикладные задачи». На конференции обсуждались следующие темы: изуче-
ние состава и свойств грунтов; оценка опасности и риска природных и природно-техногенных
процессов; геоэкологические и инженерно-геологические проблемы урбанизированных терри-
торий и промышленных объектов; геоэкологические проблемы подземной гидросфера; гео-
экологические и инженерно-геологические проблемы в криолитозоне; загрязнение и экологи-
ческая реабилитация природной среды; развитие методологии и методов исследований в гео-
экологии и инженерной геологии; совершенствование нормативно-правовой документации.
Для специалистов, студентов и аспирантов в области инженерной геологии, гидрогеологии
и геоэкологии.

УДК 502/504:55:624.131.1(063)
ББК 26.3:20.18

ISBN 978-5-209-07024-5

© Научный совет РАН по проблемам геоэкологии,
инженерной геологии и гидрогеологии, 2016
© Коллектив авторов, 2016
© Российский университет дружбы народов,
Издательство, 2016

ТИПИЗАЦИЯ ЛИТОТЕХНИЧЕСКИХ СИСТЕМ ДЛЯ ОБОСНОВАНИЯ СХЕМ ПРОТИВООПОЛЗНЕВОЙ ИНЖЕНЕРНОЙ ЗАЩИТЫ

М.В. Минина, В.А. Королёв

МГУ им. М.В. Ломоносова, Геологический факультет, кафедра инженерной и экологической геологии; 119991, г. Москва, Ленинские горы, д.1,
E-mail: minina86@yandex.ru, va-korolev@bk.ru

Основная идея реализации типовых схем инженерной противооползневой защиты состоит в том, что для определенных типов оползней можно заранее предложить наиболее рациональные и наиболее эффективные схемы инженерной защиты, которые принимаются как типовые, а затем для выделенных на изучаемой территории типов оползней и соответствующих литотехнических систем (ЛТС) можно уверенно рекомендовать те или иные готовые варианты противооползневой инженерной защиты. Это может существенно снизить временные и экономические затраты на создание систем инженерной защиты [1].

Реализация этой идеи проводилась нами на примере территории долины р. Мзымта (Краснодарский край), которая подвержена оползневой опасности при ее освоении, в том числе при строительстве и эксплуатации олимпийских объектов, возведенных к олимпиаде «Сочи-2014».

На 1 этапе исследования были выделены 4 основных типа оползней, распространенных в долине р. Мзымта [3-5], которые явились основанием для дальнейших исследований. Были выделены:

I. Блоковые оползни (срезающие и скользящие). Характер развития оползневых деформаций данного типа – сдвиг с блоковым смещением тела оползня по вогнутой криволинейной поверхности либо по условно плоской поверхности. Оползание происходит в виде последовательного смещения (срезания) блоков склона с образованием террасовидной поверхности. Мощность оползневых масс в среднем составляет 4-25 м. Средний уклон оползневых склонов – 15-28°. Данный тип оползней развит преимущественно в аргиллитах с прослойями алевролитов и песчаников, а также в мергелях и известняках.

II. Оползни течения. Характер развития – смещение оползневых масс в виде вязкопластического течения, при этом смещения на дневной поверхности больше, чем у подошвы слоя. Поверхность скольжения приурочена к кровле коренных пород, являющихся водоупорным слоем. Мощность оползневых масс в среднем составляет 3-12 м. Средний уклон оползневого склона – 10-26°. Литологический состав оползневых масс представлен преимущественно мергелистыми глинами, аргиллитами, глинами с прослойками алевролитов и песчаников.

III. Комбинированные оползни. Данный тип оползней представляет собой сочетание двух видов движения – сдвига и вязкопластического течения.

Мощность оползневых масс в среднем составляет 8-30 м. Средний уклон оползневого склона – 10-28°. Литологический состав оползневых масс представлен преимущественно аргиллитами, алевролитами и карбонатными глинями, мергелями и известняками.

IV. Поверхностные сплывы и оплывины. Оползни данного типа возникают на склонах при локальном переувлажнении их грунтовыми водами и атмосферными осадками. Глубина захвата грунтов смещением достигает 3 м. Средний уклон оползневого склона – 10-30°. Литологический состав оползневых масс представлен делювиальными глинами и суглинками с дресвиано-дебенистым материалом коренных пород (30-50%). Поверхностные сплывы и оплывины, как правило, возникают на теле уже существующих оползней.

На 2 этапе исследования нами было оценено взаимодействие указанных типовых оползней с наиболее распространенными объектами инфраструктуры (технические подсистемы), среди которых преобладают: 1) автомобильные дороги; 2) железные дороги; 3) опоры канатных дорог; 4) опоры мостовых переходов и эстакад; 5) отдельно стоящие постройки (жилые либо производственные здания, объекты различного назначения).

Сочетание четырех типов оползней (геологическая подсистема) и пяти типов сооружений (техническая подсистема) позволяет выделить ряд литехнических систем (ЛТС). В результате этого были выделены 20 типовых ЛТС (табл.1) с целью последующего обоснования типовых схем противооползневой инженерной защиты.

В таблице 1 типы оползней (геологическая подсистема) указаны римскими цифрами, а типы технических подсистем (сооружений) – заглавными буквами. На их пересечении – типы соответствующих локальных ЛТС – указаны комбинацией двойных индексов.

Таблица 1

Типизация локальных ЛТС для целей противооползневой защиты

| Тип оползня | Технические подсистемы (сооружения) | | | | |
|-------------|-------------------------------------|------------------------|-------------------------------|-------------------------------|-----------------------------------|
| | А/м Дорога (А) | Железная Дорога (Д) | Опоры канат- ных дорог (К) | Опоры мостов и эстакад (М) | Жилые /произв. зда- ния (З) |
| I | I-А | I-Ж | I-К | I-М | I-З |
| II | II-А | II-Ж | II-К | II-М | II-З |
| III | III – А | III-Ж | III-К | III-М | III-З |
| IV | IV-А | IV-Ж | IV-К | IV-М | IV-З |

Необходимо отметить, что в выделенных ЛТС осуществляется многообразное по природе влияние технических подсистем на геологические [2, 6]. Прежде всего, объекты инфраструктуры оказывают на них воздействие механической природы.

Так, например, влияние автомобильных дорог заключается в передаче а грунты динамической нагрузки (вибрации от автотранспорта) и незначительной статической нагрузки. Влияние железной дороги состоит в значи-

тельной динамической нагрузке (вибрации от ж/д транспорта) и значительной сжимающей статической нагрузке. Влияние опор канатной дороги состоит в сдвигающей и сжимающей нагрузках (при незначительных статических нагрузках), ветровой нагрузке, а также в незначительных динамических нагрузках. Влияние опор мостов и эстакад обусловлено сдвигающими и сжимающими статическими нагрузками, а также ветровыми и значительными динамическими нагрузками. Влияние отдельно стоящих построек заключается в передаче значительных статических сжимающих нагрузок на грунты.

К механическим воздействиям можно также отнести и создаваемые выемки грунта, насыпи и планировку рельефа. К примеру, выемка влечет за собой разгрузку напряжений, изменение температурно-влажностного режима грунтов, активизацию их выветривания и т.п.

Кроме того, одновременно имеют место и иные (не механические) воздействия от указанных сооружений: физико-химическое, химическое, физическое и др. [6]. Например, происходит нарушение естественной влажности грунтов, нарушение естественного дренажа и подпруживание стекающих вод, действие противогололедных реагентов, наводка электромагнитных полей и т.п. Все эти воздействия оказывают влияние на развитие оползневых процессов и устойчивость склонов, на устойчивость ЛТС и самих сооружений.

Особенности воздействия технической подсистемы необходимо учитывать при обосновании схем инженерной защиты.

Ниже приводится описание основных ЛТС и их принципиальные схемы.

1. Автомобильная дорога, находящаяся в зоне влияния срезающего блокового оползня либо блокового оползня скольжения (I-А) (рис.1).
2. Автомобильная дорога, находящаяся в зоне влияния оползня течения (II-А).
3. Автомобильная дорога, находящаяся в зоне влияния комбинированного оползня (III-А).
4. Железная дорога, находящаяся в зоне влияния срезающего блокового оползня либо блокового оползня скольжения (I-Ж).
5. Железная дорога, находящаяся в зоне влияния оползня течения (II-Ж).
6. Железная дорога, находящаяся в зоне влияния комбинированного оползня (III-Ж).
7. Опоры мостовых переходов и эстакад в основании срезающего блокового оползня либо блокового оползня скольжения (I-М) (рис.2).
8. Опоры мостовых переходов и эстакад в основании оползня течения (II-М).
9. Опоры мостовых переходов и эстакад в основании комбинированного оползня (III-М).
10. Опоры канатной дороги, расположенные на теле срезающего блокового оползня либо блокового оползня скольжения (I-К).
11. Опоры канатной дороги, расположенные на теле оползня течения (II-К).

12. Опоры канатной дороги, расположенные на теле комбинированного оползня (III-K).

13. Отдельно стоящая постройка (жилые либо производственные здания, объекты различного назначения), находящаяся в зоне влияния срезающего блокового оползня либо блокового оползня скольжения (I-3).

14. Отдельно стоящая постройка (жилые либо производственные здания, объекты различного назначения), находящаяся в зоне влияния оползня течения (II-3).

15. Отдельно стоящая постройка (жилые либо производственные здания, объекты различного назначения), находящаяся в зоне влияния комбинированного оползня (III-3).

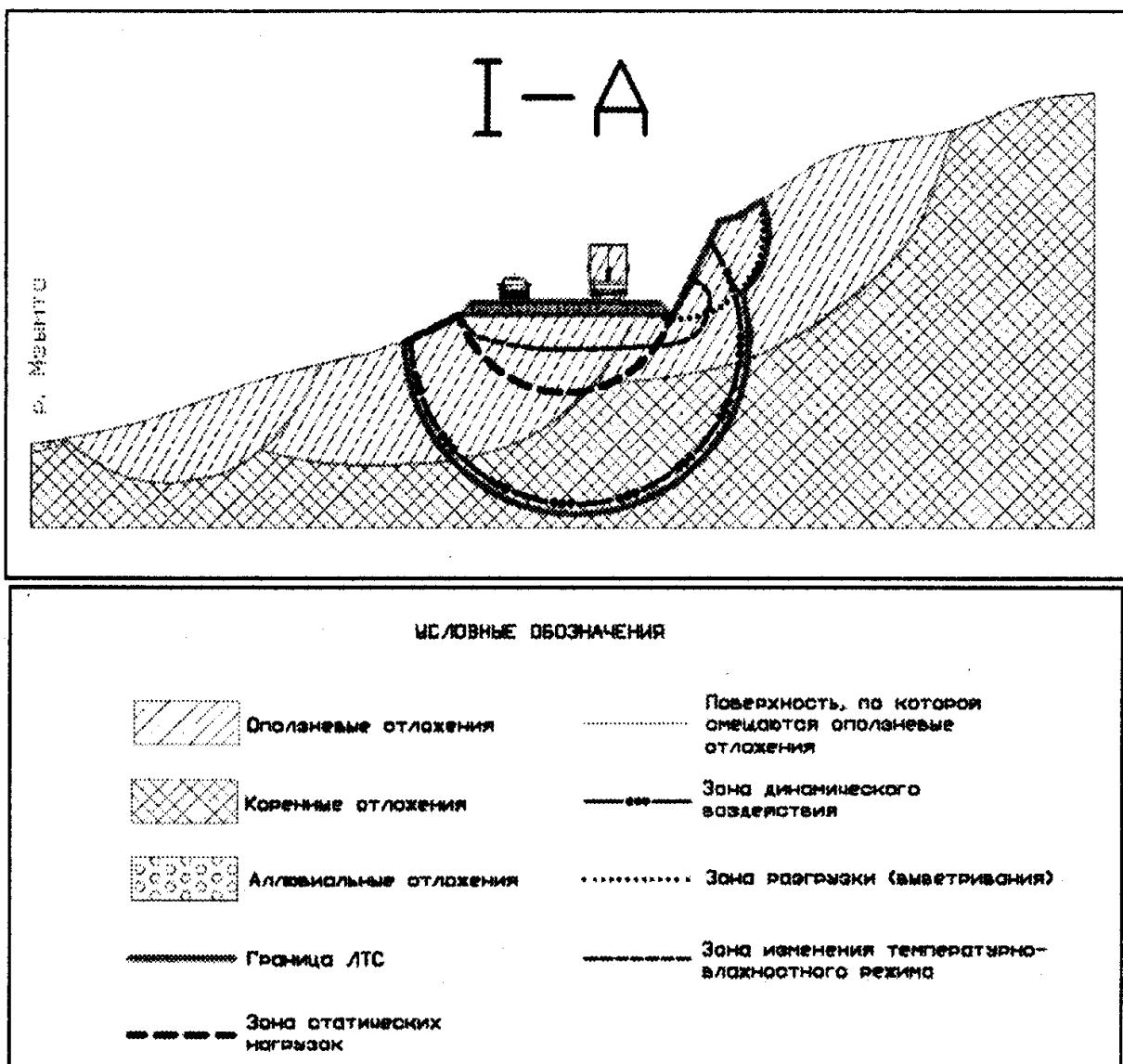


Рис. 1. ЛТС I-А (автомобильная дорога в зоне влияния срезающего блокового оползня)

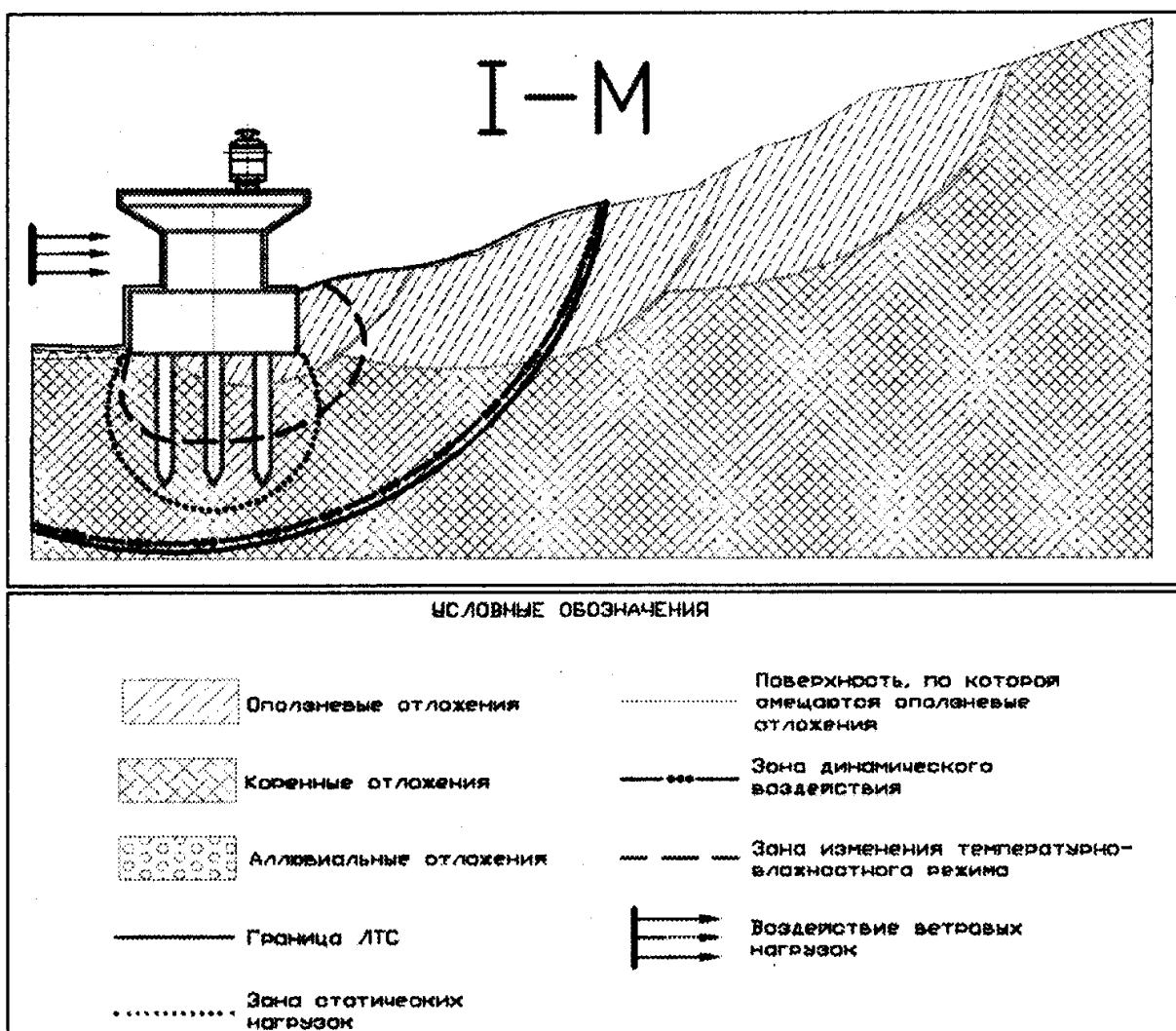


Рис. 2. ЛТС I-M (опора моста в основании срезающего блокового оползня)

Таким образом, на базе выделенных типов ЛТС можно далее обосновывать наиболее эффективные типовые схемы противооползневой инженерной защиты, что является предметом следующего этапа исследования.

Литература

1. Королёв В. Инженерная защита территорий и сооружений: Учеб. пособ. М.: КДУ, 2013. 470 с.
2. Королёв В.А., Николаева С.К. Геоэкологическая оценка зон влияния инженерных сооружений на геологическую среду // Геоэкология. Инженерная геология. Гидрогеология. Геокриология. 1994. № 5. С. 25-37.
3. Минина М.В., Королев В.А. Типизация оползней долины реки Мзымта с целью обоснования инженерной защиты // Инженерная геология. 2015. N 2, с. 28-40.
4. Минина М.В., Королёв В.А. О типизации опасных оползневых процессов в долине р. Мзымты с целью обоснования инженерной защиты // Современные проблемы инженерной геодинамики / Юбилейная конференция, посвященная 100-летию со дня рождения проф. Г.С. Золотарёва (29-30 сентября 2014 г., Москва, МГУ). М.: Изд-во Московского университета, 2014. С. 98-102.

5. Минина М.В., Королёв В.А. Районирование территории на основе оценки оползневого потенциала с целью обоснования системы инженерной противооползневой защиты // Сергеевские чтения / Мат-лы годичной сессии Научного совета РАН Роль инженерной геологии и изысканий на предпроектных этапах строительного освоения территорий, 22-23 марта 2012 г. Вып. 14. М., ГЕОС, 2012. С. 124-128.

6. Трофимов В.Т., Королёв В.А., Герасимова А.С. Классификация техногенных воздействий на геологическую среду // Геоэкология. Инженерная геология. Гидрогеология. Геокриология. 1995. № 5. С. 96-107.

ТЕОРИЯ И МЕТОДИКА ОЦЕНКИ КАРСТОВОЙ ОПАСНОСТИ. ОСНОВНЫЕ ПОЛОЖЕНИЯ

О.Б. Нещеткин, М.О. Нещеткин

ООО Научно-производственный центр «КАРСТ»,
606000, г. Дзержинск Нижегородской области, ул.Бутлерова, д.3
E-mail: karst@sinn.ru

Современные требования к защите проектируемых сооружений на закарстованных территориях определяются СП 116.13330.2012 «Инженерная защита территорий, зданий и сооружений от опасных геологических процессов», приложение Е, в котором предлагается осуществлять выбор вида противокарстовой защиты по двум параметрам – категории устойчивости территории по интенсивности провалообразования и по средним диаметрам провалов.

При этом на территориях I-IV категорий устойчивости, а также при среднем диаметре провала более 20 метров строительство зданий и сооружений I-II уровня ответственности либо не рекомендуется, либо осуществляется в виде исключения при наличии специального обоснования. Указанный стандарт не распространяется на линейные, гидротехнические и подземные сооружения.

Определение и сущность понятия «карстовая опасность» в СП 116.13330.2012 отсутствуют, а предлагается использовать понятие «геологический риск», под которым подразумевается вероятностная мера геологической опасности, определяемая в виде возможных потерь (ущерба) за заданное время (п.3.1). В разделе 8 «Противокарстовая защита» этого СП такая мера опасности для обоснования необходимости противокарстовой защиты не используется, а рекомендуется учитывать все возможные геологогидрогеологические особенности.

СП 22.13330.2012 «Основания зданий и сооружений» (п.6.11.1) предлагает проектировать основания сооружений, возводимых на закарстованных территориях с учетом возможности (т.е. вероятности) образования поверхностных карстовых деформаций, а также особенностей развития карстовых процессов. Каким образом учитывать эти параметры, а также другие, поиме-