

6. Осипов В.И., Кутепов В.М., Зверев В.П. Опасные экзогенные процессы – М.: ГЕОС, 2008.

УДК 622.011.4

Полканов В.Н.¹

Основные факторы, обуславливающие длительную прочность сарматских глин Молдовы

Abstract

Hereby are presented the investigations results of strength and rheological characteristics of sarmatian clays of Moldova. The main factors that determine their long-term strength are revealed. The resulting equations can be used in the pre-evaluation of the bearing capacity of foundations as well as stability of slopes and scarps of the artificial structures.

Resumat

Sunt prezentate rezultatele cercetării caracteristicilor de rezistență și reologice pentru argilele sarmatiene din Republica Moldova. Au fost stabiliți factorii principali, care determină rezistența de lungă durată a lor. Ecuațiile obținute pot fi utilizate la stadiul evaluării preventive a capacitatei portante a temeliilor, stabilității versanților și a taluzurilor artificiale.

Резюме

Представлены результаты исследований прочностных и реологических характеристик сарматских глин Молдовы. Выявлены основные факторы, определяющие их длительную прочность. Полученные уравнения могут быть использованы на стадии предварительной оценки несущей способности оснований, устойчивости склонов и откосов искусственных сооружений.

Введение

В течение последних десятилетий в Техническом Университете Молдовы проводятся исследования по изучению оползневых явлений, выявлению природы прочности глинистых оползневых пород [1,2].

Автор статьи развивает идеи, изложенные в физико-технической теории ползучести Н.Н.Маслова и трудах ДИИТа [3, 4, 5].

При решении инженерных задач принципиально важным является получать параметры, характеризующие длительную прочность грунта в течение срока службы сооружения. Эта величина рассматривается как служебная прочность, которая должна соответствовать определенной величине запредельной деформации, накопленной к моменту окончания срока службы сооружения (S_t). Исследования показали, что для изучаемых сарматских глин Молдовы последняя, в

¹ Технический Университет Молдовы

значительной мере, определяется наличием сформировавшихся к данному моменту естественных зон ослабления и стадией развития склона.

1. Приборы и оборудование. Методика проведения испытаний грунтов.

При проведении исследований были обобщены и проанализированы данные 600 опытов на «быстрый сдвиг» при скорости $v = a \cdot 10^{-3}$ м/с и свыше 60 опытов, проведенных по методу «с постоянной скоростью» при скорости $v = a \cdot 10^{-5} \dots 10^{-8}$ м/с.

Испытания образцов при различном режиме их загружения в первую очередь были нацелены на выявление природы прочности глинистых грунтов.

Используя данные на «быстрый» и «медленный» (с постоянной скоростью деформирования) сдвиг были построены зависимости прочности от скорости. В результате выявлено снижение на 25% прочности испытуемых образцов при уменьшении скорости сдвига с $v = a \cdot 10^{-3}$ до $v = a \cdot 10^{-8}$ м/с.

Выяснение механизма снижения прочности изучаемых грунтов во времени определило необходимость разработки методики испытаний, учитывающей региональные особенности грунтов. Анализ литературных источников и фондовых материалов показал, что первые исследования сарматских глин Молдовы были посвящены в основном испытаниям образцов с нарушенной структурой. Более поздние опыты выполнялись на образцах естественного сложения. Однако, в этих исследованиях практически не уделялось внимание учету возможных зон ослабления. Применительно к скрытопластичным глинам региона это имеет большое практическое значение, поскольку влияние этого регионального фактора перекрывает влияние на прочность основных физических характеристик грунта.

Исследовались две характерные разности глин: пестроцветные, комковатые, перемятые с вертикальной трещиноватостью, наклонными зеркалами скольжения мощностью от 6 до 12 м (верхняя толща) и серовато-зеленые, темно-синие, стально-серые, горизонтально-слоистые (коренная толща).

2. Анализ результатов проведенных исследований

Анализ результатов испытаний по изучению прочности этих грунтов и их физических характеристик показал, что выделенные разности имеют примерно одинаковые значения физических характеристик, однако резко отличаются по средним значениям прочности.

Изучение зависимости прочности (S) от физических характеристик грунтов и прикладываемого нормального давления (σ) выполнялось методом парной корреляции для общей выборки.

Наиболее тесная связь проявилась при линейной зависимости между S и σ . Коэффициент корреляции составил 0,80. Характер связи между сопротивляемостью сдвига и влажностью для грунтов естественного сложения более сложный, хотя коэффициент корреляции достаточно высокий (0,56). Для грунтов верхней части толщи в интервале естественной влажности $w=15\div31\%$ исследуемая связь практически не прослеживается. Для грунтов нижней части толщи в диапазоне влажности $w=17\div25\%$ наблюдается снижение прочности при изменении консистенции.

Только специальная подготовка выборки и последующая ее обработка методами математической статистики позволили получить зависимости медианных

значений сцепления (C_{md}) и угла внутреннего трения (φ_{md}) от показателя текучести (I_L), имеющие поданным Н.Иким, следующий вид:

- a) для глин верхней толщи $\varphi_{md} = 8,6/(1+I_L)^{3,2}$; $C_{md} = 58/(1+I_L)^{2,6}$;
- b) для глин коренной толщи $\varphi_{md} = 8,7/(1+I_L)^{3,4}$; $C_{md} = 76/(1+I_L)^{2,2}$.

Попытка установления связи между сопротивляемостью сдвигу и плотностью сухого грунта выявила факт, не соответствующий физическим представлениям о природе прочности грунтов: коэффициент корреляции получился равным (-0,21). Это можно объяснить в первую очередь наличием в испытуемых образцах микрозон ослабления, перекрывающих влияние влажности и плотности на сопротивление сдвигу и обуславливающих большой разброс опытных данных для образцов естественного сложения.

Несомненно, что в природе поверхности оползневого смещения приурочены к определенным глубинам, где существовали или существуют условия, необходимые для образования наклонных макро- и микрозон ослабления различного генезиса, а также сформированы условия изменения консистенции до $I_L > 0,5$ за счет возможного дополнительного увлажнения по этим ослабленным зонам и изменения значений порового давления.

Зоны ослабления могут носить и региональный характер. В Молдове одна из таких зон проходит по контакту сильно выветрелых, комковатых, перемятых часто почти не сохранивших первичного сложения глинистых пород с подстилающими их горизонтально-слоистыми глинами.

Процессы снижения прочности грунтов в зоне оползневого смещения обусловлены многими факторами. Основные из них исследовались Т.А.Тимофеевой с использованием метода главных компонент с помощью алгоритма многомерной группировки выборки, составленного В.А.Медведевым [6].

Применительно к изучаемым грунтам региона была произведена оценка ковариационной матрицы и получена трехфакторная модель, главными компонентами которой являются следующие:

1. Фактор дискретности или структурной прочности, отражающий наличие естественных микрозон ослабления, то есть степень нарушения жестких связей, по существу определяющий диапазон разброса кратковременной (стандартной) пиковой прочности грунтов (S_p). Особенno важен для жестких глин блоковых оползней.
2. Фактор остаточной прочности, отражающий предел длительной прочности, то есть предельную минимально возможную энергетическую прочность оползневых грунтов в зоне смещения при достижении склоном предельного у положения, практически одинаковую для различных литолого-гинетических типов глинистого грунта.
3. Фактор консистенции, отражающий влияние на прочность водно-коллоидных связей. Особенno важен для грунтов с $I_L > 0$ при отсутствии в них естественных поверхностей ослабления.

С целью уточнения влияния на длительную прочность жестких структурных связей (C_c) и водно-коллоидных связей связности (Σ_{wc}) выполнялись длительные эксперименты по определению значений «порога ползучести» (τ_{lim}). Из-за наличия в глинистых грунтах Молдовы ослабленных зон определение этого важного критерия сильно затруднено.

После проведенной обработки опытных данных были получены зависимости угла внутреннего трения (ϕ_{lim}) и сцепления (C_{lim}), отвечающие «порогу ползучести» от консистенции, имеющие, по данным Н. Иким, соответственно, следующий вид:

$$\phi_{lim} = 10,4/(1+I_L)^{4,3}; C_{lim}=73/(1+ I_L)^{2,9}$$

Для получения зависимости снижения прочности грунтов от времени была произведена обработка результатов имеющихся опытов на быстрый сдвиг и опытов «с постоянной скоростью деформирования». В частности, для грунтов верхней толщи зависимость $C=f(t)$ имеет вид: $C_1=96/(1+t)^{0,05}$, для коренной толщи: $C_2=140/(1+t)^{0,03}$.

Угол внутреннего трения практически оставался постоянным и соответственно равным $\varphi_1 = 12^\circ$, $\varphi_2 = 14^\circ$. Пример графической интерпретации опытов «с постоянной скоростью» представлены на рис.1

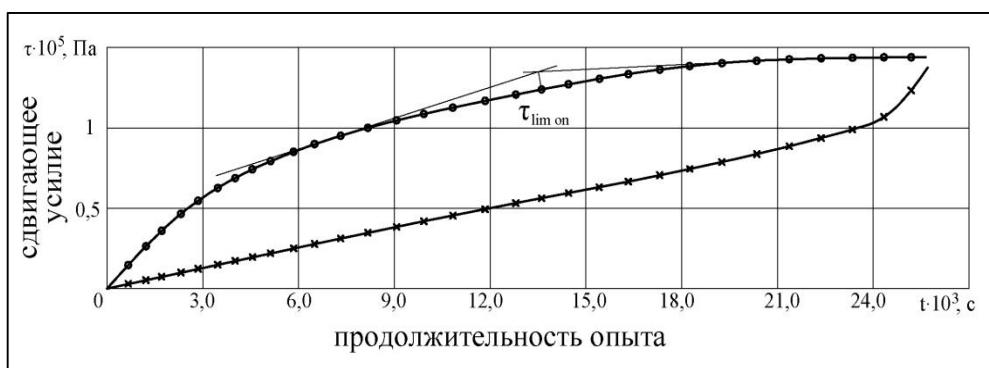


Рис.1. Характер пластического течения неогеновых глин покровного массива естественной структуры. Опыт "с постоянной скоростью"

Выводы

Полученные зависимости могут быть использованы для предварительного выбора расчетных показателей, характеризующих прочность сарматских глин во времени.

Накопление данных по проблеме позволит сократить объемы разведочных работ и лабораторных испытаний и избежать досадных ошибок при назначении крутизны откосов искусственных сооружений и оценке устойчивости склонов приводящих, иногда, к катастрофическим последствиям, и сохранить ценные земельные ресурсы, отводящиеся под строительство.

Литература

1. Timofeeva T.A., Polcanov V.N. On the long-term of natural and cutting slopes in Moldova // Труды межд. симп. по оползням. Июнь 1996г. TRONDHEIM; A.A. BALKEEMA / ROTTERDAM / BROOKFIELD /1996.-P.1387-1390.
2. Полканов В.Н. Роль реологических процессов в развитии оползней на территории Молдовы. – Кишинэу, ТУМ, 2013. – 176 с.
3. Маслов Н.Н. Физико-техническая теория ползучести глинистых грунтов в практике строительства. – М.: СИ., 1984. – 176с.
4. Гольдштейн М.Н.. Бабицкая С.С. Расчет устойчивости откоса с учетом ползучего сдвига / Вопросы геотехники. – М., 1964. – №7. – С.83-95.