ПНИИИС Госстроя СССР

Руководство

по составлению региональных таблиц нормативных и расчетных показателей свойств грунтов

Москва 1981

ПРОИЗВОДСТВЕННЫЙ И НАУЧНО-ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКИЙ ИНСТИТУТ
ПО ИНЖЕНЕРНЫМ ИЗЫСКАНИЯМ В СТРОИТЕЛЬСТВЕ
(ПНИИИС) ГОССТРОЯ СССР

РУКОВОДСТВО
ПО СОСТАВЛЕНИЮ РЕГИОНАЛЬНЫХ ТАБЛИЦ НОРМАТИВНЫХ И РАСЧЕТНЫХ ПОКАЗАТЕЛЕЙ СВОЙСТВ ГРУНТОВ

МОСКВА СТРОЙИЗДАТ 1981

УДК 624.131.4

Рекомендовано к изданию секцией методики, экономики и техники инженерных изысканий НТС ПНИИИС Госстроя СССР.

Руководство по составлению региональных таблиц нормативных и расчетных показателей свойств грунтов / ПНИИИС Госстроя СССР. — М.: Стройиздат, 1981.— 55 с.

Предназначено для составления таблиц, прогнозирующих нормативные и расчетные значения показателей механических свойств грунтов различных геолого-генетических комплексов в районах их распространения. Содержит общие теоретико-методические положения, касающиеся выбора объекта исследования (региона, типа грунтов и пр.) и методов обработки экспериментального материала, а также описания основных этапов процедуры составления таблиц, включая математические формулы для ручного и машинного счета.

Приведены примеры составления региональных таблиц по конкретным регионам, даны описание и текст программ для ЭВМ «Наири-2».

Для инженеров-геологов, занимающихся проблемой многократного использования материалов инженерно-геологических изысканий.

Табл. 9, ил. 4.

Р $\frac{30213-479}{047(01)-81}$ Инструкт.-нормат., II вып. — 51—80. 3202000000

ПРЕДИСЛОВИЕ

Действующая в настоящее время глава СНиП II-15-74 допускает для предварительных расчетов оснований зданий и сооружений всех классов, а также для окончательных расчетов оснований зданий и сооружений II—IV класса и ряда других сооружений определение нормативных и расчетных значений прочностных и деформационных характеристик по их физическим показателям (табл. 1—3 прил. 2). Для отдельных районов указанная глава СНиП позволяет вместо таблиц прил. 2 использовать специально разработанные и согласованные с Госстроем СССР **региональные** таблицы характеристик грунтов, учитывающие инженерно-геологическую специфику этих районов.

В настоящем Руководстве изложена методика статистического обобщения фондовых данных по физико-механическим свойствам рыхлых грунтов с целью составления региональных таблиц для прогноза прочностных и деформационных свойств грунтов по показателям их состояния, состава и строения (физическим свойствам). Методика позволяет построить оптимальные уравнения для косвенной оценки нормативных (средних) и расчетных (гарантированных с заданной надежностью) показателей механических свойств, характерных для грунтов определенных геолого-генетических комплексов в определенных районах их распространения, а также исследовать устойчивость и область применимости найденных зависимостей. В приложениях приведены необходимые статистические таблицы, рекомендуемая методика расчленения неоднородных выборок классификационных показателей свойств грунтов, а также описание программ для ЭВМ «Наири-2», реализующих основные моменты изложенной методики.

В Руководстве изложен разработанный в последние годы новый подход (исследование так называемых структурных зависимостей), направленный на изучение связей между показателями механических и физических свойств грунтов, обобщенными в пределах инженерно-геологических элементов — макроскопически однородных геологических тел, размеры которых (в плане) соизмеримы с размерами инженерных сооружений. Такая постановка задачи наилучшим образом соответствует поставленной цели — обеспечить косвенный прогноз нормативных и расчетных характеристик грунтов, применимых при расчетах взаимодействия инженерных сооружений и естественных оснований.

В Руководство включены методические положения, прошедшие к моменту выпуска достаточную практическую апробацию. Ряд методов, важных с точки зрения обобщения материалов изысканий прошлых лет, в настоящее время находится в стадии разработки. К ним относятся, в частности, методы прогноза прочностных характеристик грунтов на основе сопоставления величин сопротивления сдвигу τ и параллельных определений физических свойств.

Объектами для проведения исследований, предусмотренных настоящим Руководством, являются грунты определенных геолого-генетических комплексов, имеющих достаточно широкое распространение. Разрабатывая региональные таблицы, следует рассматривать эти комплексы грунтов в пределах таксономических единиц инженерно-геологического районирования: регионов, областей, районов.

С учетом практических потребностей допустимо выделение регионов по условным признакам: территория города, области, район работ крупной территориальной изыскательской организации и т. п., но и в этом случае таблицы составляются для одного генетического типа грунтов.

Настоящее Руководство может использоваться двояко. Первый путь, вполне доступный геологу,— непосредственное использование программы для машины «Наири-2», приведенной в прил. 4, а также других программ, рекомендованных в тексте. Второй путь — использование разработанного алгоритма для составления программы для другого типа ЭВМ — осуществляется математиком.

Руководство составлено в Лаборатории математических методов ПНИИИС канд. геолого-минерал. наук Б. Г. Слепцовым при участии кандидатов техн. наук О. И. Игнатовой (НИИОСП), М. Т. Ойзермана и канд. геолого-минерал. наук Н. М. Хайме, под общим руководством д-ра геолого-минерал. наук М. В. Раца. В примерах прил. 3 использованы материалы изысканий института Эстпромпроект (гл. геолог А. Вило).

1. ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

1.1. Таблицы для прогноза характеристик механических свойств по показателям состава, структуры и состояния грунтов следует разрабатывать для наиболее характерных для данного региона геолого-генетических комплексов пород, широко использующихся в качестве естественных оснований зданий и сооружений. Сбор фактического материала должен осуществляться таким образом, чтобы в статистическую совокупность, предназначенную для обработки, включались опытные данные, относящиеся, как правило, к грунтам одного и того же генезиса, полученные единым методом при стандартных условиях проведения эксперимента. Приборы и оборудование, используемые при испытаниях грунтов, должны удовлетворять требованиям получения равноценных результатов. Фактический материал должен представляться в форме специальных стандартных бланков или таблиц, удобных для перевода информации на носители ЭВМ (перфокарты, перфоленты и т. п.).

1.2. Для прогноза прочностных и деформационных свойств грунтов настоящим Руководством предусматривается использование экспериментальных определений модуля деформации E или коэффициента сжимаемости a, а также величин угла внутреннего трения φ и удельного сцепления c, полученных при обработке результатов сдвиговых испытаний на отдельных монолитах. При этом таблицы составляются для тех показателей, которые фактически определяются при изысканиях и аргументированно используются при проектировании оснований на площадках данного региона. В тех случаях когда прогнозируемые показатели получены по несовершенной (с точки зрения проектирования) методике, прогнозные характеристики должны быть пересчитаны с помощью переходных коэффициентов, установленных специальным статистическим исследованием (например, коэффициенты перехода от компрессионного модуля деформации к штамповому).

1.3. Сфера практического применения табличных характеристик механических свойств грунтов определяется качеством и количеством фактического материала, используемого для построения таблиц, и характером статистической обработки этого материала. Для предварительных расчетов на стадии технико-экономического обоснования проекта можно ограничиться нормативными табличными характеристиками, дающими прогноз механических свойств грунтов в среднем (п. 1.4); таблицы нормативных характеристик могут быть получены достаточно стандартными и почти полностью автоматизированными методами обработки данных. Для окончательных расчетов оснований на стадиях технического проекта и рабочих чертежей (либо на стадии техно-рабочего проекта) следует пользоваться расчетными (гарантированными) характеристиками, величина которых учитывает точность косвенного прогноза обобщенных показателей механических свойств грунтов на отдельных площадках изысканий (п. 1.6). Для получения расчетных характеристик необходимы более детальный геолого-статистический анализ фактического материала (включая выделение инженерно-геологических элементов на представленных в нем объектах изысканий) и введение соответствующей структуры массива исходных данных.

1.4. Нормативным значением показателя некоторого механического свойства грунтов (фактора-функции) при фиксированных значениях показателей одного или нескольких физических свойств (факторов-аргументов) следует считать величину, которая дается уравнением регрессии данной функции по данным аргументам. Это уравнение строится методами корреляционно-регрессионного анализа на основе параллельных определений физических и механических характеристик — обобщенных (пп. 4.8—4.10) или индивидуальных (пп. 4.5—4.7). Составляя таблицы нормативных характеристик, можно сводить в одну таблицу результаты прогноза по нескольким уравнениям регрессии, охватывающим разные диапазоны изменения аргументов.

1.5. Необходимым условием применения таблицы нормативных характеристик является статистическая значимость зависимости, положенной в ее основу, и значимость каждого из факторов-аргументов (пп. 4.11—4.12). Количество параллельных индивидуальных наблюдений для построения уравнения регрессии должно быть порядка нескольких сотен (при условии представительности данных для всего изучаемого комплекса грунтов).

1.6. Точность косвенного прогноза обобщенных показателей механических свойств грунтов обусловлена в первую очередь природными особенностями корреляции между свойствами грунтов, специфичными для данного регионального геолого-генетического комплекса. Она связана с существованием некоторого остаточного разброса истинных обобщенных показателей механических свойств при одних и тех же показателях состава, состояния и строения грунтов для разных инженерно-геологических элементов в пределах всего изучаемого комплекса; характеристикой этого разброса является так называемая остаточная дисперсия нормативных характеристик (п. 5.2). Поэтому **расчетным значением фактора-функции** при фиксированных значениях факторов-аргументов следует считать величину, которая определяется как толерантный предел для наблюдений функций, имеющих вышеупомянутую остаточную дисперсию (п. 5.4).

1.7. Для вычисления расчетных значений фактора-функции дополнительным требованием к количеству и качеству фактического материала является достаточная представительность входящих в него данных по отдельным инженерно-геологическим элементам (минимум 5—10 определений фактора-функции в среднем на элемент).

1.8. Общая схема проведения геолого-статистического исследования с целью составления региональных таблиц включает в себя следующие элементы:

предварительный геологический анализ и статистическая обработка фактического материала;

исследование информативности косвенных признаков и выбор оптимального набора аргументов;

выбор вида прогнозирующего уравнения и его построение;

оценка остаточного разброса прогнозируемого показателя, построение толерантных пределов для прогноза расчетных показателей;

исследование устойчивости и области применения найденных зависимостей путем проведения экзамена на независимом материале;

построение таблиц на основе найденных зависимостей.

2. ПРЕДВАРИТЕЛЬНАЯ ГЕОЛОГО-СТАТИСТИЧЕСКАЯ ОБРАБОТКА ЭКСПЕРИМЕНТАЛЬНЫХ ДАННЫХ

2.1. В ходе предварительного геологического анализа экспериментальных данных необходимо прежде всего отбраковать сомнительные индивидуальные значения всех показателей, вызванные повреждением монолитов при транспортировке и хранении, лабораторными ошибками или другими причинами.

2.2. Удобным способом предварительного анализа данных является изучение парных корреляционных точечных графиков показателей. В частности, на этих графиках бывают видны отдельные экспериментальные значения, резко выделяющиеся из общей тенденции зависимости. Наличие таких точек на нескольких графиках (т. е. по нескольким парам показателей) является достаточным основанием для того, чтобы информация, относящаяся к соответствующим образцам, была исключена из дальнейшего рассмотрения.

2.3. Необходимой составной частью предварительной обработки данных для оценки **расчетных показателей** свойств грунтов, помимо описанных выше процедур, является расчленение исходного массива информации на части, отвечающие опробованию отдельных инженерно-геологических элементов, т. е. частей массивов горных пород с чисто случайной изменчивостью основных физико-механических показателей, сравнимых по площади с размерами проектируемых инженерных сооружений. Весь изучаемый комплекс должен рассматриваться как объединение инженерно-геологических элементов. Выделение инженерно-геологических элементов на каждой площадке изысканий, представленной в экспериментальном материале, производится в соответствии с установками нормативных документов (ГОСТ 20552—75).

2.4. Последовательной формальной методики расчленения неоднородных массивов горных пород в настоящее время еще нет. Для небольших площадок изысканий (площадью порядка 1 га) можно ограничиться исследованием генетической однородности толщи и анализом изменчивости свойств по глубине. На больших площадках необходимо подвергать выборки основных физических характеристик грунтов (число пластичности, коэффициент пористости, влажности и т. п.) анализу на **статистическую** однородность распределения. Рекомендуемая методика такого анализа изложена в прил. 2.

2.5. Вновь объединять выделенные на каждой площадке инженерно-геологические элементы, сходные по физико-механическим свойствам (например, используя известные критерии сравнения средних значений показателей), рекомендуется лишь для близко расположенных площадок (с расстоянием не более 1 км).

2.6. В результате предварительной отработки экспериментальных данных формируется массив для дальнейшей статистической обработки. Прогнозируя какой-либо конкретный показатель механического свойства грунтов, удобно представлять этот массив в виде матрицы:

$$\begin{pmatrix} x_{11}, x_{21}, \ldots, x_{i1}, \ldots, x_{n1}, y_1 \\ x_{12}, x_{22}, \ldots, x_{i2}, \ldots, x_{n2}, y_2 \\ \cdots\cdots\cdots\cdots\cdots\cdots \\ x_{1j}, x_{2j}, \ldots, x_{ij}, \ldots, x_{nj}, y_j \\ \cdots\cdots\cdots\cdots\cdots\cdots \\ x_{1m}, x_{2m}, \ldots, x_{im}, \ldots, x_{nm}, y_m \end{pmatrix}. \quad (1)$$

Здесь x_{ij} — результат определения i-го физического свойства на j-м образце; если проведено расчленение исходного массива информации (п. 2.3), то x_{ij} есть среднее арифметическое значение показателей i-го свойства в пределах j-го инженерно-геологического элемента:

$$x_{ij} = \frac{1}{m_{ij}} \sum_{l=1}^{m_{ij}} x_{ijl}; \quad (2)$$

y_j — соответствующие значения (индивидуальные или обобщенные) показателя механического свойства; n — число факторов-аргументов; m — число образцов (или число элементов); m_{ij} — число определений i-го физического свойства в пределах j-го элемента.

2.7. В случае перехода к обобщенным характеристикам грунтов необходимо сохранить для дальнейших вычислений (п. 5.2) величину так называемой внутриэлементной дисперсии фактора-функции:

$$s^2_{\text{вн}} = \frac{1}{\sum\limits_{j=1}^{m} m_j - m} \sum_{j=1}^{m} \sum_{l=1}^{m_j} (y_{jl} - \bar{y}_j)^2, \quad (3)$$

где m_j — число определений механического свойства, а $\bar{y}_j$ и y_{jl} — соответственно среднее и частные значения показателя этого свойства в пределах j-го элемента.

3. ПРЕДВАРИТЕЛЬНОЕ ИССЛЕДОВАНИЕ ИНФОРМАТИВНОСТИ КОСВЕННЫХ ПРИЗНАКОВ (ПОКАЗАТЕЛЕЙ ФИЗИЧЕСКИХ СВОЙСТВ ПОРОД)

3.1. Отбор информативных показателей физических свойств грунтов должен осуществляться как на основе геологических соображений (пп. 3.2—3.7), так и методами корреляционного анализа (пп. 3.9—3.12). Рациональное сочетание формальных методов и геологического подхода при подборе информативного набора показателей позволяет сократить время машинного счета и приводит к более эффективному результату.

3.2. Имеющийся опыт показывает, что все показатели физических свойств грунтов могут быть условно разделены на три группы, внутри которых они тесно скоррелированы между собой.

К первой относятся показатели плотности, являющиеся в известной мере характеристиками структуры породы: объемная масса γ скелета грунта, объемная масса грунта γ_0 при естественной влажности, пористость n или коэффициент пористости e. Если грунт находится в водонасыщеном состоянии (степень влажности близка к единице), сюда же следует отнести естественную влажность W.

Ко второй группе относятся показатели состава, или «глинистости» грунта: пределы W_P, W_L и число пластичности I_P, показатели грансостава, показатель консистенции I_L.

В тех случаях, когда грунт находится в состоянии неполного водонасыщения ($G<0,8$), можно выделить третью группу — показатели влажности, к которым относятся естественная влажность W и степень влажности G.

3.3. Показатели свойств грунтов внутри каждой группы (как непосредственно определяемые, так и рассчитываемые) в известной мере дублируют друг друга, поэтому в рациональный набор аргументов прогнозирующего уравнения, как правило, целесообразно включать не более одного показателя из каждой группы. При прочих равных условиях предпочтение следует отдавать показателям, непосредственно определяемым в лаборатории.

3.4. Для глинистых водонасыщенных грунтов наиболее тесные связи прочностных показателей (по опыту исследований) наблюдаются с показателями второй группы (в частности, с содержанием глинистой фракции — например, для аллювия) и несколько менее тесные — с показателями первой группы.

3.5. Для глинистых неводонасыщенных грунтов или грунтов с переменной степенью влажности (например, лёссы) оптимальный набор показателей должен включать наряду с показателями первой и второй группы также степень влажности G или естественную влажность W.

3.6. Для песчаных грунтов прочностные и деформационные показатели наиболее тесно связаны с коэффициентом пористости при одновременном учете номенклатурного вида песка.

3.7. В необходимых случаях в качестве возможных аргументов прогнозирующих уравнений регрессии должны быть исследованы степень засоленности грунтов, содержание органического вещества и т. п.

3.8. Для предварительного визуального анализа степени и характера взаимосвязей между показателями целесообразно построение точечных графиков парных зависимостей прогнозируемого показателя от каждой из физических характеристик.

3.9. Формальное исследование информативности косвенных признаков основано на анализе парных и частных коэффициентов корреляции, характеризующих тесноту связи каждого из аргументов x_i с прогнозируемой характеристикой y.

3.10. Парные коэффициенты корреляции между индивидуальными значениями показателей вычисляются по формуле

$$r(x_i,\ x_l)=\frac{\sum_{j=1}^{m}(x_{ij}-\bar{x}_l)}{\sqrt{\sum_{j=1}^{m}(x_{lj}-\bar{x}_l)^2\sum_{j=1}^{m}(x_{lj}-\bar{x}_l)^2}}\quad(i,\ l=1\div n),\quad(4)$$

где m — общее число параллельных определений показателей, а

$$\bar{x}_i = \frac{1}{m}\sum_{j=1}^{m} x_{ij} \quad (i = 1 \div n). \tag{5}$$

Аналогично вычисляются и коэффициенты корреляции $r(x_i, y)$.

3.11. Парные коэффициенты корреляции между **обобщенными характеристиками** инженерно-геологических элементов вычисляются по формуле

$$r^*(x_i, x_l) = \frac{\sum_{j=1}^{m} m_j(\bar{x}_{ij} - \bar{x}_i)(\bar{x}_{lj} - \bar{x}_l)}{\sqrt{\sum_{j=1}^{m} m_j(\bar{x}_{ij} - \bar{x}_i)^2 \sum_{j=1}^{m} m_j(\bar{x}_{lj} - \bar{x}_l)^2}} \tag{6}$$

($i, l = 1, 2, ..., n$; аналогичная формула справедлива и для $r^*(x_i, y)$. В формуле (6) средние поэлементные значения $\bar{x}_{ij}$ и $\bar{y}_j$ вычисляются по всем индивидуальным значениям показателей x и y, входящим в j-й элемент [формулы (2), (3)]; общие средние значения вычисляются по формуле

$$\bar{y} = \frac{1}{\sum_{j=1}^{m} m_j}\sum_{j=1}^{m} m_j\bar{y}_j; \quad \bar{x}_i = \frac{1}{\sum_{j=1}^{m} m_j}\sum_{j=1}^{m} m_j\bar{x}_{ij} \; (i = 1 \div n). \tag{7}$$

Во всех случаях веса m_j в формулах (6) и (7) равны числу определений механического свойства y в пределах j-го элемента.

3.12. Важными характеристиками связи являются частные коэффициенты корреляции, характеризующие для любых двух показателей степень их зависимости, очищенной от влияния остальных показателей.

Для их вычисления рассматривается симметричная матрица парных коэффициентов корреляции:

$$R = \begin{pmatrix} r(x_1, x_1)\; r(x_1, x_2) \ldots r(x_1, x_n)\; r(x_1, y) \\ r(x_2, x_1)\; r(x_2, x_2) \ldots r(x_2, x_n)\; r(x_2, y) \\ \cdots\cdots\cdots\cdots\cdots\cdots\cdots\cdots \\ r(x_n, x_1)\; r(x_n, x_2) \ldots r(x_n, x_n)\; r(x_n, y) \\ r(y, x_1)\; r(y, x_2) \ldots r(y, x_n)\; r(y, y) \end{pmatrix}; \tag{8}$$

в случае обобщенных показателей элементами матрицы R являются величины r^* (6). Тогда частные коэффициенты корреляции $\rho(x_i, y)$ фактора x_i с функцией y вычисляются по формуле

$$\rho(x_i\, y) = \frac{\| R^{(i,\, n+1)} \|}{\sqrt{\| R^{(i,\, i)} \| \cdot \| R^{(n+1,\, n+1)} \|}}, \tag{9}$$

где $\|R^{(i,\, j)}\|$ — минор матрицы R, получаемый после вычеркивания i-й строки и j-го столбца.

3.13. Выбор **оптимального** набора факторов-аргументов, как правило, осуществляется с применением ЭВМ в ходе построения прогнозирующего уравнения. Наиболее употребительные методы выбора описаны далее.

Если в используемой программе отсутствует формализованная процедура отбора информативных показателей, они могут быть выбраны на основе изучения и сопоставления величин парных и частных коэффициентов корреляции, рассчитанных автоматически или вручную.

3.14. Независимо от того, использовалась ли автоматизированная система отбора информативных показателей или они были выбраны на основе анализа парных и частных коэффициентов корреляции, полученный набор аргументов может быть откорректирован на основе содержательных соображений.

Например, если парные и частные коэффициенты корреляции нескольких факторов-аргументов с фактором-функцией в пределах одной группы (см. п. 3.2) имеют близкие выборочные значения, то допустимо выбрать в качестве аргумента уравнение регрессии любой из этих факторов, руководствуясь соображениями о точности их определения, увеличении объема массива исходных данных, стандартизации входа в таблицы и т. п.

Следует помнить, что окончательный выбор прогнозирующего уравнения может быть сделан только после процедуры «экзамена» (см. разд. 6). До этого момента рекомендуется рассматривать несколько различных уравнений, если они дают примерно одинаковую точность прогноза механической характеристики.

3.15. Наряду с показателями самих физических свойств аргументами прогнозирующего уравнения в принципе могут быть и их простейшие преобразования (логарифмы, степени, смешанные произведения и пр.), поэтому набор аргументов $X_1, X_2, \ldots, X_p$ (см. разд. 4) может не совпадать с исходным набором показателей физических свойств $x_1, x_2, \ldots, x_n$ (см. п. 2.6).

4. ВЫБОР И ПОСТРОЕНИЕ ПРОГНОЗИРУЮЩИХ УРАВНЕНИЙ

4.1. Построение прогнозирующего уравнения для того или иного механического показателя, как правило, сводится к оценке параметров **линейных зависимостей**

$$Y = a_0 + a_1X_1 + a_2X_2 + \ldots + a_pX_p, \tag{10}$$

где $Y, X_1, \ldots, X_p$ — либо исходные показатели механического и нескольких физических свойств ($y, x_1, \ldots, x_n$), либо простейшие преобразования этих показателей (например, логарифмы).

4.2. Выбор конкретного вида зависимости типа (10) осуществляется на основе предварительного анализа точечных корреляционных графиков либо путем пробной аппроксимации имеющихся данных кривыми разного вида с последующим сравнением качества прогноза. Как показывает опыт, непосредственная оценка параметров криволинейных зависимостей (в частности, полиномиальных) не вполне корректна, так как природная криволинейность зависимости тех или иных показателей, как правило, сопровождается изменчивостью остаточного разброса. Поэтому в таких случаях рекомендуется путем преобразования исходных факторов подбирать для аппроксимации возможно лучшие линейные зависимости типа (10).

4.3. Практика показывает, что применять преобразования исходных факторов чаще всего приходится при прогнозе модуля деформации (E) и удельного сцепления (c). В частности, удовлетворительное качество прогноза обычно дают уравнения вида:

$$\lg E = a_0 + a_1 x_1 + \ldots + a_n x_n; \tag{11}$$

$$\lg c = a_0 + a_1 x_1 + \ldots + a_n x_n, \tag{12}$$

где $x_1, \ldots, x_n$ — исходные показатели физических свойств.

4.4. Для оценки параметров $a_0, a_1, \ldots, a_p$ зависимости (10) применяется в той или иной модификации метод наименьших квадратов (МНК). Ниже в пп. 4.5—4.7 приводятся основные расчетные методы для построения зависимостей между индивидуальными значениями показателей с помощью традиционного МНК, в пп. 4.8—4.10 — методы построения зависимостей между обобщенными значениями показателей, для которых рекомендуется использовать взвешенный МНК. Все формулы приводятся в обычном и матричном виде. Использование матричной записи значительно упрощает алгоритм вычислений, однако для некоторых типов ЭВМ такие возможности ограничены размерами оперативной памяти и недостатками математического обеспечения.

4.5. При исследовании зависимостей между **индивидуальными** значениями показателей исходят из модели

$$Y_j = a_0 + a_1 X_{1j} + a_2 X_{2j} + \ldots + a_p X_{pj} + \varepsilon_j, \tag{13}$$

где $j = 1, 2, \ldots, m$ — индекс индивидуальных значений (m — общее число параллельных определений показателей), ε_j — случайные ошибки, подчиняющиеся нормальному распределению, не зависящие от факторов-аргументов и друг от друга, $M\varepsilon_j \equiv 0$, $D\varepsilon_j \equiv \sigma^2$ (σ^2 — так называемая условная дисперсия показателя Y).

Для матричной записи этой модели удобно ввести матрицу независимых переменных X:

$$\mathrm{X} = \begin{pmatrix} 1 & X_{11} & X_{21} & \ldots & X_{p1} \\ 1 & X_{12} & X_{22} & \ldots & X_{p2} \\ \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot \\ 1 & X_{1m} & X_{2m} & \ldots & X_{pm} \end{pmatrix}, \tag{14}$$

а также вектор-столбец $\vec{\mathrm{Y}}$ механического показателя с координатами Y_j ($j = 1, 2, \ldots, m$), вектор параметров $\vec{a}$ с координатами a_i ($i = 0, 1, \ldots, p$) и вектор ошибок $\vec{\varepsilon}$. Тогда уравнение (13) запишется так:

$$\vec{\mathrm{Y}} = \mathrm{X}\vec{a} + \vec{\varepsilon}. \tag{15}$$

4.6. Основное требование обычного МНК заключается в минимизации суммы квадратов расстояний от эмпирических точек $\{Y_j, X_{1j}, \ldots, X_{pj}\}$ до прогнозирующей плоскости (10):

$$\sum_{j=1}^{m} [Y_j - a_0 - a_1 X_{1j} - \ldots - a_p X_{pj}]^2 \Rightarrow \min. \tag{16}$$

Оценки $\alpha_1, \ldots, \alpha_p$ параметров $a_1, \ldots, a_p$, доставляющие минимум функционалу (16), являются корнями так называемой системы нормальных уравнений:

$$\left\{\begin{array}{l} k_{11}\alpha_1+k_{12}\alpha_2+\ldots+k_{1p}\alpha_p=k_1; \\ k_{21}\alpha_1+k_{22}\alpha_2+\ldots+k_{2p}\alpha_p=k_2; \\ \cdots\cdots\cdots\cdots\cdots\cdots \\ k_{p1}\alpha_1+k_{p2}\alpha_2+\ldots+k_{pp}\alpha_p=k_p, \end{array}\right. \quad (17)$$

коэффициентами которой служат элементы симметричной матрицы K выборочных ковариаций

$$k_{il}=\frac{1}{m}\sum_{j=1}^{m}(X_{ij}-\overline{X}_i)(X_{lj}-\overline{X}_l) \quad (i,\ l=1\div p), \quad (18)$$

а также элементы столбца свободных членов

$$k_i=\frac{1}{m}\sum_{j=1}^{m}(X_{ij}-\overline{X}_i)(Y_j-\overline{Y}) \quad (i=1\div p). \quad (19)$$

Поэтому величины α_i $(i=1,\ 2,\ \ldots,\ p)$ вычисляются по формуле

$$\alpha_i=\frac{\|K^{(i)}\|}{\|K\|}, \quad (20)$$

где $\|K\|$ — определитель матрицы K (18), а $\|K^{(i)}\|$ — определитель матрицы, которая получается из К после замены i-го столбца столбцом свободных членов $\vec{k}$ (19).

После этого оценка α_0 свободного члена зависимости (10) определяется по формуле

$$\alpha_0=\overline{Y}-\alpha_1\overline{X}_1-\ldots-\alpha_p\overline{X}_p. \quad (21)$$

В матричной форме систему (17) можно записать в виде

$$X^{T}X\vec{\alpha}=X^{T}\vec{Y}, \quad (22)$$

где X^T — матрица, транспонированная к X, $\vec{\alpha}$ — вектор-столбец оценок α_i $(i=0,\ 1,\ \ldots,\ p)$. Тогда МНК — оценка вектора $\vec{a}$ дается выражением

$$\vec{\alpha}=(X^{T}X)^{-1}X^{T}\vec{Y}. \quad (23)$$

4.7. Оценкой условной дисперсии σ^2 является так называемая остаточная дисперсия

$$s^2=\frac{1}{m-p-1}\sum_{j=1}^{m}[Y_j-\alpha_0-\alpha_1X_{1j}-\ldots-\alpha_pX_{pj}]^2, \quad (24)$$

которая служит мерой качества аппроксимации исходных данных.

4.8. При построении уравнения связи между **обобщенными** характеристиками грунтов принимается следующая модель для обобщенных значений:

$$\overline{Y}_j=a_0+a_1\overline{X}_{1j}+\ldots+a_p\overline{X}_{pj}+\delta_j \quad (j=1\div m), \quad (25)$$

где $\overline{Y}_j,\ \overline{X}_{1j},\ \ldots,\ \overline{X}_{pj}$ — средние значения какого-либо из показателей механических свойств y и показателей физических свойств x_i (или их преобразований), полученные по всем индивидуальным значениям в пределах j-го инженерно-геологического элемента; δ_j подчиняются нормальному распределению, не зависят от факторов-аргументов и друг от друга $M\delta_j = 0$, $D\delta_j = \frac{\sigma^2}{m_j}$, где m_j — число определений показателя y в пределах j-го элемента.

Введя матрицу обобщенных показателей физических свойств X, вектор-столбец обобщенных механических показателей $\vec{Y}$ длины m, а также вектора $\vec{a}$ и $\vec{\delta}$ аналогично п. 4.5, модель (25) можно записать так:

$$\vec{Y} = X\vec{a} + \vec{\delta}. \tag{26}$$

4.9. Основное требование взвешенного МНК состоит в минимизации функционала

$$\sum_{j=1}^{m} m_j [\overline{Y}_j - a_0 - a_1\overline{X}_{1j} - \ldots - a_p\overline{X}_{pj}]^2 \Rightarrow \min. \tag{27}$$

Оценки $\alpha_0, \alpha_1, \ldots, \alpha_p$ параметров $a_0, a_1, \ldots, a_p$, доставляющие минимум функционалу (27), определяются по формулам (20)—(21), с той разницей, что элементы ковариационной матрицы K и столбца $\vec{k}$ даются формулами:

$$k_{il} = \frac{1}{\sum\limits_{j=1}^{m} m_j} \sum_{j=1}^{m} m_j (\overline{X}_{ij} - \overline{X}_i)(\overline{X}_{lj} - \overline{X}_l) \quad (i,\ l = 1 \div n), \tag{28}$$

$$k_i = \frac{1}{\sum\limits_{j=1}^{m} m_j} \sum_{j=1}^{m} m_j (\overline{X}_{ij} - \overline{X}_i)(\overline{Y}_j - \overline{Y}) \quad (i = 1 \div n), \tag{29}$$

а общие средние $\overline{Y}, \overline{X}_1, \ldots, \overline{X}_p$ — формулой (7).

В матричной форме система нормальных уравнений имеет вид

$$X^T W X \vec{\alpha} = X^T W \vec{Y}, \tag{30}$$

где W — диагональная матрица:

$$W = \begin{pmatrix} m_1 & & & 0 \\ & m_2 & & \\ & & \ddots & \\ 0 & & & m_m \end{pmatrix}. \tag{31}$$

Оценка вектора $\vec{a}$ дается выражением

$$\vec{\alpha} = (X^T W X)^{-1} X^T W \vec{Y}. \tag{32}$$

4.10. Мерой качества аппроксимации является величина остаточной дисперсии

$$s_1^2 = \frac{1}{m-p-1} \cdot \sum_{j=1}^{m} [\overline{Y}_j - a_0 - a_1\overline{X}_{1j} - \ldots - a_p\overline{X}_{pj}]^2. \quad (33)$$

4.11. Важным пунктом, во многом определяющим окончательный вид прогнозирующего уравнения, является использование критериев проверки статистической значимости зависимости в целом (общий F-критерий, п. 4.12) и каждого из аргументов в отдельности (частный F-критерий, п. 4.13). При построении таблиц нормативных характеристик проверка значимости результатов по этим критериям является необходимым условием использования построенных уравнений.

4.12. Для построения общего F-критерия необходимо вычислить величину

$$\varphi^2 = \sum_{j=1}^{m} (\hat{Y}_j - \overline{Y})^2, \quad (34)$$

$$\text{где } \hat{Y}_j = a_0 + a_1X_{1j} + \ldots + a_pX_{pj} \quad (j = 1 \div m) \quad (35)$$

суть прогнозные значения, получаемые по проверяемому уравнению для экспериментальных индивидуальных или обобщенных значений аргументов $X_{1j}, \ldots, X_{pj}$; $\overline{Y} = \frac{1}{m}\sum_{j=1}^{m} Y_j$] при обработке индивидуальных параллельных определений показателей или $\overline{Y} = \frac{1}{\Sigma m_j}\sum_{j=1}^{m} m_j\overline{Y}_j$ — при обработке обобщенных параллельных определений показателей [см. обозначения по формулам (1)—(3)].

Для применения общего F-критерия необходимо, задавшись надежностью $(1-\alpha)$%, найти односторонний $(1-\alpha)$-процентный предел F-распределения с $\mu=p+1$ и $\nu=m-p-1$ степенями свободы (табл. 3, прил. 1 при $q=\alpha$), т. е. число $F_0(1-\alpha;\ \mu,\ \nu)$. Тогда, если отношение

$$F = \frac{\varphi^2}{s^2}, \quad (36)$$

где φ^2 вычисляется по формуле (34), а s^2 — остаточная дисперсия [формула (24) для индивидуальных или формула (33) для обобщенных показателей], удовлетворяет условию

$$F > F_0(1-\alpha;\ \mu,\ \nu), \quad (37)$$

то проверяемая зависимость статистически значима. В противном случае эта зависимость на выбранном уровне $(1-\alpha)$ % незначима. Как правило, рекомендуется использовать общий F-критерий при $1-\alpha=90$ %.

4.13. Для построения частного F-критерия, проверяющего значимость каждого вводимого в зависимость (10) последнего аргумента X_p, необходимо наряду с величиной (34) иметь величину

$$\varphi_1^2 = \sum_{j=1}^{m} (\hat{Y}'_j - \bar{Y})^2, \qquad (38)$$

где прогнозные значения $\hat{Y}'_j$ получены по уравнению

$$\hat{Y}'_j = a'_0 + a'_1 X_{1j} + \ldots + a'_{p-1} X_{p-1,\, j},$$

построенному по изложенным в настоящей главе правилам без участия аргумента X_p. Для признания статистической значимости введения аргумента X_p в прогнозирующую зависимость необходимо выполнение условия

$$F' = \frac{\varphi^2 - \varphi_1^2}{s^2} > F'_0\,(1-\alpha;\ \mu,\ \nu), \qquad (40)$$

где $F'_0\,(1-\alpha;\ \mu,\ \nu)$ — односторонний $(1-\alpha)$-процентный предел F-распределения с $\mu=1$ и $\nu=m-p-1$ степенями свободы (табл. 3, прил. 1, левые столбцы, $q=\alpha$).

При использовании критерия (40) также обычно полагают $1-\alpha=90\ \%$.

Аналогичные критерии следует строить для проверки целесообразности введения в уравнение (10) каждого из аргументов.

4.14. В ходе автоматизированного построения прогнозирующих уравнений следует осуществлять ряд операций по определению оптимального набора аргументов. Эти операции производятся двумя наиболее употребительными методами: методом исключения аргументов (п. 4.15) и методом включения аргументов (п. 4.16).

4.15. Метод исключения переменных предусматривает расчет исходного уравнения регрессии с учетом всех заранее отобранных независимых переменных. Затем вычисляются частные F-критерии для оценки вкладов всех переменных. Если минимальное значение меньше порога $F_0(1-\alpha;\ \mu,\ \nu)$, то соответствующая переменная исключается. Эта процедура повторяется до тех пор, пока вклад каждого независимого аргумента прогнозирующего уравнения не окажется значимым.

4.16. Метод включения построен на процедуре последовательного введения переменных в уравнение, что позволяет избежать обработки большего числа переменных, чем это необходимо.

Первым выбирается фактор-аргумент, имеющий максимальный коэффициент парной корреляции с фактором-функцией. В дальнейшем порядок включения (по очереди) оставшихся переменных определяется с помощью частного коэффициента корреляции как меры информативности признаков, еще не включенных в уравнение.

На каждой стадии вычисляется частный F-критерий, который показывает, вносит ли эта переменная значимый вклад в регрессию по сравнению с ранее введенными в уравнение. Если величина частного F-критерия оказывается незначимой, переменная в уравнение не включается.

Возможно, что какой-либо показатель, достаточно информативный на ранних стадиях, впоследствии может оказаться излишним за счет взаимосвязи его с другими переменными, дополнительно введенными в модель. В силу этого на каждой стадии необходимо производить перестановку и вычислять частный F-критерий для каждой переменной, содержащейся в модели, как если бы она была введена последней. На основании такой проверки переменная, которая дает незначимый вклад, исключается из модели. Этот процесс продолжается до тех пор, пока модель не приобретет устойчивый вид и никакие переменные нельзя будет добавить или исключить из нее.

5. ПОСТРОЕНИЕ ТОЛЕРАНТНОГО ПРЕДЕЛА ДЛЯ ПРОГНОЗА РАСЧЕТНЫХ ХАРАКТЕРИСТИК ГРУНТОВ

5.1. Для корректного прогноза расчетных характеристик механических свойств грунтов необходимо иметь уравнение регрессии вида (10), построенное в результате обработки обобщенных показателей, дающее прогноз нормативной характеристики фактора-функции. Кроме того, необходимо располагать экспериментальной величиной остаточной дисперсии s_1^2 (33), а также значением внутриэлементной дисперсии фактора-функции $s_{вн}^2$ (3), вычисленной для показателя Y.

5.2. В качестве расчетных характеристик принимаются толерантные пределы для поэлементных средних значений показателей свойств грунтов, которые строятся на основе **остаточной (условной) дисперсии нормативных характеристик** фактора-функции Y, оцениваемой по формуле

$$\hat{\sigma}_{он}^2 = s_1^2 - \frac{1}{\bar{m}} s_{вн}^2, \tag{41}$$

где $\bar{m} = \frac{1}{m} \sum_{j=1}^{m} m_j$ — среднее число определений механического показателя в инженерно-геологических элементах, представленных в исходной информации.

5.3. При малых истинных величинах условной дисперсии нормативных характеристик оценка (41) может быть ненадежной и даже (в силу случайных факторов) отрицательной. В этих случаях рекомендуется пользоваться гарантированной (завышенной) оценкой этой дисперсии, которая определяется по формуле

$$\hat{\sigma}_{он}^2 = s_1^2 - \frac{1}{\bar{m}} s_{вн}^2 + \sqrt{8\left[\frac{s_{вн}^4}{m \quad \bar{m}^2(\bar{m}-1)} + \frac{s_1^4}{m-n-1}\right]}. \tag{42}$$

Возможны также другие способы оценки этой дисперсии; все они основаны на исключении лишней внутриэлементной дисперсии механического показателя.

5.4. После получения оценки $\hat{\sigma}_{он}^2$ односторонний доверительный $(1-\alpha)$-процентный толерантный предел строится по формуле

$$Y^*(X_1, \ldots, X_p) = \hat{Y}(X_1, \ldots, X_p) \pm t_\alpha \hat{\sigma}_{он} \sqrt{1 + \frac{d^2}{m_0}}, \tag{43}$$

где $\hat{Y}$ — прогнозное значение нормативной характеристики, определяемое для данных значений аргументов по уравнению (10); t_α — односторонний (правый) $(1-\alpha)$-процентный предел нормального распределения (табл. 1, прил. 1): m_0 — общее число определений механического показателя $\left(m_0 = \sum_{j=1}^{m} m_j \right)$.

Величина d^2 вычисляется в зависимости от числа независимых переменных. При $p=1$

$$d^2 = 1 + \frac{m_0 (X - \overline{X})^2}{\sum_{j=1}^{m} m_j (\overline{X}_j - \overline{X})^2}, \tag{44}$$

где $\overline{X}_j$ и $\overline{X}$ — соответственно поэлементные средние и общее среднее аргумента X в экспериментальном материале; при $p>1$

$$d^2 = 1 + \frac{\sum_{i=1}^{p} \sum_{l=1}^{p} \| K^{(i,\, l)} \| (X_i - \overline{X}_i)(X_l - \overline{X}_l)}{\| K \|}, \tag{45}$$

где $\|K\|$ — определитель ковариационной матрицы (см. пп. 4.6, 4.9), а $\|K^{(i,\, l)}\|$ — алгебраическое дополнение элемента k_{il} этой матрицы.

В матричном виде величина d^2 при любом p определяется выражением

$$d^2 = \vec{X}^{\mathrm{T}} (X^{\mathrm{T}} W X)^{-1} \vec{X}, \tag{46}$$

где X и W — матрицы, упомянутые соответственно в пп. 4.8 и 4.9; $\vec{X}$ — вектор-столбец нормативных физических характеристик с координатами $X_0 = 1$, X_i $(i = 1 \div p)$.

6. ИССЛЕДОВАНИЕ УСТОЙЧИВОСТИ НАЙДЕННЫХ ЗАВИСИМОСТЕЙ И ОПРЕДЕЛЕНИЕ ОБЛАСТИ ИХ ПРИМЕНИМОСТИ

6.1. Первостепенную важность для окончательной проверки зависимостей между свойствами грунтов имеет испытание параметров этих зависимостей на дополнительном (независимом) экспериментальном материале. Для этого с самого начала имеющиеся данные должны быть поделены на обучающую и экзаменационную выборку. Все процедуры, описанные в предыдущих главах, на первом этапе исследования относятся к обучающей части данных.

6.2. Процедуру экзамена найденных зависимостей можно спланировать двумя разными методами.

В одном случае как обучающая, так и экзаменационная выборка может быть представительной для всего изучаемого региона (экзаменационную выборку рекомендуется делать меньшей по объему). В этом случае регрессионное уравнение может быть рекомендовано для составления региональной таблицы, если выполняется ряд критериев, описанных в пп. 6.6—6.10.

6.3. В другом случае обучающая и экзаменационная выборки могут представлять разные субрегионы. К выделению субрегионов следует прибегать в том случае, когда исследователь имеет основания предполагать изменение оптимальных зависимостей (в частности, степени информативности тех или иных аргументов) при переходе от одного субрегиона к другому за счет разницы местных инженерно-геологических условий (например, степени водонасыщенности грунтов).

Целью экзамена в этом случае является установление области применимости найденных зависимостей. Если уравнение, построенное по одному субрегиону, выдерживает экзамен и на другом субрегионе, то его можно распространить на весь регион [1]. Отрицательный исход экзамена означает, что найденную зависимость можно рекомендовать только для обучающего субрегиона (разумеется, после проверки ее устойчивости в пределах этого субрегиона).

6.4. Формально задача экзамена найденных зависимостей формулируется в терминах проверки гипотез о том, что параметры распределения тех или иных статистик, составленных на экзаменационном материале, не противоречат оценкам этих параметров, полученным в ходе обучения. Ниже в пп. 6.6—6.7 описаны критерии, специфичные для зависимостей между обобщенными, а в п. 6.8 — между индивидуальными значениями показателей; в п. 6.10 описан обобщенный критерий для проверки качества прогноза в части расчетных характеристик механических свойств грунтов.

6.5. Для составления экзаменационных статистик дополнительный экспериментальный материал подвергается той же предварительной обработке и представляется в том же виде, что и материалы обучения. Составляется матрица параллельных определений показателей

$$X' = \begin{bmatrix} X'_{11} X^1_{21} \dots X'_{p1} Y'_1 \\ X'_{12} X'_{22} \dots X'_{p2} Y'_2 \\ \dots\dots\dots\dots\dots\dots \\ X'_{1m'} X'_{2m'} \dots X'_{pm'} Y'_{m'} \end{bmatrix}, \tag{47}$$

где m' — общее число параллельных определений в экзаменационной выборке (соответственно число инженерно-геологических элементов, представленных в экзаменационной выборке).

6.6. Приступая к экзамену зависимостей между обобщенными показателями, необходимо проверить совпадение внутриэлементной дисперсии механической характеристики в обучающей и экзаменационной выборках (43). Для того чтобы расхождение между величинами $s^2_{вн}$ и $s'^2_{вн}$ можно было считать незначимым при заданной надежности $(1-\alpha)\%$, должны выполняться одновременно два соотношения:

$$\frac{s^2_{вн}}{s'^2_{вн}} < F_0\left(1 - \frac{\alpha}{2};\ \mu,\ \nu\right), \tag{48}$$

---

[1] С целью повышения точности прогноза в этом случае уравнение можно пересчитать, объединив обе выборки.

$$\frac{s'^2_{\text{вн}}}{s^2_{\text{вн}}} < F_0\left(1-\frac{\alpha}{2};\ \nu,\ \mu\right), \tag{49}$$

где $\mu = m_0 - m$ — число степеней свободы величины $s^2_{\text{вн}}$, $\nu = m'_0 - m'$ — число степеней свободы величины $s'^2_{\text{вн}}$ $\left(m_0 = \sum_{j=1}^{m} m_j,\ m'_0 = \sum_{j=1}^{m'} m'_j\right)$. Величины в правых частях (48) и (49) берутся из прил. 1, табл. 3 $\left(q = \frac{\alpha}{2}\right)$.

6.7. Далее проверяется непротиворечие распределения выборочных средних значений показателей тем параметрам зависимости, которые получены в процессе обучения. Для этого составляются нормированные отклонения средних значений

$$\xi_j = \frac{\bar{Y}'_j - a_0 - a_1\bar{X}'_{1j} - \ldots - a_p\bar{X}'_{pj}}{\sqrt{s_1^2 + s^2_{\text{вн}}/m'_j}}\ (j = 1 \div m'), \tag{50}$$

где параметры $a_0, a_1, \ldots, a_p, s_1^2, s^2_{\text{вн}}$ берутся по материалам обучения, а величины $\bar{Y}'_j, \bar{X}'_{1j}, \ldots, X_{pj}$ — из экзаменационной выборки. Результат экзамена считается положительным (при заданной надежности $(1-\alpha)$ %, если выполняются следующие условия:

$$\left|\sum_{j=1}^{m'} \xi_j\right| \Big/ \sqrt{m'} < t\left(1-\frac{\alpha}{2}\right), \tag{51}$$

$$\chi^2_{m'}\left(\frac{\alpha}{2}\right) < \sum_{j=1}^{m'} \xi_j^2 < \chi^2_{m'}\left(1-\frac{\alpha}{2}\right), \tag{52}$$

где $t(1-\frac{\alpha}{2})$—$(1-\frac{\alpha}{2})$-процентный предел нормального распределения (табл. 1, прил. 1, $q=\frac{\alpha}{2}$); $\chi^2_{m'}\left(\frac{\alpha}{2}\right)$ и $\chi^2_{m'}\left(1-\frac{\alpha}{2}\right)$ — соответственно $\frac{\alpha}{2}$- и $\left(1-\frac{\alpha}{2}\right)$-процентные пределы распределения χ^2 с m' степенями свободы (табл. 2, прил. 1, в первом случае $q = 1-\frac{\alpha}{2}$, во втором случае $q = \frac{\alpha}{2}$).

6.8. При экзамене зависимостей между индивидуальными значениями составляются нормированные отклонения

$$\eta_j = \frac{Y'_j - a_0 - a_1X'_{1j} - \ldots - a_pX'_{pj}}{s}\ (j = 1 \div m'), \tag{53}$$

где $a_0, a_1, \ldots, a_p, s$ — коэффициенты уравнения и остаточный стандарт по материалам обучения; Y'_j, X'_{ij} — данные экзаменационной выборки. Результат экзамена считается положительным, если

$$\left|\sum_{j=1}^{m'} \eta_j\right| \Big/ \sqrt{m'} < t\left(1-\frac{\alpha}{2}\right), \tag{54}$$

$$\chi^2_{m'}\left(\frac{\alpha}{2}\right) < \sum_{j=1}^{m'} \eta_j^2 < \chi^2_{m'}\left(1-\frac{\alpha}{2}\right). \tag{55}$$

6.9. Для критериев (48)—(49), (51)—(52) и (54)—(55), как правило, рекомендуется брать $1-\alpha=95$ % (соответственно $1-\frac{\alpha}{2}=$ $=97{,}5$ %).

6.10. Обобщенная проверка качества прогноза производится в том случае, когда получены толерантные $(1-\alpha)$-процентные пределы для прогноза расчетных характеристик механических свойств грунтов (43). По каждому набору средних значений аргументов в экзаменационном материале $\{\overline{X}'_{1j}, \ldots, \overline{X}'_{pj}\}$ подсчитываются **две** доверительные границы для **выборочных** средних значений механического показателя:

$$Y_j^{(\text{в})} = \hat{Y}(\overline{X}'_{1j}, \ldots, \overline{X}'_{pj}) + t_\alpha \sqrt{\left(\hat{\sigma}^2_{\text{он}} + \frac{s^2_{\text{вн}}}{m'_j}\right)\left(1+\frac{d^2}{m_0}\right)}; \tag{56}$$

$$Y_j^{(\text{н})} = \hat{Y}(\overline{X}'_{1j}, \ldots, \overline{X}'_{pj}) - t_\alpha \sqrt{\left(\hat{\sigma}^2_{\text{он}} + \frac{s^2_{\text{вн}}}{m'_j}\right)\left(1+\frac{d^2}{m_0}\right)}, \tag{57}$$

где m'_j — число определений механического показателя в пределах j-го экзаменационного элемента.

Затем определяются величины

$$\gamma_j = \begin{cases} 1, \text{ если } Y_j^{(\text{н})} < \overline{Y}'_j < Y_j^{(\text{в})}, \\ 0 - \text{в противном случае}, \end{cases}$$

и величина

$$\gamma = \left|\sum_{j=1}^{m'} \gamma_j - (1-2\alpha)\, m'\right| \Big/ \sqrt{2m'\alpha(1-2\alpha)}. \tag{58}$$

Результат экзамена считается положительным, если

$$\gamma < t\left(1-\frac{\beta}{2}\right), \tag{59}$$

где $t\left(1-\frac{\beta}{2}\right)$ — $\left(1-\frac{\beta}{2}\right)$-процентный предел нормального распределения (прил. 1, табл. 2, $q=\frac{\beta}{2}$).

6.11. Критерий (59) можно применять лишь при достаточно большом числе элементов информации m' в экзаменационном материале ($m' \geqslant 10$); при $m'<25$ его можно применять для проверки только 85-процентных расчетных значений ($\alpha=15\%$, $1-\alpha=85\%$), а при $m' \geqslant 25$ — также для проверки 95-процентных расчетных значений ($\alpha=5\%$, $1-\alpha=95\%$).

Для критерия (59) рекомендуется брать $1-\beta=95\%$.

7. ПОСТРОЕНИЕ ТАБЛИЦ

7.1. Уравнение, на основе которого составляются таблицы нормативных и расчетных значений прогнозируемого показателя, должно быть оптимальным в смысле выполнения всей совокупности требований, изложенных в разд. 3—6. Решающее значение для выбора того или иного уравнения имеет качество прогноза реальных нормативных характеристик, которое оценивается на независимом экспериментальном материале в ходе экзамена.

7.2. Как показывает опыт, формальные результаты и выводы, получаемые в ходе статистического исследования, иногда вступают в противоречие с ожидаемым характером зависимостей. Такое противоречие, как правило, объясняется спецификой обрабатываемого инженерно-геологического материала, статистические свойства которого не вполне соответствуют тем требованиям, которые обеспечивают оптимальность применяемых математических методов. Поэтому ниже (пп. 7.3—7.6) перечислены дополнительные соображения, позволяющие отобрать наиболее качественные и содержательные зависимости.

7.3. Большое влияние на характер получаемых результатов оказывает зависимость показателей физических свойств между собой. При формальном исследовании это влияние лучше всего исследовать путем анализа частных коэффициентов корреляции (п. 3.13) и частного F-критерия (п. 4.13). Наглядно этот эффект нередко проявляется в том, что остаточная дисперсия s^2 при введении дополнительных аргументов уменьшается крайне незначительно или даже увеличивается. Это в любом случае свидетельствует о нецелесообразности введения дополнительных аргументов.

7.4. Зависимостью между аргументами можно, как правило, объяснить и тот факт, что некоторые показатели физических свойств входят в прогнозирующие уравнения с коэффициентами противоположного знака (по сравнению с парными зависимостями между этим показателем и механической характеристикой). Такие уравнения не следует класть в основу таблиц и номограмм, хотя в общей процедуре выбора оптимального уравнения их автоматическая отбраковка может оказаться нецелесообразной.

7.5. Неформальными соображениями необходимо также пользоваться при определении диапазона аргументов, являющихся входами в таблицы. Границы изменения каждого показателя аргумента определяются имеющимися экспериментальными материалами. Не следует также давать прогноз механических характеристик при несовместимых (для данного комплекса) значениях аргументов (например, при относительно высоких показателях глинистости одновременно с низкой пористостью). Как правило, рекомендуется ориентироваться на те наборы показателей-аргументов, которые представлены в экспериментальной выборке.

7.6. Результирующие показатели-аргументы (входы в таблицы), диапазоны их изменения и детальность их ранжирования на входах в таблицы для разных механических характеристик одного и того же регионального комплекса грунтов, вообще говоря, могут быть различными.

7.7. Детальность ранжирования того или иного физического показателя на входах таблицы определяется степенью влияния данного показателя на изменение механической характеристики. Как правило, входные значения на полях таблицы рекомендуется задавать в виде интервалов; при этом в соответствующей клетке таблицы следует приводить наиболее слабое прогнозное значение, соответствующее набору аргументов на концах данных интервалов. При наличии весьма существенной зависимости в большом диапазоне изменения аргументов можно также привести прогнозные характеристики для конкретных значений аргументов, сопроводив таблицу указанием на необходимость линейной интерполяции прогноза для промежуточных значений.

7.8. Удобной формой представления зависимости от одного аргумента являются графики нормативных и расчетных (для нескольких уровней надежности) значений механических характеристик. В случае зависимости от двух аргументов рекомендуется также строить номограммы для определения прогнозных характеристик по сериям кривых, представляющих зависимость этих характеристик от одного (более тесно связанного с данной функцией) физического показателя-аргумента при нескольких значениях другого аргумента.

7.9. В результирующих таблицах и номограммах должны как минимум содержаться:

а) прогноз нормативных значений механических характеристик по уравнениям типа (10);

б) прогноз расчетных значений механических показателей на 85-процентном и 95-процентном уровнях надежности [формула (43) соответственно при $\alpha = 15\%$, $\alpha = 5\%$].

7.10. Рекомендуется также предоставить возможность инженеру-геологу, пользующемуся таблицами, определять гарантированные значения функции на других уровнях надежности. Для этого достаточно в каждой клетке таблицы наряду с прогнозом среднего значения привести величину Δ, играющую роль стандарта прогноза. Такую таблицу следует сопроводить таблицей коэффициента t_α (пределов нормального распределения; см. табл. 1, прил. 1), позволяющей вычислять расчетные значения при заданных α. Величина Δ определяется по формуле

$$\Delta = \hat{\sigma}_{\text{он}} \sqrt{1 + \frac{d^2}{m_0}} \qquad (60)$$

[см. также формулу (43)].

8. РЕКОМЕНДАЦИИ ПО ОФОРМЛЕНИЮ РЕЗУЛЬТАТОВ ИССЛЕДОВАНИЙ И ИСПОЛЬЗОВАНИЮ АЛГОРИТМОВ И ПРОГРАММ

8.1. Помимо технических проблем перед составителями таблиц стоят также проблемы их официального утверждения. Для утверждения таблиц необходимо сопровождать их следующими материалами:

1. Описанием инженерно-геологических условий района с обоснованием выделения инженерно-геологических комплексов, для которых составлены отдельные таблицы. Исходным фактическим материалом (в виде, удобном для возможной проверки вычислений).

2. Графическими материалами, включающими:

а) гистограммы распределения физических и механических характеристик по использованным фактическим данным;

б) точечные графики парных зависимостей прогнозируемых механических характеристик от наиболее информативных физических характеристик.

3. Сведениями о методах определения характеристик свойств грунтов.

4. Сведениями о числе опытов, использованных для составления каждой таблицы, проценте исключенных значений, методике исключения.

5. Обоснованием величин поправочных коэффициентов (например, в случае составления таблиц модулей деформации по данным компрессионных испытаний).

6. Описанием используемой методики статистической обработки опытных данных с ссылкой на использованные опубликованные программы для ЭВМ. Если программа не опубликована, необходимо представить текст программы, инструкцию к ее использованию и исходный материал, набитый на перфокарты или ленту.

7. Результатами исследований, содержащими:

а) статистические критерии или величины коэффициентов корреляции, обосновывающие выбор наиболее информативных физических показателей и наилучших уравнений прогноза;

б) величины полученных дисперсий факторов-функций;

в) уравнения, принятые для составления таблиц;

г) величины доверительных интервалов при переходе к расчетным значениям характеристик.

8. Фактическим материалом для проведения экзамена, его описанием, результатами экзамена.

9. Сведениями об изменчивости физических характеристик грунтов региона в пределах инженерно-геологических элементов и рекомендациями о необходимом количестве определений физических характеристик-входов в таблицу.

10. Протоколом рассмотрения региональных таблиц научно-техническим советом организации-составителя.

8.2. На сегодняшний день очевидно, что построение региональных таблиц возможно только с использованием ЭВМ. В ПНИИИСе разработан комплекс программ построения структурных уравнений для ЭВМ «Наири-2» (прил. 4), положенный в основу настоящего Руководства, который наилучшим образом (в настоящий момент) решает задачу построения таблиц[1]. Текст руководства позволяет не только использовать имеющуюся программу для ЭВМ «Наири-2», но также и пересоставлять ее самостоятельно для любого вида ЭВМ.

8.3. Подробности алгоритмов математической обработки данных можно найти в пособиях по математической статистике, содержащихся в списке рекомендуемой литературы. В объединении Стройизыскания, институте Гидропроект и ряде других производственных и научно-исследовательских организаций разработаны программы построения уравнений множественной регрессии, которые могут быть с успехом применены при составлении региональных таблиц.

---

[1] В 1981 г. в ПНИИИСе завершается перевод этих программ на ЭВМ ЕС1022.

ТАБЛИЦЫ СТАТИСТИЧЕСКИХ РАСПРЕДЕЛЕНИЙ

В таблицах 1—3в приведены одностороииие правые 1—q-процентные пределы статистических распределений, т. е. такие пределы z, что $P\{\xi < z\} = 1 - q$, где ξ — случайная величина.

В табл. 1 приведены пределы распределения Стьюдента с μ степенямн свободы; последняя строчка содержит пределы стандартного нормального распределения N (0,1) (с нулевым средним и единичной дисперсией). Пределы нормального распределения используются в формулах пп. 5.4, 6.10 и 7.11.

В табл. 2 приведены величины χ^2_μ — пределы распределения χ^2 Пирсона в зависимости от числа степеней свободы μ. Эти величины используются в процедуре экзамена уравнений регрессии (пп. 6.7—6.8).

Табл. 3а—в содержат пределы F-распределения Фишера — ве-

Таблица 1

Пределы распределения Стьюдента t_μ (1—q) и стандартного нормального распределения t (1—q)

μ	Величины t_μ при 1—q					
	85%	92,5%	95%	97,5%	99%	99,5%
1	1,97	4,15	—	—	—	—
2	1,38	2,28	2,92	4,3	—	—
3	1,25	1,93	2,35	3,18	5,84	—
4	1,19	1,78	2,13	2,78	4,6	5,6
5	1,16	1,7	2,02	2,57	4,03	4,77
6	1,14	1,65	1,94	2,45	3,71	4,32
7	1,12	1,62	1,9	2,37	3,5	4,03
8	1,11	1,59	1,86	2,31	3,36	3,83
9	1,10	1,57	1,83	2,26	3,25	3,69
10	1,09	1,56	1,81	2,23	3,17	3,58
12	1,08	1,54	1,78	2,18	3,06	3,43
14	1,07	1,52	1,76	2,15	2,98	3,33
16	1,07	1,51	1,75	2,12	2,92	3,25
18	1,07	1,5	1,73	2,1	2,88	3,19
20	1,06	1,5	1,73	2,09	2,85	3,15
22	1,06	1,49	1,72	2,07	2,82	3,12
24	1,06	1,49	1,71	2,06	2,8	3,09
26	1,06	1,49	1,71	2,06	2,78	3,07
28	1,06	1,48	1,7	2,05	2,76	3,05
30	1,05	1,48	1,7	2,04	2,75	4,03
t (1—q)	1,04	1,44	1,65	1,96	2,58	2,81

личины $F_0(1-q,\ \mu,\ \nu)$ — в зависимости от числа степеней свободы μ, ν. Эти величины используются в формулах пп. 4.12—4.13 и 6.6—6.8.

Таблица 2

Пределы $\chi^2_\mu\ (1-q)$

μ	Величины χ^2_μ при $1-q$					
	2,5%	5%	7,5%	92,5%	95%	97,5%
3	0,216	0,352	0,468	7,03	7,81	9,35
5	0,831	1,15	1,38	10,2	11,1	12,8
7	1,69	2,17	2,5	13,1	14,1	16
9	2,7	3,33	3,75	15,8	16,9	19
11	3,82	4,57	5,07	13,5	19,7	21,9
13	5,01	5,89	6,46	21,1	22,4	24,7
15	6,26	7,26	7,9	23,7	25	27,5
18	8,23	9,39	10,14	27,5	28,9	31,5
21	10,3	11,6	12,4	31,22	32,7	35,5
24	12,4	13,8	14,7	34,8	36,4	39,4
27	14,6	16,2	17,1	38,4	40,1	43,2
30	16,8	18,5	19,5	42,1	43,8	47
35	20,6	22,5	23,6	48	49,8	53,2
40	24,4	26,5	27,8	53,8	55,8	58,3
45	28,4	30,6	32	59,6	61,7	65,4
50	32,4	34,8	46,8	65,3	67,5	71,4

ПРИЛОЖЕНИЕ 2

РЕКОМЕНДУЕМАЯ МЕТОДИКА РАСЧЛЕНЕНИЯ НЕОДНОРОДНЫХ ВЫБОРОК

1. При выделении инженерно-геологических элементов на участках изысканий необходимо исследовать изменчивость основных физико-механических свойств грунтов в плане и по разрезу. Цель настоящего приложения — снабдить инженера-геолога методикой статистической обработки неоднородных выборок показателей свойств грунтов на больших площадках изысканий, на которых сеть опробования достаточно развита во всех трех измерениях. Предлагаемой обработке следует подвергать выборки показателей естественной влажности и коэффициента пористости, а в необходимых случаях — показателей пластичности и гранулометрического состава (каждая выборка обрабатывается в отдельности).

2. В основе решения поставленной задачи лежит известная в математической статистике методика выделения однородных компонентов из смеси нормальных распределений. Предполагается, что каждый из исследуемых показателей x в пределах макроскопически неоднородного массива горных пород подчиняется распределению с плотностью вероятности

Таблица 3а

Критические значения F_0 $(1-q;\ \mu,\ \nu)$

$q = 0,1$

ν	Величины F_0 при μ								
	1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	39,864	49,5	53,593	55,833	57,241	58,204	58,906	59,439	59,858
2	8,526	9	9,162	9,243	9,293	9,326	9,349	9,367	9,381
3	5,538	5,462	5,391	5,343	5,309	5,266	5,252	5,252	5,24
4	4,545	4,325	4,191	4,107	4,051	4,01	3,979	3,955	3,936
5	4,06	3,78	3,22	4,52	3,453	3,405	3,368	3,339	3,316
6	3,776	3,463	3,289	3,181	3,108	3,055	3,015	2,983	2,958
7	3,589	3,257	3,074	2,961	2,883	2,827	2,785	2,752	2,725
8	3,458	3,113	2,924	2,806	2,727	2,668	2,624	2,589	2,561
9	3,36	3,007	2,813	2,693	2,611	2,551	2,505	2,469	2,44
10	3,285	2,925	2,728	2,605	2,522	2,461	2,414	2,377	2,347
12	3,177	2,807	2,606	2,48	2,394	2,331	2,283	2,245	2,214
15	3,073	2,695	2,49	2,361	2,273	2,208	2,158	2,119	2,086
20	2,975	2,589	2,38	2,249	2,158	2,091	2,04	1,999	1,965
24	2,927	2,327	2,195	2,103	2,035	1,983	1,941	1,941	1,906
30	2,881	2,489	2,276	2,142	2,049	1,98	1,927	1,884	1,849
40	2,835	3,44	2,226	2,091	1,997	1,927	1,873	1,829	1,793
60	2,791	2,393	2,177	2,041	1,946	1,875	1,819	1,775	1,738
120	2,748	2,347	2,13	1,992	1,896	1,824	1,768	1,722	1,684
∞	2,706	2,303	2,084	1,945	1,847	1,774	1,717	1,67	1,632

ν	Величины F_{θ} при μ									
	10	12	15	20	24	30	40	60	120	∞
1	60,195	60,705	61,22	61,74	62,002	62,265	62,529	62,794	63,061	63,328
2	9,392	9,408	9,425	9,441	9,45	9,458	9,466	9,475	9,483	9,491
3	5,23	5,216	5,200	5,185	5,176	5,168	5,16	5,151	5,143	5,134
4	3,92	3,896	3,869	3,844	3,831	3,817	3,804	3,79	3,775	3,761
5	3,2[illegible]7	3,268	4,238	3,207	3,191	3,174	3,157	3,14	3,123	3,105
6	2,937	2,905	2,871	2,836	2,818	2,8	2,781	2,762	2,742	2,722
7	2,703	2,668	2,623	2,595	2,575	2,556	2,514	2,493	2,293	2,471
8	2,538	2,502	2,464	2,425	2,404	2,383	2,361	2,339	2,316	2,293
9	2,416	2,379	2,34	2,298	2,277	2,255	2,232	2,209	1,184	2,159
10	2,322	2,284	2,244	2,201	2,178	2,155	2,132	2,107	2,082	2,055
12	2,188	2,147	2,104	2,06	2,036	2,012	1,986	1,96	1,932	1,904
15	2,059	2,017	1,972	1,924	1,899	1,873	1,845	1,817	1,787	1,755
20	1,937	1,982	1,845	1,994	1,767	1,738	1,708	1,677	1,643	1,607
24	1,878	1,832	1,783	1,73	1,702	1,672	1,641	1,607	1,572	1,533
30	1,82	1,773	1,722	1,667	1,638	1,607	1,573	1,538	1,499	1,456
40	1,763	1,715	1,662	1,605	1,574	1,541	1,506	1,467	1,425	1,377
60	1,707	1,657	1,603	1,544	1,511	1,476	1,437	1,395	1,348	1,292
120	1,652	1,601	1,545	1,482	1,447	1,409	1,368	1,32	1,265	1,193
∞	1,599	1,546	1,487	1,421	1,383	1,342	1,295	1,24	1,169	1

Таблица 3б

Критические значения F_0 $(1-q;\ \mu,\ \nu)$

$q = 0,05$

ν	Величины F_0 при μ: 1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	161,4	199,5	215,7	224,6	230,2	234	236,8	238,9	240,5
2	18,5	19	19,2	19,2	19,3	19,3	19,4	19,4	19,4
3	10,1	9,6	9,3	9,1	9,0	8,9	8,9	8,8	8,8
4	7,7	6,9	6,6	6,4	6,3	6,2	6,1	6	6
5	6,6	5,8	5,4	5,2	5,0	5	4,9	4,8	4,8
6	6	5,1	4,8	4,5	4,4	4,3	4,2	4,1	4,1
7	5,6	4,7	4,3	4,1	4	3,9	3,8	3,7	3,7
8	5,3	4,5	4,1	4,8	3,7	3,6	3,5	3,4	3,4
9	5,1	4,3	3,9	3,6	3,5	3,4	3,3	3,2	3,2
10	5	4,1	3,7	3,5	3,3	3,2	3,1	3,1	3
12	4,7	3,9	3,5	3,3	3,1	3	2,9	2,8	2,8
15	4,5	3,7	3,3	3,1	2,9	2,8	2,7	2,6	2,6
20	4,4	3,5	3,1	2,9	2,7	2,6	2,5	2,4	2,4
24	4,3	3,4	3	2,8	2,6	2,5	2,4	2,4	2,3
30	4,2	3,3	2,9	2,7	2,5	2,4	2,3	2,3	2,2
40	4,1	3,2	2,8	2,6	2,4	2,3	2,2	2,2	2,1
60	4	3,2	2,8	2,5	2,4	2,3	2,2	2,1	2
120	3,9	3,1	2,7	2,4	2,3	2,2	2,1	2	2
∞	3,8	3	2,6	2,4	2,2	2,1	2	1,9	1,9

Продолжение табл. 3б

ν	Величины F_0 при μ: 10	12	15	20	24	30	40	60	120	∞
1	241,9	243,9	246	248	249	250	251,1	252,2	253,2	254,3
2	19,4	19,4	19,4	19,4	19,5	19,5	19,5	19,5	19,5	19,5
3	8,8	8,7	8,7	8,7	8,6	8,6	8,6	8,6	8,5	8,5
4	6	5,9	5,9	5,8	5,8	5,7	5,7	5,7	5,7	5,6
5	4,7	4,7	4,6	4,6	4,5	4,5	4,5	4,4	4,4	4,4
6	4,1	4	3,9	3,9	3,8	3,8	3,8	3,7	3,7	3,7
7	3,6	3,6	3,5	3,4	4,4	3,4	3,3	3,3	3,3	3,2
8	3,3	3,3	3,2	3,2	3,1	3,1	3	3	3	2,9
9	3,1	3,1	3	2,9	2,9	2,9	2,8	2,8	2,7	2,7
10	3	2,9	2,8	2,7	2,7	2,7	2,6	2,6	2,6	2,5
12	2,8	2,7	2,6	2,5	2,5	2,5	2,4	2,4	2,3	2,3
15	2,5	2,5	2,4	2,3	2,3	2,2	2,2	2,2	2,1	2,1
20	2,3	2,3	2,2	2,1	2,1	2	2	1,9	1,9	1,8
24	2,3	2,2	2,1	2	2	1,9	1,9	1,8	1,8	1,7
30	2,2	2,1	2	1,9	1,9	1,8	1,8	1,7	1,7	1,6
40	2,1	2	1,9	1,8	1,8	1,7	1,7	1,6	1,6	1,5
60	2	1,9	1,8	1,7	1,7	1,6	1,6	1,5	1,5	1,4
120	1,9	1,8	1,8	1,7	1,6	1,6	1,5	1,4	1,4	1,3
∞	1,8	1,8	1,7	1,6	1,5	1,5	1,4	1,3	1,2	1

Таблица 3в

Критические значения F_0 $(1-q;\ \mu,\ \nu)$
$q = 0{,}025$

ν	Величины F_0 при μ								
	1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	647,8	799,5	864,2	899,6	921,8	937,1	948,2	956,7	963,3
2	38,5	39	39	39,2	39,3	39,3	39,3	39,4	39,4
3	17,4	16	16,4	15,1	14,9	14,7	14,6	14,5	14,5
4	12,2	10,6	10	9,6	9,4	9,2	9,1	9	8,9
5	10	8,4	7,8	7,4	7,1	7	6,9	6,8	6,7
6	8,8	7,3	6,6	6,2	6	5,8	5,7	5,6	5,5
7	8,1	6,5	5,9	5,5	5,3	5,1	5	4,9	4,8
8	7,6	6,1	5,4	5,1	4,8	4,7	4,5	4,4	4,4
9	7,2	5,7	5,1	4,7	4,5	4,3	4,2	4,1	4
10	6,9	5,5	4,8	4,5	4,2	4,1	4	3,9	3,8
12	6,6	5,1	4,5	4,1	3,9	3,7	3,6	3,5	3,4
15	6,2	4,8	4,2	3,8	3,6	3,4	3,3	3,2	3,1
20	5,9	4,5	3,9	3,5	3,3	3,1	3	2,9	2,8
24	5,7	4,3	3,7	3,4	3,2	3	2,9	2,8	2,7
30	5,6	4,2	3,6	3,2	3	2,9	2,7	2,7	2,6
40	5,4	4,1	3,5	3,1	2,9	2,7	2,6	2,5	2,5
60	5,3	3,9	3,3	3	2,8	2,6	2,5	2,4	2,3
120	5,2	3,8	3,2	2,9	2,7	2,5	2,4	2,3	2,2
∞	5	3,7	3,1	3,8	2,6	2,4	2,3	2,2	2,1

Продолжение табл. 3в

ν	Величины F_0 при μ									
	10	12	15	20	24	30	40	60	120	∞
1	968,6	976,7	984,9	993,1	997,2	1001,4	1005,6	1009,8	1014,0	1018,3
2	39,4	39,4	39,4	39,4	39,5	39,5	39,5	39,5	39,5	39,5
3	14,4	14,3	14,3	14,2	14,1	14,1	14	14	13,9	13,9
4	8,8	8,8	8,7	8,6	8,5	8,5	8,4	8,4	8,3	8,3
5	6,6	6,5	6,4	6,3	6,3	6,2	6,2	6,1	6,1	6
6	5,5	5,4	5,3	5,2	5,1	5,1	5	5	4,9	4,8
7	4,8	4,7	4,6	4,5	4,4	4,4	4,3	4,3	4,2	4,1
8	4,3	4,2	4,1	4	3,9	3,9	3,8	3,8	3,7	3,7
9	4	3,9	3,8	3,7	3,6	3,6	3,5	3,4	3,4	3,3
10	3,7	3,6	3,5	3,4	3,4	3,3	3,3	3,2	3,1	3,1
12	3,4	3,3	3,2	3	3	2,9	2,8	2,8	2,7	2,7
15	3,1	3	2,9	2,8	2,7	2,6	2,6	2,5	2,5	2,4
20	2,8	2,7	2,6	2,5	2,4	2,3	2,3	2,2	2,2	2,1
24	2,6	2,5	2,4	2,3	2,3	2,2	2,1	2,1	2	1,9
30	2,5	2,4	2,3	2,2	2,1	2,1	2	1,9	1,9	1,8
40	2,4	2,3	2,2	2,1	2	1,9	1,9	1,8	1,7	1,6
60	2,3	2,2	2,1	1,9	1,9	1,8	1,7	1,7	1,6	1,5
120	2,2	2,1	1,9	1,8	1,8	1,7	1,6	1,5	1,4	1,3
∞	2	1,9	1,8	1,7	1,6	1,6	1,5	1,4	1,3	1,1

$$f(x)=\sum_{r=1}^{R}\frac{p_r}{\sqrt{2\pi}\,\sigma_r}e^{-\frac{(x-a_r)^2}{2\sigma_r^2}}, \tag{1}$$

где R — число однородных компонентов в смеси,
a_r — математическое ожидание показателя,
σ_r^2 — дисперсия показателя,
p_r — вес компонента.

$\Big\}\ r=1, 2, ..., R$

При этом $\sum_{r=1}^{R}p_r=1$.

3. Для решения задачи строится **гистограмма** исходной выборки: весь диапазон изменения показателя x разбивается на m равных интервалов длины Δ, после чего значение гистограммы в пределах j-го интервала полагается равным

$$g_j=g(x_j)=n_j \quad (j=1\div m), \tag{2}$$

где n_j — число значений показателя x из исходной выборки, попавших в j-й интервал; x_j — середина j-го интервала.

4. Далее строится вспомогательная функция

$$l_j=l(x_j)=\ln g(x_{j+1})-\ln g(x_j) \quad (j=1\div m-1) \tag{3}$$

(для тех x_j, для которых эта функция определена). Разыскиваются промежутки монотонного убывания функции $l(x_j)$ (при возрастании индекса j). Количество R однородных компонентов в смеси равно количеству этих промежутков убывания. Каждый из этих промежутков охватывает несколько подряд идущих интервалов $\{x_{j_r}, x_{j_r+1},\ldots,x_{j_r+m_r}\}$. В пределах этого диапазона убывание функции $l(x_j)$ аппроксимируется линейной функцией

$$\hat{l}_r(x)=\hat{\alpha}_r x+\hat{\beta}_r. \tag{4}$$

5. Оценки математических ожиданий, дисперсий и весов однородных компонентов определяются по формулам:

$$\hat{a}_r=-\frac{\hat{\beta}_r}{\hat{\alpha}_r}+\frac{\Delta}{2}, \tag{5}$$

$$\hat{\sigma}_r^2=-\frac{\Delta}{\hat{\alpha}_r}-\frac{\Delta^2}{12}, \tag{6}$$

$$\hat{p}_r=\frac{g(\hat{a}_r)\hat{\sigma}_r}{\sum_{r=1}^{R}g(\hat{a}_r)\,\hat{\sigma}_r}. \tag{7}$$

6. Классификация индивидуальных значений x_l ($l=1, 2, ..., n$) в исходной выборке с учетом полученного количества классов R и их параметров $\hat{a}_r$, $\hat{\sigma}_r^2$, $\hat{p}_r$ ($r=1, 2, ..., R$) осуществляется из сообра-

жений минимизации риска: значение x_i относится к классу с математическим ожиданием $\sigma^2_{\cdot}$ и дисперсией $\hat{a}_{r_0}$ если

$$\hat{p}_{r_0}\hat{f}_{r_0}(x_i) = \max_{1<r<R} \{\hat{p}_r\hat{f}_r(x_i)\}, \tag{8}$$

где $\hat{f}_r(x_i) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}\,\hat{\sigma}_r} \exp\left\{-\frac{(x_i - a_r)^2}{2\hat{\sigma}_r^2}\right\}$ — плотность «чистого» нормального распределения $(r=1, 2, ..., R)$.

7. В ходе автоматизации изложенной выше методики расчленения неоднородных выборок все моменты этой методики необходимо формализовать. В частности, программа для ЭВМ «Наири-2», разработанная в ПНИИИСе, выполняет нижеследующие специфические операции.

Предусмотрена возможность построения ряда гистограмм для разных m и Δ, а при каждом m — также ряда гистограмм с разными положениями концов интервалов. Это позволяет пользователю выбрать для дальнейшей обработки гистограмму, которая, с его точки зрения, наилучшим образом отражает статистические свойства выборки.

Разработан ряд критериев по исключению случайных, несущественных промежутков убывания функции $l(x_j)$. Эти критерии в известной степени моделируют действия исследователя-статистика, выделяющего промежутки убывания на глаз.

Аппроксимация промежутков убывания (см. п. 4) производится взвешенным методом наименьших квадратов с весами, пропорциональными наблюденным частотам величин x_j.

Предусмотрено также выделение в отдельные классы небольших групп, резко отличающихся значений и ряд других моментов. Остальные вычисления производятся в соответствии с формулами (2)—(8).

После оценки параметров a_r, σ_r^2 и p_r производится осреднение дисперсий компонент по формуле

$$\hat{\sigma}^2_{\text{ср}} = \sum_{r=1}^{R} \hat{p}_r \hat{\sigma}_r^2 \,. \tag{9}$$

8. В результате обработки выборок по нескольким физическим показателям каждой пробе сопоставляется (наряду с действительными значениями определенных в этой пробе свойств) набор **условных номеров** классов, к которым отнесена данная проба по каждому из показателей. Эти наборы образуют коды, дающие в сжатой форме характеристику свойств грунта в отобранных пробах.

9. После этого необходимо обратиться к карте расположения выработок и разрезам и объединить в инженерно-геологические элементы соседние пробы с совпадающими или близкими кодами. Эта процедура плохо поддается формализации и поэтому проводится вручную. Как правило, здесь исследователю помогают дополнительные сведения о форме залегания литологических разностей, грунтовых вод и т. п.

10. В ходе проведения границ необходимо также учитывать тот факт, что классификация по правилу (8) указывает всего лишь

на максимальное правдоподобное отнесение данного индивидуального значения x_i к тому или иному классу. В действительности нормальные компоненты в смеси (1) пересекаются, зачастую по весьма широким диапазонам значений. Поэтому для каждой пробы следует предусмотреть возможность ее переноса в один из соседних компонентов, если такой перенос будет напрашиваться из рассмотрения соседних проб. Для осуществления этих операций удобно для каждого из выделенных компонентов заранее выписать границы $\hat{a}_r \pm \hat{\sigma}_r$, $\hat{a}_r \pm 2\hat{\sigma}_r$ и $\hat{a}_r \pm 3\hat{\sigma}_r$, в пределах которых индивидуальные значения могут быть отнесены (с разной степенью достоверности) к данному компоненту, если даже правило (8) отнесло их к другому компоненту.

ПРИЛОЖЕНИЕ 3

ПРИМЕР СОСТАВЛЕНИЯ РЕГИОНАЛЬНОЙ ТАБЛИЦЫ

Техническую реализацию изложенных в настоящем Руководстве процедур проиллюстрируем (в несколько сокращенном виде) на примере обработки данных инженерно-геологического опробования в районе г. Пярну. Основанием большинства сооружений здесь служит толща слабых четвертичных ленточных глин с высокой степенью неоднородности основных показателей (естественная влажность $W=0{,}2\div1$, коэффициент пористости $e=1{,}0\div2{,}5$). Оценивалась зависимость коэффициента относительной сжимаемости a, полученного в ходе одометрических испытаний в интервале давлений от 0 до 1 кгс/см^2, от ряда показателей физических свойств. Данные обрабатывались с помощью комплекса программ для ЭВМ «Наири-2» (прил. 4). Эти данные содержали 211 определений коэффициента сжимаемости ($m_0=211$) и 302 определения физических свойств.

При выделении инженерно-геологических элементов исследовалась неоднородность распределения основного классификационного показателя ленточных глин — естественной влажности W. С помощью методики прил. 2 исследовалась общая выборка этого показателя (302 определения). После этого на каждой площадке изысканий, представленной в экспериментальном материале, отыскивались инженерно-геологические элементы, отвечающие тем или иным из выделенных классов.

На рис. 1,*а* изображена гистограмма общей выборки. На рис. 1,*б* виден точечный график функции $l(x_j)$ (см. п. 4, прил. 2), на котором после автоматизированного анализа были выделены три промежутка убывания $\{x_2\div x_7\}$, $\{x_9\div x_{10}\}$ и $\{x_{11}\div x_{16}\}$ (нарушения убывания в точках x_8 и x_{15} были признаны случайными). Кроме того, в отдельный элемент выделены два индивидуальных значения $W>95\%$. Найденные промежутки убывания аппроксимированы следующими прямыми:

$$\begin{cases} \hat{l}_1(x) = -0{,}037x + 1{,}611, \\ \hat{l}_2(x) = -0{,}029x + 1{,}767, \\ \hat{l}_3(x) = -0{,}089x + 6{,}394. \end{cases} \tag{1}$$

Расчеты параметров компонентов по формулам (5)—(7) прил. 2 дали следующие результаты, приведенные в табл. 1.

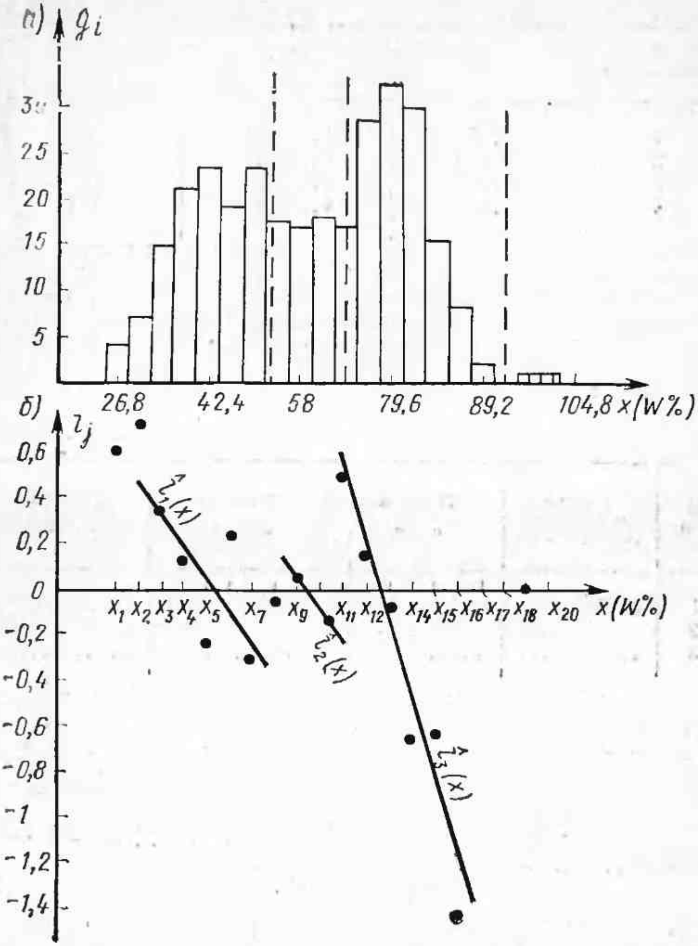

Рис. 1. Выделение однородных компонентов в неоднородной выборке показателя естественной влажности ленточных глин

Отметим, что для небольших, резко выделяющихся компонентов (например, 4-й компонент в табл. 1) параметры $\hat{a}_r$, $\hat{\sigma}_r^2$ и $\hat{p}_r$ оцениваются прикидочно. В табл. 2 для первых трех компонентов приведены классификационные границы по критерию (8, прил. 2), а также границы, служащие для альтернативной классификации индивидуальных значений (см. п. 10 прил. 2).

На рис. 2 изображен типичный разрез на одной из площадок изысканий, представленных в экспериментальном материале. Каждой точке опробования свойств ленточных глин поставлен в соот-

Таблица 1

№ компонента r	$\hat{a}_r$	$\hat{\sigma}_r^2$	$\hat{p}_r$
1	0,453	0,010368	0,31
2	0,619	0,013178	0,34
3	0,736	0,004244	0,34
4	0,989	0,00038	0,01

ветствие код, отражающий результаты исследования статистической неоднородности показателя W: указан номер компонента, к которому данное значение отнесено по критерию (8, прил. 2), а за ним в скобках на трех позициях — номера других компонентов, для которых данное значение попадает соответственно в одно-, двух- и трехсигмовые границы (см. табл. 2). В результате рассмотрения этих кодов в толще ленточных глин на данной площадке выделяются три инженерно-геологических элемента.

Таблица 2

№ п/п	Границы по критерию [(8) прил. 2]	Границы $\hat{a}_r \pm \sigma_r$	Границы $\hat{a}_r \pm 2\sigma_r$	Границы $\hat{a}_r \pm 3\sigma_r$
1	0,250÷0,53	0,352÷0,554	0.251÷0.655	0.150÷0.756
2	0,531÷0,66	0,504÷0,734	0.389÷0.849	0.274÷0.964
3	0,661÷0,90	0,671÷0,801	0.606÷0.866	0.541÷0.931

Всего на участках изысканий было выделено 34 инженерно-геологических элемента ($m=34$). В соответствии с этим массив исходных данных был разбит на 34 элемента, по которым были вычислены средние значения показателей (приведены в табл. 3). Данные по элементам с 1-го по 25-й составили обучающую выборку, остальные — экзаменационную.

Вычисление внутриэлементной дисперсии коэффициента сжимаемости [формула (3) разд. 2] дало оценку

$$s_{\text{вн}}^2 = 0,006742. \tag{2}$$

В качестве аргументов регрессионных уравнений были выбраны показатели коэффициента пористости e и двух пределов пластичности W_P и W_L. Парные графики зависимости между обобщенными значениями этих показателей изображены на рис. 3 и 4.

В ходе автоматической обработки были получены несколько линейных уравнений между обобщенными значениями показателей для прогноза коэффициента сжимаемости, а также характеристики остаточного разброса нормативных значений a [формулы (33) разд. 4 и (42) разд. 5]. Рассмотрим несколько уравнений с минимальными характеристиками разброса:

$$a = -0,0057 I_p + 0,1495e + 0,0685 \tag{3}$$

$$s_1^2 = 0,001555,$$

$$\hat{\sigma}_{\text{он}}^2 = 0,000566;$$

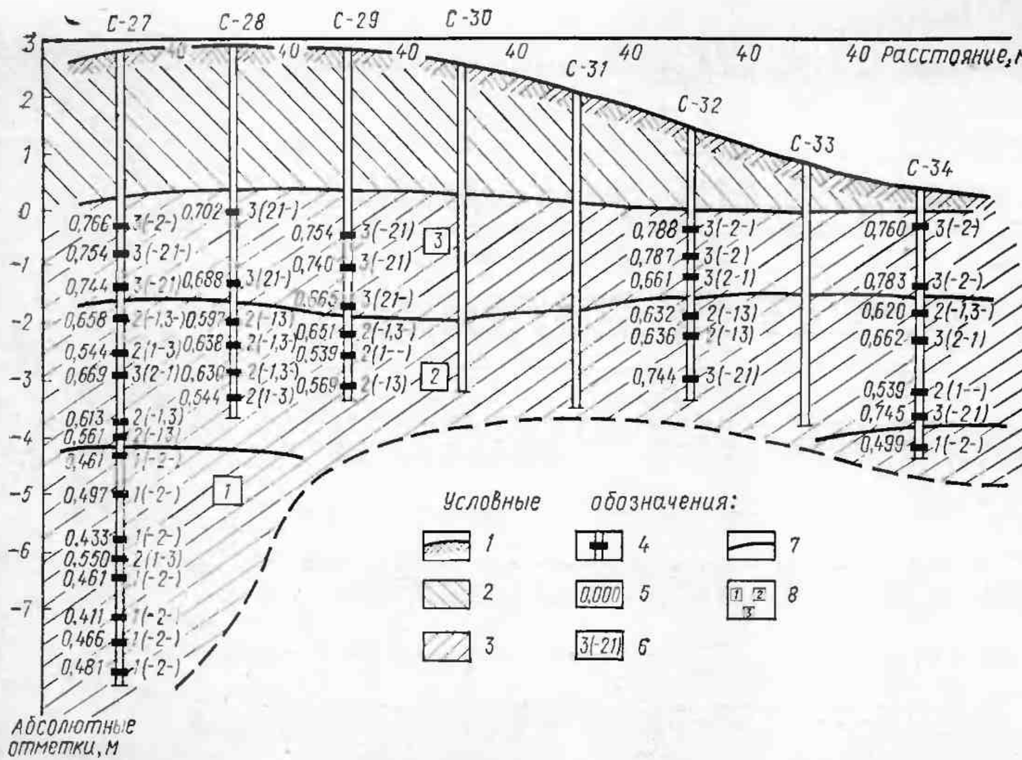

Рис. 2. **Расчленение толщи ленточных глин на одной из площадок по условным обозначениям:**

1 — почвенный слой; *2* — покровные отложения Q_{IV}; *3* — ленточные глины *l-g* Q_{III-IV}; *4* — технические выработки и точки отбора проб; *5* — индивидуальные значения показателя естественной влажности; *6* — коды, содержащие результаты статистического расчленения; *7* — границы выделенных инженерно-геологических элементов; *8* — условные номера выделенных элементов

Таблица 3

№ элемента	w_L	w_P	e	a	Число определений a
1	48	27,1	1,91	0,308	2
2	39,6	24,4	1,32	0,18	13
3	59,2	35,1	2,09	0,226	11
4	39	24,4	1,44	0,142	6
5	47,8	29,4	1,86	0,299	6
6	43	25,5	1,41	0,232	12
7	54,5	33,5	2,02	0,278	13
8	55,3	32,6	2	0,191	3
9	42,7	27	1,5	0,166	7
10	56,1	34,7	1,93	0,321	4
11	44,1	26,8	1,62	0,216	8
12	38	26,1	1,18	0,152	6
13	43,9	26,9	1,45	0,167	6
14	37,7	25,1	1,27	0,154	3
15	53	29,2	1,69	0,215	9
16	37,9	21,6	1,18	0,154	7
17	30,6	19,9	0,86	0,136	11
18	57,8	32,2	2,22	0,229	10
19	56,7	34,4	2,16	0,275	13
20	37,9	22,5	1,19	0,143	8
21	57,9	30,5	2,06	0,232	8
22	48,8	27,7	1,73	0,19	3
23	63,1	36,8	2,11	0,18	4
24	57,2	30,7	2,2	0,183	6
25	48,4	25,8	1,95	0,247	2
26	58,8	36,3	2,11	0,26	3
27	65,5	35,8	2,4	0,261	2
28	59,2	31,7	2,18	0,23	3
29	61,2	32,7	2,12	0,305	1
30	51,3	25,8	1,99	0,314	4
31	35,5	20,9	0,93	0,153	4
32	55,7	27,4	2,09	0,315	2
33	48,8	28	1,44	0,218	4
34	51,6	29,4	1,81	0,31	7

$$a = 0{,}0882e + 0{,}0614 \qquad (4)$$

$$s_1^2 = 0{,}001657,$$

$$\hat{\sigma}_{\text{он}}^2 = 0{,}000647;$$

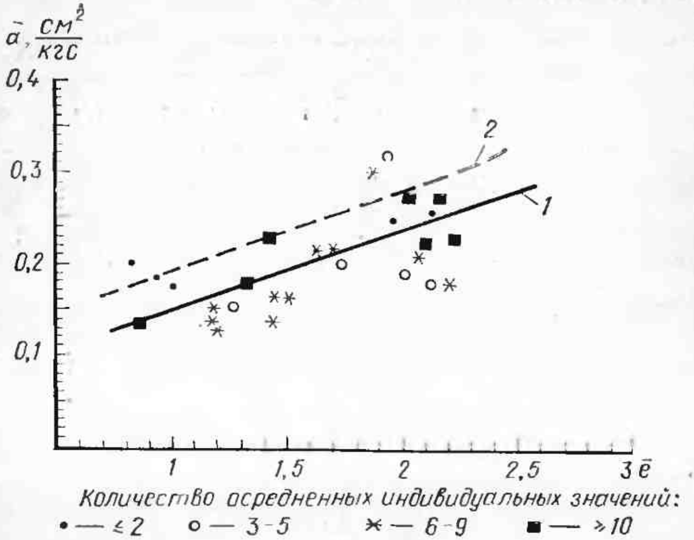

Рис. 3. Зависимость между показателями коэффициента сжимаемости ленточных глин

1 — прямая регрессии для прогноза нормативных показателей; 2 — верхний толерантный предел для прогноза 85-процентных расчетных показателей

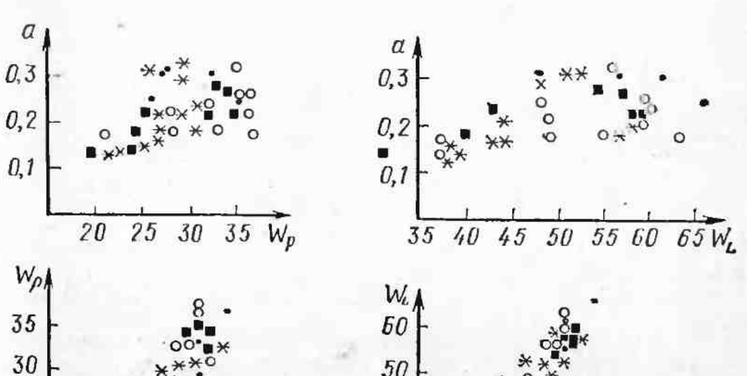

Рис. 4. Парные зависимости между показателями свойств ленточных глин (обозначения см. на рис. 3).

a	Коэффициент						
	0,875	1	1,125	1,25	1,375	1,5	1,625
$a^н$	0,138	0,15	0,161	0,172	0,183	0,194	0,205
Δ	0,02654	0,02653	0,02653	0,02653	0,02653	0,02652	0,02652
$a^р(85\%)$	0,165	0,176	0,187	0,198	0,209	0,22	0,231
$a^р(95\%)$	0,18	0,191	0,203	0,214	0,225	0,236	0,247

Примечания: 1. При промежуточных значениях e прогнозные
2. Расчетные значения на других уровнях надежности опред
где $a^н$ и Δ берутся из табл. 4, а коэффициент t_α — из табл. 1

$$a = -0,00217W_L + 0,1345e + 0,0873 \tag{5}$$

$$s_1^2 = 0,001662,$$

$$\hat{\sigma}_{он}^2 = 0,000673;$$

$$a = 0,0034W_P + 0,0523e + 0,0257 \tag{6}$$

$$s_1^2 = 0,001792,$$

$$\hat{\sigma}_{он}^2 = 0,000803.$$

Видно, что в уравнениях (3) и (5) знаки коэффициентов при показателях I_P и W_L противоречат ожидаемому характеру зависимости (увеличению сжимаемости при возрастании пластичности). Уравнение (6), в которое входят два аргумента — предел раскатывания и коэффициент пористости,— дает бо́льший остаточный разброс нормативных значений, нежели уравнение (4) от одного коэффициента пористости. Происходит это потому, что показатели пластичности, и особенно предел текучести, очень тесно скоррелированы с коэффициентом пористости (см. рис. 3), который в свою очередь наиболее тесно скоррелирован с прогнозируемым показателем a.

В силу этого для практического использования следует рекомендовать уравнение (4). Этому уравнению соответствует табл. 4.

В чисто иллюстративных целях приводится также табл. 5, соответствующая уравнению (6).

В табл. 6 приведена также процедура обобщенной проверки качества прогноза нормативных характеристик по уравнениям (4) и (6) на основе экзаменационных данных (см. п. 10 разд. 6). Здесь указаны истинные $a_и$ и прогнозные $a_п$ значения коэффициента сжимаемости, а также величины

Таблица 4

пористости e						
1,75	1,875	2	2,125	2,25	2,375	2,5
0,216	0,227	0,238	0,249	0,260	0,271	0,282
0,02652	0,02652	0,02653	0,02653	0,02653	0,02653	0,02654
0,242	0,253	0,264	0,275	0,286	0,297	0,308
0,258	0,269	0,28	0,291	0,302	0,313	0,324

характеристики следует определять путем линейной интерполяции.
еляются по формуле $a^{р}(1-\alpha)=a^{н}+t_{\alpha}\Delta$,
прил. 1 (нижняя строка).

Таблица 5

Граница раскатывания	Прогнозируемый показатель	Коэффициент сжимаемости a при коэффициенте пористости e						
		1	1,25	1,5	1,75	2	2,25	2,5
$W_p \leqslant$ $\leqslant 0,22$	$a^{н}$	0,152	0,165	0,178	0,191	0,204	0,217	—
	$a^{р}(85\%)$	0,181	0,195	0,208	0,221	0,235	0,249	—
	$a^{р}(95\%)$	0,199	0,212	0,225	0,239	0,258	0,267	—
$0,22<$ $<W_p \leqslant$ $\leqslant 0,26$	$a^{н}$	0,165	0,178	0,191	0,205	0,218	0,231	0,244
	$a^{р}(85\%)$	0,195	0,208	0,221	0,234	0,248	0,261	0,275
	$a^{р}(95\%)$	0,213	0,225	0,238	0,251	0,265	0,279	0,293
$0,26<$ $<W_p \leqslant$ $\leqslant 0,3$	$a^{н}$	0,179	0,192	0,205	0,218	0,231	0,244	0,257
	$a^{р}(85\%)$	0,209	0,222	0,234	0,247	0,261	0,274	0,288
	$a^{р}(95\%)$	0,227	0,239	0,251	0,266	0,278	0,291	0,304
$0,3<$ $<W_p \leqslant$ $\leqslant 0,34$	$a^{н}$	0,192	0,206	0,218	0,231	0,244	0,257	0,27
	$a^{р}(85\%)$	—	0,235	0,248	0,261	0,274	0,287	0,301
	$a^{р}(95\%)$	—	0,254	0,266	0,278	0,291	0,304	0,317
$0,34<$ $<W_p \leqslant$ $\leqslant 0,38$	$a^{н}$	—	0,219	0,232	0,245	0,258	0,271	0,284
	$a^{р}(85\%)$	—	—	0,263	0,276	0,288	0,301	0,314
	$a^{р}(95\%)$	—	—	0,282	0,294	0,306	0,318	0,33

$$\Delta_j = |\,\overline{Y_j} - Y_j^{(в)}\,| = |\,\hat{Y}_j - Y_j^{(н)}\,| \quad (7)$$

(см. формулы (56) и (57) разд. 6). Для уравнения (4) величины Δ_j сосчитаны при $\alpha=15\%$ ($t_\alpha=1{,}04$), для уравнения (6) — при

Таблица 6

m'_j	$a_и$	Уравнение (4) $a_п$	$\|a_и-a_п\|$	Δ_j	γ_j	Уравнение (6) $a_п$	$\|a_и-a_п\|$	Δ_j	γ_j
3	0,26	0,247	0,013	0,056	1	0,271	0,011	0,06	1
2	0,261	0,273	0,012	0,067	1	0,284	0,023	0,071	1
3	0,23	0,255	0,025	0,056	1	0,257	0,027	0,06	1
1	0,305	0,249	0,056	0,09	1	0,257	0,048	0,093	1
4	0,314	0,238	0,05	0,05	0	0,218	0,096	0,054	0
4	0,153	0,143	0,01	0,05	1	0,0152	0,009	0,054	1
2	0,315	0,245	0,07	0,067	0	0,244	0,086	0,071	0
4	0,218	0,189	0,028	0,05	1	0,205	0,013	0,054	1
7	0,31	0,231	0,079	0,042	0	0,231	0,079	0,047	0
				$\sum_{j=1}^{m'}\gamma_j=6$				$\sum_{j=1}^{m'}\gamma_j=6$	

$\alpha \approx 16{,}5\%$ $(t_\alpha=1)$. После этого для определения величин γ_j необходимо сравнить Δ_j с модулем разности $|a_и-a_п|$. Для уравнения (4) величина γ [из формулы (58) разд. 6] равна

$$\gamma = |6-6{,}3| / \sqrt{2\cdot 9\cdot 0{,}15\cdot 0{,}7} \approx 0{,}3:1{,}37 \approx 0{,}22;$$

для уравнения (6) эта величина равна

$$\gamma = |6-6{,}23| / \sqrt{2\cdot 9\cdot 0{,}165\cdot 0{,}67} \approx 0{,}23:1{,}41 \approx 0{,}16.$$

Оба этих значения не противоречат неравенству (59) [с учетом того, что $t=1{,}96$].

ПРИЛОЖЕНИЕ 4

ПРОГРАММЫ ПОСТРОЕНИЯ УРАВНЕНИЙ МЕЖДУ ОБОБЩЕННЫМИ ЗНАЧЕНИЯМИ ПОКАЗАТЕЛЕЙ ДЛЯ ЭВМ «НАИРИ-2» *

Методы построения уравнений зависимости между обобщенными характеристиками грунтов, описанные в основных главах Руководства, реализованы в наборе программ в кодах ЭВМ «Наири-2». Небольшой объем оперативной памяти ЭВМ этого типа обусловливает необходимость последовательного подключения в работу отдельных программ, постепенно преобразующих исходную информацию.

а) Последовательность работы с программами.

К работе с программами следует приступать после проведения

* В силу технических трудностей в описаниях и текстах программ почти все латинские буквы, используемые при вводе и выводе информации на ЭВМ, заменены на соответствующие русские: *g* на «д», *m* на «т», *n* на «п» и т. д.

предварительной обработки материала обучения и экзамена, включающей в себя выделение инженерно-геологических элементов (разд. 2, прил. 2). В дальнейшем программы подключаются в обработку в следующем порядке.

1. Программа «Формирование структурного массива» (ФСМ) обеспечивает построение матрицы обобщенных значений показателей X (п. 4.8) на основе исходной матрицы индивидуальных значений и результатов расчленения. Вычисляются также внутриэлементная дисперсия фактора-функции $s^2_{\text{вн}}$ [формула (3) разд. 2], а также другие параметры структурного массива.

2. Программа «Построение уравнений» (ПУ) осуществляет построение линейного уравнения зависимости фактора-функции от всех рассматриваемых аргументов [формула (10) разд. 4], вычисление характеристик остаточного разброса s^2_1 (33) и $\hat{\sigma}^2_{\text{он}}$ (41), а также последовательное построение уравнений с меньшим числом аргументов, обладающих минимальными характеристиками (33) и (41). Программа позволяет также осуществить эту операцию с любым наперед заданным набором аргументов (выявление оптимального в каком-либо смысле набора аргументов программой не предусмотрено).

Работа программы в режиме «Построение фиксированного уравнения» (ПФУ) обеспечивает построение одного уравнения зависимости (от всех рассматриваемых аргументов), а также вычисление всех величин, необходимых для экзамена этого уравнения и прогноза по нему.

3. Программа «Экзамен — прогноз» (ЭП) может работать в двух режимах. Работа в режиме «Экзамен» позволяет получить данные, необходимые для проверки критериев, изложенных в разд. 6. Работа в режиме «Прогноз» позволяет получить прогнозные величины нормативных и расчетных значений функции (43) при заданных наборах аргументов.

Для работы с программами необходим стандартный комплект «Наири-2», включающий в себя механизмы ввода-вывода «*Consul*», ФСМ-1501 и ПЛ-80.

б) Описание программы «ФСМ».

Исходными данными для этой программы являются.

1. Массив параллельных определений показателей, вводящийся как матрица Λ размера $m \times N$ по строкам с ячейки 300п. Каждая строка отвечает исследованию одной пробы, каждый столбец — одному из показателей; первые $(N-1)$ столбцов отводятся для факторов-аргументов, N-й столбец — для фактора-функции (в основном тексте Руководства обозначен через Y). Если в некоторых пробах некоторые показатели не определены, на соответствующие места массива вводится число 0. (Если какой-либо из показателей, например консистенция, может принимать значения 0, следует вместо этих значений вводить малые числа, отличные от нуля).

2. Массив номеров инженерно-геологических элементов, к которым относятся пробы (т. е. строки матрицы А). Этот массив составляется по результатам расчленения и вводится как вектор $r[j]$ целых чисел длины m с ячейки 1750т. Если в этом массиве встречаются числа 0, то соответствующие строки в дальнейшей обработке не участвуют (т. е. соответствующие строки считаются отбракованными).

3. Параметры, вводящиеся как целые числа:

36т — k (количество элементов),

37т — m (общее число строк),

38т — N (общее число столбцов).

Программа занимает ячейки оперативной памяти 50÷289. Ее пусковой адрес 50и. Рабочие ячейки 10÷15, 25÷35.

Программа выполняет следующие операции.

1. Перестановка строк матрицы А по порядку номеров, содержащихся в массиве $r[j]$. Отбракованные строки относятся в конец массива А. Подсчитывается действительное число m' строк (кроме отбракованных) и действительное число k' элементов, т. е. количество различных ненулевых номеров в массиве $r[j]$.

2. Вычисление средних значений показателей.

$$\overline{X}_{ij}=\frac{1}{m_{ij}}\sum_{l=1}^{m_{ij}}X_{ijl}\quad(i=1\div N,\ j=1\div k'),$$

где m_{ij} — число определений i-го показателя в пределах j-го элемента. Эти значения формируются в виде матрицы X размера $k'\times N$. Если в каком-либо элементе отсутствуют определения хотя бы одного показателя ($m_{ij}=0$), то весь элемент исключается из обработки.

3. Величины $m_j=m_{Nj}$ ($j=1,\ 2,\ \ldots,\ k''$) — число определений фактора-функции по элементам — формируются в виде одномерного массива длины k'', где k'' — число оставленных элементов. Этот массив помещается сразу после матрицы X.

4. Вычисляется внутриэлементная дисперсия фактора-функции.

$$s^2_{\text{вн}}=\frac{1}{\sum\limits_{j=1}^{k''}m_j-k''}\sum_{j=1}^{k''}\sum_{l=1}^{m_j}(X_{Njl}-\overline{X}_{Nj})^2.$$

Результаты работы программы остаются в следующих ячейках оперативной памяти:

750 ÷ ...— структурный массив (матрица X по строкам),

750 + $k''N$ ÷ ...—массив m $[j]$;

12п — дисперсия $s^2_{\text{вн}}$;

31п—число $\mu=\Sigma m_j-k$ (число степеней свободы $s^2_{\text{вн}}$;

33т — число $<m_{\text{н}}>=750+k''N-1$ («нулевой» адрес массива m $[j]$);

35п — $k=k''$ в форме с плавающей запятой;

36т — $k=k''$ в целой форме;

37и — $m_0=\Sigma m_j$ — общее число определений фактора-функции;

38т — N — общее число показателей.

Программа выпечатывает две строки результатов. Строка вида

$k=\ldots\qquad т=\ldots$

содержит величины k' и m' (см. выше). Строка вида

$k=\ldots\qquad$ двн $=\ldots\qquad$ чс $=\ldots,$

содержит величины k'', $s^2_{\text{вн}}$ и μ.

Размеры обрабатываемых массивов должны удовлетворять условиям:

$$N \leqslant 10,\ m \leqslant 200,\ mN + k \leqslant 1450,\ k''(N+1) \leqslant 970,\ k'' \leqslant 100.$$

Методы обработки массивов больших размеров описаны далее.
в) Текст программы ФСМ.

50 п38н33
51 ут37н33
52 с299к33
53 с$_1$36н
54 в$_1$1750к
55 е$_1$2п$<$
56 к63к
57 п27н+
58 п33н1
59 с1к1
60 п1к29
61 п0к+
62 с1к1
63 с1к29
64 в$_1$36н
65 е$_1$16379п$\leqslant$
66 п299к34
67 п0к12
68 п1к29
69 п0к35
70 п35п28
71 п0к15
72 п28н
73 б$_1$11к1
74 п1750н+
75 в$_1$29н
76 е$_1$38п$\neq$
77 п1к15
78 п38н27
79 ут28н27
80 с299к27
81 с$_1$57н105
82 б11к27
83 с$_1$34н
84 с$_1$287н103
85 п34н
86 б$_1$11к
87 с$_1$162н99
88 п35н
89 б$_1$11к1
90 п1750н27+
91 п28н
92 б$_1$11к
93 $l_1$35н1
94 п1750н1750+
95 а11к1
96 п27н1750+
97 п1к1
98 б11к1
99 п671н27+
100 п1н
101 а$_1$11к
102 $l_1$1н1
103 п671н671+
104 а11к1
105 п27н671+
106 с1к1
107 в$_1$38н
108 е$_1$16373п$\leqslant$
109 п33н1
110 с12н1
111 с1к1
112 с1к+
113 с1к35
114 с38н34
115 с1к28
116 в$_1$37н
117 е$_1$16338п$<$
118 с1п12$\neq$15
119 с1к29
120 в$_1$36н
121 е$_1$16332п$\leqslant$
122 п12н36
123 о2274н
124 в2248н
125 о2250н
126 пт36н
127 п33н
128 б$_1$11к
129 с$_1$287н145
130 п0к37
131 п33н
132 с$_1$12н
133 б$_1$11к1
134 с0н37+
135 в1к12
136 е$_1$16378п$>$
137 п37н33
138 ут38н33
139 с299к33
140 с$_1$145н145
141 п1к29
142 п29н
143 б$_1$11к
144 $l_1$29н1
145 п683н677+
146 с1к29
147 в$_1$36н
148 е$_1$16377п$\leqslant$
149 о2270н
150 о2230н
151 о2250н
152 пт37н
153 п0к12
154 п0к31
155 п0к32
156 п300к34
157 п299к35
158 п1к29
159 п29н
160 с$_1$33н

161 $б_1$11к1
162 п0и27+
163 п0к25
164 п0к11
165 п0к14
166 п1к28
167 п25н26
168 п26и
169 $с_1$34н
170 $б_1$11к1
171 п0н15+
172 сс11н11≠15
173 уп1п15
174 с1п14≠15
175 с38н26
176 с1к28
177 $в_1$27н
178 $е_1$16373п≤
179 $е_1$33п=14
180 и14н26
181 $с_1$34к
182 $l_1$26н26
183 од26и11
184 с1к25
185 $в_1$38н13
186 $е_1$5п≥
187 п35н
188 $с_1$25н1
189 п11н+
190 $е_1$97п≥13
191 $е_1$16356п<13
192 сп26и31
193 п1к28
194 п38н
195 $в_1$1к26
196 п26н
197 $с_1$34н
198 $б_1$11к1
199 п0н15+
200 уп1п15
201 вс11н10≠15
202 уп10н10≠15
203 сп10н12≠15
204 с38н26
205 с1к28
206 $в_1$27н
207 $е_1$16372п≤
208 с1к32
209 $е_1$16361п
210 п32н
211 $с_1$33н1
212 п14н+
213 ут38н27
214 с27н34
215 с1к29
216 $в_1$36н
217 $е_1$16325п≤
218 п32н36
219 о2274н
220 о2248и
221 о2250н
222 пт36н
223 н36н35
224 $с_1$34к
225 $l_1$35н35
226 п31н37
227 ов35н31
228 $и_3$236п
229 од31н12
230 о2270н
231 о2215н
232 о2213н
233 о2219н
234 о2250н
235 пп12н8
236 о2270н
237 о2224н
238 о2212н
239 о2250н
240 пп31н1
241 $и_3$269п
242 п33н
243 $б_1$11к
244 $с_1$287н254
245 ут38и32
246 п32н
247 $с_1$36н30
248 с299к32
249 с32и254
250 п1к29
251 п29и1
252 $б_1$11к
253 $l_1$1н1
254 п677и323+
255 с1к29
256 $в_1$36н
257 $е_1$16377п≤
258 п30н
259 $б_1$11к
260 $l_1$30н1
261 п299н749+
262 в2049к1
263 $е_1$16381п>
264 п38и33
265 ут36н33
266 с749к33
267 к1к
268 и267п
269 х0н
270 х0н
271 »
272 »
273 »
274 »
275 »
276 »
277 »
278 »
279 »
280 »
281 »
282 »
283 »
284 »
285 »
286 »
287 п0н+
288 с38н35
289 $е_1$16304п

г) Описание программы ПУ.

Исходными данными для этой программы являются массивы X и $m[j]$, а также параметры $s^2_{вн}$, μ, $<m_н>$, k, m_0 и N в тех же ячейках, в которых они находятся после работы программы ФСМ (см. п. «б»).

Программа занимает ячейки оперативной памяти $100 \div 448$ и $1720 \div 1745$. Ее пусковой адрес в общем режиме 100и. Рабочие ячейки 10, 11, $13 \div 15$, $22 \div 30$, 32, 34, $730 \div 749$, $1850 \div 1949$.

Программа выполняет следующие операции.

1. Вычисление общих средневзвешенных значений показателей $X_i = \frac{1}{\Sigma m_j} \sum_{j=1}^{k} m_j \overline{X}_{ij}$ и коэффициентов системы нормальных уравнений K, $\vec{k}$ (формулы (28), (29)).

2. Построение линейного уравнения зависимости фактора-функции от всех аргументов с вычислением характеристик s^2_1 и $\hat{\sigma}^2_{он}$ (с помощью обращения к СПП решения системы уравнений).

3. Последовательное выбрасывание каждого из имеющихся аргументов и построение уравнений зависимости от оставшихся аргументов.

4. Сравнение характеристик s^2_1 для новых уравнений, оставление уравнения с минимальной характеристикой s^2_1. Работа с этим уравнением повторяется начиная с п.2. Работа программы продолжается до построения уравнений парной зависимости.

После однократного выполнения операций п. 1 (команды $100 \div 176$) пользователь имеет возможность осуществить операции пп. 2—4 над уравнением с наперед заданным набором аргументов (из числа имеющихся). Для этого необходимо ввести следующую дополнительную информацию:

27т — n' — число аргументов, включаемых в уравнение;

29т — целое число, двоичная запись которого содержит единицы в разрядах с теми номерами, которые совпадают с порядковыми номерами включаемых в уравнение аргументов, и нули в остальных разрядах.

После этого пусковой адрес программы 183и.

При нажатой клавише «Ключ» программа работает в режиме ПФУ (пусковой адрес 100и). При этом однократно выполняются операции пп. 1—4, обеспечивающие построение уравнения зависимости от всех аргументов, входящих в матрицу X, а также определение всех параметров, необходимых для экзамена этого уравнения и построения доверительных границ.

Результаты работы программы ПФУ остаются в следующих ячейках оперативной памяти:

11п — $\hat{\sigma}^2_{он}$;

13п — s^2_1;

28т — $n = N - 1$ (число аргументов уравнения);

$740 \div \ldots$ — $\overline{X}_i$ (средневзвешенные значения показателей, $i = 1, 2, \ldots, N$);

1799 — $L = \| K \|$;

1800 ÷ . . . — массив $\|K^{(ij)}\|$ (алгебраические дополнения элементов матрицы K; $i, j = 1, 2, \ldots, n$);

1850 ÷ . . . — коэффициенты уравнения a_i ($i = 1, 2, \ldots, n$);

1860 — a_0 — свободный член уравнения.

Исходная информация программой не портится.

Программа выпечатывает последовательно строящиеся уравнения в виде:

$$y = a_1x_1 + a_2x_2 + \ldots + a_nx_n + a_0.$$

Уравнение, обладающее при каждом прохождении п. 4 минимальной характеристикой s_I^2, выпечатывается повторно. Каждому уравнению сопутствуют две строки вида дн=... од=...

Они содержат соответственно параметры s_I^2 и $\hat{\sigma}_{\text{он}}^2$.

При отжатой клавише «Вариант» выпечатываются, кроме того, решения системы уравнений $K\vec{a} = \vec{k}$, а в режиме ПФУ — определитель матрицы K.

При работе в режиме ПФУ накладывается дополнительное условие $n \leqslant 5$ (т. е. $N \leqslant 6$).

д) Текст программы ПУ—ПФУ.

100 п10к1
101 п0к739+
102 в1к1
103 е$_1$16381п>
104 п1к29
105 п2048к28
106 п1к25
107 п29н1
108 с33н1
109 б$_1$11к1
110 н0н27+
111 с$_1$34к
112 $l_1$27н27
113 п28н1
114 уп749н27+
115 п25н1
116 сп27н739+
117 с2048к28
118 с1к25
119 в$_1$38н
120 е$_1$16370п≤
121 с1к29
122 в$_1$36н
123 е$_1$16366п≤
124 п10к1
125 од37н739+
126 в1к1
127 е$_1$16381п>
128 х0н
129 п90к1
130 п0к1749+
131 в1к1
132 е$_1$16381п>
133 п1к25
134 п1к23
135 п25н
136 б$_1$11к26
137 п23н
138 б$_1$11к24
139 п38н
140 б$_1$11к22
141 п1к29
142 п29н1
143 с33н1
144 б$_1$11к1
145 н0н27+
146 с$_1$34к
147 $l_1$27н27
148 п26н1
149 п749н28+
150 п25н
151 б$_1$11к1
152 вп739н28+
153 уп28н27
154 п24н1
155 п749н28+
156 п23н
157 б$_1$11к1
158 вп739н28+
159 уп28н27
160 н349п
161 в1к1
162 ут38н1
163 с23н1
164 сп27н1749+
165 с22н26
166 с22н24
167 с1к29
168 в$_1$36н
169 е$_1$16355п≤
170 с1к23
171 в$_1$38н
172 е$_1$16346п≤
173 с1к25
174 в$_1$38н

175 $е_1$16342п<
176 х0н
177 п38н
178 $в_1$1к28
179 п28н27
180 п1к
181 $б_1$28н
182 $в_1$1к29
183 п0к14
184 п1850к34
185 п0к24
186 п29н
187 $а_1$24н
188 $е_3$1к1
189 $е_1$16п
190 п0к25
191 п29н
192 $а_1$25н
193 $е_3$1к1
194 $е_1$7п
195 $е_1$122п
196 ут24н1
197 с25н1
198 $б_1$11к1
199 $l_1$34н1
200 п1750н+
201 с1к34
202 с1к25
203 $в_1$28н10
204 $е_1$16370п<
205 $е_1$16373п=10
206 с1к24
207 $в_1$28н
208 $е_1$16351п<
209 $е_1$133п
210 п1850к32
211 п0п15
212 $и_1$6490к34
213 $е_1$145п
214 о2214н
215 о2250н
216 п0к1860
217 п1к60
218 п0к61
219 п29н
220 $а_1$61н
221 $е_3$1к4
222 с1к61
223 $в_1$28н
224 $е_1$16п>
225 $е_1$16377п
226 п60н
227 $б_1$11к1
228 п1849н34+
229 п61н
230 $б_1$11к1
231 х0н
232 о2263н
233 пп34н5
234 о2264н
235 о2220н
236 о2202н+
237 о2258н
238 уб740н34+
239 сс1860н1860
240 $е_1$96п
241 $е_1$113п
242 х0н
243 о2263н
244 пп1860н5
245 п0к13
246 п0к26
247 п0к23
248 п0к22
249 п1к24
250 п1к25
251 п29н
252 $е_3$25н5
253 б1к25
254 с1к24
255 $в_1$28н
256 $е_1$10п>
257 $е_1$16377п
258 $и_1$323п61
259 х0н
260 х0н
261 б11к1
262 $l_1$22н1
263 уб749н1850+
264 сс23н23
265 с1к22
266 $е_1$16370п
267 сп1860н23
268 $и_1$323п61
269 б11к1
270 вп749н23+
271 уп23н23
272 сс13н13
273 с1к26
274 $в_1$36н
275 $е_1$16355п<
276 и380п
277 о2274н
278 о2215н
279 о2219н
280 о2250н
281 пп13н8
282 п12н11
283 уп35н11
284 од37н11
285 вп13н11
286 х0н
287 о2274н
288 о2226н
289 о2215н
290 о2250н
291 пп11н8
292 и340п
293 $е_1$38п≠14
294 в1к27
295 $в_1$1к
296 $е_1$39п<
297 п1к30
298 п29н
299 $е_3$30н28
300 б1к30
301 $а_1$28н
302 $е_1$16379п=
303 п0к22
304 п730н23
305 п27н24
306 п24н

307 $б_1$11к1
308 вб730н23+
309 $е_1$2п>
310 п730н23+
311 п24н22
312 в1к24
313 $е_1$16376п>
314 п0к60
315 п1к30
316 $е_1$52п
317 $е_1$16249п
318 п38н60
319 ут24н60
320 с25н60
321 п60н1
322 и198п
323 п38н60
324 ут26н60
325 с24н60
326 п60н1
327 и61п
328 п29н50
329 $в_1$30н29
330 с1к14
331 $е_1$16236п
332 п14н1
333 п13н729+
334 п50н29
335 $е_1$16348п
336 к8к
337 с1к60
338 $е_1$16267п
339 п60н
340 $и_3$388п
341 и293п>11
342 к56к
343 п14н60
344 п27н1971
345 $е_2$1к1
346 и210п
347 дп1851н1850
348 $е_1$10п
349 п25н60
350 в1к60
351 ут38н60
352 с23н60
353 п60н1
354 и164п
355 п38н
356 $б_1$11к1
357 вп739н1860+
358 и242п
359 п60н14
360 х0н
361 о2274н
362 и214п
363 п0к231
364 п0к242
365 п0к386
366 п0к286
367 п0к360
368 и100п
369 п29н
370 $е_3$30н2
371 б1к30
372 $е_1$16380п
373 п22н
374 $в_1$60н
375 $е_1$2п=
376 с1к60
377 $е_1$16377п
378 в30н29
379 и183п
380 н27н60
381 $с_1$34к
382 $l_1$60н60
383 сп1к60
384 вп35н60
385 од60н13
386 х0н
387 и277п
388 о2274н
389 п0к1949
390 п1750к1950
391 п1825к1951
392 п28н1952
393 $е_2$1к44
394 п38н1953
395 п0к1954
396 п38н1955
397 $и_1$1720п31
398 п25к1
399 од37н1824+
400 п1н
401 $б_1$11к60
402 $l_1$1н1
403 п1824н1749+
404 $е_1$40п
405 $е_1$16377п>
406 п1825к1985
407 п28н1986
408 $и_1$6147п31
409 п1971н1799
410 в1к1953
411 п1к24
412 п1к25
413 с1к1949
414 п24н1954
415 п25н1955
416 $и_1$1720п31
417 п28н
418 $в_1$1к1986
419 $е_2$1к3
420 п1825к1985
421 $и_1$6147п31
422 п1971н1825
423 п1949н1
424 п24н
425 $с_1$25н
426 $е_3$1к2
427 п1825н1799+
428 $е_1$1п
429 оп1825н1799+
430 х0н
431 с1к25
432 $в_1$28н
433 $е_1$16363п
434 с1к24
435 $в_1$28н
436 $е_1$16359п
437 $е_1$2п
438 п1750н1799

439 од37н1799	1721 п1к1957	1733 $с_1$1950н
440 п37н53	1722 п1957н1960	1734 $б_1$11к
441 п35н54	1723 $в_1$1954н	1735 $l_1$1951н
442 п36н55	1724 $е_1$17п=	1736 $с_1$1956н1
443 п28н56	1725 в1к1960	1737 п0н+
444 к1к	1726 ут1953н1960	1738 с1к1956
445 а11к1	1727 п1к1958	1739 с1к1958
446 в1к1	1728 п1958н1959	1740 $в_1$1953н
447 и399п$>$	1729 $в_1$1955н	1741 $е_1$16370п$\leqslant$
448 и406п	1730 $е_1$8п=	1742 с1к1957
. . . .	1731 в1к1959	1743 $в_1$1952н
1720 п0к1956	1732 $с_1$1960н	1744 $е_1$16361п$\leqslant$
		1745 и31п

е) Описание программы ЭП.

Программа занимает ячейки оперативной памяти с 100 по 263. Рабочие ячейки 10, 14, 15, 27÷29, 60÷68. Работа программы регулируется параметром z, который заносится как целое число в ячейку 15. При $z=0$ программа работает в режиме «Прогноз», при $z\neq0$ — в режиме «Экзамен». При $z=0$ должна быть нажата клавиша «Ключ».

При $z\neq0$ исходными данными являются.

1. Результаты работы программы ПФУ (см. выше п. «г») в тех же ячейках оперативной памяти.

2. Экзаменационный массив обобщенных значений показателей X', $m'[j]$ и его параметры, полученные в результате обработки экзаменационной выборки по программе ФСМ (см. п. «б», ячейки памяти те же).

3. Некоторые параметры обучения, заносящиеся в новые ячейки памяти:

52п — $s^2_{вн}$,

51п — μ — число степеней свободы дисперсии $s^2_{вн}$;

53п — m — число определений фактора-функции в форме с плавающей запятой;

56т — n — число аргументов уравнения.

4. В ячейке 50п — предел нормального распределения t_α, использующийся при расчете экзаменуемой доверительной границы (43).

Программа вычисляет и выпечатывает следующие величины.

1. Величины, необходимые для проверки критерия п. 6.6:

$r_1=$... $r_2=$... чсс=... чсс=... (соответственно $s^2_{вн}/s'^2_{вн}$, $s'^2_{вн}/s^2_{вн}$, $\mu=m-k$ и $\nu=m'-k'$). Пусковой адрес 100и. После этих расчетов происходит останов «к1».

2. При отжатой клавише «Ключ» — величины, необходимые для проверки критериев п. 6.7, в виде:

п=... $х^2$=...

$$\left(п=\sum_{j=1}^{k'}\xi_j/\sqrt{k'};\ x^2=\sum_{j=1}^{k'}\xi_j^2,\qquad \text{см. формулы (51), (52)}\right).$$

Пусковой адрес 120и. После этого происходит останов «к2».

3. При нажатой клавише «Ключ» — величина $н = \sum_{j=1}^{k'} \gamma_j$ необходимая для проверки критерия п. 6.10. Пусковой адрес 120и. После этого происходит останов «к3».

При $z=0$ (и нажатой клавише «Ключ») исходными данными являются.

1. Результаты работы программы ПФУ (см. п. «г») в тех же ячейках памяти.

2. В ячейке 50п — предел нормального распределения t_α для построения доверительной границы (43).

3. Массив наборов аргументов, для которых необходимо вычислить прогнозные значения функции. Вводится в виде матрицы размера $k'' \times n$ по строкам с ячейки 750п; k'' — число задаваемых наборов; n — число аргументов уравнения.

4. Параметры массива:

36т — k'';

38т — $N = n + 1$;

56т — n.

Программа вычисляет прогнозное значение $\hat{Y}$ [по формуле (10)] и два гарантированных значения Y^* [по формуле (43)] соответственно со знаками «—» и «+» и выпечатывает их строками вида

$$у = ...\quad у_1 = ...\quad у_2 = ...$$

(число и порядок строк соответствуют числу k'' и порядку заданных наборов аргументов). Пусковой адрес 120и. После расчетов происходит останов «к4».

Размеры массива наборов аргументов должны удовлетворять условию $k''n \leqslant 1100$.

ж) Текст программы ЭП.

100	п12н60	116	пп51н1	132	сс60н60
101	дп52н60	117	о2270н	133	с1к28
102	п0к1	118	пп31н1	134	$в_1$56н
103	о2274н	119	к1к	135	$е_1$16375п$\leqslant$
104	о2223н	120	п0к68	136	п750п+
105	о2202н+	121	п0к66	137	вс60н62
106	о2250н	122	п0к67	138	п33н1
107	пп60н4	123	п0к29	139	$е_1$112п
108	о2270н	124	п0к61	140	б11к1
109	$е_1$3п$\neq$1	125	п1860н60	141	н0н65+
110	п2048к1	126	п1к28	142	$с_1$34к
111	дп1п60	127	п28н	143	$l_1$65н65
112	$е_1$16375п	128	$б_1$11к1	144	дп52н65
113	о2224н	129	п1849н62+	145	$и_3$171п
114	о2212н	130	с61н1	146	сп11н65
115	о2250н	131	уп749н62+	147	кп65н6

148 од65н62
149 сп62н66
150 уп62н62
151 сп62н67
152 $е_1$92п
153 б11к14
154 с14н61
155 с1к29
156 $в_1$36н
157 $е_1$16351п $<$
158 $и_3$238п
159 кп35н62
160 од62н66
161 о2274н
162 о2249н
163 о2250н
164 пп66н4
165 о2270н
166 о2220н
167 о2188н
168 о2250н
169 пп67н4
170 к2к
171 $е_1$4п≠15
172 о2274н
173 о2214н
174 о2250н
175 пп60н4
176 п0к64
177 п56н28
178 $е_2$1к26
179 п56н
180 $в_1$1к27
181 п28н
182 $б_1$11к1
183 п739н62+
184 с61н1
185 вп749н62+
186 $е_1$68п
187 п740н63+
188 с61н1
189 вп750н63+
190 уп63н62
191 $е_1$56п
192 с28н14
193 $б_1$11к1
194 уп1799н62+
195 сп62н64
196 в1к27
197 $е_1$16367п≥
198 в1к28
199 $е_1$16363п $>$
200 $е_1$6п
201 п740н64
202 п61н1
203 вп750н64+
204 од1799н64
205 х0н
206 х0н
207 од1799н64
208 сп1к64
209 х0н
210 од53н64
211 сс1к64
212 $е_1$45п
213 кп64н64
214 уп50н64
215 п60н
216 вс64н63
217 сп60н64
218 $е_1$9п≠15
219 п0к1
220 о2270н
221 о2214н
222 о2202н+
223 о2250н
224 пп63н4+
225 $е_1$16310п≠1
226 п2048к1
227 $е_1$16376п
228 п61н1
229 $и_3$264п
230 п64н
231 вс751н+
232 $е_1$16303п≤
233 п63н
234 вс751н+
235 $е_1$16300п≥
236 с1к68
237 $е_1$16298п
238 $е_1$1п≠15
239 к4к
240 о2274н
241 о2219н
242 о2250н
243 пт68н
244 к3к
245 п38н14
246 п56н14=15
247 $е_1$16289п
248 п27н14
249 х0н
250 ут56н14
251 $е_1$16324п
252 с29н1
253 с1к1
254 $е_1$16269п
255 п27н
256 $б_1$11к1
257 $е_1$16313п
258 п11н67
259 $е_1$2п=15
260 п65н
261 сс11н67
262 уп67н64
263 $е_1$16333п
264 п38н
265 $б_1$11к
266 $с_1$1н1
267 $и_3$230п

з) О вспомогательных программах.

Опыт показывает, что для успешного решения задачи необходимо использовать ряд вспомогательных программ преобразования массивов, составить которые весьма несложно. В частности, полезными бывают следующие программы.

1 Программа вычисления рассчитываемых физических показателей ($\gamma_в$, e, G и т. п.) по непосредственно определяемым (по стандартным формулам). Если вычисления производить по строкам исходной матрицы, а вычисляемые показатели ставить на место каких-либо старых (ненужных), то большого массива рабочих ячеек не требуется. Использование этой программы позволяет сократить набивку исходной информации (набиваются только непосредственно определяемые показатели).

2. Программа удаления столбца (или нескольких столбцов) из матрицы. Использование этой программы позволяет исходить из единого массива многомерных наблюдений, оставляя для конкретных расчетов по программам ФСМ, ПУ и др. произвольные аргументы и функции в соответствии с изложенными инструкциями.

3. Программы преобразования факторов (столбцов исходной матрицы) — логарифмирование, потенцирование и т. п.

и) Методы обработки больших массивов.

При построении уравнений между обобщенными значениями показателей исходная информация существенно уменьшается в объеме при переходе от программы ФСМ к программе ПУ. Если размеры исходной матрицы не удовлетворяют условиям п. б, ее можно разбить на несколько «сегментов информации», каждый из которых объединяет несколько инженерно-геологических элементов. После пропуска всех сегментов через программу ФСМ необходимо провести работу по сборке структурного массива и его параметров с учетом результатов по всем сегментам. В частности, дисперсию $s^2_{вн}$ следует рассчитать по формуле

$$s^2_{вн} = \frac{1}{\mu} \sum_{j=1}^{J} \mu_j s^2_{вн\,j},$$

где $s^2_{вн\,j}$ — внутриэлементная дисперсия в пределах j-го сегмента, $\mu_j = m_j - k_j$ и $\mu = \sum_{j=1}^{J} (m_j - k_j)$ — соответственно число степеней свободы для дисперсий $s^2_{вн\,j}$ и $s^2_{вн}$, J — число сегментов.

РЕКОМЕНДУЕМАЯ ЛИТЕРАТУРА

1. **Айвазян С. А.** Статистическое исследование зависимостей. М., Металлургия, 1968.

2. **Дрейпер Н., Смит Г.** Прикладной регрессионный анализ. М., Статистика, 1973.

3. **Комаров И. С., Хайме Н. М., Бабенышев А. П.** Многомерный статистический анализ в инженерной геологии. М., Недра, 1976.

4. **Смирнов Н. В., Дунин-Барковский И. В.** Курс теории вероятностей и математической статистики для технических приложений. М., Наука, 1969.

СОДЕРЖАНИЕ

ПНИИИС Госстроя СССР

РУКОВОДСТВО ПО СОСТАВЛЕНИЮ РЕГИОНАЛЬНЫХ ТАБЛИЦ НОРМАТИВНЫХ И РАСЧЕТНЫХ ПОКАЗАТЕЛЕЙ СВОЙСТВ ГРУНТОВ

Редакция инструктивно-нормативной литературы
Зав. редакцией Г. А. Жигачева
Редактор С. В. Беликина
Мл. редактор Л. Н Козлова
Технический редактор Т. В. Кузнецова
Корректор З. Г. Ляпорова

Сдано в набор 25.09.80. Подписано в печать 27.05.81.
Формат 84×108$^{1}/_{32}$. Бумага тип. № 2. Гарнитура «Литературная».
Печать высокая. Усл. печ л. 2,94. Уч.-изд. л. 3,51. Тираж 10 000.
Изд. № XII—8825. Зак. № 136. Цена 20 к.

Стройиздат, 101442, Москва, Каляевская, 23а

Московская типография № 32 Союзполиграфпрома при Государственном комитете СССР по делам издательств, полиграфии и книжной торговли.
Москва, 103051, Цветной бульвар, 26.