

ТИПОВЫЕ КОНСТРУКЦИИ, ИЗДЕЛИЯ И УЗЛЫ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ
СЕРИЯ 3.407.9-158

УНИФИЦИРОВАННЫЕ КОНСТРУКЦИИ ДЛЯ ЗАКРЕПЛЕНИЯ
ОПОР ВЛ И ОРУ ПОДСТАНЦИЙ

ВЫПУСК 0-2

МАТЕРИАЛЫ ДЛЯ ПОДБОРА ВИНТОВЫХ СВАЙ И АНКЕРОВ

2533/3

СФ ЦИТП 620062, г Свердловск, ул Чебышева, 4
Зак *846* инв *2533 03* тираж *90*
Сдано в печать *8.01* .19 *90* Цена *1.30*

ТИПОВЫЕ КОНСТРУКЦИИ, ИЗДЕЛИЯ И УЗЛЫ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ
СЕРИЯ 3.407.9-158

УНИФИЦИРОВАННЫЕ КОНСТРУКЦИИ ДЛЯ ЗАКРЕПЛЕНИЯ
ОПОР ВЛ И ОРУ ПОДСТАНЦИЙ

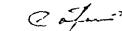
ВЫПУСК 0-2

МАТЕРИАЛЫ ДЛЯ ПОДБОРА ВИНТОВЫХ СВАЙ И АНКЕРОВ

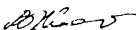
2533/3

РАЗРАБОТАНЫ
СЕВЕР-ЗАПАДНЫМ ОТДЕЛЕНИЕМ
ИНСТИТУТА „ЭНЕРГОСЕТЬПРОЕКТ“
МИНЭНЕРГО СССР

ГЛАВНЫЙ ИНЖЕНЕР
ГЛАВНЫЙ ИНЖЕНЕР ПРОЕКТА



БАРАНОВ Е И



ЖЕЛЕЗКОВ В И

УТВЕРЖДЕНЫ И ВВЕДЕНЫ
В ДЕЙСТВИЕ
МИНЭНЕРГО СССР
ПРОТОКОЛА N 27 ОТ 28.08.88 г

Копия верна ГИП

ОБОЗНАЧЕНИЕ	НАИМЕНОВАНИЕ	СТР.
ВЫПУСК 0-2 3.407.9-158.02	МАТЕРИАЛЫ ДЛЯ ПОДБОРА ВИНТОВЫХ СВАЙ И АНКЕРОВ	3-16
3.407.9-158.0200ПЗ	ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ	3
	ТЕХНИЧЕСКОЕ ОПИСАНИЕ	3-5
	ОСНОВНЫЕ ПОЛОЖЕНИЯ ПО РАСЧЕТУ	6-14
	КОНСТРУИРОВАНИЕ ФУНДАМЕНТОВ	15
	КОНСТРУИРОВАНИЕ ЗАКРЕПЛЕНИЯ ОТТЯЖЕК ОПОР ВЛ И ПОРТАЛОВ ОРУ	16

СЕРИЯ 3.407.9-158 ВЫПОЛНЕНА В СЛЕДУЮЩЕМ СОСТАВЕ

- ВЫПУСК 0-1 МАТЕРИАЛЫ ДЛЯ ПРОЕКТИРОВАНИЯ И ПОДБОРА ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫХ ИЗДЕЛИЙ.
- ВЫПУСК 1 ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ ИЗДЕЛИЯ И КРЕПЕЖНЫЕ ЭЛЕМЕНТЫ. РАБОЧИЕ ЧЕРТЕЖИ.
- ВЫПУСК 0-2 МАТЕРИАЛЫ ДЛЯ ПОДБОРА ВИНТОВЫХ СВАЙ И АНКЕРОВ.
- ВЫПУСК 2 ВИНТОВЫЕ АНКЕРЫ И СВАИ. СТАДИЯ КИ.
- ВЫПУСК 3 ФУНДАМЕНТЫ ИЗ ВИНТОВЫХ СВАЙ. РАБОЧИЕ ЧЕРТЕЖИ.

ВЫПУСКИ 0-2, 2 И 3 СОДЕРЖАТ МАТЕРИАЛЫ ДЛЯ ПРОЕКТИРОВАНИЯ ЗАКРЕПЛЕНИЙ ОТТЯЖЕК И ФУНДАМЕНТОВ ОПОР ВЛ И ОРУ ПОДСТАНЦИЯ С ПОМОЩЬЮ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ И СВАЙ.

ВИНТОВЫЕ АНКЕРЫ И СВАИ МЕТАЛЛИЧЕСКИЕ, РАЗРАБОТАНЫ С ИСПОЛЬЗОВАНИЕМ ИЗОБРЕТЕНИЯ ПО А.С.1162901А "СПОСОБ ИСПЫТАНИЯ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ", 1216265А "ВИНТОВОЙ АНКЕР", 1322738А "ВИНТОВОЙ АНКЕР С УЧЕТОМ ТРЕБОВАНИЙ СН227-82".

ОБЛАСТЬ ПРИМЕНЕНИЯ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ И СВАЙ ОХВАТЫВАЕТ I-IV КЛИМАТИЧЕСКИЕ РАЙОНЫ С РАСЧЕТНОЙ ТЕМПЕРАТУРОЙ НАРУЖНОГО ВОЗДУХА МИНУС 20, 30 И 40 С; ПО ГРУНТОВЫМ УСЛОВИЯМ - ГРУНТЫ, ПРОЧНОСТНЫЕ И ДЕФОРМАЦИОННЫЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ КОТОРЫХ УКАЗЫВАЮТСЯ В ТАБЛИЧНЫЕ ЗНАЧЕНИЯ, ПРИВЕДЕННЫЕ В ТАБЛ.1 И 2 ПРИЛОЖЕНИЯ 1 ГЛ. СНИП 2.02.01-83, "ОСНОВАНИЯ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ".

ДЛЯ ЭТИХ УСЛОВИЙ НА ЭВМ ВЫПОЛНЕНЫ РАСЧЕТЫ ПО ОПРЕДЕЛЕНИЮ НЕСУЩЕЙ СПОСОБНОСТИ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ И СВАЙ ДЛЯ РЕКОМЕНДУЕМЫХ ГЛУБИН ПОГРУЖЕНИЯ ЛОПАСТИ В ГРУНТ.

ДЛЯ КОНКРЕТНЫХ ГРУНТОВ, ХАРАКТЕРИСТИКИ КОТОРЫХ НЕ УКАЗЫВАЮТСЯ В ТАБЛИЧНЫЕ ЗНАЧЕНИЯ ПО СНИП 2.02.01-83, ВЫПОЛНЯЮТСЯ РАСЧЕТЫ ЗАКРЕПЛЕНИЯ ПО МЕТОДИКЕ, ПРИВЕДЕННОЙ В НАСТОЯЩЕМ ПРОЕКТЕ.

ТИПОВОЙ ПРОЕКТ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ И СВАЙ ВЫПОЛНЯЕТСЯ ВПЕРВЫЕ; МЕТОДИКА РАСЧЕТА ЗАКРЕПЛЕНИЙ ПРИ ПОГРУЖЕНИИ СВАЙ И АНКЕРОВ НА ГЛУБИНЫ МЕНЕЕ, ЧЕМ ГЛУБИНА СООТВЕТСТВУЮЩАЯ ГЛУБОКОМУ ЗАЛОЖЕНИЮ, РАЗРАБОТАНА В СЗО ЭСП.

ПРОЕКТ СОДЕРЖИТ ТАКЖЕ РЕКОМЕНДАЦИИ ПО РАСЧЕТУ И КОНСТРУИРОВАНИЮ ФУНДАМЕНТОВ ИЗ ВИНТОВЫХ СВАЙ.

ДЛЯ ПОДБОРА ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ И СВАЙ В ЗАВИСИМОСТИ ОТ ГРУНТОВ ОСНОВАНИЯ И ДЕЙСТВУЮЩИХ НАГРУЗОК ПРИВЕДЕНЫ ЗНАЧЕНИЯ НЕСУЩЕЙ СПОСОБНОСТИ АНКЕРОВ (ТАБЛ.7) И СВАЙ (ТАБЛ.8,9); В ЭТИХ ТАБЛИЦАХ НЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ ВАС 30 И ВС 30 ДАНА ДЛЯ ОГРАНИЧЕННОГО ЧИСЛА ГРУНТОВ, В КОТОРЫЕ ЗАВИСИМЫЕ АНКЕРОВ И СВАЙ ПРОИЗВОДИТСЯ С ПРЕДВАРИТЕЛЬНЫМ УСТРОЙСТВОМ ЛИДЕРНОЙ СВЯЖИНЫ.

ДИАМЕТР И ДЛИНА U-ОБРАЗНОГО БОЛТА ПОДБИРАЕТСЯ В ЗАВИСИМОСТИ ОТ РАСЧЕТНОЙ НАГРУЗКИ НА АНКЕР И ЕГО НЕСУЩЕЙ СПОСОБНОСТИ ПО ГРУНТУ.

ФУНДАМЕНТЫ, СОСТОЯЩИЕ ИЗ НЕСКОЛЬКИХ ВИНТОВЫХ СВАЙ ПОДБИРАЮТСЯ ПО СУММЕ НЕСУЩИХ СПОСОБНОСТЕЙ ОДИНОЧНЫХ СВАЙ; ПРИ ЭТОМ ОБЯЗАТЕЛЬНО ПРОВЕРЯЕТСЯ СООТВЕТСТВИЕ НЕСУЩЕЙ СПОСОБНОСТИ ГРУППЫ СВАЙ ПО ГРУНТУ И ПО ПРОЧНОСТИ МАТЕРИАЛА РОСТВЕРКА.

Имя, № прол.	Подпись и дата	Подпись, №
13024ТМ		

И.контр	Шенгелия	Шенгелия	10.08.83
Зав. НИИЭС	Горелов	Горелов	10.08.83
ГИП	Железков	Железков	10.08.83
Гл. спец.	Швецова	Швецова	10.08.83
Рук. гр.	Сафронов	Сафронов	10.08.83
Вед. инж.	Матвеева	Матвеева	10.08.83

3.407.9 - 158.02 - 00

Содержание

Стадия	Лист	Листов
	1	1
ЭНЕРГОСЕТЬПРОЕКТО		
Сосред. Зав. НИИЭС		
Ленинград		

Формат А3

2533/3

1. ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ .

1.1. НАСТОЯЩИЙ ПРОЕКТ РАСПРОСТРАНЯЕТСЯ НА ПРОЕКТИРОВАНИЕ И УСТРОЙСТВО ЗАКРЕПЛЕНИЯ ОПОР ВЛ И ОРУ ПОДСТАНЦИЯ С ПОМОЩЬЮ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ И СВАЙ ВО ВСЕХ ВИДАХ НЕСКАЛЬНЫХ ГРУНТОВ, ЗА ИСКЛЮЧЕНИЕМ ВАЛУНЫХ И ГАЛЕЧНИКОВЫХ, А ТАКЖЕ ВЕЧНОМЕРЗЛЫХ.

ПРИМЕНЕНИЕ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ И СВАЙ В ВЕЧНОМЕРЗЛЫХ ГРУНТАХ В НАСТОЯЩЕМ ПРОЕКТЕ НЕ РАССМАТРИВАЕТСЯ; РАЗНОВИДНОСТЬ ЭТИХ ГРУНТОВ (ПО СОСТОЯНИЮ) ОХВАТЫВАЕТСЯ СПЕЦИАЛЬНОЙ НОРМАТИВНОЙ ЛИТЕРАТУРОЙ И ПРЕДПОЛАГАЕТ РАЗРАБОТКУ ОТДЕЛЬНОГО ПРОЕКТА.

1.2. В СОСТАВЕ ПРОЕКТА РАЗРАБОТАНЫ РАБОЧИЕ ЧЕРТЕЖИ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ И СВАЙ И ДАНЫ РЕКОМЕНДАЦИИ ПО ИХ ПРИМЕНЕНИЮ, А ТАКЖЕ ПРИВЕДЕНЫ МАТЕРИАЛЫ ДЛЯ ПОДБОРА И РАСЧЕТА ЗАКРЕПЛЕНИЙ С ПОМОЩЬЮ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ И СВАЙ.

ДЛЯ ПОДБОРА ЗАКРЕПЛЕНИЯ НА ДЕЙСТВУЮЩИЕ НАГРУЗКИ И КОНКРЕТНЫЕ ГРУНТОВЫЕ УСЛОВИЯ ДАНЫ ТАБЛИЦЫ НЕСУЩЕЙ СПОСОБНОСТИ ПО ГРУНТУ ДЛЯ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ И СВАЙ, РЕКОМЕНДУЕМЫХ РАЗНЕРОВ. ПРИ СОСТАВЛЕНИИ ТАБЛИЦ НОРМАТИВНЫЕ ЗНАЧЕНИЯ ПРОЧНОСТНЫХ ХАРАКТЕРИСТИК ГРУНТОВ ПРИНЯТЫ ПО СНиП 2.02.01-83 "ОСНОВАНИЯ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ", ТАБЛ.1-3 ПРИЛОЖЕНИЯ 1; РАСЧЕТНЫЕ ЗНАЧЕНИЯ ОПРЕДЕЛЕНА С ИСПОЛЬЗОВАНИЕМ СЛЕДУЮЩИХ КОЭФФИЦИЕНТОВ НАДЕЖНОСТИ ПО ГРУНТУ:

В РАСЧЕТАХ ОСНОВАНИЯ ПО НЕСУЩЕЙ СПОСОБНОСТИ

ДЛЯ УДЕЛЬНОГО СМЕПЛЕНИЯ - $\gamma_2(c) = 1,5$

ДЛЯ УГЛА ВНУТРЕННЕГО ТРЕНИЯ - $\gamma_2(\alpha) = 1,1$

В РАСЧЕТАХ ОСНОВАНИЯ ПО ДЕФОРМАЦИЯМ $\gamma_2 = 1$

В СЛУЧАЕ, ЕСЛИ ПРОЧНОСТНЫЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ ГРУНТОВ КОНКРЕТНОЙ ПЛОЩАДКИ ОТЛИЧАЮТСЯ ОТ ТАБЛИЧНЫХ, ПРОИЗВОДИТСЯ РАСЧЕТ ЗАКРЕПЛЕНИЯ ПО ПРИВЕДЕННОЙ НИЖЕ МЕТОДИКЕ.

1.3. ВИНТОВЫЕ АНКЕРЫ ПРЕДНАЗНАЧЕНЫ ДЛЯ ЗАКРЕПЛЕНИЯ ОТТЯЖЕК ОПОР ВЛ, КАК ПРАВИЛО ВЕТВИ ОТТЯЖЕК, СХОДЯЩИЕСЯ В ОДНОЙ ТОЧКЕ ЗАКРЕПЛЯЮТСЯ НА ОДНОМ АНКЕРЕ. В СЛУЧАЕ ПРИМЕНЕНИЯ ДВУХ АНКЕРОВ, ПОСЛЕДНИЕ РАСПОЛАГАЮТСЯ ТАКИМ ОБРАЗОМ, ЧТОБЫ РАССТОЯНИЕ В СГНУ МЕЖДУ ЛОПАСТЯМИ СОСТАВЛЯЛО НЕ МЕНЕЕ ОДНОГО МЕТРА.

ВИНТОВЫЕ СВАИ ПРИМЕНЯЮТСЯ ДЛЯ УСТРОЙСТВА ФУНДАМЕНТОВ, ВОСПРИНИМАЮЩИХ КАК ВДАВЛИВАЮЩЕЕ, ТАК И ВЫДЕРГИВАЮЩЕЕ НАГРУЗКИ. ФУНДАМЕНТЫ МОГУТ СОСТОЯТЬ ИЗ ОДНОЙ, ДВУХ, ЧЕТЫРЕХ И ПЯТИ СВАЙ; ФУНДАМЕНТЫ, СОСТОЯЩИЕ БОЛЕЕ ЧЕМ ИЗ ОДНОЙ СВАИ ОБЪЕДИНЯЮТСЯ МЕТАЛЛИЧЕСКИМ РОСТВЕРКОМ.

1.4. ПОГРУЖЕНИЕ В ГРУНТ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ И СВАЙ ОСУЩЕСТВЛЯЕТСЯ МЕХАНИЗМАМИ ТИПА УЗА, МЗСА-15.

ПОГРУЖЕНИЕ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ И СВАЙ В ТВЕРДЕ ГРУНТЫ ОСУЩЕСТВЛЯЕТСЯ С ПРЕДВАРИТЕЛЬНЫМ УСТРОЙСТВОМ ЛИДЕРНОЙ СКВА-

НИНЫ, ДИАМЕТР КОТОРОЙ ПРИНИМАЕТСЯ РАВНЫМ ИЛИ НА 10 - 20 ММ МЕНЬШИМ ДИАМЕТРА СТУПИЦЫ АНКЕРА ИЛИ СТОЛА СВАИ.

1.5 ЗАГЛУБЛЕНИЕ ЛОПАСТИ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ И СВАЯ РЕКОМЕНДУЕТСЯ ПРИНИМАТЬ НЕ МЕНЕЕ 4-Х МЕТРОВ; В ТЕХ СЛУЧАЯХ, КОГДА ВИНТОВАЯ ЛОПАСТЬ РАСПОЛАГАЕТСЯ В СЛАБОМ ГРУНТЕ, А ВЫШЕ ЛОПАСТИ ЗАГЛУБЛЯЕТ ПРОЧНЫМ ГРУНТ, ЗАГЛУБЛЕНИЕ ЛОПАСТИ СЛЕДУЕТ ОПРЕДЕЛИТЬ РАСЧЕТОМ.

ДОСТАТОЧНАЯ ГЛУБИНА ПОГРУЖЕНИЯ, ОБЕСПЕЧИВАЮЩАЯ НЕСУЩУЮ СПОСОБНОСТЬ, НЕПОСРЕДСТВЕННО НА ПИКЕТЕ ОПРЕДЕЛЯЕТСЯ ИСПИТАНИЕМ ПО ГОСТ 5686-78.

2. ТЕХНИЧЕСКОЕ ОПИСАНИЕ

2.1. В НАСТОЯЩЕМ ПРОЕКТЕ ПРЕДСТАВЛЕНЫ ЧЕРТЕЖИ ВИНТОВЫХ СВАРНЫХ АНКЕРОВ (ВАС), ВИНТОВЫХ СВАЙ (ВС) И КОНСТРУКТИВНЫХ ЭЛЕМЕНТОВ, ПРИМЕНЯЕМЫХ ДЛЯ УСТРОЙСТВА ФУНДАМЕНТОВ ИЗ ВИНТОВЫХ СВАЙ (ВО) И ЗАКРЕПЛЕНИЯ ОПОР ВЛ И ОРУ ПОДСТАНЦИЯ.

2.2. В ПРОЕКТ ВКЛЮЧЕНЫ:

- ВИНТОВЫЕ АНКЕРЫ ВАС 30-4.0 и ВАС 30-4,5; ВАС 50-4.0 и ВАС 50-4,5; ВАС 70-4.0 и ВАС 70-4,5; ВАС 85-4.0-1 и ВАС 85-4,5-1; ВАС 85-4.0-2 и ВАС 85-4,5-2;

- ВИНТОВЫЕ СВАИ ВС 30-4.0 и ВС 30-4,5; ВС 50-4.0 и ВС 50-4,5; ВС 50-5,5; ВС 85-4.0-1; ВС 85-4.0-2; ВС 85-4.0-3; ВС 85-4,5-1; ВС 85-4,5-2; ВС 85-4,5-3; ВС 85-5,5-1; ВС 85-5,5-2; ВС 85-5,5-3.

- НАГОЛОВНИКИ М1 и М1А; М2 и М4.

- БАЛКИ Б2-20 и Б2-24; Б4-20, Б4-24 и Б4-27.

- ФУНДАМЕНТЫ Ф01; Ф02; Ф03; Ф04.

- ПРИМЕРЫ ЗАКРЕПЛЕНИЯ.

Имя, Фамилия, Инициалы
Подпись и дата
13024ТИ

4 контр	Шенгалая	Шенгалая	10.08.80	3 407 9 - 158 02 - 00ПЗ	Стация	Лист	Листов
Зуб. НИИ КЭС	Горелов	Горелов	10.08.80				
ГИП	Железков	Железков	10.08.80				
Б.А. Св. 44	Ш. Белова	Ш. Белова	10.08.80				
Рек. гр.	Саррапов	Саррапов	10.08.80				
Вед. инж.	Матвеева	Матвеева	10.08.80	Пояснительная записка			ЭНЕРГОСЕТЬПРОЕКТ Сектор Запасов отделений Ленинград

Копия верна ГИП

Копия верна ГИП

В ШИФРЕ АНКЕРОВ И СВАИ ЧИСЛА ОБОЗНАЧАЮТ:

- ПЕРВАЯ - ДИАМЕТР ЛОПАСТИ В СМ;
- ВТОРАЯ - ПРЕДЕЛЬНАЯ ГЛУБИНА ПОГРУЖЕНИЯ В М;
- ТРЕТЬЯ - ЧИСЛО ЛИСТОВ ЛОПАСТИ СВАИ СООТВЕТСТВУЮЩЕЕ НЕСУЩЕЙ СПОСОБНОСТИ ПО МАТЕРИАЛУ ПРИ ОДНОМ ЛИСТЕ=250, ДВУХ=500 И ТРЕХ=750 КН.

В МАРКАХ АНКЕРОВ И СВАИ, ГДЕ ОТСУТСТВУЕТ ТРЕТЬЯ ЦИФРА, НЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ ПО МАТЕРИАЛУ СООТВЕТСТВУЕТ 500 КН.

В ШИФРЕ НАГОЛОВНИКОВ ОБОЗНАЧЕНО:

- Н1 - НАГОЛОВНИК СО ШТЫРЕМ;
- Н1А - НАГОЛОВНИК СО ШПИЛЬКОМ;
- Н2 - НАГОЛОВНИК ПОД 2 АНКЕРНЫХ БОЛТ;
- Н4 - НАГОЛОВНИК ПОД 4 АНКЕРНЫХ БОЛТ;
- НР - НАГОЛОВНИК ДЛЯ СВАИ С РОСТВЕРКОМ.

В ШИФРЕ БАЛОК (Б) ЧИСЛА ОБОЗНАЧАЮТ:

- ПЕРВОЕ - КОЛИЧЕСТВО ОТВЕРСТИЯ ПОД АНКЕРНЫЕ БОЛТЫ;
- ВТОРОЕ - НОМЕР ШВЕЛЛЕРА.

В ШИФРЕ ФУНДАМЕНТОВ ЦИФРЫ ОБОЗНАЧАЮТ ЧИСЛО СВАИ В ФУНДАМЕНТЕ.

2.3. ВИНТОВЫЕ АНКЕРЫ И СВАИ С ДИАМЕТРАМИ ЛОПАСТЕЙ 50, 70 И 85 СМ ОТНОСЯТСЯ К ШИРОКОЛОПАСТНЫМ, ПРИ ДИАМЕТРЕ ЛОПАСТИ 30 СМ - К УЗКОЛОПАСТНЫМ.

2.4. ШИРОКОЛОПАСТНЫЕ АНКЕРЫ СОСТОЯТ ИЗ СТУПИЦЫ, НАКОНЕЧНИКА, ВИНТОВОЙ ЛОПАСТИ, НАЧИНАЮЩЕЙСЯ НА НАКОНЕЧНИКЕ И РЫМ-УПОРА. ШАГ ВИНТОВОЙ ЛОПАСТИ УСТАНОВЛЕН ВО ВСЕХ АНКЕРАХ И СВАЯХ $\alpha = 20$ СМ. КОЛИЧЕСТВО ВИТКОВ ЛОПАСТИ ПРИНЯТО 1,25 - 1,5.

2.5. УЗКОЛОПАСТНЫЕ АНКЕРЫ ОТЛИЧАЮТСЯ ОТСУТСТВИЕМ НАКОНЕЧНИКА И УВЕЛИЧЕНИЕМ ЧИСЛА ВИТКОВ ЛОПАСТИ ДО 2,2.

2.6. РЫМ-УПОР ПОЗВОЛЯЕТ С ПОМОЩЬЮ КЛЮЧА И Ц - ОБРАЗНОГО БОЛТА ПЕРЕДАТЬ КРУТЯЩИЙ МОМЕНТ И ВЫРЫВАЮЩУЮ НАГРУЗКУ НА АНКЕР СООТВЕТСТВЕННО В ПРОЦЕССЕ ПОГРУЖЕНИЯ И ЭКСПЛУАТАЦИИ.

2.7. ЗАВИНЧИВАНИЕ АНКЕРОВ ПРОИЗВОДИТСЯ СПЕЦИАЛЬНЫМ КЛЮЧОМ, ВЫПОЛНЕННЫМ ИЗ ТОЛСТОСТЕННОЙ ТРУБЫ.

2.8. ВИНТОВЫЕ СВАИ ОТЛИЧАЮТСЯ ОТ АНКЕРОВ УДЛИНЕННОЙ СТУПИЦЕЙ, ЯВЛЯЮЩЕЙСЯ ОДНОВРЕМЕННО И СТВОЛОМ СВАИ, В КОТОРОМ УСТРОЕНЫ КРУГЛЫЕ ОТВЕРСТИЯ.

2.9. ЗАВИНЧИВАНИЕ АНКЕРОВ И СВАИ ОСУЩЕСТВЛЯЕТСЯ БЕЗ ОСЕВОЙ ПРИГРУЖАЮЩЕЙ СИЛЫ, ЧТО ПОЗВОЛЯЕТ ЗНАЧИТЕЛЬНО СНИЗИТЬ КРУТЯЩИЙ МОМЕНТ И ЭНЕРГОЕМКОСТЬ УСТРОЙСТВ ДЛЯ ЗАВИНЧИВАНИЯ.

2.10. МЕТАЛЛИЧЕСКИЕ СТВОЛЫ СВАИ И СТУПИЦЫ АНКЕРОВ СЛЕДУЕТ ИЗГОТОВЛИВАТЬ ИЗ СТАЛЬНЫХ БЕСШОВНЫХ ГОРЯЧЕДЕФОРМИРОВАННЫХ ТРУБ ГОСТ 8732-78, (С ИЗМЕНЕНИЯМИ) ИЗ СТАЛЕЙ ВСТЗ СП 5 (ГОСТ 380-71*) ИЛИ 09Г2С (ТУ-14-1-3023-80), ПРИ ЭТОМ ПРЕДПОЧТИТЕЛЬНЕЕ НИЗКОЛЕГИРОВАННЫЕ СТАЛИ.

МИНИМАЛЬНО ДОПУСТИМАЯ ТОЛЩИНА СТЕНКИ ТРУБЫ, ОПРЕДЕЛЯЕМАЯ ПРОЧНОСТЬЮ СТВОЛА НА СКРУЧИВАНИЕ В ПРОЦЕССЕ ПОГРУЖЕНИЯ, ПРИ ГЛУБИНЕ ЗАВИНЧИВАНИЯ ДО 5,5 М ПРИНИМАЕТСЯ ПО ТАБЛИЦЕ 1.

ТАБЛИЦА 1.

ДИАМЕТР ЛОПАСТИ СВАИ (АНКЕРА), СМ	МИНИМАЛЬНАЯ ТОЛЩИНА СТЕНКИ ТРУБЫ, ММ, ПРИ МАРКЕ СТАЛИ	
	ВСТЗ СП 5	09Г2С
30	8	8
50	8	8
70	10	8
85	12	10

2.11. СТАЛЬНЫЕ НАКОНЕЧНИКИ, ЛОПАСТИ И РЫМ-УПОРЫ СЛЕДУЕТ ИЗГОТОВЛИВАТЬ ИЗ МАРК СТАЛЕЙ ОДИНАКОВЫХ СО СТВОЛОМ (СТУПИЦЕЙ).

2.12. НАГОЛОВНИКИ И РОСТВЕРКИ СВАЙНЫХ ФУНДАМЕНТОВ СЛЕДУЕТ ИЗГОТОВЛИВАТЬ ИЗ НИЗКОЛЕГИРОВАННОЙ СТАЛИ МАРКИ 09Г2С (ТУ-14-1-3023-80). АНКЕРНЫЕ БОЛТЫ СЛЕДУЕТ ИЗГОТОВЛИВАТЬ ИЗ СТАЛЕЙ МАРКИ:

ВСТЗСП2 (ГОСТ 380-71*) ИЛИ 09Г2С (ТУ14-1-3023-80) ИЛИ 10Г2С (ГОСТ 19281-73*).

2.13. СВАРКА МЕТАЛЛИЧЕСКИХ КОНСТРУКЦИЙ ДОЛЖНА ВЫПОЛНЯТЬСЯ ПОКРЫТЫМИ ЭЛЕКТРОДАМИ Э42А, Э46А (ПО ГОСТ 9467-75) ДЛЯ СТАЛЕЙ ВСТЗ СП 5 И Э46А, Э50А (ПО ГОСТ 9467-75) ДЛЯ НИЗКОЛЕГИРОВАННЫХ СТАЛЕЙ.

Имя-У, должность, Подпись и дата 13024 ТМ

1033/3

2.14. ВСЕ РАБОТЫ, СВЯЗАННЫЕ С ИЗГОТОВЛЕНИЕМ И ПРИЕМКОЙ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ, СВАЙ И СВАРНЫХ РАЗВЕРТКОВ ДОЛЖНЫ ОСУЩЕСТВЛЯТЬСЯ В СТРОГОМ СООТВЕТСТВИИ С ТРЕБОВАНИЯМИ СНиП III - 18 - 75 "ПРАВИЛА ПРОИЗВОДСТВА И ПРИЕМКИ РАБОТ. МЕТАЛЛИЧЕСКИЕ КОНСТРУКЦИИ", РАЗДЕЛЫ 1 И 8 (С УЧЕТОМ ДОПОЛНИТЕЛЬНЫХ УКАЗАНИЙ).

2.15. ШВЫ СВАРНЫХ СОЕДИНЕНИЯ ДОЛЖНЫ БЫТЬ ВЫПОЛНЕНЫ В СООТВЕТСТВИИ С ГОСТ 5260-80, ГОСТ 11534-75 И ГОСТ 8713-79.

2.16. ПРИ ВЫБОРЕ МАТЕРИАЛА АНКЕРА (СВАИ) И НАЗНАЧЕНИЯ РАЗМЕРОВ КОНСТРУКТИВНЫХ ЭЛЕМЕНТОВ СЛЕДУЕТ УЧИТЫВАТЬ КОРРОЗИОННЫЕ СВОЙСТВА ГРУНТОВ.

В ЗАВИСИМОСТИ ОТ ИХ КОРРОЗИОННОЙ АКТИВНОСТИ ПРЕДУМАТРИВАЮТСЯ ЗАЩИТНЫЕ МЕРОПРИЯТИЯ, НАПРИМЕР, ПРИМЕНЕНИЕ МАТЕРИАЛОВ ПОВЫШЕННОЙ КОРРОЗИОННОЙ СТОЙКОСТИ, ЗАЩИТНЫЕ ПОКРЫТИЯ.

В СИЛЬНО АГРЕССИВНЫХ ГРУНТАХ СЛЕДУЕТ ОСУЩЕСТВЛЯТЬ ПРОТЕКТОРНУЮ ЗАЩИТУ ОТ КОРРОЗИИ С УЧЕТОМ ЗАКРЕПЛЕНИЯ ПРИВАРКОЙ НА КРЫШКЕ СТУПИЦ (АНКЕРА) ИЛИ НА ЛОПАСТИ (СВАИ) ЦИНКОВОЙ ПЛАСТИНЫ РАЗМЕРОМ НЕ МЕНЕЕ 100x100 мм, ТОЛЩИНОЙ 20 мм НА КВАДРАТНЫЙ МЕТР ПОВЕРХНОСТИ АНКЕРА.

2.17. ИЗГОТОВЛЕНИЕ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ (СВАИ) СЛЕДУЕТ ПРОИЗВОДИТЬ В ЗАВОДСКИХ УСЛОВИЯХ И, КАК ИСКЛЮЧЕНИЕ, В МЕХАНИЧЕСКИХ МАСТЕРСКИХ.

2.18. ЗАГОТОВКУ ЛОПАСТЕЙ СЛЕДУЕТ ПРОИЗВОДИТЬ ПО ШАБЛОНАМ (РАЗВЕРТКАМ) С ПОСЛЕДУЮЩЕЙ ВЫПРЕССОВКОЙ НА СПЕЦИАЛЬНЫХ МАТРИЦАХ И ПРОВЕРКОЙ ШАБЛОНОМ.

2.19. ПРИВАРКУ ЛОПАСТИ К СТУПИЦЕ (СТВОЛУ) НЕОБХОДИМО ВЫПОЛНЯТЬ ОТДЕЛЬНЫМИ ПРИХВАТКАМИ, КОНТРОЛИРУЯ ПРИ ЭТОМ ПАРАМЕТРЫ ВИТКА.

2.20. ОСНОВНЫЕ ТРЕБОВАНИЯ И ДОПУСКИ НА ИЗГОТОВЛЕНИЕ МЕТАЛЛИЧЕСКИХ СВАИ (АНКЕРОВ) РЕКОМЕНДУЮТСЯ СЛЕДУЮЩИЕ:

- ОТКЛОНЕНИЕ ПЛОСКОСТИ ЛОПАСТИ ОТ ПЕРПЕНДИКУЛЯРА К ОСИ СТВОЛА НЕ БОЛЕЕ 1,5 ГРАД.
- ВОЛНИСТОСТЬ НАРУЖНОЙ КРОМКИ ЛОПАСТИ ИЗ ПЛОСКОСТИ ВИТКА НЕ БОЛЕЕ 2,5 мм НА 100 мм ДЛИНЫ КРОМКИ, В НАПРАВЛЕНИИ ПЕРПЕНДИКУЛЯРНОЙ ОСИ СТВОЛА НЕ БОЛЕЕ 5 мм
- ИЗМЕНЕНИЕ ШАГА ВИНТОВОЙ ЛОПАСТИ В ПРЕДЕЛАХ ВИТКА НЕ ДОЛЖНО ПРЕВЫШАТЬ ± 10 мм
- НЕ ДОПУСКАЕТСЯ ПЕРЕМЕННЫЙ ШАГ ВИТКА ЛОПАСТИ.

2.21. КОНИЧЕСКАЯ ЧАСТЬ СТВОЛА (СТУПИЦ) МОЖЕТ БЫТЬ ИЗГОТОВЛЕНА ИЗ ТРУБЫ, ИЗ ЛИСТОВОГО МЕТАЛЛА, ЛИБО ИЗ ЛИТЬЯ.

2.22. КАЖДЫЙ ИЗГОТОВЛЕННЫЙ АНКЕР (СВАЯ) ПОДЛЕЖИТ ПРИЕМКЕ. ПРИ ПРИЕМКЕ ИЗДЕЛИЯ ПРОВЕРЯЮТСЯ:

- СООТВЕТСТВИЕ ИЗДЕЛИЯ ТРЕБОВАНИЯМ СНиП, ГОСТ И ЧЕРТЕЖЕЙ
- НАЛИЧИЕ ВСЕХ ДЕТАЛЕЙ, СБОРОЧНЫХ ЕДИНИЦ И ИХ СООТВЕТСТВИЕ СПЕЦИФИКАЦИЯМ ОБЩИХ ВИДОВ, КОМПЛЕКТУЮЩЕЙ И ОТГРУЗОЧНОЙ ВЕЛОМОЩНОСТЯМ
- 2х АНКЕРОВ И СВАИ ОТ КАЖДОЙ ПАРТИИ ПОДЛЕЖАТ ПРОВЕРКЕ НА СООТВЕТСТВИЕ ИХ ПРОЕКТИМ ГЕОМЕТРИЧЕСКИМ РАЗМЕРАМ.

2.23. ТРАНСПОРТИРОВАНИЕ АНКЕРОВ, СВАИ, У-ОБРАЗНЫХ БОЛТОВ И КЛЮЧЕЙ-ГРУБ ОСУЩЕСТВЛЯЕТСЯ ЖЕЛЕЗНОДОРОЖНЫМ, АВТОМОБИЛЬНЫМ, ВОДНЫМ ЛИБО ВОЗДУШНЫМ ТРАНСПОРТОМ.

2.24. ПЕРЕВОЗКА, ПОГРУЗКА И КРЕПЛЕНИЕ ИЗДЕЛИЯ ПРОИЗВОДИТСЯ В СООТВЕТСТВИИ С ТРЕБОВАНИЯМИ ДЕЙСТВУЮЩИХ "ПРАВИЛ ПЕРЕВОЗОК ГРУЗОВ" И "ТЕХНИЧЕСКИХ УСЛОВИЙ ПОГРУЗКИ И КРЕПЛЕНИЯ ГРУЗОВ", А ТАКЖЕ СХЕМ ПОГРУЗКИ С УЧЕТОМ НАИБОЛЕЕ РАЦИОНАЛЬНОГО ИСПОЛЬЗОВАНИЯ ПОДЪЙМНОГО СОСТАВА, РАЗРАБОТАННЫХ ПРЕДПРИЯТИЕМ-ИЗГОТОВИТЕЛЕМ И СОГЛАСОВАННЫХ В УСТАНОВЛЕННОМ ПОРЯДКЕ.

2.25. ХРАНЕНИЕ ПАКЕТОВ И СБОРОЧНЫХ ЕДИНИЦ У ИЗГОТОВИТЕЛЯ И ПОТРЕБИТЕЛЯ ДО НАЧАЛА МОНТАЖА ДОЛЖНО ПРОИЗВОДИТЬСЯ НА ДЕРЕВЯННЫХ ПРОКЛАДКАХ ИЛИ ПОДДОНАХ, ОБЕСПЕЧИВАЮЩИХ РАСТОЯНИЕ ОТ ЗЕМЛИ ДО ИЗДЕЛИЯ НЕ МЕНЕЕ 250 мм.

2.26. ПРИ ДЛИТЕЛЬНОМ ХРАНЕНИИ (СВЫШЕ МЕСЯЦА) АНКЕРЫ И СВАИ ДОЛЖНЫ УКЛАДЫВАТЬСЯ ПОД НАВЕСОМ.

3. ОСНОВНЫЕ ПОЛОЖЕНИЯ ПО РАСЧЕТУ

3.1. ПРОЕКТИРОВАНИЕ ЗАКРЕПЛЕНИЯ С ПОМОЩЬЮ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ И СВАИ ПРОИЗВОДИТСЯ С ИСПОЛЬЗОВАНИЕМ РАСЧЕТНЫХ ЗНАЧЕНИЙ ФИЗИКО-МЕХАНИЧЕСКИХ ХАРАКТЕРИСТИК ГРУНТОВ, НА ОСНОВАНИИ СЛЕДУЮЩИХ ИСХОДНЫХ ДАННЫХ:

- а) НАГРУЗОК НА ЗАКРЕПЛЕНИЕ;
- б) РЕЗУЛЬТАТОВ ИНЖЕНЕРНО-ГЕОЛОГИЧЕСКИХ И ГИДРОЛОГИЧЕСКИХ ИССЛЕДОВАНИЙ.

3.2. ПО ВЕЛИЧИНЕ ОТНОСИТЕЛЬНОГО ЗАГЛУБЛЕНИЯ λ ВИНТОВЫЕ КОНСТРУКЦИИ ДЕЛЯТСЯ НА АНКЕРЫ И СВАИ МЕЛКОГО И ГЛУБОКОГО ЗАЛОЖЕНИЯ.

КРИТЕРИЕМ ЯВЛЯЮТСЯ ПРИНЯТЫЕ В СНИП 2.02.03-85 "СВАЙНЫЕ ФУНДАМЕНТЫ" ЗНАЧЕНИЯ λ ДЛЯ ПЕСЧАНЫХ И ГЛИНИСТЫХ ГРУНТОВ, РАВНЫЕ СООТВЕТСТВЕННО, 6 И 5.

ОТНОСИТЕЛЬНОЕ ЗАГЛУБЛЕНИЕ λ ОПРЕДЕЛЯЕТСЯ КАК ОТНОШЕНИЕ R_c / D ГДЕ:

- R_c - ГЛУБИНА ЗАЛОЖЕНИЯ ЛОПАСТИ,
- D - ДИАМЕТР ЛОПАСТИ,

РАСЧЕТНАЯ ФОРМУЛА СНИП 2.02.03-85 (ФОРМУЛА 15) СПРАВЕДЛИВА ДЛЯ АНКЕРОВ ГЛУБОКОГО ЗАЛОЖЕНИЯ, Т.Е. ПОГРУЖЕННЫХ В ГРУНТ НА ГЛУБИНУ БОЛЕЕ КРИТИЧЕСКОЙ ($R_{кр}$).

ПОД КРИТИЧЕСКОЙ ПОНИМАЕТСЯ ТАКАЯ ГЛУБИНА, ПРИ ДОСТИЖЕНИИ КОТОРОЙ ВЫПОРА ГРУНТА ОТ НАГРУЗКИ, РАВНОЙ КРИТИЧЕСКОЙ, НЕ ПРОИСХОДИТ.

ЕСЛИ АНКЕРЫ ИЛИ СВАИ ЗАВИНЧЕНЫ НА МЕНЬШУЮ ГЛУБИНУ, ТО ИМЕЕТ МЕСТО ВЫПОР ГРУНТА ПРИ КРИТИЧЕСКИХ НАГРУЗКАХ. ИССЛЕДОВАНИЯ ПОКАЗАЛИ, ЧТО ДЛЯ КРИТИЧЕСКОЙ ГЛУБИНЫ ХАРАКТЕРНЫМ ЯВЛЯЕТСЯ БОЛЬШОЙ РАЗБРОС ЕЕ ЗНАЧЕНИЯ В ЗАВИСИМОСТИ ОТ ВИДА И НАИМЕНОВАНИЯ ГРУНТА. ТАК, НАПРИМЕР, В ПЕСЧАНЫХ ГРУНТАХ $R_{кр}$ НАХОДИТСЯ В ПРЕДЕЛАХ $\lambda = 4 - 10$, В ГЛИНИСТЫХ $\lambda = 1,5 - 6$, ГДЕ МЕНЬШЕ ЗНАЧЕНИЯ СООТВЕТСТВУЮТ БОЛЕЕ СЛАБЫМ ИЛИ ВОДОНАСЫЩЕННЫМ ГРУНТАМ.

АНАЛИЗ ЭКСПЕРИМЕНТАЛЬНЫХ ДАННЫХ И РЕЗУЛЬТАТОВ РАСЧЕТОВ ДЛЯ РАЗНЫХ ВИДОВ ГРУНТОВ ПОЗВОЛИЛ ОПРЕДЕЛИТЬ КРИТИЧЕСКУЮ ГЛУБИНУ И ПРИНЯТЬ ЕЕ:

- ДЛЯ ПЕСКОВ ПРИ $\lambda = 5$,
- ДЛЯ СУПЕСЕЙ ПРИ $\lambda = 3,5$,
- ДЛЯ СУГЛИНКОВ И ГЛИН ПРИ $\lambda = 3$ И 2,5 СООТВЕТСТВЕННО.

ДЛЯ ПРОМЕЖУТОЧНЫХ ЗНАЧЕНИЙ λ МЕЖДУ УКАЗАННЫМИ И ПРИНЯТЫМИ В СНИП 2.02.03-85, П.4.10, НЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ АНКЕРА (ИЛИ СВАИ) ОПРЕДЕЛЯЕТСЯ ПО ЛИНЕЙНОЙ ИНТЕРПОЛЯЦИИ.

НЕСУЩУЮ СПОСОБНОСТЬ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ И СВАИ ПРИ λ РАВНЫХ ИЛИ МЕНЕЕ УКАЗАННЫХ СЛЕДУЕТ ОПРЕДЕЛЯТЬ ПО РАСЧЕТНОЙ СХЕМЕ, СООТВЕТСТВУЮЩЕЙ ВЫПОРУ ГРУНТА, КАК ДЛЯ ФУНДАМЕНТОВ МЕЛКОГО ЗАЛОЖЕНИЯ.

В ЭТОМ СЛУЧАЕ НЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ ВИНТОВОГО АНКЕРА ИЛИ СВАИ, РАБОТАЮЩИХ НА ВЫДЕРГИВАНИЕ, ОПРЕДЕЛЯЕТСЯ МАССОЙ ГРУНТА В ОБЪЕМЕ ВЫПИРАНИЯ И СИЛАМИ СЦЕПЛЕНИЯ ПО БОКОВОЙ ПОВЕРХНОСТИ КОНУСА ВЫПИРАНИЯ.

РАСЧЕТ НЕСУЩЕЙ СПОСОБНОСТИ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ И СВАИ ГЛУБОКОГО ЗАЛОЖЕНИЯ ВЫПОЛНЯЕТСЯ В ПРЕДПОЛОЖЕНИИ, ЧТО ВЫПОР ГРУНТА ОТСУТСТВУЕТ.

РАСЧЕТЫ НЕСУЩЕЙ СПОСОБНОСТИ АНКЕРОВ И СВАИ ВЫПОЛНЕННЫЕ ДЛЯ ГРАНИЧНЫХ УСЛОВИЙ ПО ФОРМУЛАМ ДЛЯ ФУНДАМЕНТОВ МЕЛКОГО И ГЛУБОКОГО ЗАЛОЖЕНИЯ ПОКАЗАЛИ НАЛИЧИЕ РАЗРЫВА ("СКАЧКА"), КОТОРЫЙ УВЕЛИЧИВАЕТСЯ ПО МЕРЕ УМЕНЬШЕНИЯ РАЗМЕРОВ ЧАСТИЦ ГРУНТА, Т.Е. С УВЕЛИЧЕНИЕМ ГЛИНИСТОСТИ ПОСЛЕДНЕГО.

С ЦЕЛЬЮ УПОРЯДОЧЕНИЯ РАСЧЕТА И ПРИВЕДЕНИЯ РЕЗУЛЬТАТОВ К ЗАКОНОМЕРНОМУ УВЕЛИЧЕНИЮ НЕСУЩЕЙ СПОСОБНОСТИ С ГЛУБИНОЙ, В РАСЧЕТНЫЕ ФОРМУЛЫ СНИП 2.02.03-85 ВВЕДЕН СОГЛАСУЮЩИЙ КОЭФФИЦИЕНТ η .

3.3. НЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ И СВАИ МЕЛКОГО ЗАЛОЖЕНИЯ ОПРЕДЕЛЯЕТСЯ С УЧЕТОМ ВЗВЕШИВАЮЩЕГО ДЕЙСТВИЯ ВОДЫ ВО ВСЕХ ГРУНТАХ, ЗА ИСКЛЮЧЕНИЕМ ГЛИН (УСЛОВИЕ НОМЕРА 41-56 ПО ТАБЛИЦЕ 10) НЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ АНКЕРОВ И СВАИ ГЛУБОКОГО ЗАЛОЖЕНИЯ ОПРЕДЕЛЯЕТСЯ БЕЗ УЧЕТА ЭТОГО ФАКТОРА.

3.4. УДЕЛЬНЫЙ ВЕС ВОДОНАСЫЩЕННЫХ ГРУНТОВ $\gamma_{св}$, КН/М³ (ТС/М³) ПРИ РАСЧЕТЕ НА ВЫДЕРГИВАЮЩУЮ НАГРУЗКУ ВЫЧИСЛЯЕТСЯ С УЧЕТОМ ВЗВЕШИВАЮЩЕГО ДЕЙСТВИЯ ВОДЫ ПО ФОРМУЛЕ

$$\gamma_{св} = \frac{\gamma - \gamma_w}{1 + e} \quad (1)$$

ГДЕ:

- γ - УДЕЛЬНЫЙ ВЕС ЧАСТИЦ ГРУНТА, КН/М³ (ТС/М³);
- γ_w - УДЕЛЬНЫЙ ВЕС ВОДЫ, ПРИНИМАЕМЫ РАВНЫМ 10 КН/М³ (ТС/М³);
- e - КОЭФФИЦИЕНТ ПОРИСТОСТИ ГРУНТА ПРИРОДНОГО СЛОЖЕНИЯ.

Копия верна ГИП

Возвращено
Подпись в пути
130/24 ГИ

3.5. ПРИ СЛОИСТОМ НАПЛАСТОВАНИИ ГРУНТОВ РАСЧЕТНЫЙ УДЕЛЬНЫЙ ВЕС ГРУНТА γ_c , ЛЕЖАЩЕГО ВНЕ ВИНТОВОЙ ЛОПАСТИ, ОПРЕДЕЛЯЕТСЯ КАК СРЕДНЕВЗВЕШЕННОЕ ЗНАЧЕНИЕ ПО ФОРМУЛЕ

$$\gamma_c = \frac{\sum \gamma_i h_i}{\sum h_i} \quad (2)$$

ГДЕ:

γ_i - РАСЧЕТНЫЙ УДЕЛЬНЫЙ ВЕС l -ГО СЛОЯ ГРУНТА, РАСПОЛОЖЕННОГО ВНЕ ЛОПАСТИ АНКЕРА (СВАИ);

h_i - ТОЛЩИНА l -ГО СЛОЯ.

3.6. РАСЧЕТ ОДИНОЧНОЙ СВАИ (АНКЕРА) В СОСТАВЕ ФУНДАМЕНТА И ВНЕ ЕГО ПО НЕСУЩЕЙ СПОСОБНОСТИ ГРУНТОВ ОСНОВАНИЯ ВЫПОЛНЯЕТСЯ ИСХОДЯ ИЗ УСЛОВИЯ

$$N \leq F_{0d} / \gamma_n \quad (3)$$

ГДЕ:

N - РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА, ПЕРЕДАВАЕМАЯ НА АНКЕР ИЛИ СВАЮ (УСИЛИЕ ОТ ДЕЙСТВУЮЩИХ НА ОПОРУ НАГРУЗОК); ПРИ РАСЧЕТЕ ЗАКРЕПЛЕНИЯ ОТТЯЖЕК ОПОР ПРИНИМАЕТСЯ РАВНОЕ НОРМАТИВНОМУ ЗНАЧЕНИЮ ДЕЙСТВУЮЩЕГО УСИЛИЯ, КН(ТС);

F_{0d} - НЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ АНКЕРА ИЛИ СВАИ, ОПРЕДЕЛЯЕМАЯ ПО П.П.3.7-3.18;

γ_n - КОЭФФИЦИЕНТ НАДЕЖНОСТИ ПО НАЗНАЧЕНИЮ, ПРИНИМАЕМОЙ РАВНОЙ:

- ДЛЯ ПРОМЕЖУТОЧНЫХ ПРЯМЫХ ОПОР - 1,0;
- ДЛЯ АНКЕРНЫХ ПРЯМЫХ БЕЗ РАЗНОСТИ ТЯЖЕНИЯ - 1,2;
- ДЛЯ УГЛОВЫХ (ПРОМЕЖУТОЧНЫХ И АНКЕРНЫХ), АНКЕРНЫХ (ПРЯМЫХ И КОНЦЕВЫХ) С РАЗНОСТЬЮ ТЯЖЕНИЙ, ПОРТАЛОВ ОТКРЫТЫХ РАСПРЕДЕЛИТЕЛЬНЫХ УСТРОЙСТВ - 1,3.

РАСЧЕТ ПО НЕСУЩЕЙ СПОСОБНОСТИ.

АНКЕРЫ МЕЛКОГО ЗАЛОЖЕНИЯ.

3.7. НЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ МЕЛКОГО ЗАЛОЖЕНИЯ F_0 ОПРЕДЕЛЯЕТСЯ С УЧЕТОМ ОБРАЗОВАНИЯ ОБЪЕМА ВЫПИРАНИЯ ГРУНТА В ВИДЕ УСЕЧЕННОГО КОНУСА ПО ФОРМУЛАМ:

А) В ПЕСЧАНЫХ ГРУНТАХ И ГЛИНИСТЫХ ПРИ $\psi, \psi \geq 15^\circ$

$$F_0 = \gamma_c (\gamma_1 l k_1 + c_1 k_2) l^2 \quad (4)$$

Б) В ГЛИНИСТЫХ ГРУНТАХ ПРИ $\psi, \psi < 15^\circ$

$$F_0 = \gamma_c (\alpha_1 c_1 + \alpha_2 \gamma_1 l) A \eta \quad (5)$$

В ФОРМУЛАХ 4 И 5

F_0 - НЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ АНКЕРА ПРИ ДЕЙСТВИИ ВЫДЕРЖИВАЮЩЕЙ СИЛЫ, НАПРАВЛЕННОЙ ПЕРПЕНДИКУЛЯРНО ПЛОСКОСТИ ЛОПАСТИ, КН/М² (ТС/М²);

l - ГЛУБИНА ПОГРУЖЕНИЯ ЛОПАСТИ, СЧИТАЯ ОТ ПОВЕРХНОСТИ ПРИРОДНОГО РЕЛЬЕФА, М;

γ_c - КОЭФФИЦИЕНТ УСЛОВИЯ РАБОТЫ, ЗАВИСЯЩИЙ ОТ ВИДА НАГРУЗКИ И ГРУНТОВЫХ УСЛОВИЙ, ПРИНИМАЕМЫЙ ПО ТАБЛ. 2;

γ_1 - ПРИВЕДЕННЫЙ РАСЧЕТНЫЙ УДЕЛЬНЫЙ ВЕС ГРУНТОВ, ПРИНИМАЕМЫЙ С УЧЕТОМ УКАЗАНИЯ П. 3.4;

c_1 - РАСЧЕТНОЕ УДЕЛЬНОЕ СЦЕПЛЕНИЕ ГРУНТА, КН/М² (ТС/М²);

k_1, k_2 - БЕЗРАЗМЕРНЫЕ КОЭФФИЦИЕНТЫ, ОПРЕДЕЛЯЕМЫЕ В ЗАВИСИМОСТИ ОТ УГЛА ВНУТРЕННЕГО ТРЕНИЯ ГРУНТА ψ_1 И ОТНОСИТЕЛЬНОГО ЗАГЛУБЛЕНИЯ λ ;

α_1, α_2 - БЕЗРАЗМЕРНЫЕ КОЭФФИЦИЕНТЫ, ПРИНИМАЕМЫЕ ПО ТАБЛ. 3 В ЗАВИСИМОСТИ ОТ РАСЧЕТНОГО ЗНАЧЕНИЯ УГЛА ВНУТРЕННЕГО ТРЕНИЯ ГРУНТА В РАБОЧЕЙ ЗОНЕ (ψ_1); ПОД РАБОЧЕЙ ЗОНОЙ ПОНИМАЕТСЯ ПРИЛЕГАЮЩАЯ К ЛОПАСТИ СЛОЙ ГРУНТА ТОЛЩИНОЙ, РАВНОЙ $2l$;

A - РАБОЧАЯ ПЛОЩАДЬ ЛОПАСТИ, М²;

η - БЕЗРАЗМЕРНЫЙ КОЭФФИЦИЕНТ, ПРИНИМАЕМЫЙ ПО ГРАФИКУ НА РИС. 1; ПРИ $\psi < 17^\circ$ КОЭФФИЦИЕНТ η ПРИНИМАЕТСЯ РАВНЫМ 1.

Копия верна ГИП

Имя и фамилия, Подпись и дата, 13024ТМ

М.В.С.

Копия верна ГИП

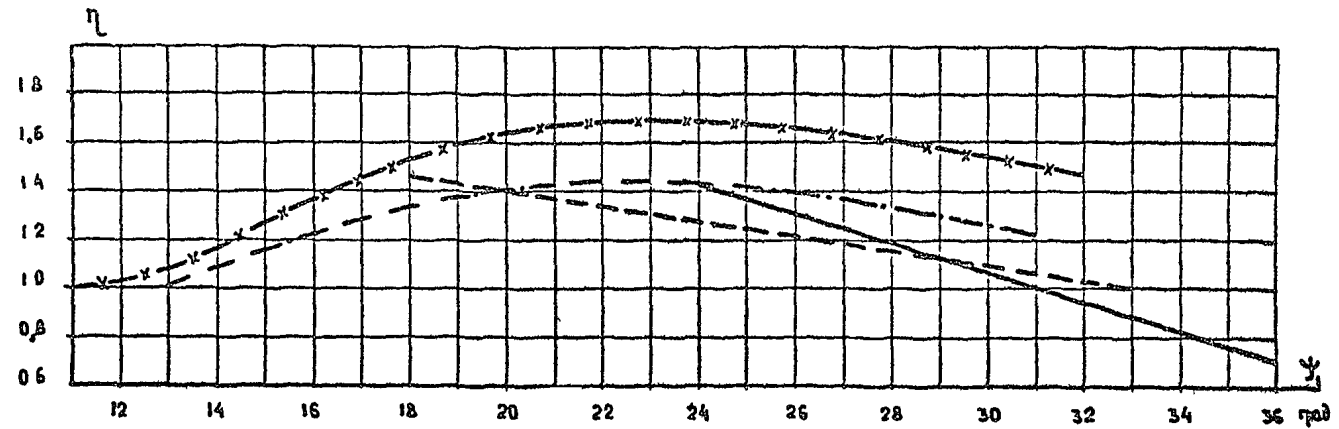


РИС. 1 ГРАФИК ЗАВИСИМОСТИ КОЭФФИЦИЕНТА η ОТ РАСЧЕТНОГО УГЛА СДВИГА ψ_1

— ПЕСОК - - - СУГЛИНОК
 - - - СУПЕСЬ -x-x- ГЛИНА

ТАБЛИЦА 2

ГРУНТЫ	КОЭФФИЦИЕНТ УСЛОВИЯ РА- БОТЫ δ_c ПРИ НАГРУЗКАХ	
	СЖИМАЮЩИХ	ВЫДЕРГИВАЮЩИХ
1. ГЛИНЫ И СУГЛИНКИ		
А. ТВЕРДЫЕ, ПОЛУТВЕРДЫЕ И ТУГОПЛАСТИЧНЫЕ	0.8	0.7
Б. МЯГКОПЛАСТИЧНЫЕ	0.8	0.7
В. ТЕКУЧЕПЛАСТИЧНЫЕ	0.7	0.6
2. ПЕСКИ И СУПЕСИ		
А. ПЕСКИ МАЛОВЛАЖНЫЕ И СУПЕСИ ТВЕРДЫЕ	0.8	0.7
Б. ПЕСКИ ВЛАЖНЫЕ И СУПЕСИ ПЛАСТИЧНЫЕ	0.7	0.6
В. ПЕСКИ ВОДОНАСЩЕННЫЕ И СУПЕСИ ТЕКУЧИЕ	0.6	0.5

ТАБЛИЦА 3

РАСЧЕТНОЕ ЗНАЧЕНИЕ УГЛА ВНУТРЕННЕГО ТРЕНИЯ ГРУНТА В РАБОЧЕЙ ЗОНЕ ψ_1	РАСЧЕТНОЕ КОЭФФИЦИЕНТЫ ВНУТРЕННЕГО ТРЕНИЯ ГРУНТА В РАБОЧЕЙ ЗОНЕ		РАСЧЕТНОЕ ЗНАЧЕНИЕ УГЛА ВНУТРЕННЕГО ТРЕНИЯ ГРУНТА В РАБОЧЕЙ ЗОНЕ ψ_2	РАСЧЕТНОЕ КОЭФФИЦИЕНТЫ ВНУТРЕННЕГО ТРЕНИЯ ГРУНТА В РАБОЧЕЙ ЗОНЕ	
	α_1	α_2		α_1	α_2
13	7.0	2.0	24	18.0	9.2
15	8.4	3.3	26	23.1	12.3
16	9.4	3.8	28	29.5	16.5
18	10.1	4.5	30	38.0	22.5
20	12.1	5.5	32	48.4	31.0
22	15.0	7.0	34	64.9	44.4

Масштаб: 1:5024
 15024 тм
 Подпись и дата
 15024 тм

3.407 9 - 158 02 - 00ПЗ Лист 6

РАСЧЕТНЫЙ УГОЛ СДВИГА φ_1 ОПРЕДЕЛЯЕТСЯ ПО ФОРМУЛЕ

$$\varphi_1 = \arctg (tg \varphi_1 + c_1 / \sigma) \quad (6)$$

ГДЕ: σ - НОРМАЛЬНОЕ ДАВЛЕНИЕ ГРУНТА НА ЛОПАСТЬ, ПРИНИМАЕМОЕ РАВНЫМ 200 КН/М² (20 ТС/М²).

КОЭФФИЦИЕНТЫ K_1 И K_2 ВЫЧИСЛЯЮТСЯ ПО ФОРМУЛАМ 7 И 8; РЕЗУЛЬТАТЫ ВЫЧИСЛЕНИЯ СВЕДЕНЫ В ТАБЛИЦАХ 4 И 5; ПРИ ИСПОЛЬЗОВАНИИ ТАБЛИЧНЫХ ДАННЫХ КОЭФФИЦИЕНТЫ K_1 И K_2 ДЛЯ ПРОМЕЖУТОЧНЫХ ЗНАЧЕНИЙ φ_1 И λ ПРИНИМАЮТСЯ ПО ЛИНЕЙНОЙ ИНТЕРПОЛЯЦИИ.

$$K_1 = \pi/4 (1/\lambda^2 + 2/\lambda tg \varphi_1 + 1,33 tg^2 \varphi_1) \quad (7)$$

$$K_2 = \pi (1/\lambda + tg \varphi_1) \quad (8)$$

СВАИ НЕГЛУБОКО ЗАЛОЖЕНИЯ.

3.8. НЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ ВИНТОВЫХ СВАЙ НЕГЛУБОКО ЗАЛОЖЕНИЯ, РАБОТАЮЩИХ НА ВЫДЕРГИВАЮЩИЕ НАГРУЗКИ, F_{dl} , КН (ТС) ОПРЕДЕЛЯЕТСЯ ПО ФОРМУЛАМ:

- а) для всех грунтов при $\varphi_1 > 15^\circ$ - по формуле (4)
- б) для глинистых грунтов при $\varphi_1 \leq 15^\circ$ - по формуле (9)

$$F_{dl} = \gamma_c [(\alpha_1 c_1 + \alpha_2 \gamma_1 l) A \eta + f_1 u (l - \omega)] \quad (9)$$

ГДЕ:

- γ_c , α_1 , α_2 , c_1 , γ_1 , A , η , l - ТОЖЕ, ЧТО В ФОРМУЛАХ 4 И 5
- ω - ДИАМЕТР ЛОПАСТИ СВАИ, М
- f_1 - РАСЧЕТНОЕ СОПРОТИВЛЕНИЕ ГРУНТА НА БОКОВОЙ ПОВЕРХНОСТИ СТВОЛА СВАИ, ПРИНИМАЕМОЕ ПО ТАБЛ. 6 (ПРИВЕДЕННОЕ ЗНАЧЕНИЕ ДЛЯ ВСЕХ СЛОЕВ В ПРЕДЕЛАХ ГЛУБИНЫ ПОГРУЖЕНИЯ СВАИ), КПА (ТС/М²)
- u - ПЕРИМЕТР ПОПЕРЕЧНОГО СЕЧЕНИЯ СТВОЛА СВАИ, М
- l - ДЛИНА СТВОЛА СВАИ, ПОГРУЖЕННОЙ В ГРУНТ, М.

ТАБЛИЦА 4

КОЭФФИЦИЕНТ K_1 В ЗАВИСИМОСТИ ОТ φ_1 И λ

РАСЧЕТНОЕ ЗНАЧЕНИЕ УГЛА ВНУТРЕННЕГО ТРЕНИЯ ГРУНТА, φ_1 , ГРАД.

$\lambda = l/d$	φ_1					
	15	20	25	30	35	40
1	1.281	1.496	1.745	2.040	2.397	2.839
2	0.482	0.621	0.790	0.998	1.258	1.591
2.5	0.364	0.493	0.646	0.837	1.078	1.388
3	0.303	0.406	0.559	0.738	0.995	1.262
3.5	0.259	0.366	0.501	0.671	0.891	1.176
4	0.229	0.330	0.459	0.624	0.836	1.114
4.5	0.207	0.304	0.429	0.589	0.795	1.067
5	0.191	0.284	0.405	0.561	0.766	1.031

ТАБЛИЦА 5

КОЭФФИЦИЕНТ K_2 В ЗАВИСИМОСТИ ОТ φ_1 И λ

РАСЧЕТНОЕ ЗНАЧЕНИЕ УГЛА ВНУТРЕННЕГО ТРЕНИЯ ГРУНТА, φ_1 , ГРАД.

$\lambda = l/d$	φ_1					
	15	20	25	30	35	40
1	3.98	4.29	4.61	4.96	5.34	5.78
2	2.41	2.71	3.03	3.38	3.77	4.20
2.5	2.10	2.40	2.72	3.07	3.46	3.89
3	1.89	2.19	2.51	2.86	3.25	3.68
3.5	1.74	2.04	2.36	2.71	3.10	3.53
4	1.63	1.93	2.25	2.60	2.99	3.42
4.5	1.54	1.87	2.16	2.51	2.90	3.33
5	1.47	1.77	2.09	2.44	2.83	3.26

3 407 9 - 158 02 - 00ПЗ

Лист 7

116000

Копия верна ГИП

Имя, фамилия, Подпись и дата

15024 ТМ

ТАБЛИЦА 6

ГЛУБИНА ЗАЛОЖЕНИЯ, м	РАСЧЕТНЫЕ СОПРОТИВЛЕНИЯ НА БОКОВОЙ ПОВЕРХНОСТИ ЗАБИВНЫХ СВАЙ И СВАЙ-ОБОЛОЧЕК $f_{\text{св}}$, кПа (тс/м ²)										
	ПЕСЧАНЫХ ГРУНТОВ СРЕДНЕЙ ПЛОТНОСТИ					ПЫЛЕВАТО-ГЛИНИСТЫХ ГРУНТОВ ПРИ ПОКАЗАТЕЛЕ ТЕКУЧЕСТИ W_L , РАВНОМ					
ГРУНТА:	КРУПНЫХ И СРЕДНЕЙ КРУПНОСТИ	МЕЛКИХ ПЫЛЕВАТЫХ	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6	0.7	0.8	0.9	1.0
1	135(3.5)	123(2.3)	115(1.5)	112(1.2)	8(0.8)	14(0.4)	14(0.4)	13(0.3)	12(0.2)		
2	142(4.2)	130(3.0)	121(2.1)	117(1.7)	12(1.2)	17(0.7)	15(0.5)	14(0.4)	14(0.4)		
3	148(4.8)	135(3.5)	125(2.5)	120(2.0)	14(1.4)	18(0.8)	17(0.7)	16(0.6)	15(0.5)		
4	153(5.3)	138(3.8)	127(2.7)	122(2.2)	16(1.6)	19(0.9)	18(0.8)	17(0.7)	15(0.5)		
5	156(5.6)	140(4.0)	129(2.9)	124(2.4)	17(1.7)	19(1.0)	18(0.8)	17(0.7)	16(0.6)		

Капня верна ГИП

АНКЕРА ГЛУБОКОГО ЗАЛОЖЕНИЯ.

3.9. НЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ ГЛУБОКОГО ЗАЛОЖЕНИЯ F_0 , кН (тс) ОПРЕДЕЛЯЕТСЯ ДЛЯ ВСЕХ ГРУНТОВ ПО ФОРМУЛЕ (5).

СВАИ ГЛУБОКОГО ЗАЛОЖЕНИЯ.

3.10. НЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ ВИНТОВЫХ СВАЙ ГЛУБОКОГО ЗАЛОЖЕНИЯ, РАБОТАЮЩИХ НА ВЫДЕРГИВАЮЩИЕ НАГРУЗКИ, $F_{\text{дв}}$, кН (тс) ДЛЯ ВСЕХ ГРУНТОВ ОПРЕДЕЛЯЕТСЯ ПО ФОРМУЛЕ (9).

3.11. НЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ И СВАЙ, ПОГРУЖЕННЫХ ПОД УГЛОМ β К ВЕРТИКАЛИ ПРИ СООБНОМ ДЕЙСТВИИ НАГРУЗКИ ОПРЕДЕЛЯЕТСЯ ПО ФОРМУЛЕ

$$F_{\beta} = K_{\beta} F_{0,d} \quad (10)$$

ГДЕ:
 K_{β} - БЕЗРАЗМЕРНЫЙ КОЭФФИЦИЕНТ, ПРИНИМАЕМЫЙ ПО ГРАФИКУ НА РИС.2.

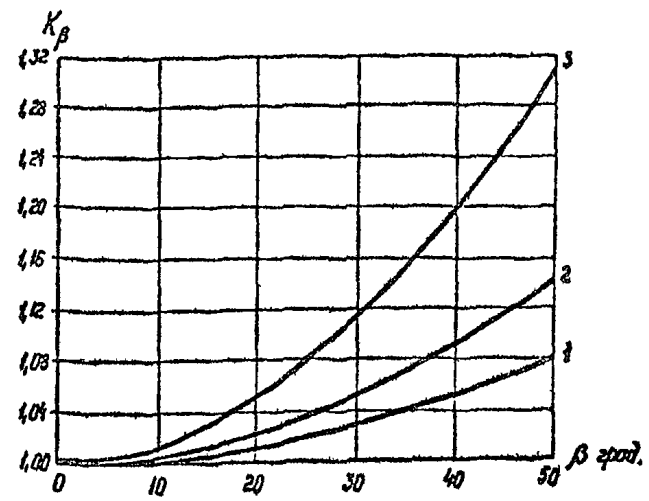


РИС.2 ГРАФИК ЗАВИСИМОСТИ $K_{\beta} - \beta, \text{С}$

- 1 - ДЛЯ ГЛИНИСТЫХ ГРУНТОВ С $C_1 \leq 0,005$ МПА
- 2 - ТОЖЕ, С $C_1 > 0,005$ МПА
- 3 - ДЛЯ ОСТАЛЬНЫХ ГРУНТОВ

РАСЧЕТ СВАЙ, РАБОТАЮЩИХ НА СЖИМАЮЩУЮ НАГРУЗКУ.

3.12. НЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ СВАЙ, РАБОТАЮЩИХ НА СЖАТИЕ, ДЛЯ ВСЕХ ГРУНТОВ, НЕЗАВИСИМО ОТ λ , ОПРЕДЕЛЯЕТСЯ ПО ФОРМУЛЕ (9).

3.13. ВЫБОР ТИПА АНКЕРА ИЛИ СВАИ ПРОИЗВОДИТСЯ ПО ТАБЛ.7,8 И 9, В КОТОРЫХ ДАНА НЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ ДЛЯ РЕКОМЕНДУЕМЫХ ГЛУБИН ПОГРУЖЕНИЯ В ГРУНТЫ, ПРОЧНОСТНЫЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ КОТОРЫХ СООТВЕТСТВУЮТ ПРИВЕДЕННЫМ В СНиП 2.02.01-83 "ОСНОВАНИЯ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЯ". ДЛЯ УКАЗАННЫХ ГРУНТОВ РАСЧЕТНЫЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ ОПРЕДЕЛЕННЫ С УЧЕТОМ КОЭФФИЦИЕНТОВ НАДЕЖНОСТИ ПО ГРУНТУ В СООТВЕТСТВИИ С П.1.2 И ПРИВЕДЕННЫ В ТАБЛ.10.

3.14. НЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ АНКЕРА (СВАИ) ПО ГРУНТУ ДОЛЖНА УДОВЛЕТВОРЯТЬ ТРЕБОВАНИЯ РАСЧЕТА ПО ПРОЧНОСТИ МАТЕРИАЛА В СООТВЕТСТВИИ С П.2.10.

Имя, И. поляр, Подпись и дата
1302/АТМ

ML

Копия верна ГИП

Имя, год, Подпись в лота
13084 ТМ
Возраст

ТАБЛИЦА 7
НЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ, F₀, кН

УСЛОВНЫЙ № ГРУНТА	НЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ, F ₀ , кН							
	ВАС 30		ВАС 50		ВАС 70		ВАС 85	
	ПРИ ГЛУБИНЕ ЗАЛОЖЕНИЯ ЛОПАСТИ, м							
	4,0	4,5	4,0	4,5	4,0	4,5	4,0	4,5
13			349	388	684	762	786	1008
4			337	377	639	740	773	1000
5			332	373	611	732	667	910
6			300	337	543	662	560	768
7			340	380	638	746	735	967
8			283	316	538	621	656	843
9			223	249	410	490	472	628
10			146	164	276	321	337	516
11			314	350	597	687	720	922
12			271	302	512	593	608	787
13			170	198	344	389	443	551
14			115	128	227	252	315	384
15	94	101	208	229	410	449	592	661
16	88	91	191	210	375	412	537	606
17	63	68	148	158	282	310	412	456
18	40	51	107	118	211	232	312	341
19			148	162	291	319	422	470
20			122	135	241	268	351	389
21			95	105	188	206	274	300
22			69	76	136	150	204	221
23			54	60	106	117	158	172
24	105	110	194	207	381	408	561	600
25	96	111	185	200	364	392	530	577
26	82	86	160	173	315	340	458	500
27	66	70	132	143	260	282	379	415
28	56	60	113	123	222	241	325	355
29	44	47	88	96	173	188	256	277

ТАБЛИЦА 7
НЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ, F₀, кН

УСЛОВНЫЙ № ГРУНТА	НЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ ВИНТОВЫХ АНКЕРОВ, F ₀ , кН							
	ВАС 30		ВАС 50		ВАС 70		ВАС 85	
	ПРИ ГЛУБИНЕ ЗАЛОЖЕНИЯ ЛОПАСТИ, м							
	4,0	4,5	4,0	4,5	4,0	4,5	4,0	4,5
30			169	182	333	357	408	526
31			146	157	287	309	423	455
32			121	131	239	258	353	380
33			103	112	203	220	298	320
34			80	87	157	171	232	252
35			59	65	116	127	171	187
36			80	86	157	170	234	250
37			65	71	129	140	192	206
38			48	52	95	103	140	152
39			37	40	72	78	105	115
40			31	33	60	65	88	96
41	126	129	194	203	382	400	561	600
42	101	104	168	176	329	347	483	510
43	93	96	148	156	291	307	423	453
44	80	83	130	138	256	271	373	400
45			100	106	196	208	288	306
46			84	89	165	176	243	259
47			103	111	202	207	411	438
48			118	125	232	245	341	360
49			102	108	200	212	295	312
50			86	92	170	181	251	266
51			66	70	129	137	190	202
52			90	95	177	188	261	276
53			78	83	154	163	227	241
54			65	69	127	135	188	199
55			54	58	107	114	158	168
56			39	42	77	82	113	121

3 407.9 - 158.02 - 00013

Формат А3

2877/9

Лист
9

Копия верна ГИП

Шифр покр. Подпись и дата Нормативы
13024 тм

УСЛОВНЫЙ N ГРУНТА	НЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ ВИНТОВЫХ СВАЙ ПРИ ДЕЙСТВИИ ВЫДЕРЖИВАЮЩИХ НАГРУЗОК, F _d , кН								
	BC 30			BC 50			BC 85		
	ПРИ ГЛУБИНЕ ЗАЛОЖЕНИЯ ЛОПАСТИ, м								
	4.0	4.5	4.0	4.5	5.5	4.0	4.5	5.5	
1-3	-	-	337	404	469	786	1006	1363	
4	-	-	328	376	458	773	999	1323	
5	-	-	325	372	454	667	909	1311	
6	-	-	300	344	421	560	790	1198	
7	-	-	311	353	434	735	966	1296	
8	-	-	267	304	377	656	844	1095	
9	-	-	221	252	316	472	635	883	
10	-	-	161	187	237	337	530	609	
11	-	-	275	312	382	720	919	1172	
12	-	-	242	275	339	608	783	1021	
13	-	-	171	196	244	443	554	692	
14	-	-	123	143	180	315	388	470	
15	112	125	230	261	312	500	701	819	
16	105	110	213	234	290	537	647	764	
17	79	84	160	182	250	425	506	602	
18	68	67	120	139	214	337	396	477	
19	-	-	136	154	224	417	495	578	
20	-	-	100	122	170	341	408	473	
21	-	-	85	97	100	268	327	371	
22	-	-	64	71	103	199	233	271	
23	-	-	50	57	73	151	175	205	
24	110	122	219	246	288	567	646	731	
25	104	116	209	223	282	536	620	712	
26	95	106	185	207	260	472	541	630	
27	85	95	159	179	235	400	441	526	
28	74	83	137	155	216	352	382	485	
29	62	70	111	127	193	291	320	404	

ТАБЛИЦА 8

УСЛОВНЫЙ N ГРУНТА	НЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ ВИНТОВЫХ СВАЙ ПРИ ДЕЙСТВИИ ВЫДЕРЖИВАЮЩИХ НАГРУЗОК, F _d , кН								
	BC 30			BC 50			BC 85		
	ПРИ ГЛУБИНЕ ЗАЛОЖЕНИЯ ЛОПАСТИ, м								
	4.0	4.5	4.0	4.5	5.5	4.0	4.5	5.5	
30	-	-	170	190	225	462	507	590	
31	-	-	149	167	200	413	453	533	
32	-	-	127	143	174	341	380	453	
33	-	-	109	124	153	295	333	393	
34	-	-	88	102	127	233	266	314	
35	-	-	69	80	102	184	203	241	
36	-	-	84	96	122	232	253	305	
37	-	-	70	81	101	191	213	257	
38	-	-	59	68	85	128	159	191	
39	-	-	41	47	61	96	123	146	
40	-	-	32	37	49	78	103	121	
41	110	127	220	243	277	572	634	696	
42	98	110	193	210	256	501	559	622	
43	89	111	172	199	241	446	494	567	
44	82	104	155	181	225	334	366	416	
45	-	-	128	153	187	330	363	410	
46	-	-	113	136	162	281	316	351	
47	-	-	155	177	193	410	476	519	
48	-	-	132	153	169	355	394	428	
49	-	-	117	134	150	310	346	376	
50	-	-	101	117	132	267	296	327	
51	-	-	83	92	109	207	221	250	
52	-	-	94	103	119	265	280	320	
53	-	-	82	90	106	231	248	280	
54	-	-	68	74	88	192	205	233	
55	-	-	58	61	73	160	171	196	
56	-	-	43	44	53	116	123	143	

3.407.9 - 158.02 - 00ПЗ

Формат А3

10

В.В.В.

Копия верна ГИП

УСЛОВНАЯ № ГРУНТА	МЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ ВИНТОВЫХ СВЯЙ ПРИ ДЕЙСТВИИ ВДАВЛИВАЮЩИХ НАГРУЗОК, F _d , кН								
	30			50			85		
	ПРИ ГЛУБИНЕ ЗАЛОЖЕНИЯ ЛОПАСТИ, м								
	4.0	4.5	4.0	4.5	5.5	4.0	4.5	5.5	
1-3	-	-	487	555	686	1214	1367	1672	
4	-	-	394	540	660	1185	1336	1637	
5	-	-	305	535	654	1171	1322	1622	
6	-	-	432	495	606	1065	1204	1481	
7	-	-	447	509	625	1177	1320	1606	
8	-	-	384	438	542	986	1109	1356	
9	-	-	318	362	455	751	848	1042	
10	-	-	232	269	341	533	605	751	
11	-	-	396	449	550	1075	1202	1454	
12	-	-	348	396	488	931	1044	1267	
13	-	-	246	282	352	624	702	857	
14	-	-	178	206	295	415	471	580	
15	173	200	326	360	417	762	845	1000	
16	162	181	305	353	409	700	769	940	
17	130	140	227	251	300	526	586	739	
18	92	108	171	194	248	394	440	582	
19	-	-	231	264	365	600	662	832	
20	-	-	184	222	291	490	543	681	
21	-	-	144	163	229	382	425	534	
22	-	-	107	121	167	280	311	390	
23	-	-	85	96	121	219	244	295	
24	160	192	310	344	408	714	777	890	
25	160	182	296	327	400	682	744	875	
26	143	164	261	290	366	594	650	778	
27	126	144	222	249	329	496	544	669	
28	109	126	192	216	302	425	470	593	
29	91	106	155	176	268	336	373	492	

ТАБЛИЦА 9

УСЛОВНАЯ № ГРУНТА	МЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ ВИНТОВЫХ СВЯЙ ПРИ ДЕЙСТВИИ ВДАВЛИВАЮЩИХ НАГРУЗОК, F _d , кН								
	30			50			85		
	ПРИ ГЛУБИНЕ ЗАЛОЖЕНИЯ ЛОПАСТИ, м								
	4.0	4.5	4.0	4.5	5.5	4.0	4.5	5.5	
30	-	-	238	263	311	584	635	735	
31	-	-	213	236	281	522	568	659	
32	-	-	181	202	242	436	478	559	
33	-	-	156	175	212	372	410	485	
34	-	-	125	142	174	292	324	386	
35	-	-	97	112	139	220	245	296	
36	-	-	140	158	191	335	369	434	
37	-	-	116	133	163	277	306	368	
38	-	-	87	101	125	205	229	278	
39	-	-	67	77	97	156	173	210	
40	-	-	53	61	78	127	142	173	
41	168	190	310	339	393	715	763	856	
42	149	174	283	314	376	620	669	760	
43	133	161	240	270	338	543	592	689	
44	98	149	218	250	316	488	535	632	
45	-	-	178	208	260	383	424	500	
46	-	-	157	185	225	328	366	429	
47	-	-	221	249	290	522	564	638	
48	-	-	187	213	239	433	472	553	
49	-	-	165	187	213	377	411	463	
50	-	-	143	162	174	323	352	401	
51	-	-	115	127	142	256	279	326	
52	-	-	156	170	200	377	404	460	
53	-	-	136	149	176	328	353	403	
54	-	-	114	123	147	272	292	336	
55	-	-	97	106	122	229	244	282	
56	-	-	71	77	89	166	175	205	

Инд. № проекта, Подпись и дата
13024-74

3.407.9 - 158.02 - 00ПЗ

Лист
11

Копия верна ГИП *В.М.С.*

ИМ	ГРУНТЫ И ПОКАЗАТЕЛЬ ТЕКУЧЕСТИ И ГЛИНИСТЫХ АГГРУНТОВ	И	У	Г	ХАРАКТЕРИСТИКИ ГРУНТОВ					
					Н	А	С	У		
		град	кН/м ²	кН/м ²	град	кН/м ²	кН/м ²	град		
П	ПЕСКИ ГРАВЛИСТЫЕ И КРУПНЫЕ	1	3	40	1	20.0	36	0.67	20.0	36
		2	4	40	3	19.0	36	2	19.0	39
С	ПЕСКИ СРЕДНЕЯ КРУПНОСТИ	3	5	38	2	19.0	34	1.3	19.0	36
		4	6	35	1	18.5	32	0.67	18.5	32
А	ПЕСКИ МЕЛКИЕ	5	7	38	6	18.5	34	4	18.5	37
		6	8	36	4	18.5	33	2.7	18.5	36
М	ПЕСКИ ПЫЛЕВАТЫЕ	7	9	32	2	18.0	29	1.3	18.0	29
		8	10	28	0	18.0	25	-	18.0	25
С	ПЕСКИ ПЫЛЕВАТЫЕ	9	11	36	6	18.0	33	5.3	18.0	35
		10	12	34	6	18.0	31	4	18.0	32
У	0.5 < J _L < 0.75	11	13	30	4	17.5	27	2.7	17.5	28
		12	14	26	2	17.5	23	1.3	17.5	24
Г	0.25 < J _L < 0.5	13	15	30	2	20.0	27	1.4	20.0	33
		14	16	29	17	19.5	26	11.3	19.5	29
Л	0.5 < J _L < 0.75	15	17	27	15	19.0	24	10	19.0	27
		16	18	24	13	17.5	22	8.7	17.5	24
И	0.25 < J _L < 0.5	17	19	28	19	19.0	25	12.7	19.0	28
		18	20	26	15	18.5	24	10	18.5	26
М	0.5 < J _L < 0.75	19	21	24	13	18.0	22	8.75	18.0	24
		20	22	21	11	17.5	19	7.3	17.5	21
С	0.25 < J _L < 0.5	21	23	18	9	17.0	16	6	17.0	18
		22	24	26	47	20.0	23	31	20.0	31
У	0.5 < J _L < 0.75	23	25	26	37	19.5	23	24.7	19.5	29
		24	26	24	31	19.0	22	21	19.0	27
Г	0.25 < J _L < 0.5	25	27	23	25	18.0	21	17	18.0	25
		26	28	22	22	18.0	20	15	18.0	24
Л	0.5 < J _L < 0.75	27	29	20	19	18.0	18	13	18.0	21

ТАБЛИЦА 10

ИМ	ГРУНТЫ И ПОКАЗАТЕЛЬ ТЕКУЧЕСТИ И ГЛИНИСТЫХ АГГРУНТОВ	И	У	Г	ХАРАКТЕРИСТИКИ ГРУНТОВ				
					Н	А	С	У	
		град	кН/м ²	кН/м ²	град	кН/м ²	кН/м ²	град	
С	0.25 < J _L < 0.5	30	24	39	19.0	22	26	19.0	28
		31	23	34	18.5	21	23	18.5	27
У	0.25 < J _L < 0.5	32	22	28	18.0	20	19	18.0	25
		33	21	23	18.0	19	15	18.0	23
Г	0.5 < J _L < 0.75	34	19	18	15.0	17	12	18.0	20
		35	17	15	18.0	15	10	18.0	18
Л	0.5 < J _L < 0.75	36	10	25	19.0	17	17	19.0	21
		37	18	20	18.5	16	13	18.5	19
И	0.5 < J _L < 0.75	38	16	16	18.0	14	11	18.0	18
		39	14	14	18.0	13	9	18.0	15
М	0.5 < J _L < 0.75	40	12	12	17.5	11	8	17.5	13
		41	21	81	18.0	19	54	18.0	32
С	0.6 J _L < 0.25	42	20	68	18.0	18	45	18.0	29
		43	19	54	18.0	17	36	18.0	26
У	0.6 J _L < 0.25	44	18	47	18.0	16	31	18.0	24
		45	16	41	17.5	14	27	17.5	22
Г	0.6 J _L < 0.25	46	14	36	17.5	13	20	17.5	19
		47	18	57	17.5	16	38	17.5	25
Л	0.25 < J _L < 0.5	48	17	50	17.5	15	33	17.5	23
		49	16	43	17.0	14	29	17.0	22
И	0.25 < J _L < 0.5	50	14	37	17.0	13	25	17.0	20
		51	11	32	16.5	10	21	16.5	16
М	0.5 < J _L < 0.75	52	15	45	17.5	14	30	17.5	22
		53	14	41	17.5	13	27	17.5	20
С	0.5 < J _L < 0.75	54	12	36	17.0	11	24	17.0	17
		55	10	33	17.0	9	22	17.0	15
У	0.5 < J _L < 0.75	56	7	29	16.5	6	19	16.5	11

Лист 13024 от 13024

3.407.9 - 158.02 - 0003

4. КОНСТРУИРОВАНИЕ ФУНДАМЕНТОВ.

4.1. ДИАМЕТР ЛОПАСТИ, КОЛИЧЕСТВО И ГЛУБИНА ЗАВИНЧИВАНИЯ СВАИ ОПРЕДЕЛЯЮТСЯ РАСЧЕТНЫМИ НАГРУЗКАМИ, ДЕЙСТВУЮЩИМИ НА ФУНДАМЕНТ, И НЕСУЩЕЙ СПОСОБНОСТЬЮ ГРУНТА ОСНОВАНИЯ (ТАБЛ.7, 8, 9). НАГРУЗКИ ПРИНИМАЮТСЯ ПО ДАННЫМ РАСЧЕТОВ ОПОР ВЛ И ПОРТАЛОВ ОРУ ПОДСТАНЦИИ.

4.2. ФУНДАМЕНТ, СОСТОЯЩИЙ ИЗ ОДНОЙ СВАИ ЯВЛЯЕТСЯ БЕЗРОСТВЕРКОВЫМ С НЕПОСРЕДСТВЕННОЙ ПЕРЕДАЧЕЙ НАГРУЗОК НА ГОЛОВУ СВАИ (ШИОР ВФ1) ЧЕРЕЗ НАГОЛОВНИКИ Н1, Н1А, Н2 ИЛИ Н4.

4.3. ФУНДАМЕНТЫ, СОСТОЯЩИЕ ИЗ НЕСКОЛЬКИХ СВАИ (В02, В03 И В04) ОБЪЕДИНЯЮТСЯ ПОВЕРХУ РОСТВЕРКОМ ИЗ ИНВЕНТАРНЫХ БАЛОК.

4.4. БАЛКИ РОСТВЕРКА РАССЧИТАНЫ НА ТРИ ГРУППЫ ОПОРНЫХ РЕАКЦИЙ (ТАБЛ.11).

Таблица 13

МАРКА БАЛКИ	МАКСИМАЛЬНАЯ СНИМАЮЩАЯ ИЛИ ВЫДЕРГИВАЮЩАЯ НАГРУЗКА, В КН
62-20	310
64-20	310
62-24	500
64-24	500
64-27	650

4.5. ВСЕ БАЛКИ ИМЕЮТ ЕДИНУЮ ДЛИНУ И В ЗАВИСИМОСТИ ОТ РАСЧЕТНЫХ НАГРУЗОК ПОЗВОЛЯЮТ СОБРАТЬ РОСТВЕРК, СОСТОЯЩИЙ ИЗ ОДНОЙ (ДВЕ СВАИ), ДВУХ (ТРИ СВАИ), ИЛИ ТРЕХ (ЧЕТЫРЕ СВАИ) БАЛОК С УЧЕТОМ ПЕРЕРАСПРЕДЕЛЕНИЯ НАГРУЗОК ПО ЯРУСАМ.

4.6. КОМПОНОВКА РОСТВЕРКА ИЗ БАЛОК МОЖЕТ ВЫПОЛНЯТЬСЯ :

- А) В ОДИН ЯРУС - ФУНДАМЕНТ В02 (ДВЕ ВИНТОВЫЕ СВАИ С НАГОЛОВНИКАМИ НР И ОДНА БАЛКА РОСТВЕРКА). ШИОР БАЛКИ ОПРЕДЕЛЯЕТСЯ - РАСЧЕТНОЙ НАГРУЗКОЙ (ТАБЛ.11).
- Б) В ДВА ЯРУСА: ФУНДАМЕНТ В03 - ТРИ ВИНТОВЫЕ СВАИ С НАГОЛОВНИКАМИ НР И ДВЕ БАЛКИ РОСТВЕРКА. ДВЕ СВАИ ВЫСОТОЙ НАД ПОВЕРХНОСТЬЮ ГРУНТА - 2, ТРЕТЬЯ - 2 ПЛЮС ВЫСОТА БАЛКИ РОСТВЕРКА ПЕРВОГО ЯРУСА; ФУНДАМЕНТ В04 - ЧЕТЫРЕ ВИНТОВЫЕ СВАИ С НАГОЛОВНИКАМИ НР И ТРИ БАЛКИ РОСТВЕРКА. ШИОР СВАИ И БАЛОК ОПРЕДЕЛЯЮТСЯ ПО АНАЛОГИИ С П.4.6.А).

4.7. КРЕПЛЕНИЯ БАШНАКОМ ОПОР К БАЛКАМ РОСТВЕРКА ОСУЩЕСТВЛЯЕТСЯ С ПОМОЩЬЮ АНКЕРНЫХ БОЛТОВ ПЯТИ МАРОК АБ1-АБ5. В ЗАВИСИМОСТИ ОТ ВЫСОТЫ БАЛКИ ВЕРХНЕГО ЯРУСА ПОДБОР БОЛТОВ ПРОИЗВОДИТСЯ ПО ТАБЛ.12.

ПРИВЕДЕННЫЕ В ТАБЛИЦЕ РАСЧЕТНЫЕ НАГРУЗКИ НА БОЛТЫ ОПРЕДЕЛЕННЫ В СООТВЕТСТВИИ С УКАЗАНИЯМИ СНИП II-23-81. СТАЛЬНЫЕ КОНСТРУКЦИИ.

ТАБЛИЦА 12

МАРКА БОЛТА	ДИАМЕТР, ММ	ДЛИНА, ММ	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА В КН	
			ВСТ 3 КН2	09Г2С, 10Г2С11
АБ1	36	380	120	153
АБ2	36	420	120	153
АБ3	36	450	120	153
АБ4	42	380	160	207
АБ5	42	460	160	207

4.8. В ОПОРАХ ВЛ И ОРУ ПОДСТАНЦИИ С ОТТЯЖКАМИ К БАЛКАМ ВЕРХНЕГО ЯРУСА ФУНДАМЕНТОВ ПРИВАРИВАЮТСЯ ОПОРНЫЕ УЗЛЫ ОШ - ПРИ НАПРЯЖЕНИЯХ ВЛ 35-110 КВ ИЛИ ОГ - ПРИ НАПРЯЖЕНИЯХ ВЛ 220-500 КВ.

ОПОРНЫЙ УЗЕЛ ОШ - ШТЫРЕВОЙ, ОГ - ШПИЛЕЧНЫЙ.

ВСЕ СВАИ В ФУНДАМЕНТАХ ВФ ИМЕЮТ НАКЛОН 10:1 (УГОЛ С ВЕРТИКАЛЬЮ 6°), КРОМЕ БЕЗРОСТВЕРКОВЫХ ФУНДАМЕНТОВ, ГДЕ СВАИ - ВЕРТИКАЛЬНЫЕ.

Имя, №, год, Подпись, в бланке, 15024ТМ

3.407 9 - 158 02 - 00ПЗ

Лист 13

Копия верна ГИП

Копия верна ГИП

5. КОНСТРУИРОВАНИЕ ЗАКРЕПЛЕНИЯ ОТТЯЖЕК ОПОР ВЛ И ПОРТАЛОВ ОРУ.

5.1. ЗАКРЕПЛЕНИЯ ОТТЯЖЕК, КАК ПРАВИЛО, ОСУЩЕСТВЛЯЕТСЯ С ПОМОЩЬЮ ОДНОГО ВИНТОВОГО АНКЕРА, В ТОМ ЧИСЛЕ, И ПРИ ДВУХ ВЕТВЯХ, СХОДЯЩИХСЯ В ОДНОЙ ТОЧКЕ

В СЛУЧАЕ, ЕСЛИ ГРУЗОПОДЪЕМНОСТИ ОДНОГО АНКЕРА НЕДОСТАТОЧНО, ДОПУСКАЕТСЯ КАЖДУЮ ВЕТВЬ ОТТЯЖКИ ЗАКРЕПЛЯТЬ НА ОТДЕЛЬНОМ АНКЕРЕ; ПРИ ЭТОМ РАСПОЛОЖЕНИЕ АНКЕРОВ ПРИНИМАЕТСЯ ТАКИМ ОБРАЗОМ, ЧТОБЫ ДЛИНЫ ОТТЯЖЕК НЕ ИЗМЕНЯЛИСЬ БОЛЕЕ ЧЕМ НА 200 ММ; СМЕЩЕНИЕ ТОЧЕК НАЧАЛА ЗАВИНЧИВАНИЯ НА ПОВЕРХНОСТИ НЕ ДОЛЖНО ПРЕВЫШАТЬ 200 ММ В НАПРАВЛЕНИИ ОТ ОСИ ВЛ И НЕ БОЛЕЕ 100 ММ В НАПРАВЛЕНИИ ПО ОСИ ВЛ.

5.2. ЗАВИНЧИВАТЬ АНКЕРЫ СЛЕДУЕТ ТАК, ЧТОБЫ ПРОДОЛЬНАЯ ОСЬ АНКЕРА БЫЛА ПРОДОЛЖЕНИЕМ ОСИ ОТТЯЖКИ.

5.3. У - ОБРАЗНЫЕ БОЛТЫ, ЯВЛЯЮЩИЕСЯ СОЕДИНИТЕЛЬНЫМ ЭЛЕМЕНТОМ МЕЖДУ АНКЕРОМ И ОТТЯЖКОЙ, ПОДБИРАЮТСЯ ПО ТАБЛ.13 В ЗАВИСИМОСТИ ОТ РАСЧЕТНОЙ ВЫРВАЮЩЕЙ НАГРУЗКИ, ДЕЙСТВУЮЩЕЙ НА БОЛТ (АНКЕР).

ТАБЛИЦА 13

МАРКА БОЛТА	ДИАМЕТР БОЛТА, ММ	ПЛОЩАДЬ ПОПЕРЕЧНОГО СЕЧЕНИЯ АНКЕРА, КМ ²	ГЛУБИНА ЗАВИНЧИВАНИЯ, М	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА ПО ПРОЧНОСТИ БОЛТА, КН, ПРИ МАРКЕ СТАЛИ		
				ВСТЗСП2	09Г2С	10Г2С1
У1-1	30	5,6	4,0	184,0	229,6	235,2
У1-2	30	5,6	4,5	184,0	229,6	235,2
У2-1	36	8,16	4,0	269,3	326,4	326,4
У2-2	36	8,16	4,5	269,3	326,4	326,4
У3-1	42	11,2	4,0	369,6	448,0	448,0
У3-2	42	11,2	4,5	369,6	448,0	448,0
У4-1	48	14,72	4,0	485,0	588,8	588,8
У4-2	48	14,72	4,5	485,0	588,8	588,8

5.4. РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА ПО ПРОЧНОСТИ БОЛТА ОПРЕДЕЛЕНА В СООТВЕТСТВИИ СО СНИП 11-23-81 "СТАЛЬНЫЕ КОНСТРУКЦИИ" И ДИРЕКТИВНЫМИ УКАЗАНИЯМИ ИНСТИТУТА "ЭНЕРГОСЕТЬПРОЕКТ" № 25/1-83.

Имя, № проба, Подпись и дата, 130247М, 1983.08.09