

Министерство монтажных и специальных  
строительных работ СССР

У Т В Е Р Ж Д А Ю:  
заместитель министра  
Л.Д.СОЛОДЕННИКОВ  
22 января 1976 г.

И Н С Т Р У К Ц И Я  
ПО ЗАБИВКЕ СВАЙ ВБЛИЗИ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ

ВСН 358-76  
ММСС СССР

© Центральное бюро  
научно-технической информации

М о с к в а - 1 9 7 6

Настоящая инструкция разработана Всесоюзным научно-исследовательским институтом гидромеханизации, санитарно-технических и специальных строительных работ (ВНИИТС) и Государственным институтом по проектированию оснований и фундаментов (ГИИ Фундаментпроект) Минмонтажспецстроя СССР в развитие главы СНиП П-Б.5-67 "Свайные фундаменты. Нормы проектирования".

Инструкция составлена канд. техн. наук Е. Д. Ковалевским, инженерами Б. К. Рудь, М. М. Калужником, канд. техн. наук В. А. Хоменко и инж. И. А. Андреевым. В составлении инструкции принимали участие кандидаты техн. наук М. Г. Цейтлин и М. Н. Пинк.

Министерство монтажных и специальных строительных работ СССР (ММСС СССР)	Ведомственные строительные нормы	ВСН 358-76 ММСС СССР
	Инструкция по забивке свай вблизи зданий и сооружений	Разработана впервые

## 1. ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

1.1. Настоящая инструкция разработана в развитие главы СНиП П-Б.5-67 "Свайные фундаменты, Нормы проектирования". Положения инструкции необходимо соблюдать при проектировании свайных фундаментов и производстве работ по забивке свай вблизи зданий и сооружений.

**Примечание.** Инструкция не распространяется на проектирование и устройство свайных фундаментов на просадочных и вечномёрзлых грунтах, вблизи подземных сооружений и коммуникаций, а также фундаментов из свай, погружаемых вибрационными и ударно-вибрационными машинами.

1.2. Свайные фундаменты вблизи зданий и сооружений следует проектировать на основе:

- а) результатов инженерно-геологических изысканий площадки строительства;
- б) данных, характеризующих существующее здание или сооружение, его конструкции и состояние;
- в) параметров колебаний грунта при забивке свай на площадке строительства.

1.3. Характеристика существующего здания или сооружения и его состояния должна быть получена в результате обследования в соответствии с разделом 4 настоящей инструкции.

1.4. Параметры колебаний грунта следует предварительно определить по приложению I и затем уточнить по результатам инструментальных наблюдений при забивке пробных свай в соответствии с разделом 5 настоящей инструкции.

1.5. Опасность колебаний, вызываемых забивкой свай, оценивают с учетом следующих требований:

- а) здания и сооружения не должны получить дополнительных повреждений;

Внесены ВНИИС и ГПИ Фундаментпроект	Утверждены Минмонтажспецстроем СССР 22 января 1976 г.	Срок введения в действие 1 июня 1976 г.
-------------------------------------	--	--

б) уровень колебаний не должен превышать допустимого для чувствительных к колебаниям приборов, машин и технологического оборудования;

в) уровень колебаний не должен превышать допустимого по санитарным нормам.

При выполнении перечисленных требований следует руководствоваться пп.2.1 - 2.4 настоящей инструкции.

1.6. Инструкция разрешает проектирование свайных фундаментов с нарушением требования п.1.5а, если прогнозируемые повреждения здания или сооружения будут признаны допустимыми. В этом случае прогнозируемые повреждения следует оценивать по приведенным в приложении I примерам в соответствии с п.2.5 настоящей инструкции.

В проекте производства работ при этом необходимо предусмотреть наблюдения за состоянием зданий (включая осадки) и колебаниями грунта при забивке свай в соответствии с разделами 4 и 5 настоящей инструкции.

Кроме того, в зданиях и сооружениях должна быть выделена опасная зона, в которой не разрешается находиться людям, если расстояние от места их нахождения до ближайших забиваемых свай менее 20 м и не приняты защитные меры на случай падения штукатурки и подвесных предметов.

1.7. При наблюдениях за деформациями и осадками зданий и сооружений, а также при измерении параметров колебаний необходимо соблюдать правила техники безопасности на строительные и геодезические работы.

## 2. ТРЕБОВАНИЯ К ПРОЕКТИРОВАНИЮ СВАЙНЫХ ФУНДАМЕНТОВ ВЕЛИЗИ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ

2.1. Оценку опасности колебаний для здания и сооружения по п.1.5а можно не производить, если расстояние от них до ближайших забиваемых свай не менее 20 м и естественные основания сложены выдержанными по толщине слоями (допускается уклон не более 0,1) однородных песчаных грунтов средней плотности и плотных, а также глинистых грунтов с консистенцией  $I_L < 1$ .

При забивке свай ближе 20 м опасность колебаний следует оценивать по допустимому расстоянию, которое определяют исходя из условия п.1.5а и проверяют по условиям п.1.5б, в согласно требованиям пп.2.2 - 2.4 настоящей инструкции.

2.2. Допустимое расстояние  $[\tau]$  от забиваемых свай до зданий и сооружений определяют из рисунка по допустимой скорости колебаний грунта  $[v]$ , коэффициенту затухания колебаний грунта с расстоянием  $\delta$  и скорости колебаний грунта  $v_0$  (см/с).

Скорость колебаний грунта на расстоянии  $\tau$  (в м) от забиваемой сваи вычисляют по формуле

$$v = v_0 \sqrt{\frac{3}{\tau}} e^{-\delta(\tau-3)}, \quad (1)$$

где  $v_0$  - скорость колебаний на расстоянии 3 м от сваи, см/с.

Значения  $v_0$  и  $\delta$  принимают из примера приложения I настоящей инструкции, в котором условия забивки свай близки к проектным, и уточняют по данным измерения колебаний грунта при забивке пробных свай.

Допустимую скорость  $[v]$  колебаний грунта у зданий принимают по п.4.3 настоящей инструкции.

2.3. При наличии в зданиях приборов, машин и оборудования, чувствительных к колебаниям, допустимый уровень колебаний для зданий определяют исходя из условий

$$\begin{aligned} \text{или } v_{\phi} &\leq [v]_{\text{м}} & (2) \\ a_{\phi} &\leq [a]_{\text{м}} \end{aligned}$$

где  $v_{\phi}$  и  $a_{\phi}$  - скорость и ускорение колебаний фундаментов под оборудование или перекрытия здания;

$[v]_{\text{м}}$  и  $[a]_{\text{м}}$  - допустимые скорость и ускорение колебаний, принимаемые в зависимости от класса машин и приборов по чувствительности к колебаниям (табл. I).

Скорость и ускорение колебаний фундаментов под оборудование определяют по формулам

$$v_{\phi} = kv; \quad (3)$$

$$a_{\phi} = ka, \quad (4)$$

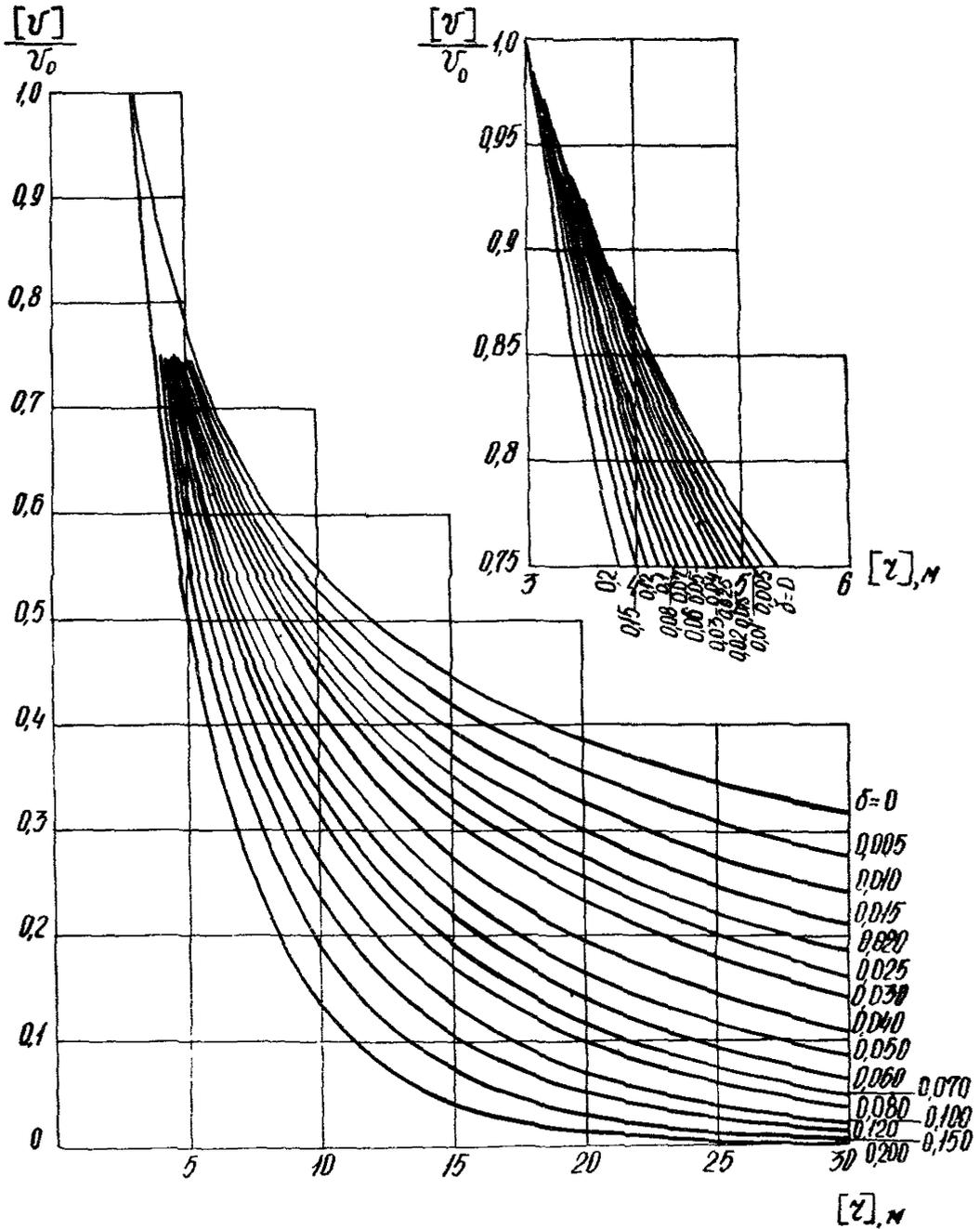
где  $k$  - коэффициент передачи колебаний грунта фундаменту, принимаемый по табл. 3 в зависимости от вида грунта основания;

$v$  и  $a$  - скорость и ускорение колебаний грунта у здания или фундамента под оборудование.

Ускорение колебаний грунта

$$a = 2\pi v f, \quad (5)$$

где  $f$  - частота колебаний, принимаемая из примера приложения I, в котором условия забивки свай близки к проектным, или по табл.4.



Т а б л и ц а I

Класс машин и приборов	Характеристика машин и приборов	Ускорение для частот $2 \cdot 10^3$ Гц, см/с <sup>2</sup>	Скорость для частот 10 - 100 Гц, см/с
I	Высокочувствительные	0,63	0,01
II	Среднечувствительные	6,30	0,10
III	Низкочувствительные	25,00	0,40
IV	Нечувствительные	63,00	1,00

П р и м е ч а н и я: I. Класс машин или приборов по чувствительности к колебаниям устанавливает технологи. При отсутствии данных разрешается руководствоваться ориентировочным делением машин и приборов на классы чувствительности к колебаниям согласно табл.2.

2. Значения скорости и ускорения колебаний для машин и приборов I, II, III классов заимствованы из "Инструкции по расчету перекрытий на импульсивные нагрузки" (М., Стройиздат, 1966), а для IV класса - из табл.9.2 "Справочника проектировщика. Основания и фундаменты" (М., Госстройиздат, 1964).

Т а б л и ц а 2

Класс машин и приборов по чувствительности к колебаниям	Наименование машин и приборов
---	-------------------------------

- I Особо точные делительные машины и автоматы. Установки для выверки оптических приборов и градуировки точных измерительных приборов. Микроскопы и мессмикроскопы. Интерферометры, оптиметры и другие точные оптические приборы. Механические контрольно-измерительные приборы при допусках нескольких микрометров. Установки для динамической балансировки роторов и т.п.
- II Шлифовальные станки для шарикоподшипников, зубо- и резьбошлифовальные станки. Прецизионные фрезерные и токарные станки, с допусками в несколько сотых мил-

Продолжение табл. 2

Класс машин и приборов по чувствительности к колебаниям	Наименование машин и приборов
	лиметра; автоматы для точки лезвий бритв и другие точные автоматы
III	Токарные, фрезерные, сверлильные, шлифовальные и другие металлообрабатывающие станки обычного класса точности. Прядильные машины. Ткацкие станки. Типографские машины
IV	Вентиляторы, центрифуги. Электромоторы, штампы и прессы металлообрабатывающей промышленности. Долбежные станки. Сотрясатели. Вибростолы. Виброгрохоты, рассевы и т.п.

Таблица 3

Направление колебаний	Коэффициент передачи колебаний грунта фундаменту оборудования		
	установленного на отдельных фундаментах	установленного на перекрытиях здания, основание которого сложено	
		рыхлыми песками и глинистыми грунтами консистенции $\lambda_c > 1$	песками средней плотности и плотными и глинистыми грунтами консистенции $\lambda_c \leq 1$
Вертикальное	1,0	0,7	0,9
Горизонтальное	1,0	0,5	0,7

Т а б л и ц а 4

Вид грунта	Ориентировочные значения частоты колебаний, Гц			
	при длине сваи менее 10 м и массе молота		при длине сваи более 10 м и массе молота	
	до 4 т	более 4 т	до 4 т	более 4 т
Пески плотные, неводонасыщенные; супеси, суглинки и глины твердые; суглинки и глины полутвердые	25-30	22-27	-	-
Пески средней плотности неводонасыщенные; супеси пластичные; глины и суглинки тугопластичные	20-25	17-22	17-22	15-20
Пески средней плотности, водонасыщенные, глины и суглинки мягкие и текучепластичные	12-17	10-15	10-15	7-12
Пески рыхлые, водонасыщенные; супеси, суглинки и глины текучие	5-7	3-6	4-7	3-5

Примечание. Если площадка сложена разнородными грунтами, значения частоты колебаний принимают для грунта, слой которого имеет наибольшую мощность в пределах глубины от 2 до 8 м.

Если уровень колебаний окажется недопустимым для приборов, машин или оборудования, их следует виброизолировать, или остановить их работу на время забивки свай, или увеличить расстояние до ближайших свай.

2.4. Допустимый уровень колебаний на рабочих местах проверяют в соответствии с требованиями "Санитарных норм проектирования промышленных предприятий" (СН 245-71) и "Положения о режиме труда работников виброопасных профессий, организаций и предприятий Минмонтажспецстроя СССР" (ВСН 318-73) ММСС СССР. Для жилых зданий допустимый уровень колебаний устанавливается в соответствии с "Санитарными нормами допустимых вибраций в жилых домах" (СН 1304-75).

2.5. В случае необходимости забивки свай на расстояниях, меньших, чем определено п.2.2, повреждения зданий и сооружений прогнозируют по примерам приложения I настоящей инструкции, в которых условия забивки свай близки к проектным, сравнивая проект-

ное значение условного суммарного динамического воздействия  $W$  и значение  $W_n$ , приведенное в примере.

Суммарное динамическое воздействие вычисляют по формуле

$$W = \sum N_{cp} \xi n_i v_i, \quad (6)$$

где  $N_{cp}$  — среднее число ударов при погружении одной сваи, определяемое из примеров приложения I, а затем по результатам забивки пробных свай;

$n_i$  — количество свай, забиваемых в  $i$ -й зоне между концентрическими окружностями радиусами 3; 5; 7; 9; 12; 15 и 20 м, которые проводятся из рассматриваемой точки здания;

$v_i$  — скорость колебаний грунта на расстояниях от свай 3; 5; 7; 9; 12; 15 и 20 м, определяемая по формуле (7) с учетом данных измерений при забивке пробных свай;

$\xi$  — коэффициент, учитывающий уменьшение суммарного динамического воздействия  $W$  при забивке свай в лидерные скважины.

Ориентировочные значения коэффициента  $\xi$  при соотношении площадей лидера и свай  $\frac{F_l}{F_{св}} = 0,7 \div 0,5$  соответственно равны для песков от 0,5 до 0,6, для глин от 0,4 до 0,5. При забивке свай без лидерных скважин  $\xi = 1$ .

2.6. Значения коэффициента  $\xi$  определяют по результатам забивки пробных свай:

$$\xi = \frac{\sum A N}{\sum A_n N_n},$$

где  $A_n$  и  $A$  — амплитуды смещения грунта при забивке свай соответственно в лидерную скважину и в грунт без бурения скважины, измеренные через каждый метр погружения сваи длиной  $l$ ;

$N_n$  и  $N$  — число ударов при забивке свай соответственно в лидерную скважину и в грунт без бурения скважины.

2.7. Если значения  $W$  и  $W_n$  будут примерно равны, то следует ожидать, что здание или сооружение получит повреждения, подобные приведенным в соответствующем примере. В случае, когда ожидаемые повреждения будут признаны недопустимыми или  $W \gg W_n$ , необходимо увеличить расстояние от зданий до ближайших свай или изменить расположение свай и произвести повторный расчет по разделу 2 настоящей инструкции.

### 3. ТРЕБОВАНИЯ К ПРОИЗВОДСТВУ СВАЙНЫХ РАБОТ ВБЛИЗИ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ

3.1. На расстоянии  $\gamma < [\gamma]$  свай следует забивать при обязательном наблюдении за деформациями и осадками зданий и сооружений, а на расстоянии, равном допустимому, - с проведением наблюдений в случаях, если:

а) вблизи фундаментов имеются котлованы, отметка дна которых ниже отметок подошвы обычных или низа ростверков свайных фундаментов;

б) отсутствует боковая засыпка фундаментов на расстоянии от их края, равном полуторной глубине заложения;

в) здания находятся в зоне влияния подземных выработок (метро, тоннели и т.п.) на деформации оснований зданий.

3.2. Требования п.3.1а,б можно не соблюдать, если предусмотрены инженерные мероприятия (укрепление грунтов основания, шпунтовое ограждение и т.п.), предотвращающие возможную потерю несущей способности основания.

Примечание. Извлекать шпунт из ограждения разрешается только после устройства свайных ростверков и обратной засыпки котлована.

3.3. При устройстве свайных фундаментов на расстоянии от зданий  $\gamma > [\gamma]$  забивку свай можно вести в любой последовательности.

В случае, когда  $\gamma < [\gamma]$  и основания здания сложены песчаными грунтами, забивку свай следует начинать с наиболее удаленных от здания рядов и при развитии осадок здания уменьшать высоту падения ударной части молота. Если основания сложены глинистыми грунтами, то забивку свай необходимо начинать с близких к зданиям.

3.4. Для уменьшения влияния колебаний грунта на здание рекомендуется свай забивать в лидерные скважины, количество которых определяется после уточнения значений коэффициента  $\gamma$  уменьшения суммарного динамического воздействия по результатам забивки пробных свай согласно п.2.6.

3.5. Для уменьшения колебаний зданий целесообразно устраивать между зданиями и погружаемыми сваями шпунтовые стенки, рым, канавы и т.п.

3.6. В случае забивки свай в соответствии с требованиями п.2.5 у зданий, отнесенных по состоянию к III группе (табл.5), необходимо предусмотреть усиление их конструкций.

3.7. При выявлении повреждений конструкций от забивки свай следует выяснить опасность этих повреждений для нормальной эксплуатации здания или сооружения и в случае необходимости принять защитные меры (отколоть отставшую штукатурку, установить защитные ограждения, усилить конструкции и др.).

#### 4. ОБСЛЕДОВАНИЕ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ И НАБЛЮДЕНИЯ ЗА ИХ СОСТОЯНИЕМ ПРИ ЗАБИВКЕ СВАЙ

4.1. На стадии проектирования свайных фундаментов обследованию подлежат здания и сооружения на расстоянии до 20 м от свайного поля. На больших расстояниях должны быть выявлены здания и сооружения с приборами, машинами и оборудованием, чувствительными к колебаниям.

4.2. Обследование включает:  
осмотр площадки строительства, зданий и сооружений;  
сбор данных об инженерно-геологических условиях площадки, осадках и деформациях зданий и сооружений;  
определение чувствительности оборудования к колебаниям;  
установление вида зданий, характеристики конструкций, типа фундаментов.

На основании обследования следует составить технический паспорт на каждое здание и сооружение в соответствии с приложением 2.

4.3. На основе результатов обследования определяют группу зданий или сооружений по состоянию конструкций в зависимости от имеющихся в них деформаций (см. табл.5), группу грунтов оснований зданий (табл.6), допустимую скорость колебаний  $[v]$  грунта у зданий и сооружений (табл.7). Затем устанавливают допустимое расстояние от забиваемых свай до зданий и сооружений согласно требованиям раздела 2 настоящей инструкции.

4.4. В случае забивки свай в соответствии с требованиями пп.2.5 и 3.1 должна быть составлена рабочая программа наблюдений за состоянием зданий и сооружений, а также программа измерений колебаний грунта согласно требованиям п.5.1 настоящей инструкции

Т а б л и ц а 5

Группа зданий и сооружений по состоянию конструкций	Вид зданий и сооружений	Деформации в конструкциях
I	Промышленные здания и сооружения	<p>В железобетонных рамных конструкциях и несущих конструкциях бескаркасных зданий с армированными крупноблочными и кирпичными стенами, а также панельными стенами на ленточных и отдельно стоящих фундаментах (включая свайные фундаменты из висячих свай) нет видимых трещин и деформаций.</p> <p>В бескаркасных неармированных кирпичных и крупноблочных стенах трещины до 0,5 мм.</p> <p>Высокие сооружения (дымовые трубы, водонапорные башни и т.п.) не имеют наклона.</p> <p>Фундаменты в хорошем состоянии</p>
I	Жилые и общественные здания	<p>В крупноблочных и кирпичных армированных стенах многоэтажных зданий, а также в несущих стенах крупнопанельных зданий при любом типе фундаментов отсутствуют видимые трещины и деформации, а в несущих неармированных крупноблочных и кирпичных стенах имеются трещины до 0,5 мм.</p> <p>Фундаменты в хорошем состоянии</p>
II	Промышленные здания и сооружения	<p>В железобетонных рамных конструкциях бескаркасных зданий с армированными крупноблочными и кирпичными стенами, а также панельными стенами на ленточных и отдельно</p>

Продолжение табл. 5

Группа зданий и сооружений по состоянию конструкций	Вид зданий и сооружений	Деформации в конструкциях.
		<p>стоящих фундаментах (включая свайные фундаменты из висячих свай) трещины до 0,5 мм.</p> <p>В бескаркасных неармированных кирпичных и крупноблочных стенах трещины до 3 мм.</p> <p>Высокие сооружения (дымовые трубы, водонапорные башни и т.п.) имеют крен менее 0,004</p>
II	Жилые и общественные здания	<p>В крупноблочных и кирпичных армированных стенах многоэтажных бескаркасных зданий, а также в несущих стенах крупнопанельных зданий при любом типе фундаментов трещины до I мм.</p> <p>В несущих неармированных крупноблочных и кирпичных стенах трещины до 3 мм.</p> <p>Фундаменты из бутового камня повреждены в результате разрушения раствора кладки</p>
III	Промышленные здания и сооружения	<p>В железобетонных рамных конструкциях и несущих конструкциях бескаркасных зданий с армированными крупноблочными стенами, а также панельными стенами на ленточных и отдельно стоящих фундаментах (включая свайные фундаменты из висячих свай) трещины более 0,5 мм; в бескаркасных неармированных кирпичных и крупноблочных стенах трещины бо-</p>

## Продолжение табл. 5

Группа зданий и сооружений по состоянию конструкций	Вид зданий и сооружений	Деформации в конструкциях
---	-------------------------	---------------------------

лее 3 мм.

Высокие сооружения (дымовые трубы, водонапорные башни и т.п.) имеют отклонения от вертикали, угрожающие потерей устойчивости, и кривые более 0,004

III

Жилые и общественные здания

В крупноблочных и кирпичных армированных стенах многоэтажных бескаркасных зданий, а также в несущих стенах крупнопанельных зданий при любом типе фундаментов трещины более 1 мм, перекосы строительных элементов, нарушающие условия эксплуатации здания.

В несущих неармированных крупнопанельных и кирпичных стенах трещины более 3 мм.

В фундаментах существенные повреждения в результате разрушения раствора и коррозии бетона

Т а б л и ц а 6

Группа грунтов оснований зданий и сооружений	Пески	Супеси	Суглинки и глины	Прочие грунты
1	Плотные, кроме мелких и пылеватых водонасыщенных	Твердые	Твердые, полутвердые, тугопластичные	-
2	Средней плотности, кроме пылеватых водонасыщенных; плотные мелкие водонасыщенные	Пластичные	Пластичные, мягкопластичные	-
3	Рыхлые; плотные и средней плотности пылеватые водонасыщенные; мелкие средней плотности водонасыщенные	Текучие	Текучепластичные, текучие	Или. Сильнозоторфованные грунты и торфы. Насыпной грунт

Таблица 7

Наименование и конструктивные особенности сооружений	Группа сооружений по состоянию	Допустимая скорость колебаний грунта (см/с) в зависимости от группы грунтов основания		
		1	2	3
Производственные и гражданские здания со стальным каркасом без заполнения. Здания и сооружения, в которых не возникают дополнительные усилия от неравномерных осадок. Высокие жесткие сооружения	I	6,0	4,5	1,5
	II	4,5	3,0	1,0
	III	3,0	2,2	0,7
Производственные и гражданские здания с железобетонным каркасом без заполнения и со стальным каркасом с заполнением. Бескаркасные здания с несущими стенами из кирпичной кладки и крупных блоков с армированием или железобетонными поясами	I	5,0	3,0	1,0
	II	3,5	2,2	0,7
	III	2,5	1,5	0,5
Производственные и гражданские здания с железобетонным каркасом с заполнением. Бескаркасные здания с несущими стенами из крупных блоков и кирпичной кладки без армирования	I	4,0	2,5	0,8
	II	3,0	1,5	0,5
	III	2,0	1,2	0,4
Бескаркасные крупнопанельные здания	I	3,0	2,2	0,7
	II	2,0	1,5	0,5
	III	1,5	1,0	0,4

Рабочую программу необходимо согласовать с организацией, эксплуатирующей здания или сооружения и с организацией, выполняющей работы нулевого цикла.

4.5. Наблюдения за состоянием зданий, включая нивелирование, следует проводить до начала и в процессе производства свайных работ, а также в последующий период до стабилизации деформаций конструкций и осадок фундаментов. Циклы наблюдений устанавливаются в соответствии с табл.8.

Т а б л и ц а 8

Группа зданий и сооружений по состоянию конструкций	Цикл наблюдений	Количество погруженных свай (шт.) на расстояниях от здания или сооружения (м)		
		0-5	5-10	более 10
I	I	0	0	0
	2	5-6	10-12	16-18
	3 и т.д.	14-16	18-20	24-26
II	I	0	0	0
	2	3-4	5-8	10-12
	3 и т.д.	10-12	14-16	20-22
III	I	0	0	0
	2	1-2	3-5	8-10
	3 и т.д.	6-8	10-12	16-18

П р и м е ч а н и я: I. Количество циклов может быть уменьшено, если после забивки двух-трех рядов свай, ближайших к зданию, осадка фундаментов составила 1-2 мм и в конструкциях не возникло дополнительных повреждений.

2. При появлении значительных деформаций здания и незатухающих осадок наблюдения должны проводиться не реже двух раз в смену.

4.6. Для наблюдений за деформациями конструкций при забивке свай следует применять различные устройства (маяки, шелемеры и др.), размещая их в здании на расстоянии до 30 м от ближайших свай.

4.7. Результаты каждого цикла наблюдений за деформациями здания необходимо записывать в журнал осмотра, указывая: дату осмотра;

фамилии и должности лиц, производивших осмотр;  
схемы трещин и маяков;  
сведения о состоянии трещин и маяков во время осмотра и за-  
мене разрушенных маяков новыми;

данные о новых трещинах и других повреждениях конструкций  
зданий, а также об установке маяков.

4.8. Измерения осадок зданий и сооружений I класса капитальности должны производиться по первому, а II, III и IV классов — по второму классу нивелирования.

4.9. Осадочные марки следует устанавливать на расстоянии до 30 м от ближайших свай: на наружных продольных и поперечных стенах на расстоянии не более 6 м друг от друга; углах зданий на наружных стенах в месте примыкания к ним внутренних стен; стенах с двух сторон осадочного шва и на колоннах.

В качестве реперов можно применять марки (не менее двух), установленные на здании при расстоянии не менее 30 м от них до ближайших забиваемых свай.

4.10. Результаты нивелирования необходимо записывать в журнал, указывая:

дату и время нивелирования;

план марок и реперов;

полученные результаты измерения осадок;

номера погруженных свай после предыдущего цикла наблюдений с указанием длины, сечения, глубины погружения, среднего количества ударов при погружении одной сваи;

метеорологические и другие условия нивелирования;

характеристику свайного оборудования (тип и марку молота, массу и высоту подъема ударной части молота).

4.11. Журналы осмотра и нивелирования с техническим паспортом обследуемого здания передают организации, проектирующей свайные фундаменты.

## 5. ИЗМЕРЕНИЯ ПАРАМЕТРОВ КОЛЕБАНИЙ ПРИ ЗАБИВКЕ СВАЙ

5.1. Параметры колебаний необходимо измерять при забивке пробных свай в случае, если прогнозируемая скорость колебаний грунта у здания будет больше допустимой, определяемой согласно п.4.3 настоящей инструкции.

5.2. Колебания при забивке свай можно регистрировать вибро-

измерительной аппаратурой, предназначенной для измерения смещений с коэффициентом увеличения не менее 100 и частотным диапазоном от 2 до 30 Гц.

Для измерения амплитуд смещений и частоты колебаний могут быть использованы, например, комплекты датчиков КОО1 и осциллографы Н-700 и Н-004 с гальванометрами МО02\*.

5.3. Колебания грунта должны быть измерены при забивке не менее двух пробных свай. Масса молота при забивке пробных свай не должна быть меньше, чем при производственной забивке.

5.4. В каждой точке необходимо записывать две составляющие смещений — вертикальную  $Z$  и горизонтальную радиальную  $X$ .

При измерении параметров колебаний фундаментов или зданий и грунта возле них следует регистрировать, кроме вертикальной, горизонтальные составляющие смещений — одну вдоль ( $Y$ ), а другую поперек ( $X$ ) здания.

5.5. По записям смещений должны быть выбраны наибольшие размахи колебаний и определены частоты и амплитуды смещений. Скорость колебаний, соответствующая максимальному смещению,

$$v = 2 \pi A f, \quad (7)$$

где  $A$  — амплитуда смещений (половина наибольшего размаха);  
 $f = \frac{1}{2t}$  — частота колебаний ( $t$  — время между амплитудами, по которым измерен наибольший размах).

5.6. Коэффициент затухания колебаний грунта с расстоянием

$$\delta = \frac{1}{17} \ln \frac{U_0}{U} - 0,056, \quad (8)$$

где  $U_0$  и  $U$  — скорости колебаний на расстояниях соответственно 3 и 20 м, определяемые по формуле (7).

5.7. Для определения коэффициента передачи колебаний грунта зданию или фундаменту оборудования необходимо одновременно измерить амплитуды смещений при колебаниях здания или фундамента оборудования и грунта.

Коэффициент передачи колебаний

$$k = \frac{A_\phi}{A_r}, \quad (9)$$

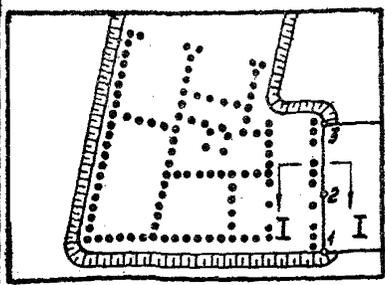
где  $A_r$  и  $A_\phi$  — амплитуды смещений соответственно грунта и отдельного фундамента оборудования или здания.

---

\* Максимов Л. С., Шейнин Л. С. Измерение вибраций сооружений. Справочное пособие. Л., Стройиздат, 1974.

ПРИМЕРЫ ЗАБИВКИ СВАЙ ВЕЛИЗИ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ

ПЛАН СВАЙНОГО ПОЛЯ (М 1:500)



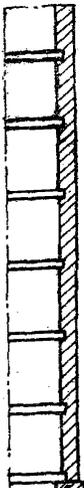
Пример 1

ЗДАНИЕ жилое, 9-этажное, панельное, с подвальным помещением, высотой 28 м, построено в 1965 г.

ФУНДАМЕНТЫ ленточный из сборных железобетонных фундаментных блоков, глубина заложения 2,5 м.  
НЕСУЩИЕ СТЕНЫ поперечные, панельные.

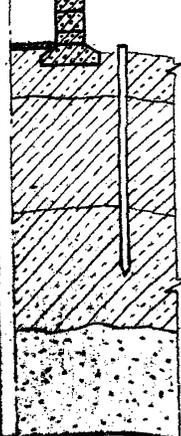
ПЕРЕКРЫТИЯ — железобетонные панели.

I-I



Состояние сваи	до забивки сваи	Повреждений нет
	после забивки сваи	В стыках панелей появились трещины шириной до 5 мм, в отдельных местах осыпалась штукатурка.

Параметры				Колыхания грунта на расстоянии 3 м от погружаемой сваи			Коэффициент затухания колебаний	
глубина свободной части ладанки		сваи		составляющие	амплитуда смещения А, мм	скорость V, см/с		частота f, Гц
масса, т	высота надземной части, м	диаметр, м	сечение, смхсм				вертикальная	
3,3	4,5	9	35x35	Вертикальная	0,64	2,6	6,5	0,09
				Горизонтальная	0,44	2,0	7,2	0,11



Насыпной слой	0
Супесь легкая, пылеватая, пластичная	2
Супеси пылеватые, ленточные, мягко- и текучепластичные, в нижней части с средним гравием	4-6-8
Супеси пылеватые с гравием, от твердых до пластичных	10-12
Песок пылеватый, плотный, водонасыщенный	14-16 м

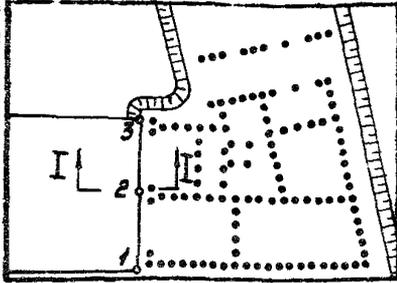
Номер точки забивки	Условное суммарное динамическое воздействие, кН, см/с	Дополнительные осадки, мм
1	5100	Не измерена
2	7540	
3	7130	

Примечание.  $N_{ср} = 135$  ударов на погружение одной сваи.

Сваи забивали с июля по август 1972 г.

ПЛАН СВАЙНОГО ПОЛЯ (М 1:800)

Пример 2



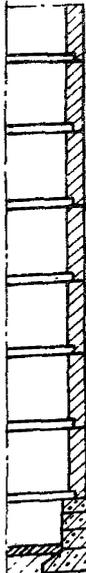
ЗДАНИЕ жилое, 9-этажное, стех-ническим подпольем, панельное, высота 27м, построено в 1964г.

ФУНДАМЕНТЫ ленточные, сборные железобетонные, глубина заложе-ния 2,2м.

НЕСУЩИЕ СТНЫ поперечные, панельные.

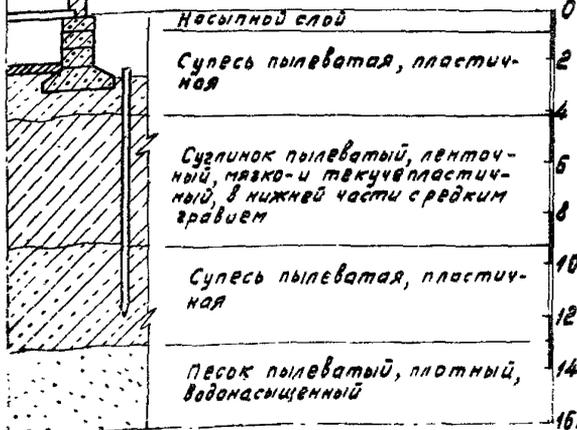
ПЕРЕКРЫТИЯ - железобетонные панели.

I-I



Состояние здания	до за-бывки свай	Повреждений нет
	после забивки свай	В стыках панелей раскрылись трещины до 3мм. В отдельных местах откололась и осыпалась штукатурка

Параметры				Колесания грунта на расстоянии 3 м от погружаемой свай				Кoeffициент затухания колебаний
молота свобод-ного падения		свай		составля-ющие	амплитуда смеще-ния А, мм	ско-рость V, см/с	чasto-та f, Гц	
масса падаю-щей части, т	высота паде-ния, м	длина, м	сече-ние, смхсм					Вертикаль-ная
3,3	1,5	9	35x35	0,64	2,6	6,5	0,09	
				0,44	2,0	7,2	0,11	



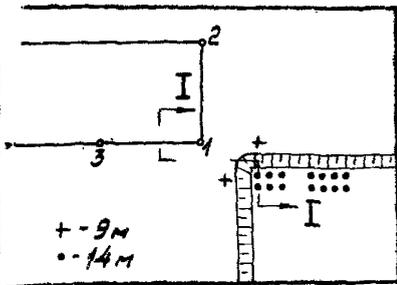
Номер точки забивки	Ускорение суммарное диняи качества воздействия, см/с	Дополнительная осадка, мм
1	5 720	Не измерена
2	7 960	
3	7 660	

Примечание. N<sub>cp</sub> = 135 ударов на погружение одной свай.

Свай забивали с июня по июль 1972г.

ПЛАН СВАЙНОГО ПОЛЯ (М 1:300)

Пример 3



ЗДАНИЕ жилое, 9-этажное, панельное, с техническим подпольем, высотой 28 м, построено в 1956 г.

ФУНДАМЕНТЫ свайные, с тремя продольными ростверками, по которым уложены поперечные железобетонные балки с шагом 32 м, крайний пролет - 5 м.

НЕСУЩИЕ СТЕНЫ поперечные; внутренние продольные и поперечные стены из железобетонных панелей толщиной 12 и 14 см, наружные - из керамзитобетонных панелей толщиной 30 см.

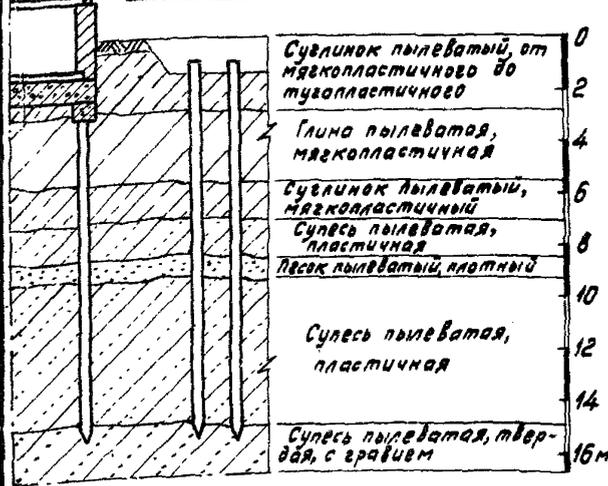
ПЕРЕКРЫТИЯ -

- из сборных железобетонных панелей толщиной 14 см.

- I

Состояние сваи	до забивки сваи	Повреждений нет
	после забивки сваи	

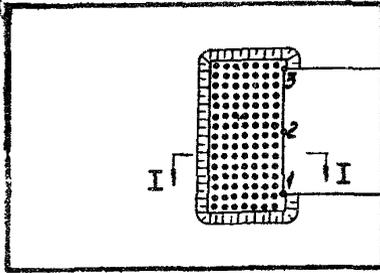
Параметры				Колебания грунта на расстоянии 3 м от погружаемой сваи				Коэффициент затухания колебаний
молота свобод ного удара		сваи		составляющие	амплитуда смещения А, мм	скорость V, см/с	частота f, Гц	
масса падающей части, т	высота падения, м	длина, м	сечение, смхсм					вертикаль
5,5	1-2	9	35х35	Вертикаль	0,15	1,1	11	0,07
		14	35х35	Горизонталь	0,20	1,4	11	0,05



Номер точки замера	Условное суммарное динамическое воздействие W, см/с	Дополнительная осадка, мм
1	860	< 1
2	170	0
3	410	0

Примечание. Nsp = 100 ударов на погружение одной сваи.

Сваи забивали с июня по июль 1970 г.



ЗДАНИЕ жилое, 6-этажное, кирпичное, с двумя рядами внутренних кирпичных колонн 90x90см, высотой около 21м, построено в 1924г.

ФУНДАМЕНТЫ под стены - ленточные, бутовые, под колонны - бутовые, глубина заложения 3,40 - 3,60м.  
НЕСУЩИЕ СТЕНЫ кирпичные.

ПЕРЕКРЫТИЯ подвала - кирпичная арка по стальным балкам, междуэтажные - деревянные.

Состояние здания	до забивки свай	В стенах над оконными проемами и под ними, перекрытиям и на стыках перекрытий и стен волегаемые трещины, и сквозные трещины с шириной раскрытия до 5,0мм
	после забивки свай	Появились новые и раскрылись имеющиеся трещины по всей высоте стен (раскрытие до 8,0-9,0мм). В некоторых местах произошло растрескивание, отслаивание и осыпание штукатурки потолка и стен

I-I



Параметры		Колыхания грунта на расстоянии 3 м от погружаемой сваи				Коэффициент затухания колебаний		
диаметр-модель С-350		сваи		оставленные	амплитуда оседания А, мм		скорость V, см/с	частота f, Гц
масса падающей части, т	высота падения, м	длина, м	сечением, смxсм			вертикальная		
2,5	1,8	12	25x35	Вертикальная	0,14	1,0	10-14	0,07
		10	25x35	Горизонтальная	0,10	0,9	10-14	0,065

Номер точки здания	Условное суммарное значение коэффициента воздействия W, см/с	Дополнительная осадка, мм
1	11 960	5,6
2	14 190	5,0
3	11 010	4,4

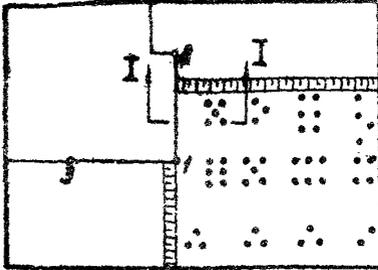
Примечание. №=240 ударов на погружение одной сваи.

Сваи забивали

16 с 15 июля по 18 августа 1977

ПЛАТФОРМА СВАЙНОГО ПОЛЯ (М 1:500)

Пример 5



ЗДАНИЕ жилое, 6-этажное, высотой 22 м, кирпичное, с подвалом, с перемычками окон первого этажа (ширина 3 м) арочными, построено в 1954г.

ФУНДАМЕНТЫ железобетонные монолитные, шириной 2,4-3,0 м, глубиной заложения 2,9 м.

НЕСУЩИЕ СТЕНЫ кирпичные, с армированными поясами.

ПЕРЕКРЫТИЯ — керамические блоки по стальным балкам.

Состояние свай	до забивки свай	В стенах здания и перемычках трещины до 2 мм. Перед забивкой свай установлены анкеры на уровне второго этажа. Перемычки усилены стальными рамками.
	после забивки свай	Образовались трещины в стенах верхних этажей здания. В некоторых местах с потолков и наружных стен осыпалась штукатурка.

I-I

Параметры				Колебания грунта на расстоянии 3 м от погружаемой свай			Коэффициент затухания колебаний	
глубина свободного падения	с в а я							
масса капающей части, т	высота падения, м	длина, м	сечение, смхсм	составляющие	амплитуда смещения А, мм	скорость V, см/с	частота f, Гц	
50	20	32	40x40	Вертикальная	0,50	0,9	3	0,09
				Горизонтальная	0,30	0,6	3	0,11

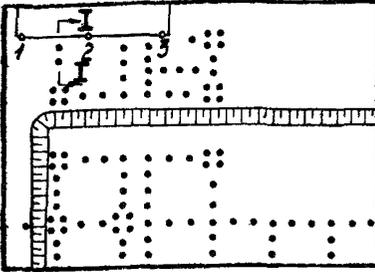
Насыпной слой	0	Номер точки измерения	Условное суммарное динамическое воздействие $\frac{W_p}{cm/s}$	Дополнительная осадка, мм
Песок пылеватый, рыхлый, водонасыщенный	5			
Супесь пылеватая, текучая	10			
Супесь текучая	15	1	5 020	Не измерена
Суглинок текучий	20	2	2 350	
Суглинок пластичный	25	3	990	
Супесь твердая	30			
	35			
	40 м			

Примечание.  $N_{cp} = 400$  ударов на погружение одной свай.

Сваи забивали с августа 1972 г по март 1973 г.

ПЛАН СВАЙНОГО ПОЛЯ (М 1:500)

Пример 6



ЗДАНИЕ жилое, 6-этажное, кирпичное, высотой 25 м, построено в 1912 г.

ФУНДАМЕНТЫ ленточные, из бутового камня, глубина заложения 2,2 м.

НЕСУЩИЕ СТЕНЫ кирпичные.

ПЕРЕКРЫТИЯ — железобетонные плиты по стальным балкам.

Состояние здания	до забивки свай	В наружных стенах волосяные трещины
	после забивки свай	Появление новых и раскрытие имевшихся трещин до 4 мм по всей высоте наружных и внутренних стен

I-I



Параметры				Колебания грунта на расстоянии 3 м от погружаемой сваи			Коэффициент загрузки при колебании
масса надетого наконечника	сваи			амплитуда смещения А, мм	скорость V, см/с	частота f, Гц	
масса надетой части, т	высота надетия, м	длина, м	сечение, смхсм				остаточное
5,2	1,4	26	35x35	Вертикаль — 0,85 Горизонтальная — 0,72	2,8	5,3	0,15
					2,4	6,4	0,12

0	несыпная свая
5	песок пылеватый, средней плотности и рыхлый
10	Суглинок пылеватый, мягкопластичный
15	Супесь пылеватая, текучая
15	Супесь пылеватая, пластичная
20	Суглинок пылеватый, мягкопластичный
25	Суглинок пылеватый, тугопластичный

Номер точек здания	Условное суммарное динамическое сопротивление W <sub>д</sub> , см/с	Дополнительная осадка, мм
1	11200	21
2	17160	24
3	29460	27

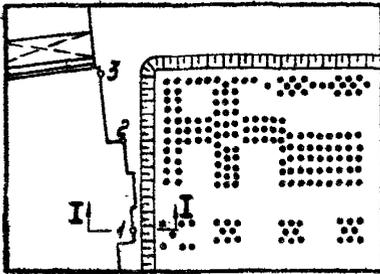
Примечание. W<sub>ср</sub> = 645 ударов на погружение одной сваи.

Сваи забивали

с июня по сентябрь 1969.

ПЛАН СВАЙНОГО ПОЛЯ (М 1:300)

Пример 7



ЗДАНИЕ административное, 5-этажное, кирпичное, с подвалом, высотой 16 м, построено в 1935 г.

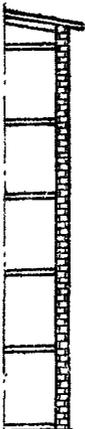
ФУНДАМЕНТЫ ленточные, из бутового камня, глубина заложения 2,5 м.

НЕСУЩИЕ СТЕНЫ продольные, кирпичные.

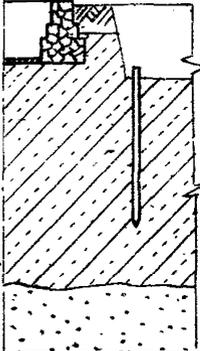
ПЕРЕКРЫТИЯ — железобетонные плиты по стальным балкам.

Состояние сваи	до забивки сваи	Повреждений нет
	после забивки сваи	Вблизи оконных проемов появились трещины раскрытием до 0,5 мм, увеличилось раскрытие имеющихся трещин до 1 мм

I-I



Параметры				Колёбания грунта на расстоянии 3 м от погружаемой сваи			Коэффициент затухания колебаний	
Масса капающей части, т	Высота падения, м	Длина, м	Сечение, смхсм	Составляющая	Амплитуда смещения А, мм	Скорость V, см/с		Частота f, Гц
1,8	2,1	6	30x30	Вертикальная	0,37	5,6	24,0	0,05
				Горизонтальная	0,20	2,3	18,6	0,03



Насыпной слой

Супесь пластичная

Песок плотный

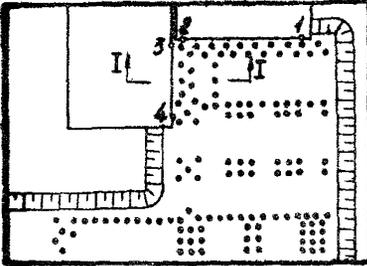
Номер точки забивки	Условное суммарное динамическое воздействие W <sub>ср</sub> , см/с	Дополнительная осадка, мм
1	39 980	3,3
2	42 050	2,8
3	25 330	2,1

Примечание N<sub>ср</sub> = 180 ударов на погружение одной сваи

Сваи забивали с мая по июль 1974 г.

ПЛАН СВАЙНОГО ПОЛЯ (М 1:800)

Пример 8



ЗДАНИЕ административное, 5-этажное, кирпичное, высотой 21 м, построено в 1971 г.

ФУНДАМЕНТЫ - железобетонные плиты толщиной 0,7 м, разрезанные температурно-усадочным швом на три блока.

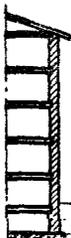
НЕСУЩИЕ СТЕНЫ кирпичные.

ПЕРЕКРЫТИЯ - железобетонные панели.

Состояние здания	по заливке свай	повреждений нет
	после забивки свай	На стене здания около точки 4 появились вертикальные трещины длиной до 10 м, раскрытием до 3 мм. Деформационные швы на уровне 4-го и 5-го этажей раскрылись до 30 мм. Деформации продолжались в течение полугодия после забивки свай

Параметры				Классификация грунта на расстоянии 3 м от вертикальной оси			Коэффициент сопротивления свайной pile	
масса pile, т	высота pile, м	длина, м	сечение, см	оставленность	степень смешения А, мм	скорость V, см/с		частота f, Гц
6,5	2,0	18	35x35	Вертикальная	0,62	3,8	10	0,05
				Горизонтальная	0,93	1,7	3	0,06

I-I



Насыпной слой	0
песок мелкий, средней плотности	5
Суглинок и глина пылеватые, ленточные, текучие	10
Суглинок текучепластичный	15
Суглинок тугопластичный	15
Суглинок опесчаненный	15
Гравийно-галечниковый слой	20 м

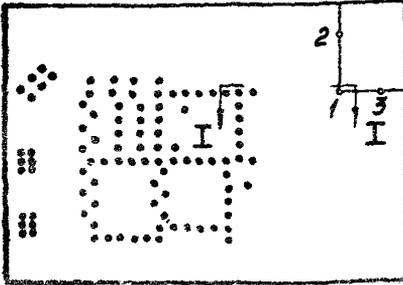
Номер точки заделки	Условное суммарное диаметровое сопротивление, тс, см/с	Дополнительная нагрузка, тс
1	46 600	13
2	49 400	23
3	50 110	27
4	67 480	47

Примечание.  $N_{ср} = 360$  ударов на погружение одной сваи

Сваи забивали с мая по ноябрь 1973 г.

ПЛАН СВАЙНОГО ПОЛЯ (М 1:500)

Пример 9



ЗДАНИЕ жилое, 5-этажное, кирпичное, с техническим подпольем, высотой около 16 м, построено в 1954 г.

ФУНДАМЕНТЫ ленточные, сборные железобетонные, глубина заложения 1,8 м.

НЕСУЩИЕ СТЕНЫ кирпичные, продольные.

ПЕРЕКРЫТИЯ — железобетонные панели.

Состояние здания	до забивки свай	В наружных стенах вблизи оконных проемов по всему периметру здания трещины до 0,5 мм
	после забивки свай	В наружных стенах, ближайших к свайному полю, раскрылись трещины до 3 мм. Во внутренних стенах и стыках перекрытий появились трещины до 2 мм. В отдельных местах осыпалась штукатурка

П а р а м е т р ы				Колёбания грунта на расстоянии 3 м от погружаемой сваи				Коэффициент затухания колебаний
молота свободного падения	с в а я			составляющая	амплитуда смещения А, мм	скорость V, см/с	частота f, Гц	
масса падящей части, т	высота падения, м	длина, м	сечение, смxсм					
4,5	1,6	28	40x40	Вертикальная	0,48	3,6	12,0	0,05
				Горизонтальная	0,12	0,8	11,4	0,12

I - I



0	Насыпной слой
5	Песок пылеватый, рыхлый, водонасыщенный
10	Суглинок пылеватый, пластичная
15	Суглинок пылеватый, мягкопластичный
20	Глина мягкопластичная
25	Суглинок пылеватый, пластичный с гравием и валунами

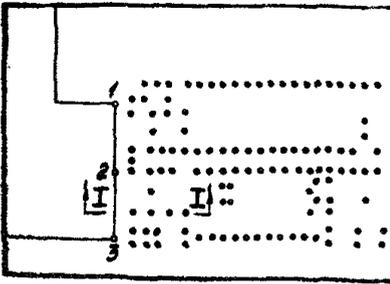
Номер точки здания	Условное суммарное динамическое воздействие W <sub>д</sub> , см/с	Дополнительная осадка, мм
1	17 300	18,5
2	13 140	14,7
3	9 900	16,6

Примечание. N<sub>ср</sub> = 660 ударов 30 м на погружение одной сваи.

Сваи забивали с ноября 1974 г. по апрель 1975 г.

ПЛАН СВАЙНОГО ПОЛЯ (М 1:500)

Пример 10



ЗДАНИЕ жилое, 5-этажное, кирпичное, с полуподвальным помещением, высотой около 18м, построено в 1959г.

ФУНДАМЕНТЫ ленточные, сборные железобетонные, глубина заложения 2,2 м.

НЕСУЩИЕ СТЕНЫ кирпичные, продольные.

ПЕРЕКРЫТИЯ - железобетонные панели.

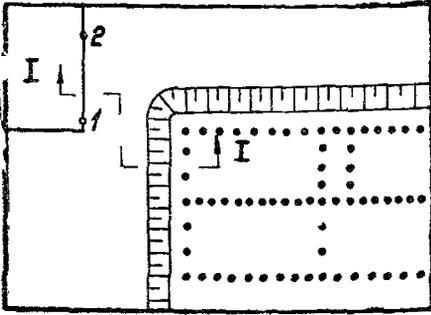
I - I	Состояние здания	до забивки свай	Повреждений нет
		после забивки свай	В наружных стенах вблизи оконных проемов и на цоколе появились трещины шириной до 2,5 мм

Параметры				Колебания грунта на расстоянии 3 м от погружаемой сваи				Коэффициент затухания колебаний
молота свобод ного надетки		сваи		составляющие	амплитуда смещения А, мм	скорость $\dot{U}$ , см/с	частота $f$ , Гц	
масса надетки, т	высота надетки, м	длина, м	сечение, смхсм					Вертикальная $\sigma_z$
6,1	0,9	14	35х35	0,82	1,8	3,5	0,08	
				0,61	1,1	3,0	0,10	

Насыпной слой	0	Номер точки здания	Условное суммарное динамическое воздействие $W_d$ , см/с	Дополнительная осадка, мм
Суглинок пылеватый, мягкопластичный	2			
Песок пылеватый, средней плотности	4			
Супесь пылеватая, мягкопластичная	6	1	9 520	Не измерено
	8	2	11 380	
	10	3	9 250	
Суглинок пылеватый, ленточный, мягкопластичный	12	Примечание №250 ударов на погружение одной сваи.		
	14	Сваи забивали с июня по сентябрь 1972г.		
Супесь пылеватая, с гравием и галькой	16			
	18м			

ПЛАН СВАЙНОГО ПОЛЯ (М 1:500)

Пример 11



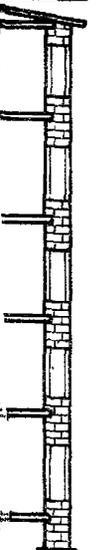
ЗДАНИЕ жилое, 5-этажное, кирпичное, с подвальным помещением, высотой около 18м, построено в 1957г.

ФУНДАМЕНТЫ ленточные, из бутового камня, глубина заложения 2,2м.

НЕСУЩИЕ СТЕНЫ кирпичные.

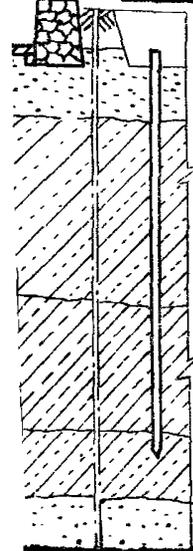
ПЕРЕКРЫТИЯ - железобетонные плиты по стальным балкам.

I-I



Состояние здания	до забивки свай	Трещины в стенах здания шириной до 0,5мм
	после забивки свай	Раскрытия трещин не произошло

Параметры				Колебания грунта на расстоянии 3 м от погружаемой сваи				Коэффициент затухания колебаний
молота свободного падения		сваи		составляющие	амплитуда смещения А, мм	скорость v, см/с	частота f, Гц	
масса падающей части, т	высота падения, м	длина, м	сечение, смхсм					вертикальная z
6,1	0,9	14	35х35	Вертикальная z	0,70	2,2	5	0,05
				Горизонтальная x	0,60	2,3	6	0,06



0	Насыпной слой
2	Песок пылеватый, средней плотности
4	
6	Супесь пылеватая, текучая
8	
10	
12	Суглинок и глина ленточные, мягкопластичные
14	
16	Супесь пылеватая, пластичная
18	Песок пылеватый, плотный

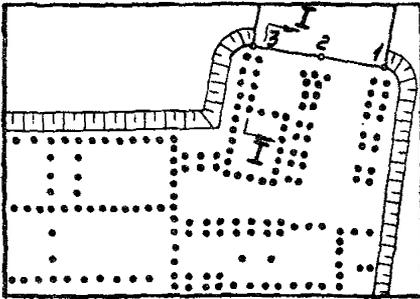
Номер точки здания	Условное суммарное динамическое воздействие W <sub>н</sub> , см/с	Дополнительная осадка, мм
1	4 350	0,5
2	2 000	0,3

Примечания. N<sub>ср</sub> = 350 ударов на погружение одной сваи.

Сваи забивали с сентября по октябрь 1972г.

ПЛАН СВАЙНОГО ПОЛЯ (М 1:800)

Пример 12



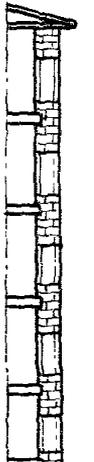
ЗДАНИЕ жилое, 5-этажное, кирпичное, с подвальным помещением, высотой 17м, построено в 1960г.

ФУНДАМЕНТЫ ленточные, из сборного железобетона, глубина заложения 2,3м.

НЕСУЩИЕ СТЕНЫ кирпичные, продольные.

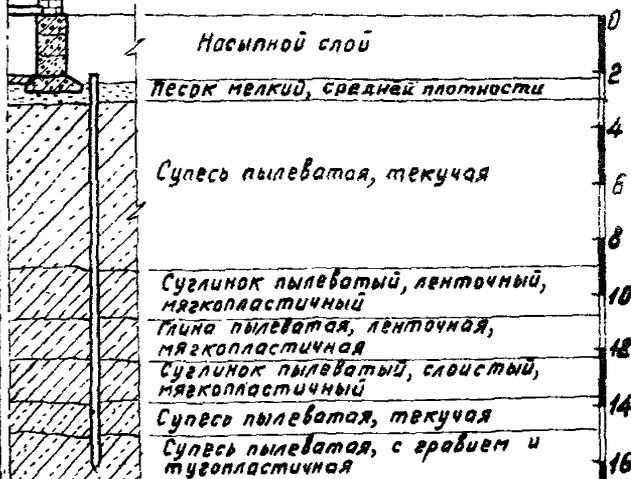
ПЕРЕКРЫТИЯ - железобетонные плиты.

I-I



Состояние здания	до забивки свай	Повреждений нет
	после забивки свай	В стенах и стыках перекрытий ближайшей к свайному полю части здания появились трещины шириной до 4мм

П а р а м е т р ы				К о л е б а н и я г р у н т а н а р а с т о я н и и 3 м от погружаемой свай			К о э ф ф и ц и е н т а с т у х л о н и я к о л е б а н и я	
молота свободного падения		с в а и						
масса падающей части, т	высота падения, м	длина, м	сечение, смхсм	составляющие	амплитуда смещения А, мм	скорость V, см/с	частота f, Гц	
5,1	0,9	14	35х35	Вертикальная	0,5	2,5	8	0,03
				Горизонтальная	0,4	2,0	8	0,04



Номер точки заделки	Условное суммарное динамическое воздействие W <sub>д</sub> , см/с	Дополнительная осадка, мм
1	31 840	16
2	37 340	14
3	38 470	16

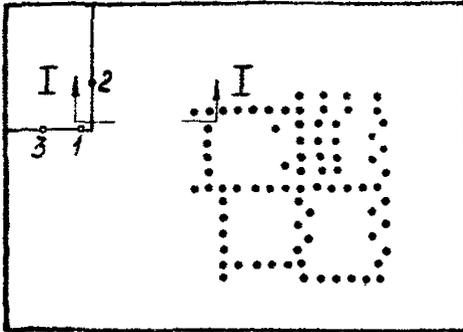
Примечание. N<sub>ср</sub> = 350 ударов на погружение одной свай.

Свай забивали

16м с сентября по ноябрь 1972г.

ПЛАН СВАЙНОГО ПОЛЯ (М 1:500)

Пример 13



ЗДАНИЕ общественное (школа),  
4-этажное, кирпичное, с подвалом,  
высотой 15м, построено в 1951г.

ФУНДАМЕНТЫ ленточные, сборные  
железобетонные, глубина заложения  
2,2м.

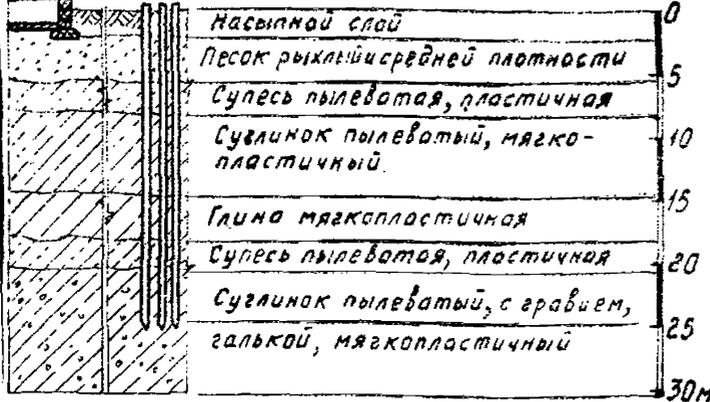
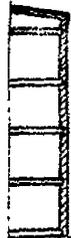
НЕСУЩИЕ СТЕНЫ кирпичные.

ПЕРЕКРЫТИЯ – железобетонные панели.

Состояние здания	до забивки свай	В наружных стенах вблизи оконных проемов по всему периметру здания имеются трещины до 2мм
	после забивки свай	В наружных стенах, ближайших к свайному полю, трещины раскрылись до 5мм. В стыках перекрытий и внутренних стенах появились трещины до 2мм. В отдельных местах откололась и обрушилась штукатурка

П а р а м е т р ы				Колёбаки грунта на расстоянии 3 м от погружаемой сваи			Кoeffициент затухания колебаний	
молота свобод ного падения		с в а я		составляющие	амплитуда смещения А, мм	скорость V, см/с		частота f, Гц
масса падающей части, т	высота падения, м	длина, м	сечение, смхсм					
4,5	1,6	28	40x40	Вертикаль N54	0,48	3,6	12,0	0,05
				Горизонтальная N5	0,12	0,8	11,4	0,12

I - I



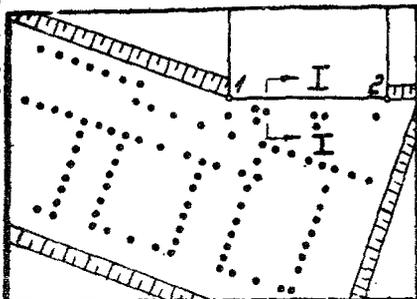
Номер точки замера	Условное суммарное динамическое воздействие, Wh, см/с	Дополнительная осадка, мм
1	20 700	14,4
2	17 170	13,9
3	12 700	12,2

Примечание. N<sub>ср</sub> = 660 ударов на погружение одной сваи.

Сваи забивали с ноября 1974г. по апрель 1975г.

ПЛАН СВАЙНОГО ПОЛЯ (М 1:500)

Пример 14



ЗДАНИЕ жилое, 4-этажное, кирпичное, высотой 14 м, построено в 1955 г.

ФУНДАМЕНТЫ ленточные, железобетонные, монолитные, глубина заложения 2,5 м.

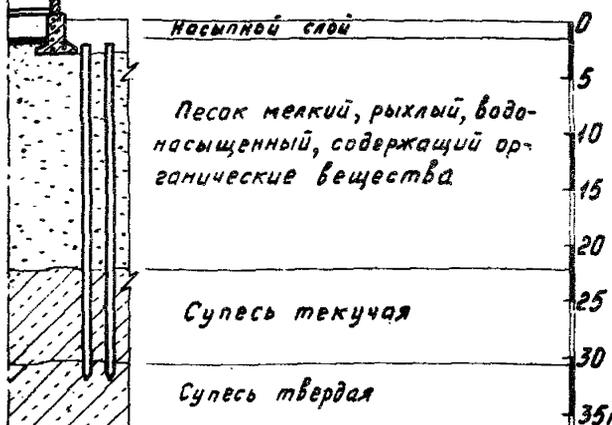
НЕСУЩИЕ СТЕНЫ кирпичные.

ПЕРЕКРЫТИЯ - железобетонные плиты по железобетонным балкам.

Состояние здания	до забивки свай	Повреждений нет
	после забивки свай	В стенах образовались трещины до 40 мм. Перекошено окон и дверей, в отдельных местах осыпалась штукатурка

Параметры				Консистенция грунта на расстоянии 3 м от погружаемой сваи			Коэффициент затухания колебаний	
молота свободного падения		сваи		составляющие	амплитуда смещения А, мм	скорость V, см/с		частота f, Гц
масса падающей части, т	высота падения, м	длина, м	сечение, смхсм				Вертикальная X	
2,7	1,0	26	30x30	Вертикальная X	0,40	0,8	3	0,05
				Горизонтальная Y	0,30	0,6	3	0,06

I-I



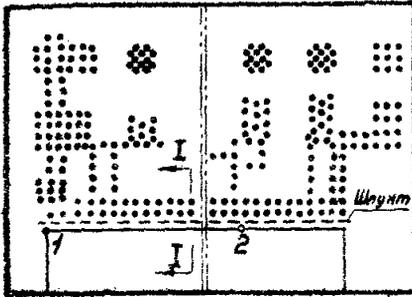
Номер точки здания	Условное суммарное динамическое воздействие W, см/с	Дополнительная осадка, мм
1	7 380	130
2	3 200	30

Примечание. N<sub>гр</sub> = 340 ударов на погружение одной сваи.

Сваи забивали с мая по август 1974 г.

ПЛАН СВАЙНОГО ПОЛЯ (М 1:300)

Пример 15



ЗДАНИЕ производственное, 4-этажное, с монолитными железобетонными колоннами и плитами перекрытий и самонесущими наружными кирпичными стенами, высота этажа 4,2 м.

ФУНДАМЕНТЫ монолитные, ростверки на железобетонных сваях длиной 7 м, сечением 30x30 см.

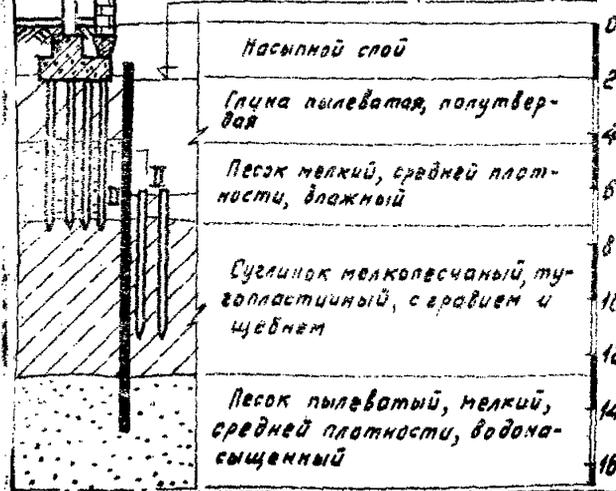
НЕСУЩИЕ ЭЛЕМЕНТЫ — колонны железобетонные монолитные.

ПЕРЕКРЫТИЯ монолитные, железобетонные, безбалочные.

I-I	до забивки свай	В наружных стенах трещины с шириной раскрытия до 0,5-1,0 мм
	после забивки свай	Раскрытия трещин нет

Параметры				Колыхание грунта на расстоянии 3 м от погружаемой сваи			Коэффициент затухания колебаний						
Шпунтовое устройство С-330		сваи, шпунта		Составление	Амплитуда смещения А, мм	Скорость V, см/с		Частота f, Гц					
Масса погружаемой части, т	Высота погружения, м	Длина, м	Сечение, смxсм				Вертикальная		Горизонтальная	δ, 1/м			
2,5		5	30x30	Вертикальная	0,19	1,9	13-16	0,01-0,03					
		5	I 50						Горизонтальная	0,13	1,9	13-16	0,01
		13	I 55										

Отметка дна котлована при забивке шпунта



Номер точек здания	Условное суммарное динамическое сопротивление W, см/с	Дополнительная осадка, мм
1	40 000	Не измерена
2	58 300	Не измерена

II-II I 50, l = 5 м  
I-I-I-I I 55, l = 4,3 м

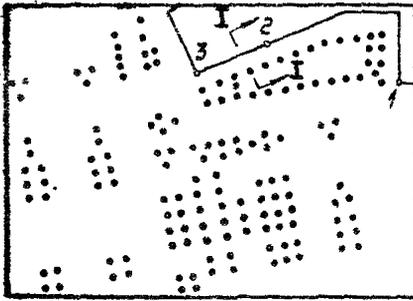
Примечание. №р = 210 и 430 ударов на погружение одной сваи и шпунта.

Сваи забивали

с сентября по декабрь 1972 г.

ПЛАН СВАЙНОГО ПОЛЯ (М 1:500)

Пример 16



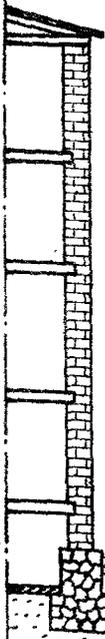
ЗДАНИЕ общественное (учебный корпус), кирпичное, высотой 20м, построено в 1949г.

ФУНДАМЕНТЫ ленточные, из буттового камня, глубина заложения 2,3-2,5м, давление на грунт 1,5 кгс/см<sup>2</sup>

НЕСУЩИЕ СТЕНЫ кирпичные.

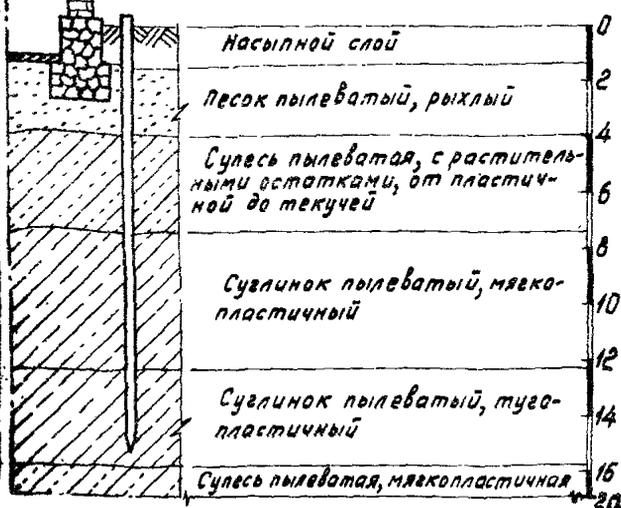
ПЕРЕКРЫТИЯ — железобетонные панели.

I-I



Состояние здания	до забивки свай	В наружных стенах трещины до 1мм
	после забивки свай	В наружных стенах части здания, ближайшей к свайному полю, увеличилось раскрытие трещин до 20мм; во внутренних стенах раскрылись трещины до 10мм, образовались трещины до 3мм в стыках перекрытий, в отдельных местах осыпалась штукатурка

Параметры				Колебания грунта на расстоянии 3 м от погружаемой сваи			Коэффициент затухания колебаний	
молота свободного падения		сваи		составляющие	амплитуда смещения А, мм	скорость V, см/с		частота f, Гц
масса падающей части, т	высота падения, м	длина, м	сечение, смхсм				вертикальная $\alpha$	
6,8	1,5	16	40х40	Вертикальная $\alpha$	0,54	3,6	9	0,02
				Горизонтальная $\beta$	0,85	3,2	6	0,03

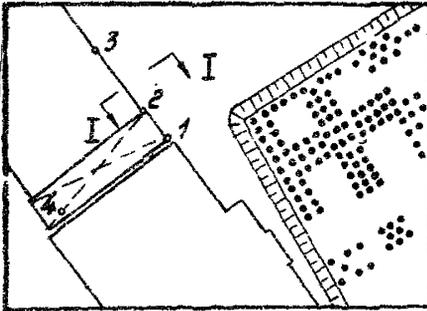


Номер точки здания	Условное суммарное динамическое воздействие $W_n$ , см/с	Дополнительная осадка, мм
1	35 830	24
2	57 370	25
3	67 250	30

Примечание  $N_{ср} = 320$  ударов на погружение одной сваи с свай забивали с сентября по декабрь 1968г.

ПЛАН СВАЙНОГО ПОЛЯ (М 1:300)

Пример 17



ЗДАНИЕ административное (школа),  
3-этажное, кирпичное, с подваль-  
ным помещением.

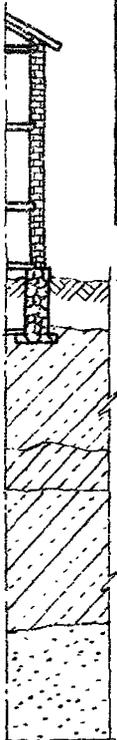
ФУНДАМЕНТЫ ленточные, из бутва-  
го камня, глубина заложения 2,5 м.

НЕСУЩИЕ СТЕНЫ продольные кирпичные.

ПЕРЕКРЫТИЯ - железобетонные панели

Состояние здания	до забивки свай	Повреждений нет
	после забивки свай	В продольной стене ближе к свайному полю и в арочном перекрытии проезда появились волосяные трещины

I-I



П а р а м е т р ы				К о л е б а н и я г р у н т а н а р а с с т о я н и и 3 м от погружаемой сваи				К о э ф ф и - ц и е н т з а г у з а - к н и я к о л е б а н и я
дизель-молота С-996		с в а и						
масса падающей части, т	высота падения, м	длина, м	сечение, смхсм	составляющие	амплитуда смещения А, мм	скорость V, см/с	частота f, Гц	δ, 1/м
1,8	2,1	6	30x30	Вертикальная Z	0,37	5,6	24,0	0,05
				Горизонтальная X	0,20	2,3	18,6	0,03

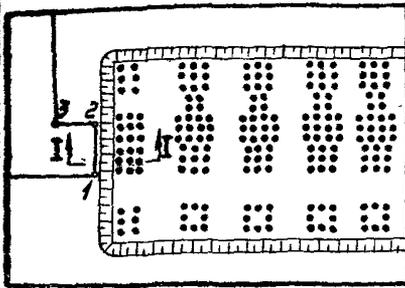
Номер точки здания	Условное суммарное динамическое воздействие $W_T$ , см/с	Дополнительная осадка, мм
1	22 540	1,7
2	13 470	0,8
3	3 790	0,4
4	1 770	0

Примечание.  $M_{ср} = 180$  ударов на погружение одной сваи.

Сваи забивали с мая по июль 1974г

ПЛАН СВАЙНОГО ПОЛЯ (М 1:500)

Пример 18



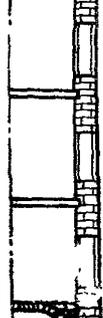
ЗДАНИЕ административное, 3-этажное, кирпичное, с подвальным помещением, высотой 12м, построено в 1910г.

ФУНДАМЕНТЫ ленточные, из бутового камня, глубина заложения 2,3м.

НЕСУЩИЕ СТЕНЫ кирпичные.

ПЕРЕКРЫТИЯ — монолитные, железобетонные, по стальным балкам; перекрытие подвала кирпичное, в виде арочных сводов.

Состояние здания	до забивки свай	В наружных стенах волосяные трещины
	после забивки свай	Раскрытие трещин до 3мм, в арочном кирпичном перекрытии подвала и в стыках междуэтажных перекрытий — до 1мм

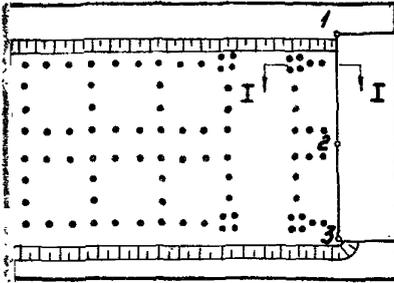


П а р а м е т р ы				К о л е б а н и я г р у н т а н а р а с т о я н и и 3 м о т п о г р у ж а е м о й с в а и			К о э ф ф и ц и е н т з а т у х л о ж е н и я к о л е б а н и я	
молота свобод ного падения		с в а и		с о с т а в л я ю щ и е	в м п л т у д а с м е щ е н и я А, мм	с к о р о с т ь V, см/с		ч а с т о т а f, Гц
м а с с а п а д а ю щ е й ч а с т и, т	в ы с о т а п а д е н и я, м	д л и н а, м	с е ч е н и е, смxсм				δ, 1/м	
6,0	1,2	19	35x35	Вертикаль ная	0,5	2,6	9	0,04
		16	40x40	Горизон тальная α	0,4	3,0	12	0,04

0	Насыпной слой	0	Номер точки здания	Условное суммарное динамическое воздействие $W_n$ , см/с	Дополнительная осадка, мм
2	Супесь твердая	2	1	45 900	Не измерена
4	Супесь пластичная	4	2	46 050	
6	Суглинки и глины пылеватые, ленточные, мелкопластичные и текучие	6	3	30 260	
8		8			
10		10			
16		16			
18	Пески пылеватые, водонасыщенные	18			
20м		20м			

Примечание.  $N_{cp} = 340$  ударов на погружение одной сваи

Сваи забивали с августа по октябрь 1968г



ЗДАНИЕ жилое, 3-этажное, с несъемным каркасом, с наружными кирпичными стенами, с подвалом, высотой около 12м, построено в 1936в.

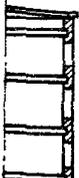
ФУНДАМЕНТЫ ленточные и столбчатые бутовые, глубина заложения 2,2м.

НЕСУЩИЕ СТЕНЫ кирпичные.

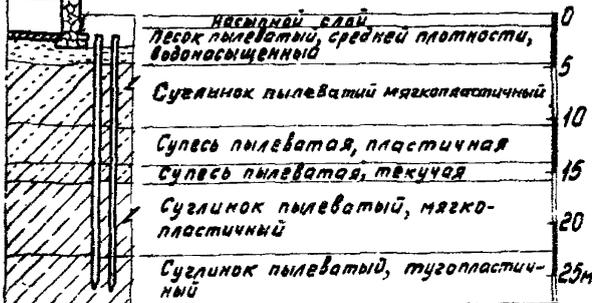
ПЕРЕКРЫТИЯ - сборные из железобетонных плит.

Состояние здания	до забивки свай	Повреждений нет
	после забивки свай	Во внутренних стенах и наружных вблизи оконных проемов, а также в стыках перекрытий появились трещины с раскрытием до 2мм

I-I



П а р а м е т р ы				К о л е б а н и я г р у н т а н а р а с с т о я н и и 3 м от погружаемой сваи				К о э ф ф и ц и е н т з а т у л о ж е н и я к о л е б а н и й
молота свободного падения		с в а я		составляющие	амплитуда смещения А, мм	скорость V, см/с	частота f, Гц	
масса падающей части, т	высота падения, м	длина, м	сечение, смхсм					
5,2	1,4	26	35х35	Вертикальная	0,85	2,8	5,3	0,13
				Горизонтальная	0,72	2,4	6,4	0,12

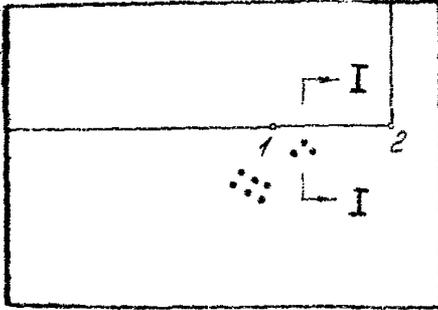


Номер точки здания	Условное суммарное динамическое воздействие, W <sub>у</sub> , см/с	Дополнительная осадка, мм
1	12 790	не измерена
2	20 920	
3	15 710	

Примечание. W<sub>ср</sub> = 645 ударов на погружение одной сваи.

Сваи забивали с июня по сентябрь 1936г.

ПЛАН СВАЙНОГО ПОЛЯ (М 1:500)



Пример 20

ЗДАНИЕ промышленное, 2-этажное, кирпичное, размеры в плане 12x40 м, высота 8 м.

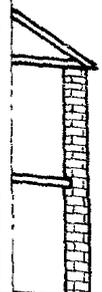
ФУНДАМЕНТЫ ленточные, бутовые, глубина заложения 5 м.

НЕСУЩИЕ СТЕНЫ продольные кирпичные.

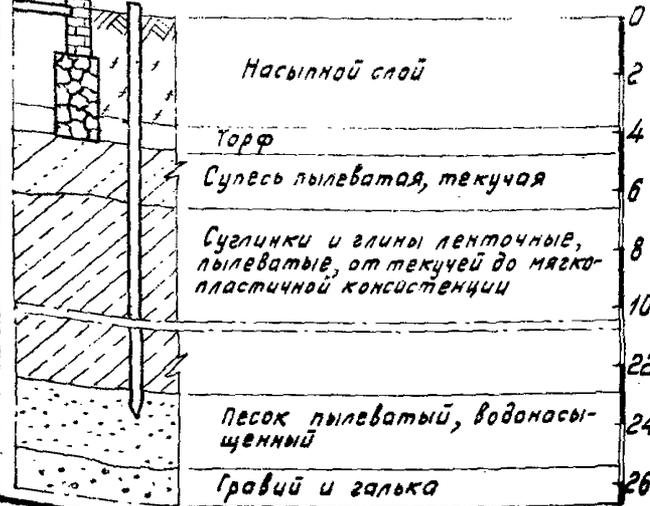
ПЕРЕКРЫТИЯ деревянные.

Состояние сваек	до забивки свай	Повреждений нет
	после забивки свай	

I-I



П а р а м е т р ы				Колебания грунта на расстоянии 3 м от погружаемой сваи				Коэффициент затухания колебаний
молота свободного падения		с в а я		составление	амплитуда смещения А, мм	скорость V, см/с	частота f, Гц	
масса падающей части, т	высота падения, м	длина, м	сечение, смxсм					
6,0	1,5	24	40x40	Вертикальная	0,43	1,9	7	0,07
				Горизонтальная	0,32	1,4	7	0,07



Номер точки здания	Условное суммарное динамическое воздействие W <sub>д</sub> , см/с	Дополнительная осадка, мм
1	3 500	не измерена
2	2 300	

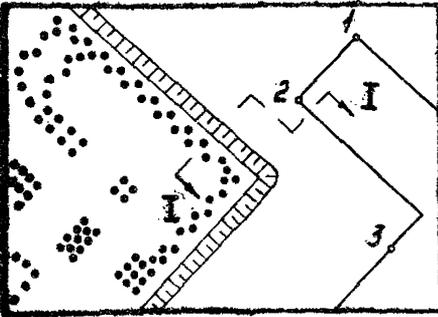
Примечание N<sub>ср</sub> = 300 ударов на погружение одной сваи.

Сваи забивали

с 14 по 28 июля 1970г

ПЛАН СВАЙНОГО ПОЛЯ (М 1:800)

Пример 21



ЗДАНИЕ производственное, 2-этажное, кирпичное, построено в 1890г.

ФУНДАМЕНТЫ ленточные, из бутового камня, глубина заложения 1,8м.

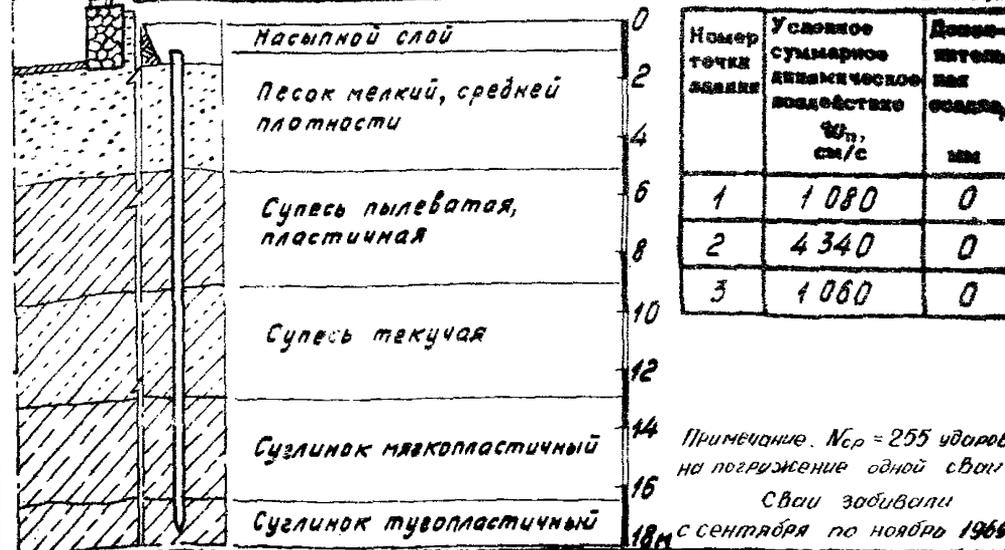
НЕСУЩИЕ СТЕНЫ кирпичные.

ПЕРЕКРЫТИЯ из железобетонных плит по стальным балкам.

I-I

Состояние здания	до забивки свай	Повреждений нет
	после забивки свай	

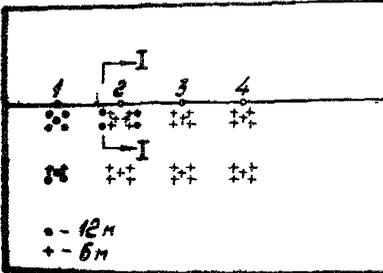
П а р а м е т р ы				Колёбания грунта на расстоянии 3 м от погружаемой сваи				Кoeffициент затухания колебаний
высота свободной части	высота надземной части	с в а и		составляющие	амплитуда смещения А, мм	скорость V, см/с	частота f, Гц	
г	м	длина, м	сечение, смхсм					g, 1/м
6,0	1,9	18	35x35	Вертикальная	0,68	2,1	5,0	0,07
				Горизонтальная	0,40	1,5	6,0	0,09



Примечание. N<sub>ср</sub> = 255 ударов на погружение одной сваи. Сваи забивали с сентября по ноябрь 1969.

ПЛАН СВАЙНОГО ПОЛЯ (М 1:500)

Пример 22



ЗДАНИЕ промышленное, 2-этажное, каркасного типа, высотой 12м, построено в 1937-1939гг. Каркас здания монолитный железобетонный, сетка колонн в плане 6 x 5,5м.

ФУНДАМЕНТЫ под колонны столбчатые железобетонные, глубина заложения 4,0-4,3м.

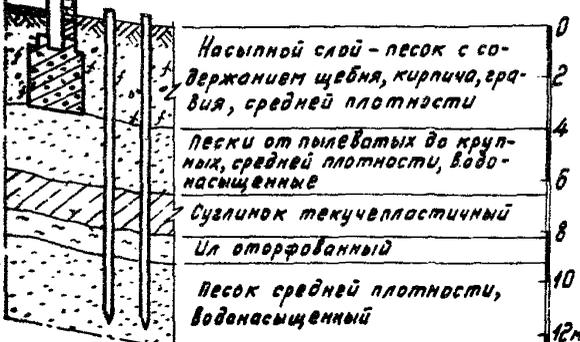
СТЕНЫ кирпичные самонесущие.

ПЕРЕКРЫТИЯ сборные железобетонные.

I-I

Состояние здания	до забивки свай	В наружных стенах трещины шириной 5мм
	после забивки свай	Ширина трещин увеличилась до 6-7мм

Параметры				Колебания грунта на расстоянии 3 м от погружаемой сваи				Коэффициент затухания колебаний
длина-высота С-350		сваи		составление	амплитуда смещения А, мм	скорость V, см/с	частота f, Гц	
масса валающей части, т	высота валающей, м	длина, м	сечение, смxсм					
2,5	-	6	25x35	Вертикаль	0,60	3,7	10	0,1
		12	25x35	Горизонтальная	0,62	3,8	10	0,1

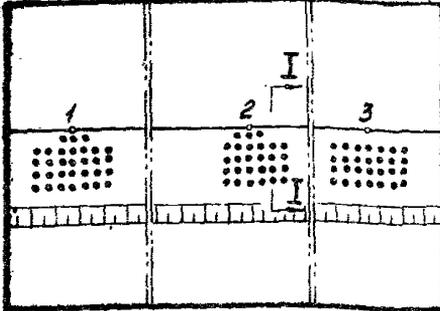


Номер точки здания	Условное суммарное динамическое воздействие W <sub>д</sub> , см/с	Дополнительная осадка, мм
1	23 900	}<1
2	33 230	
3	28 650	
4	21 830	

Примечание N<sub>ср</sub> = 430 ударов на погружение одной сваи.

Сваи забивали

с сентября по октябрь 1971г.

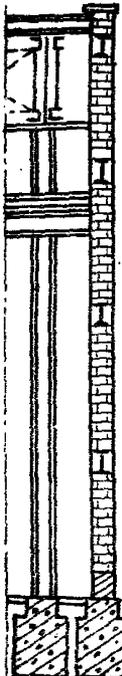


ЗДАНИЕ промышленное, одноэтажное, каркасного типа. Каркас из стальных колонн с шагом 6 и 12 м и стальных ферм пролетом от 18 до 30 м. Высота здания около 20 м.

ФУНДАМЕНТЫ под колонны каркаса и под колонны стен отдельные, монолитные, железобетонные. Глубина заложения 2,85 м.

СТЕНЫ фахверкового типа из кирпича и шлакоблоков.

I-I ПЕРЕКРЫТИЯ - уложенные по фермам прогоны из двутавров и швеллеров, на которых лежат асбестоцементные плиты.



Состояние	до забивки свай	Повреждений нет
	после забивки свай	Из шлакоблочной стены в отдельных местах выпали кусочки шлака

П а р а м е т р ы				Колесания грунта на расстоянии 3 м от погружаемой сваи			Кoeffициент затухания колебаний	
дизель-молота С-330	с в а я			составляющие	амплитуда смещения А, мм	скорость V, см/с		частота f, 1/с
масса падающей части, т	высота падения, м	длина, м	сечение, смxсм					
2,5	1,8	10	30x30	Вертикальная	0,22	1,4	10,0	0,05
				Горизонтальная	0,25	1,6	10,0	0,05



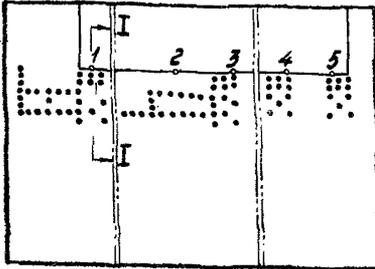
Номер точки заделки	Условное суммарное динамическое воздействие W, см/с	Дополнительная осадка, мм
1	8 360	4,0
2	7 450	5,5
3	6 420	3,0

Примечание Nsp = 245 удиров на погружение одной сваи.

Сваи забивали с июля по август 1969г.

ПЛАН СВАЙНОГО ПОЛЯ (М 1:500)

Пример 24



ЗДАНИЕ промышленное, одноэтажное, высотой 9,5 м, каркасного типа, построено в 1953г.

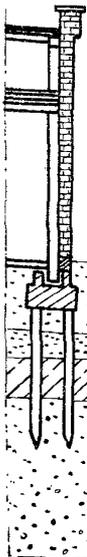
ФУНДАМЕНТЫ свайные, из железобетонных свай сечением 30x30 см, длиной 6-7 м.

СТЕНЫ кирпичные, ватонесущие.

ПЕРЕКРЫТИЯ - железобетонные панели.

Состояние здания	до забивки свай	Повреждений нет
	после забивки свай	

Г-Г

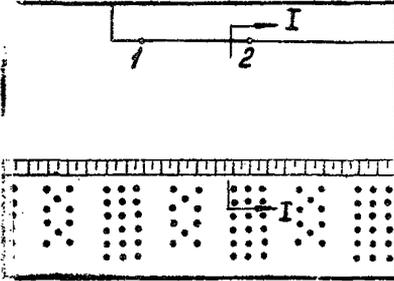


Параметры				Колобавки грунта на расстоянии 3 м от погружаемой сваи				Коэффициент затупления колобавки
диазоль-молота С-330		сваи		составление		частота		
масса падающей части, т	высота падения, м	длина, м	сечение, см/см	составление	амплитуда смещения А, мм	скорость V, см/с	частота f, Гц	δ, 1/м
2,5	1,8	8	25x35	Вертикальная	0,18	1,6	14	0,08
				Горизонтальная	0,11	1,0	14	0,05

Номер точки здания	Условное суммарное динамическое воздействие		Дополнительная осадка, мм
	W <sub>д</sub> , см/с	мм	
1	5 450	0	
2	5 660	0	
3	5 190	0	
4	4 460	0	
5	4 500	0	

12м Примечание. N<sub>ср</sub> = 180 ударов на погружение одной сваи. Сваи забивали

с июня по август 1973г.



ЗДАНИЕ промышленное, каркасного типа, каркас из стальных колонн с шагом 6 и 12 м и ферм пролетом 24 м, высота здания 15 м, построено в 1964 г.

ФУНДАМЕНТЫ железобетонные, отдельно стоящие, монолитные, глубина заложения 2,4 м.

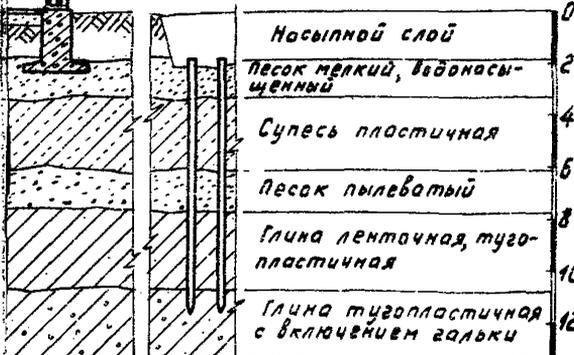
СТЕНЫ фахверкового типа со шлакоблочным заполнением.

ПЕРЕКРЫТИЯ — уложенные по фермам прогоны из двутавров и швеллеров, сверху — асбоцементные плиты.

Состояние здания	до забивки свай	Волосяные трещины в стене
	после забивки свай	Раскрылись некоторые волосяные трещины до 0,5 мм, в отдельных местах стены вблизи колонн появились волосяные трещины



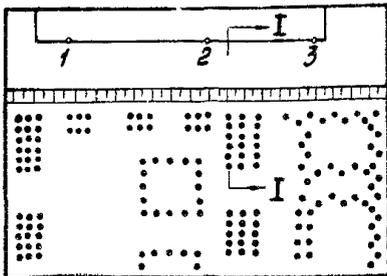
П а р а м е т р ы				Колебания грунта на расстоянии 3 м от погружаемой сваи				Коэффициент затухания колебаний
молота свободного падения		с в а и		составляющие	амплитуда смещения А, мм	скорость V, см/с	частота f, Гц	
масса падающей части, т	высота падения, м	длина, м	сечение, смхсм					
4,0	1,6	10	35х35	Вертикаль Я	0,40	2,0	8	0,04
				Горизонтальная X	0,40	2,0	8	0,04



Номер точки здания	Условное суммарное динамическое воздействие $W_n$ , см/с	Дополнительная осадка, мм
1	4 520	1,0
2	4 290	1,0

Примечание.  $N_{ср} = 200$  ударов на погружение одной сваи.

Сваи забивали с августа по октябрь 1966 г.



ЗДАНИЕ производственное (котельная), с теплым железобетонным каркасом и наружными кирпичными стенами, высотой 14м, построено в 1936г.

ФУНДАМЕНТЫ ленточные, бутовые, глубина заложения 1,8м.

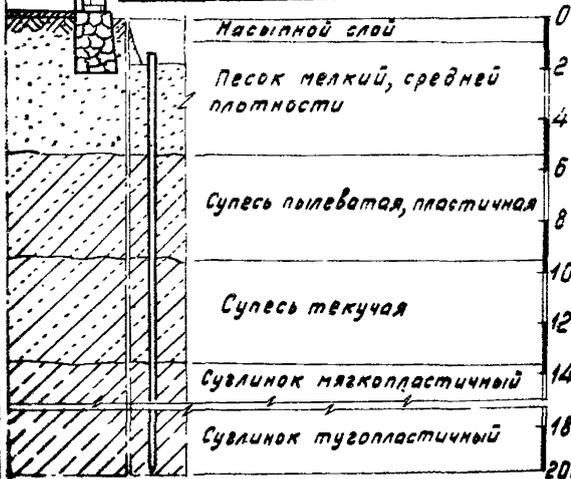
СТЕНЫ кирпичные, самонесущие.

ПЕРЕКРЫТИЯ — стальные фермы, опирающиеся на железобетонные колонны.

Состояние здания	до забивки свай	В наружной торцовой стене со стороны свайного поля имелись трещины до 0,5 мм
	после забивки свай	Появились новые и раскрылись имевшиеся трещины до 0,5 мм в штукатурке наружных торцовой и продольных стен

I-I

П а р а м е т р ы				Колёбания грунта на расстоянии 3 м от погружаемой сваи			Кoeffициент затухания колебаний	
молота свобод-ного падения		с в а и		составляющие	амплитуда смещения А, мм	ско-рость V, см/с		чasto-та f, Гц
масса падающей части, т	высота падения, м	длина, м	сече-ние, смхсм				Вертикаль-ная	
6,0	1,9	18	35x35	Вертикаль-ная	0,600	2,1	5	0,07
				Горизон-тальная	0,400	1,5	6	0,09



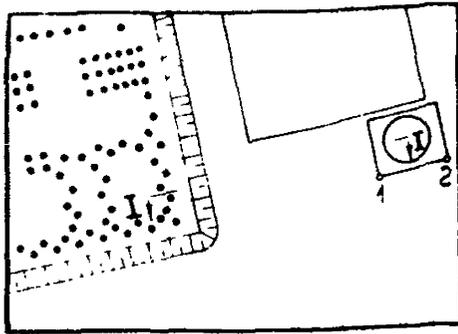
Номер точки здания	Условное суммарное динамическое воздействие W, см/с	Дополнительная осадка, мм
1	7 580	3
2	9 980	4
3	8 940	4

Примечание N<sub>ср</sub> = 255 ударов на погружение одной сваи.

Сваи забивали с сентября по ноябрь 1969г.

ПЛАН СВАЙНОГО ПОЛЯ (М 1.500)

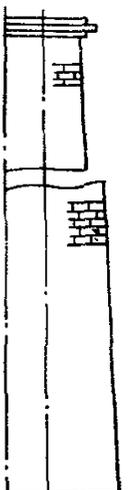
Пример 27



СООРУЖЕНИЕ - труба котельной, кирпичная, отдельно стоящая, высотой 30м, построена в 1896г

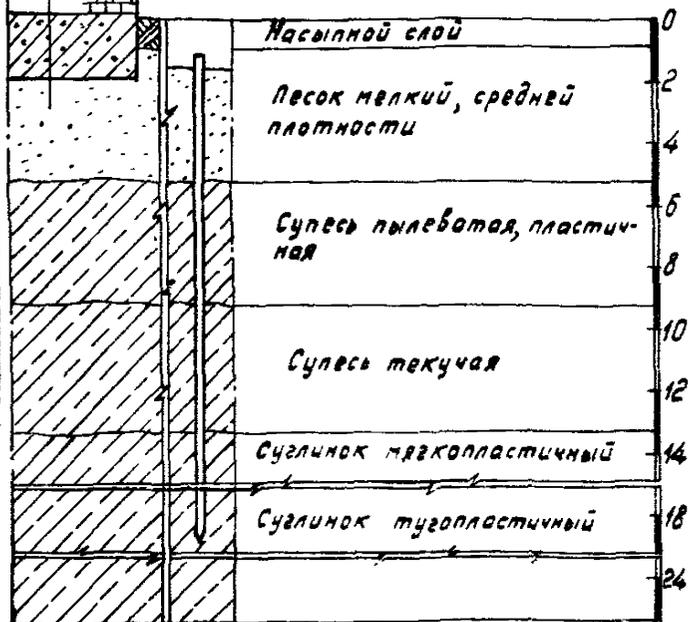
ФУНДАМЕНТ бетонный, глубина заложения 2,5м.

I-I



Состояние здания	до забивки свай	Заметный наклон трубы
	после забивки свай	Неравномерная осадка фундамента. Увеличение наклона

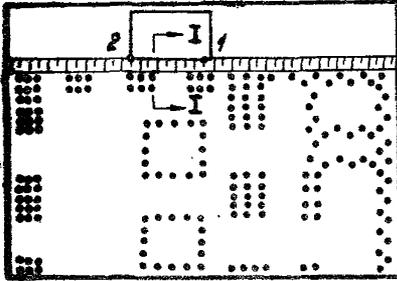
П а р а м е т р ы				Колебания грунта на расстоянии 3 м от погружаемой свай			Коэффициент затухания колебаний	
молота свободного падения		с в а и		составляющие	амплитуда смещения А, мм	скорость V, см/с		частота f, Гц
масса падающей части, т	высота падения, м	длина, м	сечение, смх см				Вертикальная Z	
5,0	1,9	18	35х35	Вертикальная Z	0,68	2,1	5	0,07
				Горизонтальная X	0,40	1,5	6	0,09



Номер точки задания	Условное суммарное динамическое воздействие W <sub>д</sub> , см/с	Дополнительная осадка, мм
1	700	1,1
2	0	0

Примечание N<sub>ср</sub> = 255 ударов на погружение одной свай.

Сваи забивали с сентября по ноябрь 1989г



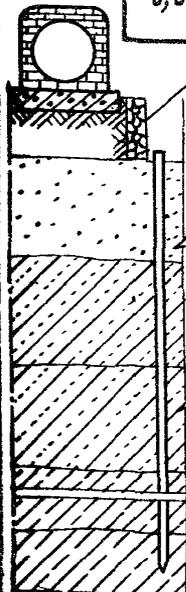
СООРУЖЕНИЕ - котел паровой, обмурованный кирпичом.

ФУНДАМЕНТ железобетонный, монолитный, площадью 4x8 м, глубина заложения 0,5 м.

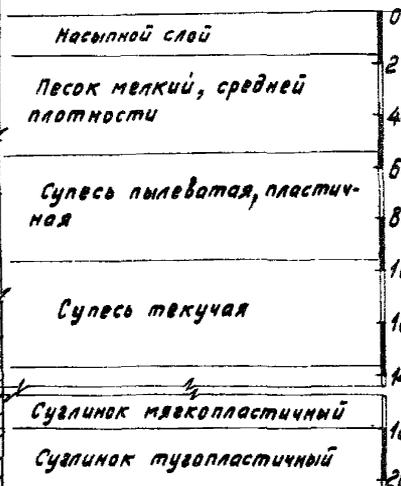
до забивки свай	повреждений нет
	после забивки свай

Параметры				Колыхание грунта на расстоянии 3 м от погружаемой свай			Коэффициент затухания колебаний	
молота свободного падения		свай		составляющие	амплитуда смещения А, мм	скорость V, см/с		частота f, Гц
масса падающей части, т	высота падения, м	длина, м	сечение, смxсм				Вертикальная	
6,0	1,9	18	35x35	Вертикальная	0,68	2,1	5	0,07
				Горизонтальная	0,40	1,5	6	0,09

I-I



Фундамент стены разобранно здания



Номер точки здания	Условное суммарное динамическое воздействие W, см/с	Дополнительная осадка, мм
1	20 670	12,0
2	17 500	не измерена

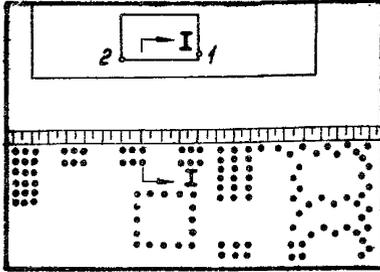
Примечание Исп-255 ударов на погружение одной свай.

Сваи забивали

6 сентября по ноябрь 1962 г.

ПЛАН СВАЙНОГО ПОЛЯ (М 1:500)

Пример 29



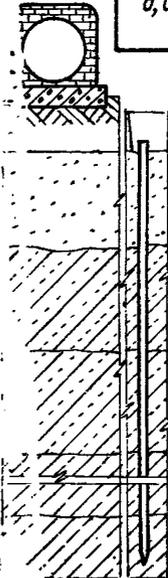
СООРУЖЕНИЕ - котел паровой, обмурованный кирпичем.

ФУНДАМЕНТ железобетонный, монолитный, площадью 4x8м, глубиной заложения 0,5м.

Состояние сваек	до забивки свай	Повреждений нет
	после забивки свай	

Параметры				Колесания грунта на расстоянии 3 м от погружаемой сваи			Коэффициент затухания колебаний	
молота свободного падения		сваи		составляющие	амплитуда смещения А, мм	скорость V, см/с		частота f, Гц
масса падающей части, т	высота падения, м	длина, м	сечение, смхсм					
6,0	1,9	18	35x35	Вертикальная	0,68	21	5	0,07
				Горизонтальная	0,40	1,5	6	0,09

I-I



Насыпной слой	0
Песок мелкий, средней пластности	2
	4
Супесь пылеватая, пластичная	6
	8
	10
Супесь текучая	12
	14
Суглинок мягкопластичный	18
Суглинок тугопластичный	20м

Номер точки сваек	Условное суммарное динамическое воздействие W <sub>д</sub> , см/с	Дополнительная осадка, мм
1	6 900	0
2	7 070	Не измеряла

Примечание. N<sub>ср</sub>=255 ударов на погружение одной сваи.

Сваи забивали

с сентября по ноябрь 1960г.

Приложение 2

Государственный институт по проектированию  
оснований и фундаментов  
(Фундаментпроект)

Отдел инженерно-геологических изысканий

ТЕХНИЧЕСКИЙ ПАСПОРТ  
СОСТОЯНИЯ ЗДАНИЯ (СООРУЖЕНИЯ)  
ПРИ ЗАБИВКЕ СВАЙ

Адрес площадки \_\_\_\_\_  
\_\_\_\_\_  
\_\_\_\_\_

Наблюдения начаты \_\_\_\_\_  
закончены \_\_\_\_\_

г. Москва - 197 г.

1. ПЛАН РАСПОЛОЖЕНИЯ ЗДАНИЯ (СООРУЖЕНИЯ)  
И СВАЙ (МАСШТАБ 1:500)

2. ХАРАКТЕРИСТИКА КОНСТРУКЦИЙ ЗДАНИЯ (СООРУЖЕ-  
НИИ) И ИХ СОСТОЯНИЕ ДО ЗАБИВКИ СВАЙ

Вид здания (сооружения), количество этажей (общая высота) \_\_\_\_\_

Тип фундаментов, глубина их заложения, давление на грунт, стены  
и пол подземной части \_\_\_\_\_

Несущие стены \_\_\_\_\_

Перекрытия \_\_\_\_\_

Перемышки \_\_\_\_\_

Покрытия \_\_\_\_\_

Другие конструкции (указываются, какие) \_\_\_\_\_

### 3. ГЕОЛОГИЧЕСКИЙ РАЗРЕЗ ПЛОЩАДКИ

(могут быть вклеены копировки из геологических профилей с нанесением на них планово-высотного положения обследуемого здания)

### 4. ФИЗИКО-МЕХАНИЧЕСКИЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ ГРУНТОВ И ПОКАЗАТЕЛИ ИХ СВОЙСТВ

(приводят значения модуля деформации, угла внутреннего трения и сцепления грунта для слоев активной зоны под фундаментами существующего здания, вблизи которого должна производиться забивка свай)

### 5. ПАРАМЕТРЫ СВАЕБОЙНОГО ОБОРУДОВАНИЯ, СВАЙ И КОЛЕБАНИЙ ГРУНТА

(скорость  $V_0$  и частота колебаний  $f$  на расстоянии 3 м от погружаемой сваи, коэффициент затухания колебаний  $\delta$  при расстояниях 3 и 20 м от сваи)

Тип молота	Масса падающей части молота, т	Размеры сваи		Составляющие колебаний	$V_0$ , см/с	$f$ , Гц	$\delta$ , Г/м
		длина, м	сечение, см <sup>2</sup>				
				Вертикальная $z$			
				Горизонтальная по направлению к свае $x$			

### 6. СОСТОЯНИЕ КОНСТРУКЦИИ ДО НАЧАЛА ЗАБИВКИ СВАЙ

## 7. СОСТОЯНИЕ ЗДАНИЙ (СООРУЖЕНИЙ) В ПЕРИОД ЗАБИВКИ СВАЙ

(заполняется по данным журнала наблюдений)

1-й цикл наблюдений \_\_\_\_\_

2-й цикл наблюдений \_\_\_\_\_

и т.д.

(указывается, где и какие возникли деформации, их развитие)

## 8. СХЕМА РАСПОЛОЖЕНИЯ НИВЕЛИРОВОЧНЫХ МАРОК

(указываются расстояния между марками и их привязка)

## 9. РЕЗУЛЬТАТЫ НАБЛЮДЕНИИ ЗА ОСАДКАМИ ЗДАНИЙ

(СООРУЖЕНИЙ)

Дата изме- рения	Время наблюдений за осадкой (абсо- лютной или отно- сительной)	Осадка (мм) по номерам марок					
		1	2	3 и т.д.			
	По окончании за- бивки всех свай						
	Через месяц после забивки						

## СО Д Е Р Ж А Н И Е

1. Общие положения .....	3
2. Требования к проектированию свайных фундаментов вблизи зданий и сооружений .....	4
3. Требования к производству свайных работ вблизи зданий и сооружений .....	II
4. Обследование зданий и сооружений и наблюдения за их состоянием при забивке свай .....	12
5. Измерения параметров колебаний при забивке свай .....	19
Приложение I. Примеры забивки свай вблизи зданий и сооружений .....	21
Приложение 2. Технический паспорт состояния здания (сооружения) при забивке свай .....	50

Редактор Н.В. Шашилова  
Технический редактор Н.Д. Саморукова  
Корректор В.Л. Темкина

Подписано в печать 15/VIII-1976г.  
Объем 3,25 л.л. Уч.-изд. 3 л. Изд. № 8253  
Цена 30 коп.

Тираж  
Зак. 558

ОБЪЕМ ЦЕНТРИ Минмонтажспецстроя СССР