ООО «ПРОМСТРОЙ ИНЖИНИРИНГ»

Заказчик: НИТУ «МИСиС»

Объект: Котельная

Адрес: г. Москва, п. «Мосрентген», пос. завода Мосрентген,

Индустриальный пр.,2.

Стадия: Рабочая документация

РАБОЧАЯ ДОКУМЕНТАЦИЯ

Техническое перевооружение металлической дымовой трубы H=33,8 м, Do=1020 мм на объекте НИТУ «МИСиС» УНПБ «Теплый Стан» для НИТУ «МИСиС»

Том 1. Пояснительная записка.

Шифр 03-16

Москва 2016 г.

ООО «ПРОМСТРОЙ ИНЖИНИРИНГ»

Заказчик: НИТУ «МИСиС»

Объект: Котельная

Адрес: г. Москва, п. «Мосрентген», пос. завода Мосрентген,

Индустриальный пр.,2.

Стадия: Рабочая документация

РАБОЧАЯ ДОКУМЕНТАЦИЯ

Техническое перевооружение металлической дымовой трубы H=33,8 м, Do=1020 мм на объекте НИТУ «МИСиС» УНПБ «Теплый Стан» для НИТУ «МИСиС»

Том 1. Пояснительная записка.

Шифр 03-16

Генеральный директор Е.А. Кислова

Главный инженер проекта С.В. Сергеев

Москва 2016 г.

электробезопа	ую), санитарную, экологическ сность в процессе возведени	
Главный инже	енер проекта (ГИП)	Сергеев С.І

№ то ма	Обозначение	Наименование	Примеч ание
1	03-16-ПЗ	Пояснительная записка	
2	03-16-KM	Конструкции металлические	

ŀ	T	T	1								
	T	T									
Согласовано											
элас	4	╀	1								
ၓ											
_	δ	r									
	Инв.										
	Взам. Инв. №										
	H		1								
	dama	03.16.									
	Подпись и дата	0									
	Тодп								03-1	6	
			Изм.	Кол.	Лист	№ док.	Подпись	Дата			
				ИП	Сергее					Стадия Лист	
	Vē		Составил Ерохина М.А.				Состав рабочего	РП 1	1		
	Инв. №								проекта		ОМСТРОЙ "ИРИНГ"

Содержание тома 1

- 1. Пояснительная записка.
- 1.1. Основание для разработки проекта.
- 1.2. Краткая характеристика объекта.
- 1.3. Конструктивные решения.
- 1.4. Сведения об инженерном оборудовании, о сетях инженернотехнического обеспечения, перечень инженерно-технических мероприятиях, содержание технологических решений
 - 1.5. Эксплуатация дымовой трубы.
 - 1.6. Мероприятия по охране труда и техники безопасности.
 - 1.7. Мероприятия по охране окружающей среды.
 - 1.8. Мероприятия по обеспечению пожарной безопасности.

	╀	Ш								
-	Взам. Инв. №									
	Подпись и дата									
	Подп		Изм.	Кол.	Лист	№ док.	Подпись	Дата	03-1	16
	Инв. №			ГИП Сергеев С Составил Ерохина М		ев С.В.			Содержание тома 1	Стадия Лист Листов РП 1 22 ООО "ПРОМСТРОЙ
										инжиниринг"

1.Пояснительная записка.

1.1. Основание для разработки проекта

Настоящий проект разработан на основании технического задания на разработку проектной документации.

Проект разработан в соответствии со следующими нормативными документами:

- Федеральный закон «О промышленной безопасности опасных производственных объектов» от 21.07.97 N 116-ФЗ.
- Федеральный закон от 30.12.2009 № 384-ФЗ «Технический регламент о безопасности зданий и сооружений».
- "ФНиП "Правила промышленной безопасности опасных производственных объектов, на которых используется оборудование, работающее под избыточным давлением"" Приказ от 25 марта 2014 г. N 116
- РД 03-610-03 «Методические указания по обследованию дымовых и вентиляционных промышленных труб» утверждённые постановлением №95 Госгортехнадзора РФ от 18.07.03г.
- Постановление Правительства Российской Федерации от 16.02.2008 № 87 «О составе разделов проектной документации и требованиях к их содержанию».
- СП 20.13330.2011 «Свод правил. Нагрузки и воздействия. Актуализированная редакция СНиП 2.01.07-85*», утвержденный приказом Минрегиона России от 27.12.2010 № 787.- СНиП 23-01-99* «Строительная климатология».
- -СП 16.13330.2011 «Свод правил. Стальные конструкции. Актуализированная редакция СНиП II-23-81*», утвержденный приказом Минрегиона России от 27.12.2010 № 791..
- СНиП 3.04.03-85 «Правила производства и приемки работ. Защита строительных конструкций от коррозии».
- СП 28.13330.2012 «Свод правил. Защита строительных конструкций от коррозии. Актуализированная редакция СНиП 2.03.11-85», утвержденный приказом Минрегиона России от 29.12.2011 № 625.
- СП 70.13330.2012 «Свод правил. Несущие и ограждающие конструкции. Актуализированная редакция СНиП 3.03.01-87», утвержденный приказом Госстроя России от 25.12.2012 № 109/ГС.
- CO 153-34.21.408-2003 "Рекомендации по приемке строительства, реконструкции и ремонта дымовых труб тепловых электростанций и котельных".
- СП 63.13330.2012 «Свод правил. Бетонные и железобетонные конструкции. Основные положения. Актуализированная редакция

Инв. № подл Подл. и дата Взам. инв. №

Изм. Кол. Лист. № док. Подп. Дата

03-16-П3

СНиП 52-01-2003», утвержденный приказом Минрегиона России от 29.12.2011 № 635/8.

- НПБ 105-03 "Определение категорий помещений, зданий и наружных установок по взрывопожарной и пожарной опасности".
- "Правила технической эксплуатации тепловых энергоустановок".
- Руководство по эксплуатации промышленных дымовых и вентиляционных труб.
- СНиП 12-03-2001 «Безопасность труда в строительстве. Часть 1.»;
- СНиП 12-04-2002 «Безопасность труда в строительстве. Часть 2.»;
- ПОТ PM-012-2000 «Межотраслевые правила по охране труда при работе на высоте».

1.2. Краткая характеристика объекта.

Проект предусматривает техническое перевооружение металлической дымовой трубы H=33,8 м, Do=1,02 м на объекте НИТУ «МИСиС» УНПБ «Теплый Стан» для НИТУ «МИСиС».

Дымовая труба предназначена для отвода продуктов сгорания от существующей газифицированной котельной.

В настоящее время дымовая труба находится в неудовлетворительном состоянии, подлежит демонтажу и замене на аналогичную.

1.3. Конструктивные решения 1.3.1. Конструктивная схема трубы и каркаса.

Дымовая труба представляет собой высотное сооружение, высотой 33,8м от уровня земли, установленная на железобетонном постаменте высотой 0,4м над уровнем земли.

Тип дымовой трубы — металлическая самонесущая (с оттяжками).

Диаметр ствола – 1020 мм.

№ док.

Подп.

Дата

Ствол состоит из звеньев длиной 1,5м и толщиной стенки 6мм — для нижних 4-х звеньев и 5мм для остальных. Соединения звеньев выполнено на сварных стыковых швах.

На отм. +24.4м расположен узел крепления вантовых оттяжек. Оттяжки звеньевые, выполнены из арматуры класса AI Ø18 мм. Крепление двух оттяжек производится к существующим закладным в железобетонных фундаментах, а третья оттяжка крепится к закладной детали в стене здания котельной.

Взам.	L
Подп. и дата	
Инв. N <u>º</u> подл	

Узлы крепления оттяжек выполнены в виде монтажных поясов 120х12мм. К местам соединения звеньев крепятся конечные звенья оттяжек с помощью «пальцев». Узел крепления оттяжек приварен к стволу трубы.

Ходовая лестница выполнена от отм. 2,5м от поверхности земли в виде скоб из арматуры класса AI Ø20 мм с шагом 0,30 м, без ограждения.

Ввод газохода в ствол дымовой трубы подземного исполнения, сечением 1200х600мм.

Опорный узел ствола дымовой трубы выполнен из:

Опорной металлической плиты размером 1960х1960 MM (толщиной 30мм);

Крепление ствола трубы к фундаменту осуществляется с помощью восьми анкерных болтов М30.

1.3.2. Расчет гибкости трубы

Расчетная схема дымовой трубы – свободностоящий стержень, жестко защемленный в основании с упругими опорами в местах оттяжек. В расчет берем длину ствола трубы до уровня крепления оттяжек.

Коэффициент расчетной длины µ=2.

Для трубы Ø1020x6 момент инерции равен:

$$I_x = \frac{\pi \left(D^4 - d^4\right)}{64} = \frac{3.14 \cdot \left(102^4 - 100.8^4\right)}{64} = 245538$$
 cm4

Радиус инерции трубы:

$$i_x = \sqrt{\frac{I_x}{A}} = \sqrt{\frac{\frac{245538}{3.14(102^2 - 100.8^2)}}{4}} = 35.85$$

Гибкость стержня при расчетной длине L=µH=2*24,4=48,8м

$$\lambda = \frac{L}{i} = \frac{4880}{35.85} = 136$$

Предельная гибкость по таб.32 СП 16.13330.2011 $[\lambda] = 180 - 60\alpha$

$$\alpha = \frac{N}{\varphi A R_y \gamma_c} = \frac{38.4}{0.35 \cdot 159.4 \cdot 24 \cdot 1} = 0.029$$

N – собственный вес трубы;

$$N = \left(\frac{3.14(1.02^2 - 1.008^2)}{4} \cdot 6 + \frac{3.14(1.02^2 - 1.01^2)}{4} \cdot 27.8\right) \cdot 78.5 \cdot 1.1 = 38.4 \text{ kH}$$

А – площадь сечения трубы (для секции трубы 1020х5мм);

Изм.	Кол.	Лист.	№ док.	Подп.	Дата

 ϕ - коэффициент устойчивости при центральном сжатии в зависимости от условной гибкости $\overline{\lambda}$:

$$\overline{\lambda} = \lambda \sqrt{\frac{R_y}{E}} = 136 \sqrt{\frac{240}{2.06 \cdot 10^5}} = 4.64$$

По таб. Д.1 СП 16.13330.2011:

$$\varphi$$
=0.35

Принимаем α =0,5 (прим. к таб. 32). Отсюда $\left[\lambda\right]$ = $180-60\alpha=180-60\cdot0.5=150$ $136<\left[150\right]$ - условие выполняется.

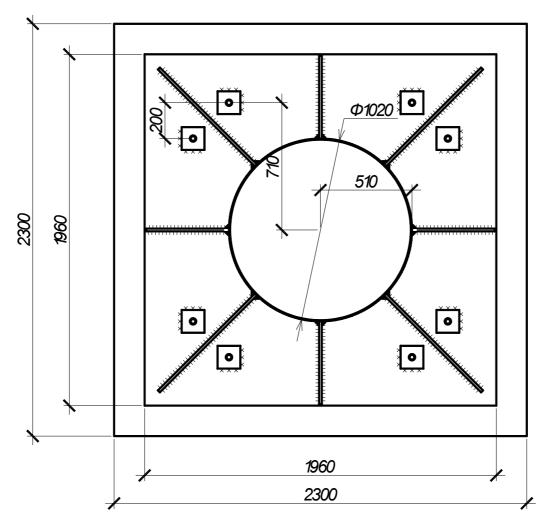


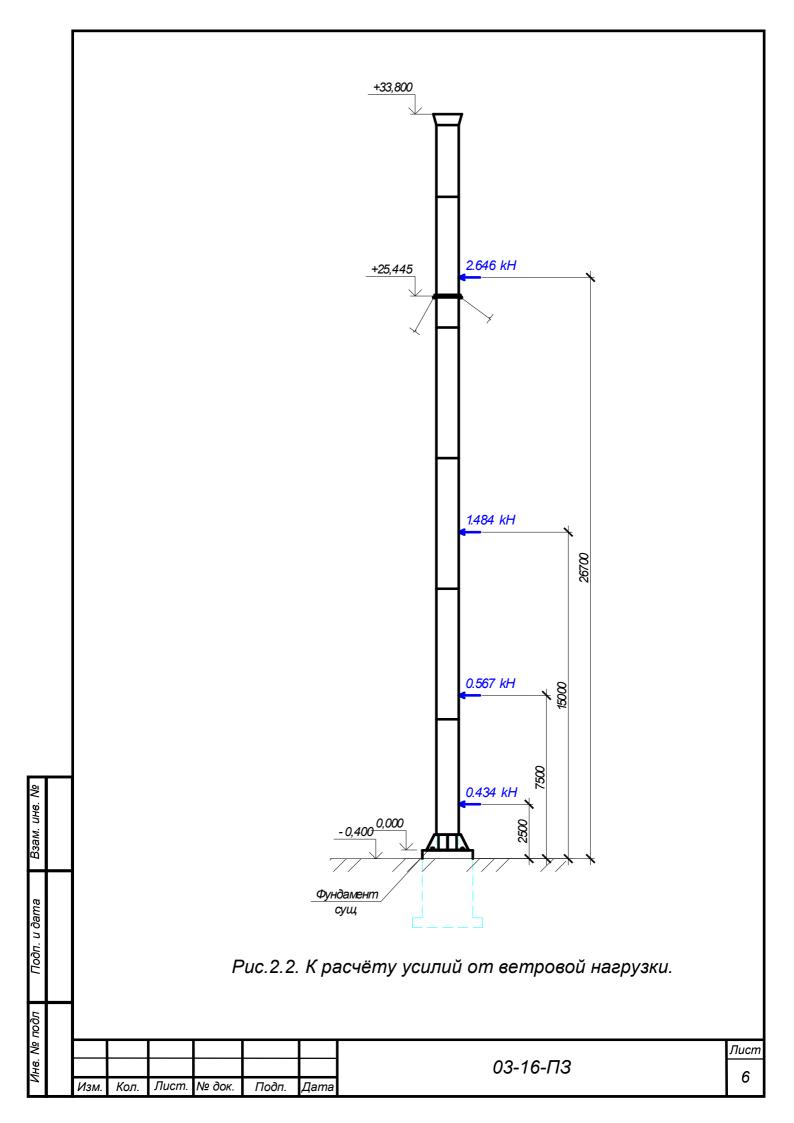
Рис. 2.1. База газоотводящего ствола дымовой трубы.

Изм.	Кол.	Лист.	№ док.	Подп.	Дата	

инв. №

Взам.

03-16-ПЗ



$$W_{\scriptscriptstyle m} = W_{\scriptscriptstyle o} * k * c;$$
 ade

k — коэффициент, учитывающий изменение ветрового давления по высоте. Для городской местности и лесных массивов с высотой препятствий до 10м. коэффициент составляет при высоте z:

-до 5м.
$$k_5 = 0.5$$

-80 10M.
$$k_{10} = 0.65$$
;

-
$$\partial o$$
 20M. $k_{20} = 0.85$:

-до 40м.
$$k_{40} = 1,1$$
;

 W_{\circ} - нормативное значение ветрового давления. Согласно карты 3, приложения 5 к СНиП 2.01.07-85* г.Москва отнесён к району 1 по давлению ветра. Согласно табл.5 к пункту 6.4. СНиП для I района W_{\circ} = 0.23кПа:

 C - аэродинамический коэффициент. Для сооружений с круговой цилиндрической поверхностью используется коэффициент лобового сопротивления $^{C_x}=k^{-*}C_{\infty}$ - см. п.6.6 СНиП и схему №14, приложение 4. Число Рейнольдса определяем по формуле:

$$R_e$$
 = 0,88 d * $\sqrt{W_0 k_{(z)} \gamma_f}$

$$d = 1.02$$
m; $z = h = 33.4$ m.; $k_{(z)} = 1.02$; $\gamma f = 1.4$
 $R_e = 0.88 * 1.02 \sqrt{230 * 1.02 * 1.4} \cdot 10^5 = 16.26 \cdot 10^5$

Соотношение
$$H/d$$
 = 33,4/1,02 = 32,75 = λ .

$$\lambda e=2 \lambda=2*32,75=65,5$$

Согласно интерполяции по табл.1 схемы №13 k = 0,9155.

$$C_{x\infty} = 0.59$$

Следовательно Сх=0,9155*0,59=0,54

Согласно п.6.11 СНиП коэффициент надёжности по ветровой

нагрузке $\gamma_f = 1,4$, таким образом нормативное и расчётное значение ветрового давления составляет:

Изм.	Кол.	Лист.	№ док.	Подп.	Дата	

03-16-П3

Взам. инв. №

Инв. № подл Подп. и дата Взам. инв. М

До 5м. $W_n = 0.23*0.5*0.54=0.0621~\kappa\Pi a;$ W = 0.0621*1.4=0.087 $\kappa\Pi a;$ $W_n = 0.23*0.65*0.54=0.081~\kappa\Pi a;$ $W = 0.081*1.4=0.1134~\kappa\Pi a;$

До 20м.
$$W_{\scriptscriptstyle n}$$
 = 0,23*0,85*0,54 = 0,106 кПа; W =

 $0,106*1,4 = 0,148 \ \kappa \Pi a;$

До 40м.
$$W_{\scriptscriptstyle n}$$
 = 0,23*1,1*0,54 = 0,137 кПа; W = 0,137*1,4 = 0,192 кПа;

Сосредоточенная нагрузка от ветрового давления: На участке

$$0$$
 - 5m. (z1=5m.) $W_n = 0.31 \, \mathrm{kH};$ $W = 0.434 \, \mathrm{kH}.$ 5 - 10m. (z1=5m.) $W_n = 0.405 \, \mathrm{kH};$ $W = 0.567 \, \mathrm{kH}.$ $W = 1.06 \, \mathrm{kH};$ $W = 1.484 \, \mathrm{kH}.$

20 — 33,8м. (z1=13,8м.)
$$W_n = 1,89\kappa H;$$
 $W = 2,646\kappa H.$

Максимальный расчётный изгибающий момент в уровне опорной плиты дымовой трубы (без учёта пульсации ветровой нагрузки).

$$M_{\text{sup}} = 0.434 * 2.5 + 0.567 * 7.5 + 1.484 * 15 + 2.64 * 26.7 = 98.1 \kappa H_{\text{M}}.$$

Конструктивные расчёты. Сечение трубы

Расчет нижней секции:

Труба стальная электросварная Ø1020 *6мм.

Собственный вес трубы:

$$G_{\kappa} = \left(\frac{3.14(1.02^{2} - 1.008^{2})}{4} \cdot 6 + \frac{3.14(1.02^{2} - 1.01^{2})}{4} \cdot 27.8\right) \cdot 78.5 \cdot 1.1 = 38.4 \text{ kH}$$

Вертикальная нагрузка от ветрового давления по наиболее отдаленному волокну:

$$N_{s} = \frac{M_{sup}}{y} = \frac{98.1}{0.51} = 192.4$$

Суммарная нагрузка: N=38,4+192,4=230,8 кH.

						l
						l
Изм.	Кол.	Лист.	№ док.	Подп.	Дата	l

03-16-П3

Взам. инв. Л

Подп. и дата

Инв. № подл

Гибкость трубы:

$$\lambda = 136$$

коэффициент продольного изгиба:

$$\varphi = 0.35$$

Фактическая несущая способность сечения нижней секции трубы (1020х6мм) при A=191см2:

$$N = A \cdot R_v \cdot \varphi = 191 \cdot 24 \cdot 0.35 = 1604 \kappa H$$

Несущая способность сечения трубы обеспечена.

Присоединение трубы к опорной плите.

Максимальное усилие отрыва в башмаке относительно центра трубы :

$$N_{\text{max}} = M_{\text{sup}}/Z = 98.1 \kappa H M/0.510 = 192.4 \kappa H.$$

В климатическом p-не г.Москвы расчётная температура выше t_H = -40 °C, поэтому коэффициенты $\gamma_{wf} = \gamma_{wz} = 1$ (табл. 34 СНиП II – 23-81*) и $\beta_f < \beta_z$.

При электродах Э42 $R_{\it wf}$ = 180МПа, а при стали ВСт3пс6 с $R_{\it un}$ = 370МПа.

$$R_{wf} = 0.55 \frac{R_{wun}}{\gamma_{wm}} = 0.55 \cdot \frac{410}{1.25} = 180.4 M\Pi a$$

$$R_{wz} = 0.45 R_{un} = 0.45*370 = 166.5 Mma.$$

При ручной сварке

$$R_{wf} * \beta_{f} = 180,4*0,7 = 126Mna,$$

$$R_{wz} * \beta_z = 166.5*1.0 = 166.5M\Pi a. > 126M\Pi a.$$

Следовательно, расчётный случай разрушения – по металлу шва. Необходимая длина сварного шва присоединения к опорной плите

$$l$$
 при высоте катета шва k_{ι} = 6мм.

$$l_w = N / R_{wt} * k_t = \frac{192.4}{12.6 * 0.6} = 25.5 cm.$$

Фактическая длина швов на расчетном участке трубы и косынках:

$$l_{w,tac} = 3.14*102/2 + 76*4 + 46.5*2 = 557.14cM > 25.5cM$$
. - условие выполнено.

Швы на косынках идут в запас несущей способности башмака.

						l
						l
Изм.	Кол.	Лист.	№ док.	Подп.	Дата	

Анкерные болты

Опрокидывание по оси трубы передает усилие на 4 болта: Усилия приходящееся на 4 болта:

$$4N = \frac{M \sup_{y=98.1/0.61} 161}{\kappa H}$$
; N1=40,25 KH

Крепление металлического газоотводящего ствола к существующему фундаменту предусмотрено на химических анкерах компании Hilty.

Расчет выполнен в программе Profis Anchor 2.6.5.

По результатам расчета принимаем анкерные шпильки Hilti AM30x650мм на химрастворе Hilti HIT-HY 200-А с глубиной посадки 500мм.

Взам. инв								
Подп. и дата								
Инв. № подл	Изм.	Кол.	Лист.	№ док.	Подп.	Дата	03-16-ПЗ	<i>Лист</i> 10



E-Mail:

Компания: Проектировщик: Адрес:

страница: Проект: Paggen: Тепефон | Факс: 1 Дата:

Расчет химанкеров

17.05.2016

Комментарии проектировщика:

1 Исходные данные

Тип Анкера и его диаметр: HIT-HY 200-A + HIT-V (8.8) M30 Seismic/Filling set or any suitable annular gap filling solution Эффективная глубина анкеровки: h_{elast} = 500 mm (h_{elant} = - mm)

Материал: 8.8

Сертификат:: Технические данные Hiti

Выдан I Действует до: -1-

Проверка: Инженерная проверка SOFA BOND - после теста ETAG BOND

Дистанционный монтакс без крепление (анкер); Уровень анкерной пластины (прикрепляемой детали): 2,00; еь = 30 mm; t

= 30 mm

Подливочный раствор Hilti: CB-G EG, эпоксидный, f_{cGrout} = 120,00 N/mm²

 $I_x \times I_y \times t = 1960 \text{ mm} \times 1960 \text{ mm} \times 30 \text{ mm}$; (Рекомендуемая толщина пластины: не рассчитано Опорная пластина:

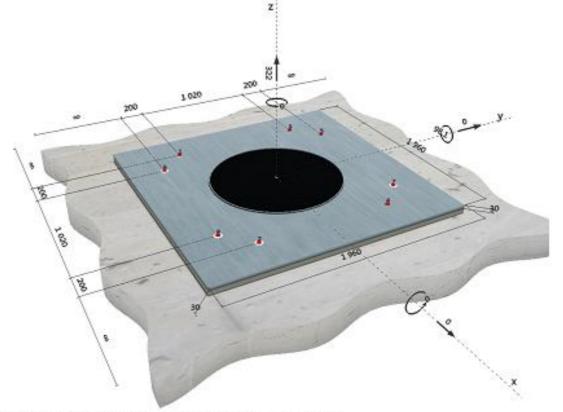
Профиль: Tpy6a; (L x W x T) = 1020 mm x 1020 mm x 6 mm Базовый материал: Без трещин бетон, В15, f_c = 15,00 N/mm²; h = 3000 mm, Температура кратковременная/долговременная: 0/0 °C

Установка: Отверстие, пробуренное буром, Условия установки: сухой

Армирование: Нет армирования или шаг продольной и (или) поперечной арматуры в зоне установки анкера

s>=150мм (s>=100мм при диаметре арматуры d<=10мм) Отсутствие у края обрамляющего армирования и хомутов

Геометрия [mm] & Нагрузки [kN, kNm]



Вакренные данные должны быть проверены на соответствие сущес: PROFIS Anchor (c) 2003-2009 HBI AG, FL-9404 Schwan. HBI являетс

						l
Изм.	Кол.	Лист.	№ док.	Подп.	Дата	

Взам.

u dama

Подп.

ПООП ōΝ

Инв.

03-16-П3



Компания: Проектировщик: Адрес:

Тепефон | Факс: 1 E-Mail:

страница: Проект: Раздел: Датас

Расчет химанкеров

17.05.2016

2 Нагрузки/Результирующие усилия на анкер

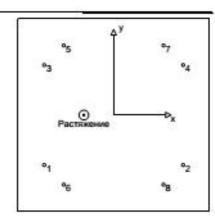
Нагрузки: Расчетные нагрузки

Усилия в анкерах [kN]

e - Cwatee)

Анкер	Растяжение	Сдвиг	Сдвигх	Сдвиг у
1	63,036	0,000	0,000	0,000
2	17,464	0,000	0,000	0,000
3	63,036	0,000	0,000	0,000
4	17,464	0,000	0,000	0,000
5	56,617	0,000	0,000	0,000
6	56,617	0,000	0,000	0,000
7	23,883	0,000	0,000	0,000
8	23,883	0,000	0,000	0,000
Mayor onun	сительные пефосыции	и в осповании.	- Pint	

Макс. напряжение в основании: - [N/mm²] Результирующее растягивающее усилие (x/y)=(-305/0): 322,000 [kN] Результирующее сжимающее усилие (х/у)=(0/0): 0,000 [kN]



3 Растяжение (EOTA TR 029, Раздел 5.2.2)

	Harpyaka [kN]	Прочность [kN]	Использование в [%]	Статус
Разрушение по стали (п.5.1.1)*	63,036	299,333	22	OK
Комбинированное разрушение по контакту и выкальванию бетона основания (п.5.1.5)**	322,000	1852,768	18	ОК
Разрушение от выкалывания бетона основания (п.5.1.3)**	322,000	770,968	42	OK
Разрушение от раскалывания	Не доступно	Не доступно	Не доступно	Не доступно

[&]quot;наиболее нагруженный анкер "труппа анкеров (растянутые анкеры)

3.1 Разрушение по стали (п.5.1.1)

Nexa [kN]	750.4	Nega [kN]	N _{Sd} [kN]
449,000	1,500	299,333	63,036

3.2 Комбинированное разрушение по контакту и выкалыванию бетона основания (п.5.1.5)

A _{P,N} [mm ³]	tRALMO(26 [N/mm ³]	S _{cr,Nip} (mm)	C _{or,No} [mm]	Cosin [mm]
864000	18,00	930	465	*
t _{Rk,uar} [N/mm ²]	k	Y0,00	Yer	
17,02	3,200	1,000	1,000	
WetNo	e _{c2.N} [mm]	WedNp	Walte	WWW
0,626	0	1,000	1,000	1,000
	0 7Na			
	854000 t _{Ruper} [N/mm ²] 17,02	854000 18,00 t _{Rk,per} [N/mm ²] k 17,02 3,200	864000 18,00 930 t _{Rk,per} [N/mm ²] k w _{b,te} 17,02 3,200 1,000	864000 18,00 930 465 t _{Ripo} [N/mm ²] k y _{syo} y _{syo}

3.3 Разрушение от выкалывания бетона основания (п.5.1.3)

A _{SN} [mm ²]	A [®] _{SN} [mm ²]	C _{och} [mm]	S _{OUN} [mm]			
8366400	2250000	750	1500			
e _{ct,N} [mm]	Vect,N	e _{c2,N} [mm]	Year	Yes	V mN	k,
305	0,711	0	1,000	1,000	1,000	10,100
NB _{KE} [kN]	744	Nege [kN]	N _{Se} [kN]			
437,343	1,500	770,968	322,000			

Виденные двеныя должны быть проверены на соответствие существующим условиям и на достоверность. PROFIS Anchor (c) 2003-2009 HBI AG, FL-9494 Schoon. HBI является зарепистрированной торговой маркой HBI AG, Шахи-

Изм.	Кол.	Лист.	№ док.	Подп.	Дата

Взам.

Подп. и дата

Инв. № подл

03-16-П3



F-Mail:

Компания: Проектировщик: Адрес: Телефон | Факс: страница: Проект: Раздел: Дата:

Расчет химанкеров

17.05.2016

4 Сдвиг (EOTA TR 029, Раздел 5.2.3)

	Harpyaka [kN]	Прочность [kN]	Использование в. [%]	Статус
Разрушение по стали (без плеча силы) (п.5.2.1.1)*	Не доступно	Не доступно	Не доступно	Не доступно
Разрушение по стали (с плечом силы) (п.5.2.1.2)*	Не доступно	Не доступно	Не доступно	Не доступно
Разрушение от выкалывания бетона основания за анкером (п.5.2.2)*	Не доступно	Не доступно	Не доступно	Не доступно
Разрушение от откалывания края основания (п.5.2.3) в направлении **	Не доступно	Не доступно	Не доступно	Не доступно

[&]quot;наиболее нагруженный анкер "труппа анкеров (репевантные анкеры)

5 Перемещения (наиболее нагруженных анкеров)

Кратковременная нагрузка:

 $N_{SK} = 46,693 [kN]$ $\delta_N = 0,079 [mm]$ $V_{SK} = 0,000 [kN]$ $\delta_V = 0,000 [mm]$ $\delta_{NV} = 0,079 [mm]$ Длительная нагрузка: $N_{SK} = 46,693 [kN]$ $\delta_N = 0,159 [mm]$ $V_{SK} = 0,000 [kN]$ $\delta_V = 0,000 [mm]$

Комментарии: Перемещение при растягивающем усилии действительно при приложении половины от требуемого момента затяжки для Без трещин бетон! Перемещение при приложении сдвигающего усилия действительно при условии отсутствия удерживающей силы трения между бетонной поверхностью и анхерной плитой! Влияние отклонения отверстия не учитываются в данном расчете!

Допустимое перемещение анкера зависит от прикрепляемой конструкции и должно быть установлено проектировщиком!

6 Предупреждения

Взам.

Подп. и дата

№ подл

- Опорная пластина должна иметь достаточную жесткость во избежание деформаций под нагрузкой
- Требуется проверка передачи усилия на базовый материал.
- Значения верны, если отверстия в опорной пластине не больше, чем приведенные в таблице 4.2 СТО 36554501-039-2014.
- Список требуемых принадлежностей в отчете, представлен только для информации пользователя. В любом случае, для обеспечения правильной установки должны соблюдаться инструкции по установке, прилагаемые к продукту.
- Очистка отверстия должна проводиться в соответствии с инструкцией по эксплуатации (дважды скатым воздухом (мин. 6 бар без содержания масла), два раза щеткой, дважды скатым воздухом (мин. 6 бар без содержания масла)
- Характеристический предел прочности клеевого соединения зависит от кратковременной и долговременной температуры
- Пожалуйста, свяжитесь с Hitti для проверки совместимости со шпильками HIT-V
- Метод расчета SOFA предполагает, что между анкерами и отверстиями в прикрепляемой детали отсутствует зазор. Это может быть достигнуто путем заполнения зазора химическим составом с высоким сопротивлением сжатию (используя например Hiti Dynamic Set) или любым другим подходящим образом.
- Согласие с существующими стандартами (напр.ЕСЗ) является областью ответственности пользователя
- Проверка SLS не удовлетворяет требования SOFA и должна быть проведена пользователем!

Несущая способность анкерного крепления обеспечена!

Веоденные двеные должны быть проверены на соответствие существующие условиям и на достоверность. PROFIS Anchor (c) 2000-2009 Hitli AG, FL-9494 Schwan. Hitli малеятся зарельстрированной терговой маркой Hitli AG, Illian

Изм.	Кол.	Лист.	№ док.	Подп.	Дата

03-16-ПЗ



Компания: Проектировщик Адрес

Тепефон | Факс: - 1 E-Mail:

страница: Проект: Раздел: Датас

Расчет химанкеров

17.05.2016

7 Данные установки

Опорная пластина: -

Профиль: Труба; 1020 х 1020 х 6 mm

Диаметр отверстия в опорной пластине: d_i = 33 mm Топщина опорной пластины: 30 mm

Рекомендуемая толщина пластины: не рассчитано

Drilling method: Hammer drilled Очистка: Требуется Высококачественная очистка пробуренного отверстия

Тип Анкера и его диаметр: HIT-HY 200-A + HIT-V (8.8) М30 Момент затяжки : 0,300 kNm Диаметр отверстия в базовом матермале: 35 mm Глубина отверстия в базовом материале: 500 mm Минимальная толщина базового материала: 570 mm

7.1 Требуемые принадлежности

Бурение Очистка Установка + Перфоратор • Сжатый воздух с требуемым • Дозатор с кассетой и миксером оборудованием для продувки · Seismic/Filling set • Требуемый размер бура отверстия • Динамометрический ключ • Требуемый диаметр щетки 980 980 05 07 8 03 04 8 8 OZ 01 8 23 1020 270 200 200 270

Координаты Анкеров [mm]

Взам.

u dama

Подп.

№ подп

Инв.

Анкер	×	у	C.	C.	C.	Cay	Анкер	x	y	C.	C.	C.	C.y
- 1	-710	-510	*		100		. 5	-510	710	*		-	
2	710	-510					6	-510	-710				
3	-710	510					7	510	710				
4	710	510					8	510	-710				

Введенные двиные должны быть проверены на соответствие существующие условиям и на достоверность PROFIS Anchor (c) 2003-2009-НВІ АС, FL-9494 Schwan — НВІ желентся зарелистрированной торговой маркой

Изм.	Кол.	Лист.	№ док.	Подп.	Дата



Компания: Проектировщик: Адрес: Е-Mail: страница: Проект: Раздел: Дата:

5 Расчет химанкеров

17.05.2016

8 Примечания

- Любая информация и все данные, содержащиеся в Программном обеспечении, предназначены исключительно для использования
 продуктов НЯВ и базируются на принципах, формулах и инструкциях по безопасности в соответствии с техническими требованиями
 компании НЯВ, а также указаннями по работе, установке и оборке и т. д., которые долины строго выполняться пользователем. Все
 указанные в данном Программном обеспечении числовые данные запяются усредненными, поэтому до использования
 соответствующего продукта компании НЯВ требуется проведение тестирования с учетом специфики применения. Результаты
 расчетов, выполненных посредством Программного обеспечения, базируются главным образом на вводимых Вами данных. Таким
 образом, исключительно Вы несете полную ответственность за отсутствие ошибок, полноту и актуальность вводимых Вами
 данных. Кроме того, исключительно Вы несете ответственность за то, что результаты расчетов будут проверены и подтверждены
 экспертом, прежде чем использовать их на Вашем конфетном объект. Программное обеспечение служит только как
 вспомогательное средство для интерпретации норм и разрешений без какой-либо гарантии относительно отсутствия ошибок,
 правильности и соответствия результатов или их пригодности для конкретного применения.
- Вы должны принять все необходимые и разумные меры для предотвращения или ограничения ущерба, нанесенного Программным обеспечением. В частности, Вы должны регулярно создавать резереные копии программ и данных и, при необходимости, выполнять обновления Программного обеспечения, предлагаемого компанией НВВ на регулярной основе. Если Вы не используете функцию автоматического обновления Программного обеспечения, Вы должны убедиться в том, что Вы используете текущую версию и, спедовательно, в каждом случае обеспечить современную версию Программного обеспечения, выполние обновление вручную через веб-сайт компании НВВ. Компания НВВ не несет ответственности за последствия, также как восстановление потерянных или поврежденных данных или программ, вспедствие невыполнения Вами своих обязанностей.

Введенные двиные должны быть проверены на срответствие существующим условиям и на достоверность. PROFIS Anchor (c) 2003-2009 НВ: AG, FL-9404 Schaum. НВЗ жаляется заригистрированиюй торговой маркой НВ: AG, Шван

·					
Изм.	Кол.	Лист.	№ док.	Подп.	Дата

Взам.

Подп.

N⊵ подл

ZHB.

Проектом предусматривается молниезащита дымовых труб согласно инструкции СО 153-34.21.122-2003 по III категории.

В качестве молниеприемника используется ствол металлической дымовой трубы котельной. Молниеприемник присоединить к существующему контуру заземления стальной полосой 40х4мм.

Все соединения устройства молниезащиты выполнить сваркой.

1.4.2. Дымоудаление

Удаление продуктов сгорания от существующих котлов осуществляется через подземные борова.

Реконструкция газоходов котельной настоящим проектом не предусматривается.

1.5. Эксплуатация дымовой трубы

Эксплуатация дымовой трубы должна выполняться в соответствии с требованиями «Правила технической эксплуатации тепловых энергоустановок.» ЗАРЕГИСТРИРОВАНО Минюстом России 02.04.03, регистрационный № 4358, РД 03-610-03 «Методические указания по обследованию дымовых и вентиляционных промышленных труб» утверждённые постановлением №95 Госгортехнадзора РФ от 18.07.03г. и других нормативных документов.

Руководитель организации, использующий дымовую трубу технологических агрегатов, обязан обеспечить безопасную эксплуатацию, своевременное проведение обследований и ремонтов труб.

При отсутствии в организации квалифицированных специалистов и невозможности иметь собственную службу надзор за техническим обслуживанием, безопасной эксплуатацией и своевременным ремонтом труб должен быть обеспечен силами привлеченных специализированных организаций.

Организация, использующая трубы, должна хранить на каждую трубу следующую техническую документацию:

1) Акт приемки в эксплуатацию законченной строительством промышленной трубы. К акту приемки должны прилагаться:

B3	
Подп. и дата	
Инв. № подл	

№ док.

Подп.

Дата

- б) сертификаты, технические паспорта и другие документы, удостоверяющие качество примененных материалов, конструкций и деталей при производстве строительно-монтажных работ;
 - в) акты освидетельствования скрытых работ;
 - г) журналы производства работ;
- 2) Журнал эксплуатации трубы со сведениями о фактическом режиме работы (температура, объем и состав отводимых газов и др.), акты осмотров, проведенных ремонтов и заключений по результатам обследований специализированными организациями;
- 3) Журнал контроля осадок и крена трубы в процессе строительства со схемами исполнительной съемки.

Наличие и ведение документации по трубе должна обеспечивать организация, эксплуатирующая объект.

Организация должна обеспечить соблюдение проектного температурно - влажностного режима эксплуатации труб. При этом должно быть обеспечено:

- полное сгорание топлива в котлоагрегатах;
- исправное состояние предохранительных клапанов и устройств в дымососах и дымоходах;
 - полное и безусловное исключение горения газов в трубе;
- устранение подсоса воздуха через неплотности шиберов, газоходов и их примыканий;
- исключение поступления в трубу химически агрессивных газов с влажностью выше и температурой ниже или выше проектных значений.

За трубой должен быть обеспечен контроль путем проведения систематического наблюдения, периодических, внеочередных осмотров их наружных и внутренних конструкций и комплексных обследований.

Систематические наблюдения осуществляются ответственным по надзору за техническим состоянием трубы.

Периодические наружные осмотры труб проводит комиссия, назначаемая руководителем соответствующего подразделения, по графику, составленному службой технического надзора и утвержденному техническим руководителем организации, но не реже двух раз в год.

Периодические осмотры внутренней поверхности трубы проводятся через 5 лет после их ввода в эксплуатацию и далее по

нв. № подл Подп. и дата Взам. инв. №

03-16-П3

мере возможности при отключении котлоагрегатов, отводящих газы в трубы, но не реже чем через 5 лет.

Внеочередные осмотры проводятся немедленно после стихийных бедствий (ураганов, землетрясений, пожаров и т.п.), "хлопков", резкого изменения в регламенте процесса технологических агрегатов, влияющих на условия эксплуатации сооружения, а также по требованию органов надзора или по заключению экспертной организации.

Каждая авария (инцидент) должна быть расследована с составлением акта.

Результаты работ по техническому надзору за состоянием труб должны отражаться в журнале по эксплуатации, в котором приводятся все сведения о систематических наблюдениях, периодических и внеочередных осмотрах, обнаруженных повреждениях и дефектах, указываются меры по их устранению, сроки выполнения ремонтных работ с указанием лиц, ответственных за их организацию и проведение.

Осмотры наружной поверхности ствола трубы осуществляются с ходовой лестницы с использованием методов промышленного альпинизма, а также с подъемных приспособлений, с использованием биноклей, видеокамер большой разрешающей способности и другой оптической техники.

Визуальные наблюдения за состоянием элементов конструкций трубы с помощью оптических приборов должны предшествовать подъему людей.

При наружном осмотре ствола трубы выявляется состояние несущих конструкций: оценка степени коррозии металла, состояние лакокрасочных покрытий, целостность сварных швов, заклепочных и болтовых соединений, повреждений ходовых лестниц, в местах их креплений к стволу трубы, состояние вантовых растяжек, узлов их крепления и другие дефекты, различаемые и оцениваемые визуально.

1.6. Мероприятия по охране труда и технике безопасности.

Работы по монтажу ствола дымовой трубы следует выполнять в соответствии с проектом производства работ, разработанным строительно-монтажной организацией.

Проект производства работ на территории действующего предприятия должен быть согласован с эксплуатирующей его организацией.

При производстве работ должны быть выполнены следующие мероприятия:

Подп. и дата	
Инв. N <u>º</u> подл	

№ док.

Подп.

Дата

03-	16-	ПЗ

- до начала строительно-монтажных работ должны быть учтены данные технического состояния конструкций, условий демонтажных и строительно-монтажных работ (запыленность, стесненность и т.п.);
- все работы, выполняемые на высоте более 1,2 м производятся с временного каркаса с ограждением высотой не менее 1 м и с люлек.
- до начала строительно-монтажных работ должно быть обследовано техническое состояние конструкций, обеспечивающих безопасную работу.

Остальные вопросы по ведению строительно-монтажных работ решаются в соответствии со СНиП 12-01-2004 и ПОТ РМ-012-2000.

При производстве строительно-монтажных работ следует строго соблюдать требования:

- СНиП 12-03-2011 «Безопасность труда в строительстве. Часть 1.»:
- СНиП 12-04-2002 «Безопасность труда в строительстве. Часть 2.»:
- ПОТ РМ-012-2000 «Межотраслевые правила по охране труда при работе на высоте».

Генеральный подрядчик обязан с участием заказчика разработать и утвердить мероприятия по технике безопасности и производственной санитарии.

К строительно-монтажным работам разрешается приступить только при наличии проекта производства работ, в котором должны быть разработаны все мероприятия по обеспечению техники безопасности, а также производственной санитарии. Этот проект должен быть согласован со службами техники безопасности строительно-монтажных организаций.

Расположение постоянных и временных транспортных путей, сети электроснабжения, кранов, механизированных установок, складских площадок и других устройств должно строго соответствовать указанному в проектах.

На территории строительства должны быть установлены указатели проездов и проходов. Опасные зоны следует ограждать либо выставлять на их границах надписи и сигналы, видимые в дневное и ночное время.

При возникновении на строительной площадке опасных условий работы люди должны быть немедленно выведены, а опасные места ограждены.

Электромонтажные и наладочные работы должны выполняться в пределах выделенного участка работ.

В процессе монтажа монтажники должны находиться на ранее установленных и закрепленных конструкциях или на средствах подмащивания.

Изм.	Кол.	Лист.	№ док.	Подп.	Дата

Навесные монтажные площадки, лестницы и другие приспособления, необходимые для работы монтажников на высоте, следует устанавливать и закреплять на монтируемых конструкциях до их подъема для установки в проектное положение.

На участке (захватке), где ведутся монтажные работы, не допускается выполнение других работ и нахождение посторонних лиц.

Способы строповки элементов конструкций и оборудования должны обеспечивать их подачу к месту установки в положении, близком к проектному.

Элементы монтируемых конструкций или оборудование во время перемещения должны удерживаться от раскачивания и вращения гибкими оттяжками.

Не допускается пребывание людей на элементах конструкций и оборудовании во время их подъема и перемещения.

Во время перерывов в работе не допускается оставлять на весу поднятые элементы конструкций и оборудование.

Не допускается нахождение людей под монтируемыми элементами конструкций и под оборудованием до установки их в проектное положение и закрепления.

(штанги Расчалки т.п.) для временного закрепления монтируемых конструкций должны быть закреплены на надежно установленных опорах. Количество расчалок, их материал и сечение, способы натяжения и места закрепления должны устанавливаться организационно-технической документацией. Расчалки должны быть расположены за пределами габаритов движения транспорта и оборудования. Расчалки не должны касаться острых углов других конструкций. Перегибание расчалок в местах соприкосновения их с элементами хизудб конструкций допускается при повреждения и после проверки прочности возможности их устойчивости этих элементов под воздействием усилий от расчалок.

При монтаже конструкций работники должны быть обеспечены и обязаны использовать приспособления для управления их подъемом и спуском.

До освобождения от связи с подъемным устройством монтируемая конструкция должна быть закреплена так, чтобы ее устойчивость не была нарушена под воздействием ветровых или воспринимаемых при монтаже нагрузок.

Под зоной монтажа несущих конструкций на высоте опасное пространство должно быть ограждено с установкой знаков безопасности и предупредительных плакатов, а в темное время суток или в условиях плохой видимости - сигнального освещения.

1.7. Мероприятия по охране окружающей среды.

							Лисі
						03-16-ПЗ	20
Изм.	Кол.	Лист.	№ док.	Подп.	Дата		20

1.8. Мероприятия по обеспечению пожарной безопасности.

Провода и кабели в местах соединений должны иметь изоляцию, равноценную изоляции данных проводов и кабелей.

Соединять, ответвлять и оконцовывать жилы проводов и кабелей следует при помощи опрессовки, сварки, пайки и специальных зажимов (винтовые, болтовые, клиновые) в соответствии с действующими нормами по монтажу электрооборудования.

Временные электрические сети и электрооборудование должны соответствовать "Правилам устройства электроустановок", а также "Инструкции по монтажу электрооборудования пожароопасных установок напряжением до 1000 В", "Инструкции по проектированию электрического освещения строительных площадок", ГОСТ "Строительство. Электробезопасность. Общие требования" и др.

При эксплуатации электроустановок запрещается:

- Использовать кабели и провода с поврежденной или потерявшей защитные свойства изоляцией.
- Оставлять под напряжением неизолированные концы электрических проводов и кабелей.
- Допускать соприкосновение электрических проводов с металлическими конструкциями.
- Устанавливать светильники от сгораемых и трудносгораемых материалов на расстоянии менее 1 м.
- Прокладывать линии электропередачи и электропроводки над кровлями, навесами из горючих и трудносгораемых материалов и складируемыми горючими материалами или оборудованием в сгораемой таре (упаковке).

Сварочные и другие огневые работы должны производиться в строгом соответствии с "Правилами пожарной безопасности при проведении сварочных и других огневых работ на объектах народного хозяйства", настоящими Правилами, главой СНиП "Техника безопасности в строительстве" и государственным стандартом "Работы электросварочные. Общие требования безопасности".

Сварочные и другие огневые работы, связанные с применением открытого пламени, следует производить лишь по письменному разрешению (прил. 9) ответственных за пожарную безопасность на данном участке строительства (цеха предприятия).

К проведению сварочных и других огневых работ допускаются лица не моложе 18 лет, прошедшие обучение, а также проверку знаний согласно требованиям "Руководящих указаний по организации работ по

Инв. № подл Подп. и дата Взам. инв. №

Изм.	Кол.	Лист.	№ док.	Подп.	Дата

03-16-П3

технике безопасности с персоналом строительно-монтажных организаций и предприятий стройиндустрии" и настоящих Правил.

Сварочные и другие огневые работы на высоте (леса, подмости и люльки) в зданиях разрешается производить только после принятия мер против разлета и падения расплавленного металла на сгораемые конструкции и материалы и исключения их загорания. Они должны быть надежно защищены от возгорания металлическими экранами или политы водой. При необходимости следует выставлять наблюдающих на нижележащих площадках.

Электросварочные работы в зданиях с теплоизоляцией ограждающих конструкций из горючих и трудногорючих материалов можно вести только в пределах помещений, освобожденных от сгораемых материалов, с нанесенными покровными слоями (штукатурка, бетонные и армобетонные стяжки и др.) и наличием противопожарных поясов.

Сварщики, работающие на высоте, должны иметь металлическую коробку для сбора электродных огарков.

Взам. инв.							
Подп. и дата							
Инв. № подл	Изм.	Кол.	Лист.	№ док.	Подп.	Дата	03-16-П3 22