

~~8) с помощью мотопомп и передвижных емкостей для подачи воды к местам пользования (полевые стоянки; летние посты; на объекты, где временно остановились насосы, подающие воду из водоисточников; на пожаротушение и т. д.). Для применения насосы-барабаны ручковых мотопомп, в колодце при башне предусматриваются головки диаметром 50мм;~~

~~9) с помощью специального насоса усилителя напора, например типа 2К-6, установленного в отдельном колодце, для подачи воды в сеть дополнительно к расходу, подаваемому от артскважины, включение насоса производится при отключенной от сети башни.~~

Отделочные работы

Наружную окраску башки, цилиндрической опоры и других комплектующих деталей рекомендуется производить одним из следующих видов покрытий: лаком БТ-177 в два слоя без грунта или масляной краской для наружных работ по масляному врунту с железным суриком (2 слоя); перхлорвиниловой эмалью в два слоя по грунту ХС-010. Каждые 3-4 года окраска возобновляется. Внутренняя поверхность может быть покрыта материалами, разрешенными к применению в практике питьевого водоснабжения ГВЭУ Минздрава СССР. Рекомендуется железный сурик на основе.

Перед окраской башен с их поверхности должна быть удалена окисина, ржавчина, жировые пятна и другие загрязнения. Предварительно окрашенная на заводе башня поставляется на место монтажа.

Нагрузки и расчет конструкции

Расчет башен с учетом сейсмического воздействия произведен по первому предельному состоянию (по несущей способности) в соответствии со СНиП II-А 12-69 (строительство в сейсмических районах). Нормы проектирования.

Adaptat	68/15.12.2021 - "B" - 1 - C
Spec.prin.	Tuluc E.
Efectuat	Lucașenco N.
1975.	Унифицированные водонапорные столбчатые башни заборского изготавления емкостью 15,25,50м ³ высотой опоры 13,15,18 м

Классификация нагрузок СНиП 2.01.07-85 и значение коэффициентов перегрузок приняты по СНиП II-6-74 (нагрузки и воздействия. Нормы проектирования).

Расчетное значение сейсмической силы S_{se} , приложенной в центре башки определяем по формуле $S_{se} = Q_{se} \cdot k_{se}$ (СНиП II-А-12-69 п.24)

Коэффициент динаминости последствий сравнимо мало затухания колебаний увеличивается в 1,5 раза (СНиП II-7-81 п.25)

Опора рассчитывалась как замкнутая круговая цилиндрическая оболочка на различные комбинации нагрузок, в том числе как внецентренно сидящий элемент с учетом двухосного напряженного состояния, возникающего от гидростатического давления столба воды и с учетом краевого эффекта. Коэффициент условий работы $t=0.9$, (табл. 9 п.5 СНиП II-8-3-72)

Проверялась устойчивость опоры как внецентренно сидящего элемента и как замкнутой круговой оболочки, равномерно сидящей параллельно образующим (СНиП II-8-3-72 п.п 4.20 и 6.17).

Башня проверялась на опрокидывание, коэффициент устойчивости $K = \frac{M_{yd}}{M_{op}} > 15$ с учетом веса насоса.

Расчет конструкций башен произведен с учетом требований СНиП 2.01.07-85 II-74 табл. 68-72 т.е. расчетная сейсмичность водонапорной башни при расчете принята на базе ниже сейсмичности строительной площадки. При привязке водонапорной башни для строительных площадок сейсмичностью 9 баллов принимать башню сейсмичностью 9 баллов, аналогично для районов 7-8 баллов принимать башню сейсмичностью 7-8 баллов. При привязке проекта фундаменты необходимо откорректировать в соответствии с данными сейсмо-геологических изысканий площадки строительства. Корректировку производить в соответствии с главами СНиП II-15-74 и пунктами 14,38, 14,46, 14,47 СНиП II-31-74

Мероприятия по охране земли, грунда и техники безопасности а также рекомендации по организации строительных и монтажных работ см.приложении к листу ПЛР-1



Пояснительная записка

Типовой проект Альбом Лист
901-5-320 I ПЗ-3

Coala 5