

## Высокоэффективная технология термостабилизации грунтов при строительстве в зоне вечной мерзлоты

Применение описанной в настоящей работе технологии термостабилизации вечномерзлых грунтов позволило существенно увеличить площадь пяты заморозки вокруг термостабилизатора, уменьшить количество термостабилизаторов на единицу замораживаемой площади и, как следствие, обеспечить значительную экономию материальных, трудовых ресурсов и сократить время строительных работ.

Область вечной мерзлоты России занимает около 67% территории страны и является ее стратегическим тылом, топливно-энергетической базой и золотовалютной кузницей. Там же сосредоточен стратегический запас гидроресурсов и пресной воды, которая в скромном времени может стать предметом острого мирового дефицита и военных конфликтов [1].

Глобальные планы России по освоению энергоресурсов в Заполярье, на Крайнем Севере и в Западной Сибири требуют разработки, освоения и внедрения инновационных и энергоэффективных методов строительства объектов и сооружений в специфичной зоне вечной мерзлоты.

В зарубежной и отечественной практике освоения зоны вечной мерзлоты широко используется метод свайного строительства с термостабилизацией грунта вокруг каждой опорной сваи с целью сохранения природного мерзлого состояния грунта при строительстве нефте- и газопроводов, объектов инфраструктуры и др. Для этих целей применяют капитализированные погружные устройства термостабилизаторы (ТСГ) с хладагентом (рис. 1). ТСГ помещают в спиральные скважины, пробуренные радиом с опорными сваями для создания мерзлотного массива [2].

По сведениям производителя [2], радиус зоны замерзания грунта вокруг подобного ТСГ при среднезимней температуре  $-15^{\circ}\text{C}$  составляет 1,5 м и имеет вид усеченного конуса на глубину промерзания с диаметром в основании около 0,5 м.

Даже при наличии хороших по термодинамическим свойствам хладагентов (сжиженный аммиак, диоксид углерода) эти ТСГ недостаточно эффективны. Неравномерность плотности, а следовательно, снижается вероятность растепления грунта в летнее время.

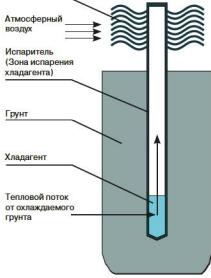


Рис. 1. Схема работы стандартного термостабилизатора грунта

Его «секрет» заключается в том, что обычный ТСГ помещают в полугерметичную гильзу, в которую заливают определенное количество низковязкого теплоносителя типа ХНТ-НВ в качестве буферного теплообменного агента. Он позволяет повысить интегральное значение теплоотдачи от грунта и коэффициент теплопередачи ТСГ, кроме того, выравнивает его по всей площади теплобмена со стороны испарителя и от грунта через гильзу, что приводит к существенному повышению эффективности работы ТСГ.

Экологически безопасные и энергоэффективные теплоносители класса ХНТ-НВ разработаны НПК ООО «Спектропласт» на основе пропиленгликоля с ПВАми, снижающими вязкость, и гибридными комплексами ингибиторов коррозии, обеспечивающими стабильную эффективную длительную (более 15 лет) работу ТСГ [4]. Важно отметить, что полный производственный цикл пакета ингибиторов коррозии и снижающих вязкость ПВА для ХНТ-НВ находится в России. Данные теплоносители доступны по цене и выпускаются в промышленных масштабах на российских заводах.

Механизм работы подобной конструкции ТСГ согласуется с теоретическим обоснованием теплобмена комбинированной системы «труба в трубе», схематично показанной на рис. 2.

В нашем случае донная часть внутренней трубы (стандартный ТСГ) заполняется требуемым количеством хладагента, а концевой промежуток между корпусом стандартного ТСГ и полугерметичной гильзой заливается до определенного уровня специальным теплоносителем ХНТ-НВ. Далее отбор тепла нового, комбинированного теплоносителем ХНТ-НВ, далее происходит через стенку гильзы.

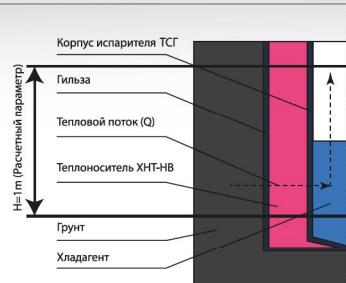


Рис. 2. Схема работы комбинированного термостабилизатора грунта

В общем случае для расчета количества теплоты  $Q$ , передаваемого через теплообменную поверхность  $S$ , справедлива формула [5]:

$$Q = \int k \Delta T dS, \quad (1)$$

где:  $k$  – коэффициент теплопередачи,  $\text{Вт}/\text{м}^2\cdot\text{К}$ , характеризующий процесс передачи тепла между его начальным источником и конечным поглотителем тепла (в нашем случае грунт и хладагент с последующим выносом в атмосферу) через разделывающую их преграду (в нашем случае стена гильзы – промежуточный теплоноситель ХНТ-НВ либо стена испарителя – хладагент с выводом тепла в атмосферу),  $\Delta T$  – разность температур грунта и хладагента.

Коэффициент теплопередачи  $k$  для цилиндрических стекон рассчитываются по формуле:

$$k = l \left( \frac{1}{a_1 \cdot d_1} + \frac{1}{2 \lambda_{\text{ст}}} \ln \frac{d_2}{d_1} + \frac{1}{a_2 \cdot d_2} \right)^{-1}, \quad (2)$$

где:  $\lambda_{\text{ст}}$  – теплопроводность стеки,  $\text{Вт}/(\text{м} \cdot \text{К})$ ;  $d_1$  – внутренний и наружный диаметры трубы,  $\text{м}$ ;  $a_1, a_2$  – коэффициенты теплоотдачи,  $\text{Вт}/\text{м}^2\cdot\text{К}$ ;  $l$  – длина трубы, м.

Конкретные значения коэффициента теплопередачи для теплообменника типа «труба в трубе» в нашем случае вычисляются на основе аналогичной формулы для стандартного ТСГ и для новой конструкции.

Ориентировочные расчетные значения коэффициента теплопередачи

больше радиус и объем промерзания грунта. Практические испытания подтвердили эффективность работы нового ТСГ.

В 2012 г. ТСГ с ХНТ-НВ успешно прошли промышленную апробацию. Система показала высокую эффективность при прокладке магистрального нефтепровода на трассе Ванкор – Пурпе [6]. Площадь замороженного вокруг нового ТСГ пяты удалось увеличить в 1,5–2 раза, что позволило уменьшить количество ТСГ на единицу замораживаемого массива. В целом достигнута значительная экономия опорных труб, крепежного металла и монтажных материалов. Соответственно, уменьшились и трудозатраты строителей и монтажников нефтепровода, сократились время строительства и ввода в эксплуатацию объектов, что исключительно важно в условиях короткого полярного лета. Данная система подробно описана в [7]. Она принята для промышленного использования и эксплуатации.

Авторы: д.т.н. Галкин М.Л., к.т.н. Генель Л.С., к.т.н. Рукавишников А.М.



### Источники информации

1. Девятова Т.А. Энергетика и северный транзит // Атомная стратегия. № 46. 2010.
2. Долих Г.М., Окунев С.Н., Кинчев Ю.Э. Практический опыт строительства сооружений зданий и сооружений в условиях ВМГ. Тюмень. ООО НПО «Фундаментстройсервис». 2010.
3. Хозяин Д.М., Бараненко А.В. Теплоотдача при кипении хладагентов в малых каналах // Вестник МАХ. № 4, 2013. С. 3–11.
4. ТУ 2422-011-11490846-07 с изм. № 1 «Хладоносители на основе пропиленгликоля с низкой вязкостью (антифризы) ХНТ-НВ».
5. Гунев В.А., Вороненко Б.А. и др. Термопотокология. Учебник для вузов. Снб. Изд-во «Радиотехника». 2009.
6. Журнал «ТСР». № 5(30) июнь 2009. с. 74–76.
7. Галкин М.Л., Генель Л.С., Рукавишников А.М. Термостабилизация вечномерзлых грунтов. Холодильная техника, № 10, 2013, с. 76–78.