

ЭКОНОМИЯ ЭНЕРГИИ ПРИ УТИЛИЗАЦИИ ВТОРИЧНЫХ ЭНЕРГОРЕСУРСОВ С ПОМОЩЬЮ ТЕПЛОВЫХ НАСОСОВ В ГЕЛИОТЕПЛИЦАХ

Вардияшвили Афдандил Аскарович Каршинский государственный университет Техника фанлари номзоди,доцент vardi41@mail.ru Насуллаева Наргиза Акмаловна Каршинский государственный университет Студентка по направлению Алтернативные источники энергии

Аннотация. В статье рассматривается вопросы энергосбережения и принципиальные схемы в системах теплохладоснабжения гелиотеплицы с использованием теплонасосных установок. Выявлены основные направления энергосбережения и разработана альтернативная система теплохладоснабжения гелиотеплицы с теплонасосной установкой.

Ключевые слова: Энергосбережение, теплоснабжение, отопление, тепловой насос, эффективность, сельский солнечный дом, энергетический баланс, энергетический ресурс, горячее водоснабжение, теплохладоснабжение, холодный источник, горячий теплоноситель.

Нами рассмотрены возможности использования вторичных энергоресурсов (ВЭР) для отопления гелиотеплиц теплонаносной установки (ТНУ) с использованием отработанной воды, сбрасываемой промпредприятием средней температурой $30~{\rm C}^0$. Известно, что установки, применяемые ДЛЯ повышения температуры в теплицы низкотемпературных источников энергии, называются тепловыми насосами, с каждым годом находят в мире все большее распространение [1,2]. Эффективность теплового насоса определяется отопительным коэффициентом $\varepsilon_{\scriptscriptstyle T}$, представляющим собою отношение теплоты Q₁, передаваемой обогреваемому теплицу, к затратам энергии на привод установки. Следовательно, отопительный коэффициент показывает, во сколько раз передаваемая отапливаемому теплицу теплота превосходит работу, затрачиваемую на реализацию цикла. Отопительный коэффициент обратного цикла Карно в этом случае равен

$$\varepsilon_{\hat{O}} = \frac{Q_1}{l_{\hat{o}}} = \frac{Q_1}{Q_1 - Q_2} = \frac{T_1}{T_1 - T_2} = \frac{1}{1 - \frac{T_2}{T_1}} = \frac{1}{\eta_k}$$
(1)

где η_k - кпд цикла Карно, протекающего между температурами внешних источников T_1 и T_2 . Тепловой насос может характеризоваться числовым значением холодильного коэффициента цикла ε_x , который в нем реализуется

$$\varepsilon_{\hat{O}} = \varepsilon_{\tilde{o}} + 1. \tag{2}$$

Поскольку холодильный коэффициент обратимого обратного цикла Карно определяется по формуле

$$\varepsilon_{\tilde{o}} = \frac{Q_2}{Q_1 - Q_2},\tag{3}$$

то, действительно, отопительной коэффициент будет определяться выражением

$$\varepsilon_T = \frac{Q_2}{Q_1 - Q_2} + 1 = \frac{Q_2 + Q_1 - Q_2}{Q_1 - Q_2} = \frac{Q_1}{Q_1 - Q_2}.$$
 (4)

Из уравнения (4) следует, что нижним пределом отопительного коэффициента является единица. Из уравнения (3) видим, что отопительный коэффициент тем больше, чем ниже



















верхний температурный предел T_2 и чем ближе отношение T_2/T_1 к единице. В реальных условиях действительный отопительный коэффициент ниже теоретического

$$\varepsilon_{\mathrm{T}}^{\mathrm{A}} = \varepsilon_{\mathrm{T}} \cdot \eta_{\mathrm{\scriptscriptstyle T.H.}},$$
 55)

где $\eta_{\scriptscriptstyle m.n}$ -кпд теплового насоса, учитывающий отклонения реального процесса от обратного цикла Карно, а также потери в тепловом насосе. Значение $\eta_{\scriptscriptstyle m.n}$ возрастает с увеличением производительности теплового насоса и колеблется в пределах от 0,3 до 0,65. Например, при отоплении теплицы зимой при температуре низшего источника (отработанная сточная вода,.....) T_2 =285 K и температуре рабочего тела в отопительной системе, T_I =373 K, $\varepsilon_{\rm T}$ = $\frac{{\rm T}_1}{{\rm T}_1-{\rm T}_2} = \frac{373}{373-285} = 4,23$.

Следовательно, тепловой насос передает в отопительную систему количество теплоты в 4,23 раза большее, чем количество затрачиваемой в компрессоре работы. Таким образом, при указанных значениях T_1 и T_2 тепловой насос теоретически мог бы передать потребителю количество теплоты в 4,23 раза большее, чем при обычном электрообогреве при той же затраченной электроэнергии. В условиях г. Карши потребность в теплоте гелиотеплицы, площадью $1000~\text{M}^2~\text{B}$ зимний период ($\tau = 3600 \div - \text{число}$ часов использования), составляет $q = 100~\kappa Bm$ -и [3,4]. При отопительном коэффициенте теплонасосной установки $\varepsilon_T = 4,03$ затраты энрегии на компрессорную установку с учетом электромеханических потерь ($\eta_{2M} = 0,9$) состовляет

$$\exists = \frac{Q}{\eta_{\text{эм}} \cdot \varepsilon_{\text{T}}} = \frac{q\tau}{0.9 \cdot \varepsilon_{T}} ; \quad \text{где} \quad Q = q\tau$$
(6)

Следовательно, имеем: $Q=360\cdot 10^3 ({\rm квt\cdot ч})/{\rm год}$ $\Im=100\cdot 10^3 {\rm кBt\cdot ч}$. Затраты топлива на выработку этого количества израсходованной энергии составят при $g_{\kappa}=0,35$ $\kappa z(\kappa Bm. ч)$ -удельный расход топлива замещающей электростанции в энергосистеме ${\rm B}_{\Im n}={\rm B}_{\rm K}\cdot \Im=0,35\cdot 10^{-3}\cdot 100\cdot 10^3=35 {\rm T/rog}$.

Расход топлива на тепличное хозяйство при снабжении его теплотой от отработанной воды текстильной промышленности $B_{\text{тект}} = Q \cdot \tau/\eta_k \cdot Q_H^p = 55,5\tau/$ год. Экономия топлива $\Delta B = B_{\text{мексм}} - B_{\text{эл}} = 20,5m/$ год. Мощность теплонаносной установки составила [4,5] $N_H = \frac{Q}{E_{T} \cdot \tau} = 25 \, \text{кBT}$.

Таким образом, экономия топлива при применении теплонаносной установки для отопления гелиотеплицы площадью 1000 м^2 в зимний период, взамен при снабжения теплицы теплотой от котельной составляет $\Delta B = 20,5 \text{т/год}$ [111].

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- 1. Кальнин И.М. Оценка эффективности термодинамических циклов парокомпрессионных холодильных машин и тепловых насосов. Высшая школа. 1983 г. 39 стр.
- 2. Рей Д., Макмайкл Д. Тепловые насосы. пер.с.англ. М.: Энергоиздат, 1982. 224 с.
- 3. Узаков Г.Н., Хужакулов С.М., Кадыров И.Н. Расчет энергетической эффективности применения теплового насоса в системах теплоснабжения. //Вестник ТашГТУ, 2009. №1,2. с. 51 53.
- 4. Э. Бубялис, В. Макарявичюс Процессы энергопереноса в тепловых насосах. Вильнюс. Макслас. 1990. -184с.
- 5. Вардияшвили А.А. "Разработка и исследования многофункциональных энергоэффектных гелиотехнических комплексов с использованием энергетических отходов". Монография. Карши «Насаф» нашриёти 2013 г. 9,6 б.т.

















