УДК 621.165

ДЕЦЕНТРАЛИЗОВАННОЕ ТЕПЛОСНАБЖЕНИЕ – АЛЬТЕРНАТИВА ЦЕНТРАЛИЗОВАННОМУ

Кандидаты техн. наук НАЗАРОВ В. И., ТАРАСЕВИЧ Л. А., магистр техн. наук БУРОВ А. Л.

Белорусский национальный технический университет

До середины 1980-х гг. в нашей стране преимущественно развивались крупные системы теплофикации и централизованного теплоснабжения. Строительство мощных теплофикационных систем позволяло наиболее эффективным способом решать проблему обеспечения электроэнергией и теплотой быстро растущие города и промышленные комплексы.

Концентрация производства тепловой энергии в централизованных системах давала возможность улучшить состояние воздушной среды городов. Кроме того, в крупных установках возможна реализация наиболее эффективных термодинамических циклов для совместного производства электрической и тепловой энергии. Централизация теплоснабжения является необходимой предпосылкой теплофикации городов и промышленных комплексов и открывает широкие возможности также для решения задачи использования вторичных энергетических ресурсов промышленных предприятий.

Однако системы централизованного теплоснабжения, эксплуатируемые в Беларуси в настоящее время, имеют ряд недостатков. К числу наиболее существенных можно отнести следующие: тепловые сети в большинстве городов изношены; тепловые потери в них в несколько раз превышают нормативные; высока повреждаемость сетей, что приводит к аварийным ситуациям, а следовательно, к перерывам в теплоснабжении; значительные потери при распределении тепловой энергии по многочисленным потребителям из-за гидравлической разрегулировки систем, а также несоответствия требуемых режимов потребления отдельных зданий режиму централизованного регулирования отпуска теплоты; существенные затраты электроэнергии на транспортировку теплоносителя по тепловым сетям [1–3].

Эксплуатация тепловых сетей сопровождается неизбежными тепловыми потерями: от внешнего охлаждения — в размере 12–20 % тепловой мощности (нормируемое значение — 5 %); с утечками теплоносителя — от 5 до 20 % расхода в сети (при нормируемом значении потерь с утечками — до 0,5 % от объема теплоносителя в системе теплоснабжения, с учетом объема местных систем, или 2 % от расхода сетевой воды). Эксплуатационные затраты электроэнергии на перекачку теплоносителя составляют 6–10 %, а затраты на химводоподготовку — 15–25 % стоимости отпускаемой тепловой энергии. Значительное превышение нормативных потерь связано с высокой степенью износа оборудования централизованных систем теплоснабжения и особенно тепловых сетей — до 70 % и более. Поэтому именно тепловые сети являются самым ненадежным элементом системы централизованного теплоснабжения, на который приходится более 85 % отказов по системе в целом.

Трубопроводы тепловых сетей прокладываются в подземных проходных и непроходных каналах (84 %), бесканальная подземная прокладка — 6 % и надземная (на эстакадах) — 10 %. В среднем по стране свыше 12 % тепловых сетей периодически или постоянно затапливаются грунтовыми или поверхностными водами, в отдельных городах эта цифра может достигать 70 % теплотрасс. Неудовлетворительное состояние тепловой и гидравлической изоляции трубопроводов, износ и низкое качество монтажа и эксплуатации оборудования тепловых сетей отражаются статистическими данными по аварийности. Так, 90 % аварийных отказов приходится на подающие и 10 % — на обратные трубопроводы, из них 65 % аварий происходит из-за наружной коррозии и 15 % — из-за дефектов монтажа (преимущественно разрывов сварных швов).

На этом фоне все увереннее позиции децентрализованного теплоснабжения, к которому следует отнести как поквартирные системы отопления

и горячего водоснабжения, так и домовые, включая многоэтажные здания с крышной или пристроенной автономной котельной. Использование децентрализации позволяет лучше адаптировать систему теплоснабжения к условиям потребления теплоты конкретного обслуживаемого ею объекта, а отсутствие внешних распределительных сетей практически исключает непроизводственные потери теплоты при транспорте теплоносителя. При децентрализации возможно достичь не только снижения капитальных вложений за счет отсутствия тепловых сетей, но и переложить расходы на стоимость жилья (т. е. на потребителя). Именно этот фактор в последнее время и обусловил повышенный интерес к децентрализованным системам теплоснабжения для объектов нового строительства жилья. Организация автономного теплоснабжения позволяет осуществить реконструкцию объектов в городских районах старой и плотной застройки при отсутствии свободных мощностей в централизованных системах. Децентрализация на современном уровне базируется на высокоэффективных теплогенераторах последних поколений (включая конденсационные котлы), с использованием энергосберегающих систем автоматического управления позволяет в полной мере удовлетворить запросы самого требовательного потребителя.

Сравним на конкретном примере централизованную и децентрализованную системы теплоснабжения. Сравнение вариантов теплоснабжения будем вести в зависимости от величины потерь в тепловых сетях.

Расчет схемы ТЭЦ с централизованной системой теплоснабжения. Нормативные потери в тепловых сетях составляют 5 %. Для этого значения произведем расчет тепловых нагрузок строящейся промышленно-отопительной ТЭЦ (основные данные взяты из типового проекта ТЭЦ 24 МВт).

Количество теплоты, отдаваемое тепловому потребителю на теплофикацию из отборов турбин:

$$Q_{\rm rho}^{\rm q} = 74,3 \; \Gamma {\rm кал/кг}.$$

Коэффициент теплофикации

$$\alpha_{\rm rd} = 0.5$$
.

Общее количество теплоты, отпускаемое от ТЭЦ на теплофикацию:

$$Q_{\mathrm{r}\phi}^{\mathrm{T}\mathrm{3H}}=Q_{\mathrm{r}\phi\mathrm{o}}^{\mathrm{u}}/\alpha_{\mathrm{r}\phi}=74{,}3/0{,}5=148{,}6\ \Gamma$$
кал/ч.

Технологическая нагрузка

$$Q_{\text{тx}}^{\text{ТЭЦ}} = 39,1 \; \Gamma_{\text{кал/ч}}.$$

Определим число жителей, снабжаемых теплотой. Удельный расход теплоты на одного жителя и число часов использования максимума нагрузки составляют [4]:

- для отопления и вентиляции: $q_{\text{ов}}^{\text{год}}=131,1$ Гкал/год·чел.; $h_{\text{ов}}^{\text{max}}=2500$ ч;
- для горячего водоснабжения: $q_{_{\Gamma \mathrm{B}}}^{^{\Gamma \mathrm{O} \mathrm{J}}} = 8,1$ Гкал/год·чел.; $h_{_{\Gamma \mathrm{B}}}^{\mathrm{max}} = 3500$ ч;

$$h_{\mathrm{r}\Phi}^{\mathrm{max}} = rac{q_{\mathrm{oB}}^{\mathrm{rog}} h_{\mathrm{oB}}^{\mathrm{max}} + q_{\mathrm{rB}}^{\mathrm{rog}} h_{\mathrm{rB}}^{\mathrm{max}}}{q_{\mathrm{r}\Phi}^{\mathrm{rog}}} = rac{13.1 \cdot 2500 + 8.1 \cdot 3500}{13.1 + 8.1} = 2882.1 \ \mathrm{ч}.$$

Тогда рассчитаем число жителей

$$z = \frac{Q_{\text{r}\phi}^{\text{ТЭЦ}} \eta_{\text{rc}} h_{\text{r}\phi}^{\text{max}}}{q_{\text{r}\phi}^{\text{ro,}\eta}} = \frac{148, 6 \cdot 0, 95 \cdot 2800}{21, 2} = 19000$$
 жителей.

Определим годовую отопительную нагрузку к расчетному периоду:

- отопление и вентиляция: $Q_{\text{ов}}^{\text{год}} = z q_{\text{ов}}^{\text{год}} = 19000 \cdot 13,1 = 248900 \ \Gamma$ кал/год;
- горячее водоснабжение: $Q_{\rm fB}^{\rm roq}=zq_{\rm fB}^{\rm roq}=19000\cdot 8,1=153900$ Гкал/год. Тогда суммарный годовой отпуск теплоты от ТЭЦ в расчетном году

$$Q_{\mathrm{r}\phi}^{\mathrm{rog}} = \left(Q_{\mathrm{oB}}^{\mathrm{rog}} + Q_{\mathrm{rB}}^{\mathrm{rog}}\right) \frac{1}{\eta_{\mathrm{re}}} = \left(248900 + 153900\right) \cdot \frac{1}{0.95} = 424000 \, \Gamma$$
кал/год.

Максимальная часовая нагрузка

$$Q_{\text{oB}}^{\text{max}} = \frac{Q_{\text{oB}}^{\text{год}}}{h_{\text{oB}}^{\text{max}}} = \frac{248900}{2500} = 99,56$$
 Гкал/ч;

$$Q_{\scriptscriptstyle
m TB}^{
m max} = rac{Q_{\scriptscriptstyle
m TB}^{
m rog}}{h_{\scriptscriptstyle
m BB}^{
m max}} = rac{153900}{3500} = 43,97 \;$$
 Гкал/ч.

Суммарная расчетная теплофикационная нагрузка ТЭЦ

$$Q_{\text{гф}} = \left(Q_{\text{ов}}^{\text{max}} + Q_{\text{гв}}^{\text{max}}\right) \frac{1}{\eta_{\text{гс}}} = \left(99,56 + 43,97\right) \cdot \frac{1}{0,95} = 151,1$$
 Гкал/ч.

Исходя из теплофикационной нагрузки в номинальном режиме и суммарного номинального отпуска теплоты из теплофикационных отборов турбин, часовой отпуск теплоты от ПВК определяется

$$Q^{\Pi \text{BK}} = Q_{\text{rdo}} - Q_{\text{rdo}}^{\text{ч}} = 151,1 - 74,3 = 76,8$$
 Гкал/ч.

Капиталовложения в ТЭЦ с централизованной схемой теплоснабжения

$$K_{THI} = 90,43$$
 млн дол. США.

Рассчитаем расход топлива в данную схему. КПД пиковой водогрейной котельной считаем равным 88 %. Тогда расход топлива на паровые котлы

$$B_{\text{KA}} = 87009$$
 ту. т./год.

Годовой расход топлива на ПВК

$$B_{\text{ПВК}} = 43628,2 \text{ ту. т./год.}$$

Годовой расход топлива на ТЭЦ

$$B_{\text{ГЭН}} = B_{\text{KA}} + B_{\text{ПВК}} = 130637,2 \text{ ту. т./год.}$$

Определим издержки и приведенные затраты на ТЭЦ при централизованной схеме теплоснабжения. Для этого принимаем норму амортизации на ТЭЦ равной 4,6 %, среднегодовую заработную плату – в размере

6000 дол./год, штатный коэффициент — 2,9 чел./МВт. Цена за 1 т у. т. принимается в размере 180 дол. США.

Постоянные издержки

$$M_{\text{пост}} = 1,3 \cdot (1,2K_{\text{ТЭН}}P_{\text{a}}/100 + k_{\text{игг}}N_{\text{ТЭН}}3_{\text{сг}}) = 6,9$$
 млн дол./год.

Переменные издержки

$$\mathbf{M}_{\text{пер}} = B_{\text{ТЭН}} \mathbf{L}_{\text{ТУТ}} = 130637, 2 \cdot 180 = 23,5 \text{ млн дол./год.}$$

Издержки в тепловые сети и ЛЭП

$$M_{rc} = 0.075 K_{rc} = 0.075 \cdot 60 = 4.5$$
 млн дол./год;

$$M_{\text{лэп}} = 0.034 \text{K}_{\text{лэп}} = 0.034 \cdot 8.4 = 0.2856$$
 млн дол./год.

Приведенные затраты на ТЭЦ

$$3_{T \ni \coprod} = E_{_{\! H}} \mathrm{K}_{T \ni \coprod} + \mathrm{M}_{\mathrm{noer}} + \mathrm{M}_{\mathrm{nep}} + E_{_{\! H}} \big(\mathrm{K}_{\mathrm{rc}} + \mathrm{K}_{\mathrm{Л} \ni \Pi} \big) + \\ + \mathrm{M}_{\mathrm{rc}} + \mathrm{M}_{\mathrm{П} \ni \Pi} = 54,27 \, \mathrm{MЛH} \, \mathrm{Дол./год.}$$

Далее произведем аналогичный расчет для варианта централизованного теплоснабжения при потерях в тепловых сетях 10–45 %. Для обеспечения расчетной теплофикационной нагрузки необходимо увеличить отпуск теплоты от ТЭЦ.

При этом при потерях в тепловых сетях 20 % ТЭЦ не может отдать необходимое количество теплоты на теплофикацию. Необходим ввод дополнительной пиковой водогрейной котельной КВГМ-30. Часовой отпуск теплоты от ПВК равен 105,1 Гкал/ч. Это, в свою очередь, ведет к увеличению капитальных затрат на ТЭЦ. Полные капиталовложения возрастут на 0,2 млн дол. и составят 90,63 млн дол.

При потерях в тепловых сетях в 30 % необходим ввод пиковой водогрейной котельной КВГМ-50. Часовой отпуск теплоты от ПВК в этом случае равен 130,7 Гкал/ч. Капитальные вложения увеличатся на 0,27 млн дол. и составят 90,7 млн дол.

А при потерях в тепловых сетях более 35 % потребуется ввод КВГМ-100. Полные капиталовложения в этом случае составят 90,76 млн дол.

Расчет децентрализованной системы теплоснабжения. Число жителей населенного пункта z=19000.

Удельный расход теплоты на одного жителя и число часов использования максимума нагрузки составляют [4]:

- для отопления и вентиляции: $q_{\text{oB}}^{\text{год}} = 13,1$ Гкал/год·чел.; $h_{\text{oB}}^{\text{max}} = 2500$ ч;
- для горячего водоснабжения: $q_{\scriptscriptstyle \Gamma B}^{\scriptscriptstyle \Gamma O J}=8,1$ Гкал/год·чел.; $h_{\scriptscriptstyle \Gamma B}^{\rm max}=3500$ ч.

Для упрощения расчетов принимаем типовую застройку населенного пункта, т. е. девятиэтажными жилыми домами. Количество подъездов – 2. Число квартир на этаже – 4. Число жителей, проживающих в квартире, равно двум.

В этом случае число жителей в одном доме составит

$$m = 9 \cdot 2 \cdot 4 \cdot 2 = 144$$
 чел.

Количество домов в застройке

$$\Pi = z/m = 19000/144 \approx 132$$
.

Нагрузка отопления и вентиляции дома

$$Q_{\text{ов}}^{\text{дом}} = mq_{\text{ов}}^{\text{год}} = 144 \cdot 13, 1 = 1886, 4 \Gamma$$
кал/год.

Нагрузка горячего водоснабжения дома

$$Q_{\scriptscriptstyle \Gamma B}^{\scriptscriptstyle {
m MOM}} = m q_{\scriptscriptstyle {
m \Gamma} B}^{\scriptscriptstyle {
m FOJ}} = 144 \cdot 8, 1 = 1166, 4 \; \Gamma$$
кал/год.

Суммарная потребность дома в теплоте

$$Q^{\text{дом}} = Q_{\text{DR}}^{\text{дом}} + Q_{\text{TR}}^{\text{дом}} = 1886, 4 + 1166, 4 = 3052, 8$$
 Гкал/год.

Максимальная часовая нагрузка отопления и вентиляции дома

$$Q_{\scriptscriptstyle
m OB}^{
m max} = Q_{\scriptscriptstyle
m OB}^{\scriptscriptstyle
m MOM} ig/ h_{\scriptscriptstyle
m OB}^{
m max} = 1886, 4/2500 = 0,755 \,$$
 Гкал/ч.

Максимальная часовая нагрузка горячего водоснабжения дома

$$Q_{\text{гв}}^{\text{max}} = Q_{\text{гв}}^{\text{лом}} / h_{\text{гв}}^{\text{max}} = 1166, 4/3500 = 0,333$$
 Гкал/ч.

Суммарная расчетная часовая нагрузка

$$Q_{\text{дом}}^{\text{max}} = Q_{\text{ов}}^{\text{max}} + Q_{\text{гв}}^{\text{max}} = 0,755 + 0,333 = 1,088$$
 Гкал/ч ≈ 1300 кВт.

Технологическая нагрузка

$$Q_{rx}^{T \to II} = 39,1 \Gamma кал/ч.$$

Для покрытия теплофикационной нагрузки дома выбираем крышные водогрейные котлы с рабочим давлением 5 бар. Стандартная максимальная температура на выходе из котла -110 °C.

Для покрытия технологической нагрузки выбираем паровые котлы с рабочим давлением до 25 бар.

Рассчитаем капиталовложения в децентрализованную схему теплоснабжения.

Мощность замещающей КЭС – 24 МВт. КПД замещающей КЭС – 38 %. Считаем, что электроэнергия производится на замещающей КЭС, поэтому отсутствуют капиталовложения в ТЭЦ. Но следует учесть капитальные вложения в строительство КЭС. Для этого примем удельные капиталовложения в строительство замещающей КЭС на уровне 1,1 млн дол./МВт. Капиталовложения в КЭС

$$K_{K \ni C} = N_{K \ni C} k_{K \ni C} = 24 \cdot 1, 1 = 26, 4$$
 млн дол.

Удельные капиталовложения в водогрейные котлы -16500 дол./шт. Капиталовложения в систему из 132 котлов

$$K_{REX130} = nk_{REX130} = 132 \cdot 16500 = 2,178$$
 млн дол.

Удельные капиталовложения в паровые котлы -200000 дол./шт. Так как для обеспечения технологической нагрузки потребуется два котла, то

$$K_{Vitomax} = n_1 k_{Vitomax} = 2 \cdot 200000 = 0,4$$
 млн дол.

Протяженность системы $ЛЭ\Pi - 110$ км. Удельные капиталовложения в $ЛЭ\Pi - 0,56$ млн дол. Таким образом, капиталовложения в $ЛЭ\Pi$

$$K_{\text{ЛЭП}} = 110k_{\text{ЛЭП}} = 110 \cdot 0,56 = 61,6$$
млн дол.

Подсчитаем суммарные капиталовложения в децентрализованную схему теплоснабжения с выработкой электроэнергии на КЭС

$$K_{K \ni C} = 90,6$$
 млн дол.

Рассчитаем расходы топлива.

Удельный расход топлива на замещающей КЭС

$$b_{\text{MAM}} = 0.123/\eta_{\text{KPC}} = 0.123/0.38 = 0.323 \text{ T y. T./MBt.}$$

Расход топлива на КЭС

$$B_{\text{KЭC}} = N_{\text{KЭC}} h_{\text{уст}} b_{\text{зам}} = 24 \cdot 5500 \cdot 0,323 = 42726,3 \text{ т у. т./год.}$$

Расход топлива в крышных водогрейных котлах

$$B_{\text{\tiny KBK}} = rac{Q_{\text{\tiny ДОМ}}^{ ext{max}} h_{\text{\tiny TB}}^{ ext{max}} n}{\eta_{ ext{\tiny IIBK}} \cdot 7} = rac{1,088 \cdot 3500 \cdot 132}{0,92 \cdot 7} = 78039,1 \,\,\text{т}\,\, ext{у. т./год.}$$

Расход топлива в паровых котлах

$$B_{\text{пк}} = \frac{Q_{\text{тx}}^{\text{ТЭЦ}} h_{\text{y}} n_{\text{l}}}{\eta_{\text{ПВК}} \cdot 7} = \frac{39,1 \cdot 5000 \cdot 2}{0,92 \cdot 7} = 30357,1 \text{ т.у. т./год,}$$

где h_{v} – число часов использования установочной мощности.

Суммарный расход топлива при децентрализованной схеме теплоснабжения населенного пункта и выработке электроэнергии на КЭС

$$B_{\text{K3C}} = 151122,5$$
 ту. т./год.

Далее произведем расчет издержек и приведенных затрат в схему. Переменные издержки

$$\mathbf{M}_{\text{пер}} = B_{\text{KЭC}} \mathbf{\coprod}_{\text{ТУТ}} = 151122, 5 \cdot 180 = 27, 2$$
 млн дол./год.

Норма амортизации на КЭС равна 4,3 %. Штатный коэффициент – 0,7 чел./МВт. Среднегодовая заработная плата – 6000 дол./год.

Постоянные издержки

$$M_{\text{пост}} = 1,3 \cdot 1,2 K_{\text{KPC}} P_a / 100 + k_{\text{игг}} N_{\text{KPC}} 3_{\text{сг}} = 6,0$$
 млн дол./год.

На домовые и промышленные котельные не насчитывается амортизация, а расходы на обслуживание и текущие ремонты ложатся на собственников оборудования, т. е. на жильцов и промышленное предприятие.

Оценим расходы на эксплуатацию оборудования в размере 10 % от первоначальной стоимости. Тогда издержки на эксплуатацию водогрейных и паровых котлов

$$M_{\text{пост котл}} = 10 \% \cdot (K_{\text{KBK}} + K_{\text{KA}}) = 257800 \text{ дол./год.}$$

Найдем приведенные затраты в децентрализованную схему теплоснабжения и выработку электроэнергии на КЭС

$$3_{ ext{K} ext{ЭC}} = 0,12 \cdot \left(K_{ ext{K} ext{ЭC}} + K_{ ext{Л} ext{Э}\Pi}
ight) + U_{ ext{noct}} + U_{ ext{nep}} + U_{ ext{Л} ext{Э}\Pi} = 53,82 \,$$
 млн дол.

Для наглядности результаты расчетов для централизованной и децентрализованной систем теплоснабжения сведены в табл. 1.

Результаты расчетов сравнения вариантов централизованного и децентрализованного теплоснабжения

Система теплоснабжения										
Централизованная										Децент- рализован- ная
КПД ТС, %	95	90	85	80	75	70	65	60	55	_
Коэффициент теплофикации $\alpha_{\tau \varphi}$	0,50	0,478	0,452	0,425	0,40	0,372	0,345	0,319	0,292	_
Количество теплоты из отборов турбин на теплофикацию										
$Q_{\rm r\phi o}^{\scriptscriptstyle m H}$, Гкал/ч	74,30	74,300	74,300	74,300	74,30	74,300	74,300	74,300	74,300	_
Суммарная расчетная ТФ $Q_{\tau \phi}$	151,01	159,500	168,900	179,400	191,40	205	220,800	239,200	261	146,80
Нагрузка ПВК/ крышных водогрейных котлов $Q^{\Pi K}$, Гкал/ч	76,80	85 200	94 600	105 100	117 10	130 700	146,500	164 900	186	146,80
$ \underbrace{\mathbf{C}}_{\mathbf{C}} $, т кал т Технологическая нагрузка $Q_{\mathbf{r}\mathbf{x}}^{\mathbf{T}\mathbf{H}\mathbf{U}}$,	70,00	03,200	74,000	103,100	117,10	150,700	140,300	104,700	100	140,00
Гкал/ч	39,10	39,100	39,100	39,100	39,10	39,100	39,100	39,100	39,100	39,10
Капиталовло- жения $K_{TЭЦ} (K_{KЭС})^*$, млн дол.	90.43	90.430	90,430	90,630	90.63	90,700	90.700	90.760	90,760	90,58
Годовой расход топлива $B_{\text{ТЭЦ}}$ ($B_{\text{КЭС}}$), т у. т./год	130637	135406	140737	146733	153529	161296	170258			151122,50
Постоянные из- держки И _{пост} , млн дол./год	6,90	6,900	6,900	6,920	6,92	6,930	6,930	6,930	6,930	6,00
Переменные из- держки И _{пер} , млн дол./год	23,50		25,300		27,60	29	30,600		34,800	27,20
Приведенные затраты $3_{TЭЦ}(3_{KЭС})$, млн дол./год	54,27				·		61,500	,		53,82

^{*} В скобках – показатель для децентрализованной системы теплоснабжения.

На рис. 1 изображена зависимость коэффициента теплофикации от потерь в тепловых сетях. Как видно из графика, значение коэффициента теплофикации снижается с ростом тепловых потерь в тепловых сетях. Оптимальными являются значения от 0,48 до 0,70. Снижение коэффициента теплофикации ведет к уменьшению удельной выработки электроэнергии на тепловом потреблении ТЭЦ, что в свою очередь приводит к увеличению удельного расхода топлива на станции и снижению эффекта от теплофикации.

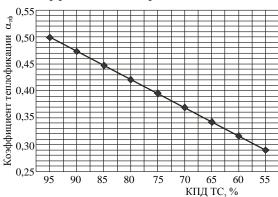


Рис. 1. Зависимость коэффициента теплофикации от КПД тепловых сетей

Зависимость капиталовложений в схемы теплоснабжения от КПД тепловых сетей представлена на рис. 2. Как видно из графика, величина капиталовложений в централизованную схему возрастает вследствие невозможности обеспечения теплофикационной нагрузки проектируемым вариантом ТЭЦ. Необходим ввод дополнительного оборудования.

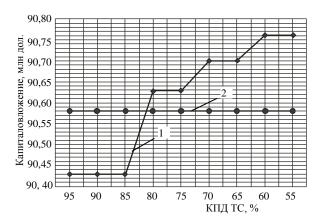


Рис. 2. Зависимость капиталовложений от КПД тепловых сетей: 1 – централизованная; 2 – децентрализованная схемы

На рис. З изображена зависимость годового расхода топлива от КПД тепловых сетей. Как видно из графика, значение годового расхода топлива на ТЭЦ при централизованной системе теплоснабжения растет с увеличением потерь в тепловых сетях.

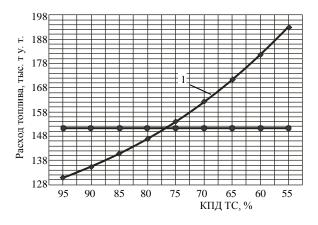


Рис. 3. Зависимость годового расхода топлива от КПД тепловых сетей:
 1 – централизованная;
 2 – децентрализованная схемы

Зависимость приведенных затрат в схемы теплоснабжения от КПД тепловых сетей показана на рис. 4. Как видно из графиков, по приведенным затратам централизованная и децентрализованная системы теплоснабжения равноэкономичны только при нормативных потерях в тепловых сетях.

Из полученных расчетов вытекает, что децентрализованная система теплоснабжения может составить серьезную конкуренцию централизованной. Особенно это заметно при потерях в тепловых сетях более 5 %.

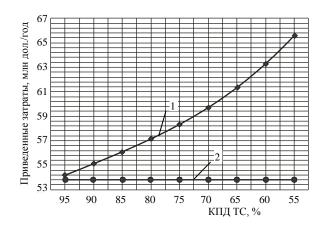


Рис. 4. Зависимость приведенных затрат от КПД тепловых сетей: 1 – централизованная; 2 – децентрализованная схемы

вывод

Из изложенного не следует, что для городов и больших производственных комплексов автономные котельные будут конкурентами крупным ТЭЦ и районным котельным. Они служат их разумным дополнением. Целесообразная доля автономных котельных в городах должна составлять 10–15 % потенциального рынка тепловой энергии. Необходимо рассматривать систему теплоснабжения города в целом, проводить баланс источников теплоты и искать наиболее экономичные варианты. Индивидуальное теплоснабжение должно получить распространение в небольших населенных пунктах с малоэтажной застройкой и в некоторых городских районах с объективно дорогим подключением к централизованным тепловым сетям.

ЛИТЕРАТУРА

- 1. Б у л г а к о в, С. Н. Централизация или децентрализация систем теплоснабжения: проблемы выбора / С. Н. Булгаков, С. А. Чистович, В. К. Аверьянов // Промышленное и гражданское строительство. − 1998. № 3. С. 20–21.
- 2. Балуев, Е. Д. Перспективы развития централизованного теплоснабжения / Е. Д. Балуев // Теплоэнергетика. 2001. № 11. С. 50–54.
- 3. С е м е н о в, В. Г. Децентрализованное теплоснабжение на примере г. Смоленска / В. Г. Семенов, Р. Н. Разоренов // Новости теплоснабжения. 2001. № 12. С. 28–31.
- 4. Теплоэнергетика и теплотехника: справ. серия: кн. 4 / под общ. ред. А. В. Клименко и В. М. Зорина. 4-е изд. стереот. М.: МЭИ, 2007.

Представлена кафедрой ТЭС

Поступила 10.12.2010