

РОССИЙСКОЕ ОТКРЫТОЕ АКЦИОНЕРНОЕ ОБЩЕСТВО ЭНЕРГЕТИКИ
И ЭЛЕКТРИФИКАЦИИ "ЕЭС РОССИИ"

ДЕПАРТАМЕНТ ЭЛЕКТРИЧЕСКИХ СТАНЦИЙ

**МЕТОДИКА
РАСЧЕТА МИНИМАЛЬНОЙ МОЩНОСТИ
ТЕПЛОЭЛЕКТРОЦЕНТРАЛИ**

СО 34.09.457-2004

Москва



2004

Разработано Филиалом ОАО «Инженерный центр ЕЭС» – «Фирма ОРГРЭС»

Исполнители Н.Л. АСТАХОВ, А.Г. ДЕНИСЕНКО,
М.С. МОЛОКАНОВ, В.С. ЦВЕТКОВ

Утверждено Департаментом электрических станций
Российского открытого акционерного общества энергетики и электрификации «ЕЭС России» 10.03.2004

Начальник

A.A. ВАГНЕР

Настоящая Методика регламентирует порядок расчета значений минимальной электрической мощности теплоэлектроцентрали (ТЭЦ) при заданной тепловой нагрузке.

Методика предназначена для использования на всех стационарных паротурбинных электростанциях, работающих на органическом топливе, а также в АО-энерго и генерирующих компаниях.

Методика вводится в опытном порядке.

**Замечания и предложения направлять по адресу:
107023, Москва, Семеновский пер., д. 15,
Филиал ОАО «Инженерный центр ЕЭС» –
«Фирма ОРГРЭС» или на сайт tritex@orgres-f.ru.**

Введение

Федеральный закон Российской Федерации от 26 марта 2003 г. № 35-ФЗ «Об электроэнергетике» устанавливает приоритет комбинированной выработки электрической и тепловой энергии по отношению к другим режимам работы ТЭС (пункт 1 статьи 13, пункт 2 статьи 32, статья 45).

Выработанной по комбинированному (теплофикационному) циклу является электроэнергия, полученная за счет пара, частично или полностью отработавшего в турбоагрегате, тепло которого использовано для теплоснабжения потребителей.

На турбоагрегатах с регулируемыми отборами и конденсацией пара выработке электроэнергии по теплофикационному циклу $\dot{E}_{\text{тф}}$ (теплофикационной мощности $N_{\text{тф}}$) сопутствует вынужденная выработка электроэнергии по конденсационному циклу $\dot{E}_{\text{кн}}^{\text{в}}$ (вынужденная конденсационная мощность), обусловленная минимальным эксплуатационным расходом пара в конденсатор.

В настоящей Методике под минимальной мощностью турбоагрегата (ТЭЦ) понимается сумма теплофикационной и вынужденной конденсационной ($N_{\text{кн}}^{\text{в}}$) мощностей.

В эксплуатационных условиях минимальная мощность ТЭЦ определяется:

- количеством тепла, отпускаемого внешним потребителям;
- установленными заводами-изготовителями минимальными расходами пара в конденсаторы турбоагрегатов;
- техническими минимумами теплопроизводительности энергетических котлов;
- условиями надежности энергоснабжения потребителей;
- техническим состоянием оборудования.

1 МИНИМАЛЬНАЯ МОЩНОСТЬ ТУРБОАГРЕГАТА

1.1 В общем случае минимальная электрическая мощность турбоагрегата N_T^{\min} (исходя из обеспечения потребителей теплом) определяется по формуле

$$N_T^{\min} = N_T^{(H)} + \sum \Delta N_T, \quad (1)$$

где $N_T^{(H)}$ – нормативная мощность турбоагрегата при работе его по тепловому графику нагрузок, МВт;

$\sum \Delta N_T$ – сумма поправок к нормативной мощности турбоагрегата, МВт.

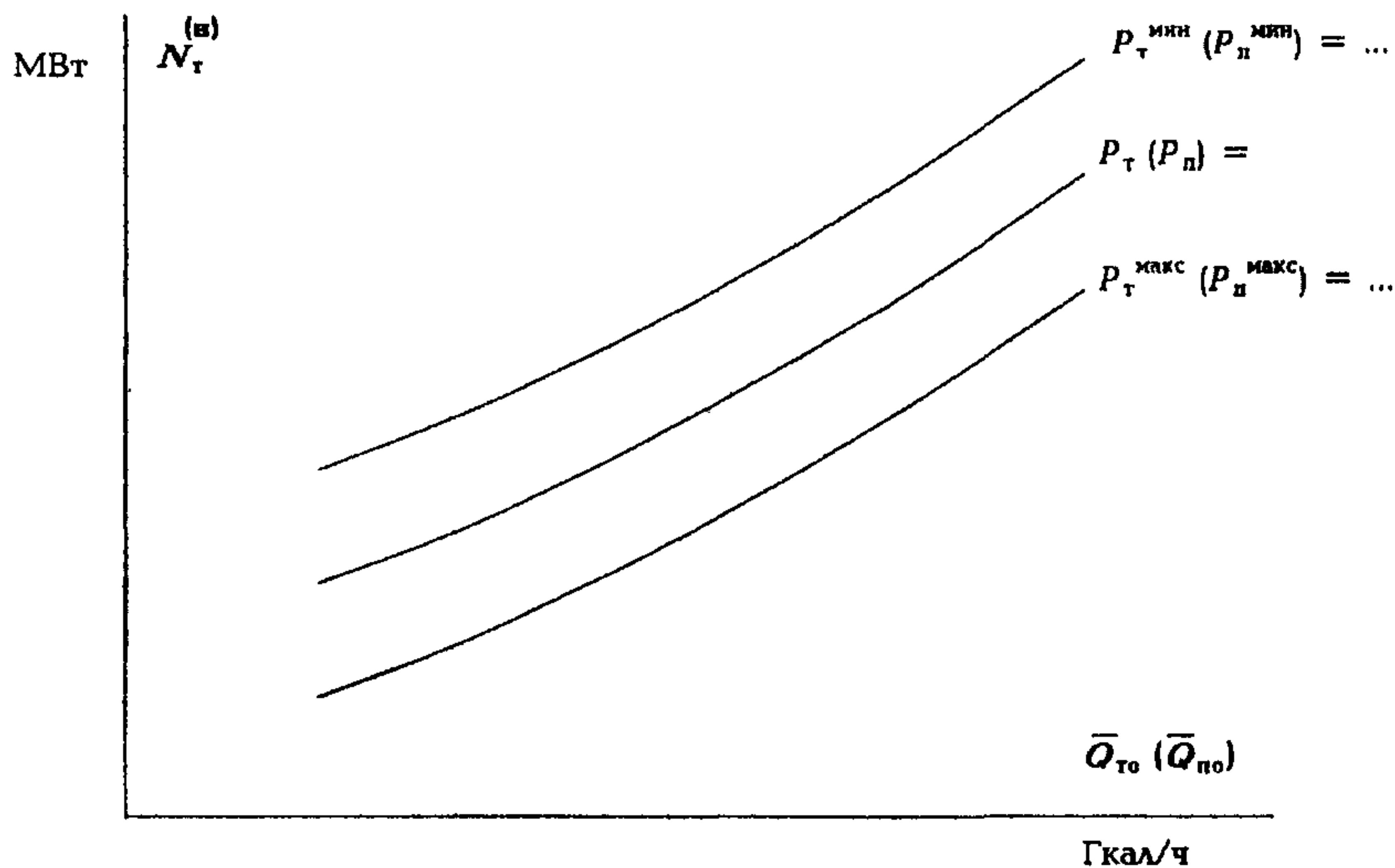
1.2 Под нормативной мощностью турбоагрегата при работе его по тепловому графику нагрузок понимается электрическая мощность турбоагрегата при работе его с заданной тепловой нагрузкой и минимальным (установленным заводом-изготовителем) расходом пара в конденсатор.

1.3 Наличие в нормативных документах (НД) по топливоиспользованию электростанций графиков нормативной мощности турбоагрегатов с конденсацией и регулируемыми отборами пара для режимов работы их с полным использованием тепла отработавшего пара, а также турбоагрегатов с противодавлением регламентировано «Методическими указаниями по составлению и содержанию энергетических характеристик оборудования тепловых электростанций: РД 34.09.155-93» (СО 153-34.09.155-93) (М.: СПО ОРГРЭС, 1993).

1.4 Основой для построения графиков нормативной мощности $N_T^{(H)}$ турбоагрегатов с регулируемыми отборами

и конденсацией пара для режимов работы их с минимальным (установленным заводом-изготовителем) расходом пара в конденсатор (рисунки 1 и 2) являются содержащиеся в НД по топливоиспользованию графики зависимости удельного расхода тепла на турбоагрегат на выработку электроэнергии q_T от его электрической мощности N_T и нагрузки производственного $\bar{Q}_{\text{по}}$ и отопительного $\bar{Q}_{\text{то}}$ отборов.

1.5 Графики, аналогичные рисунку 1, разрабатываются для турбоагрегатов ПТ1 (при работе их только с производственным или только с отопительным отбором), П и Т1, а также Т2 (для одноступенчатого и двухступенчатого подогрева сетевой воды).



**Рисунок 1 – Нормативная мощность турбоагрегатов ПТ1
(при работе только с одним из отборов),
П, Т1 и Т2 (отдельно для одно- и
двухступенчатого подогрева сетевой воды)**

1.6 Графики, аналогичные рисунку 2, разрабатываются для турбоагрегатов ПТ1 (при $P_{\Pi} = \text{const}$ и $P_T = \text{const}$) и ПТ2 (для каждого фиксированного значения давления пара в верхнем и нижнем отопительных отборах при $P_{\Pi} = \text{const}$).

Примечание – В пунктах 1.5 и 1.6 приняты следующие обозначения типов турбоагрегатов: П – с одним производственным отбором пара; Т1 и Т2 – с одной или двумя ступенями давления отопительного отбора пара; ПТ1 и ПТ2 – с производственным и одной или двумя ступенями давления отопительного отбора пара.

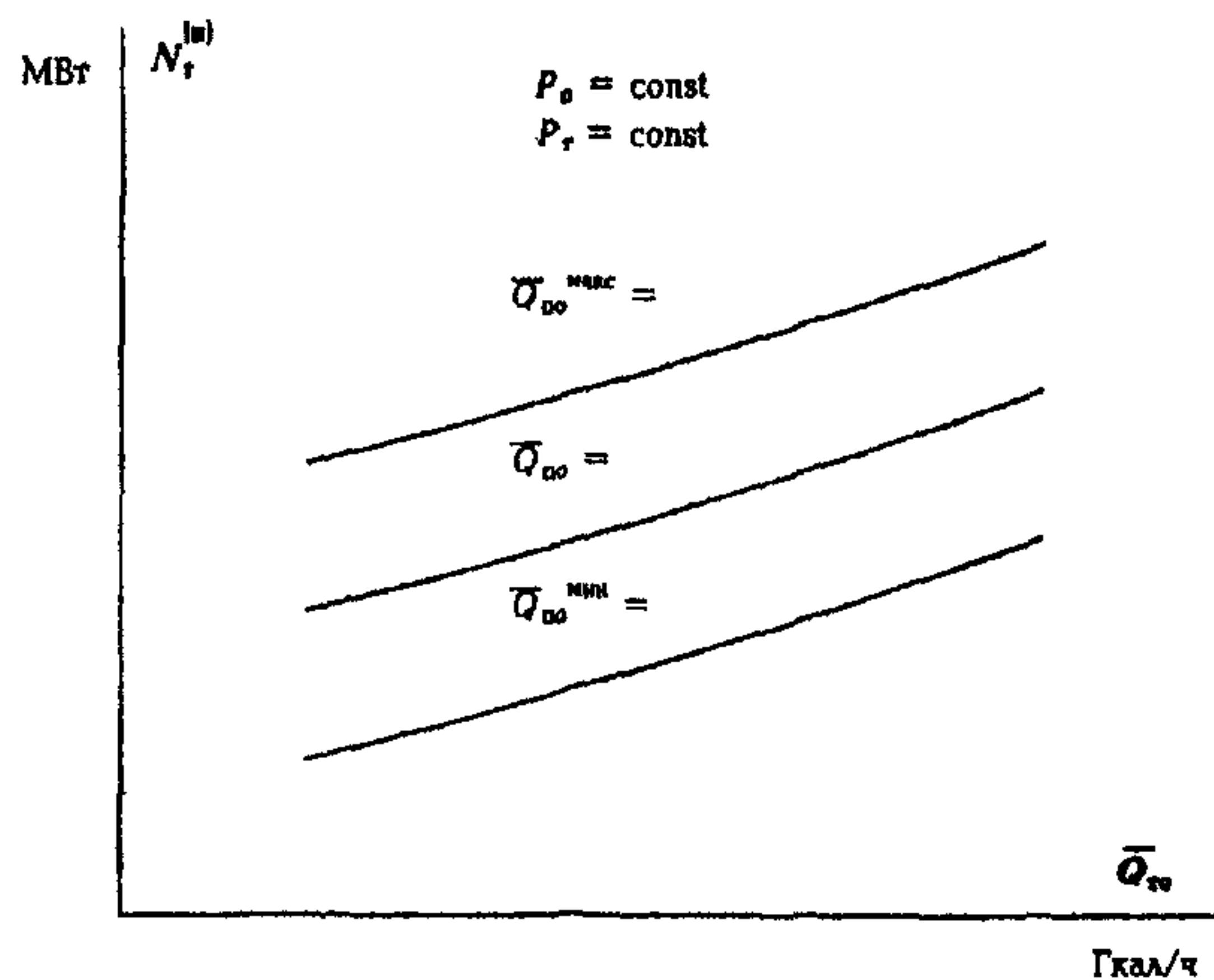


Рисунок 2 – Нормативная мощность турбоагрегатов ПТ1 (при работе с обоими отборами: $P_T = \text{const}$, $P_{\Pi} = \text{const}$) и ПТ2 (при работе с обоими отборами: $P_{\Pi} = \text{const}$ для каждого фиксированного значения давления пара в верхнем и нижнем отопительных отборах)

1.7 Значение $N_T^{(H)}$ определяется путем проецирования на ось мощностей графика $q_T = f(N_T, \bar{Q}_{\text{по}}, \bar{Q}_{\text{то}})$ точки А: точки примыкания к линии 1, характеризующей работу турбоагрегата по тепловому графику нагрузок, линии 2, характеризующей работу турбоагрегата по электрическому графику нагрузок при $\bar{Q}_{\text{по}} (\bar{Q}_{\text{то}}) = \text{const}$ [для турбоагрегатов типа П (Т1, Т2), рисунок 3] или при $\bar{Q}_{\text{по}} = \text{const}$ и $\bar{Q}_{\text{то}} = \text{const}$ [для турбоагрегатов ПТ1 и ПТ2, рисунок 4].

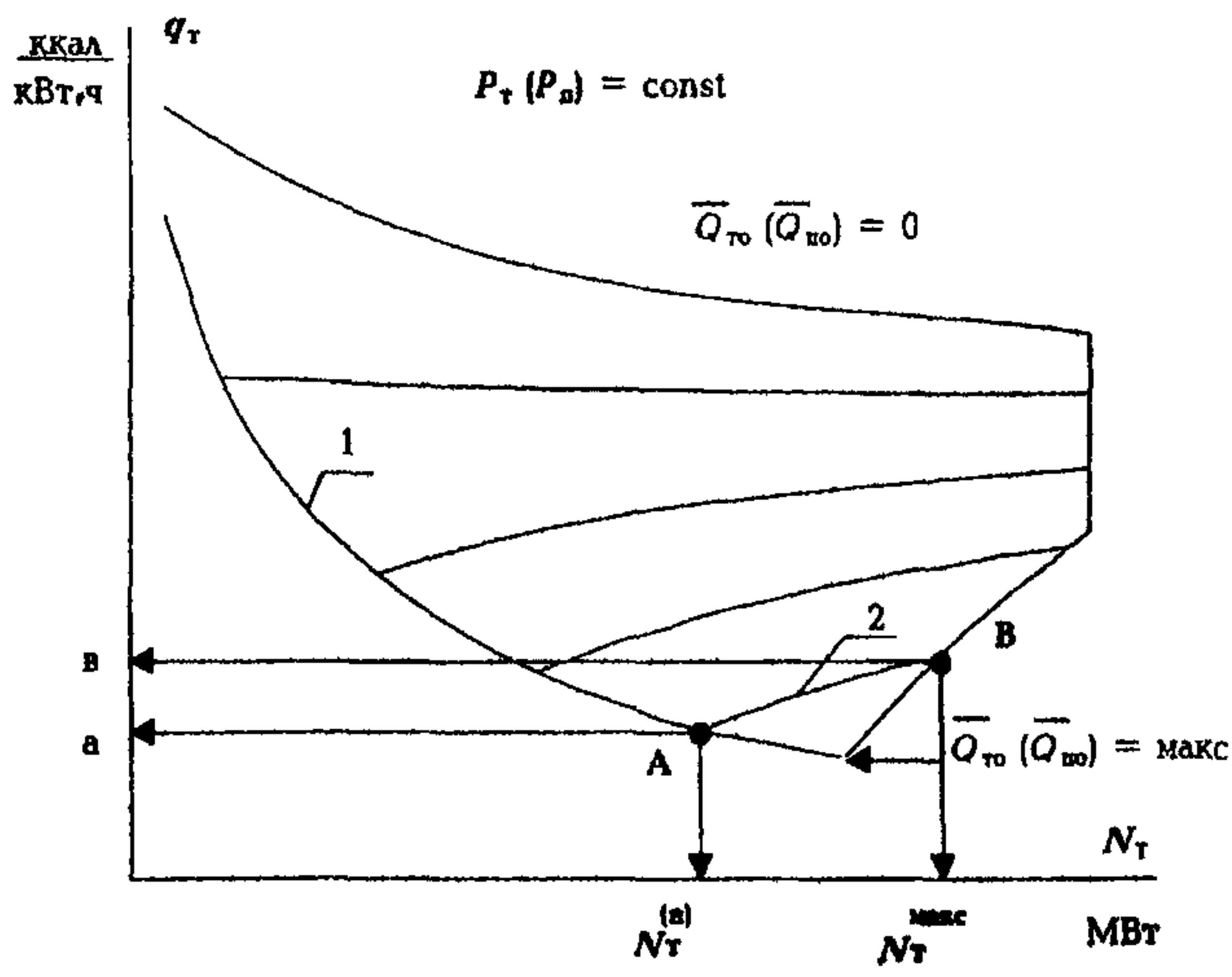


Рисунок 3 – Пример графиков зависимости
 $q_T = f(N_T, \bar{Q}_{TO})$, $q_T = f(N_T, \bar{Q}_{NO})$

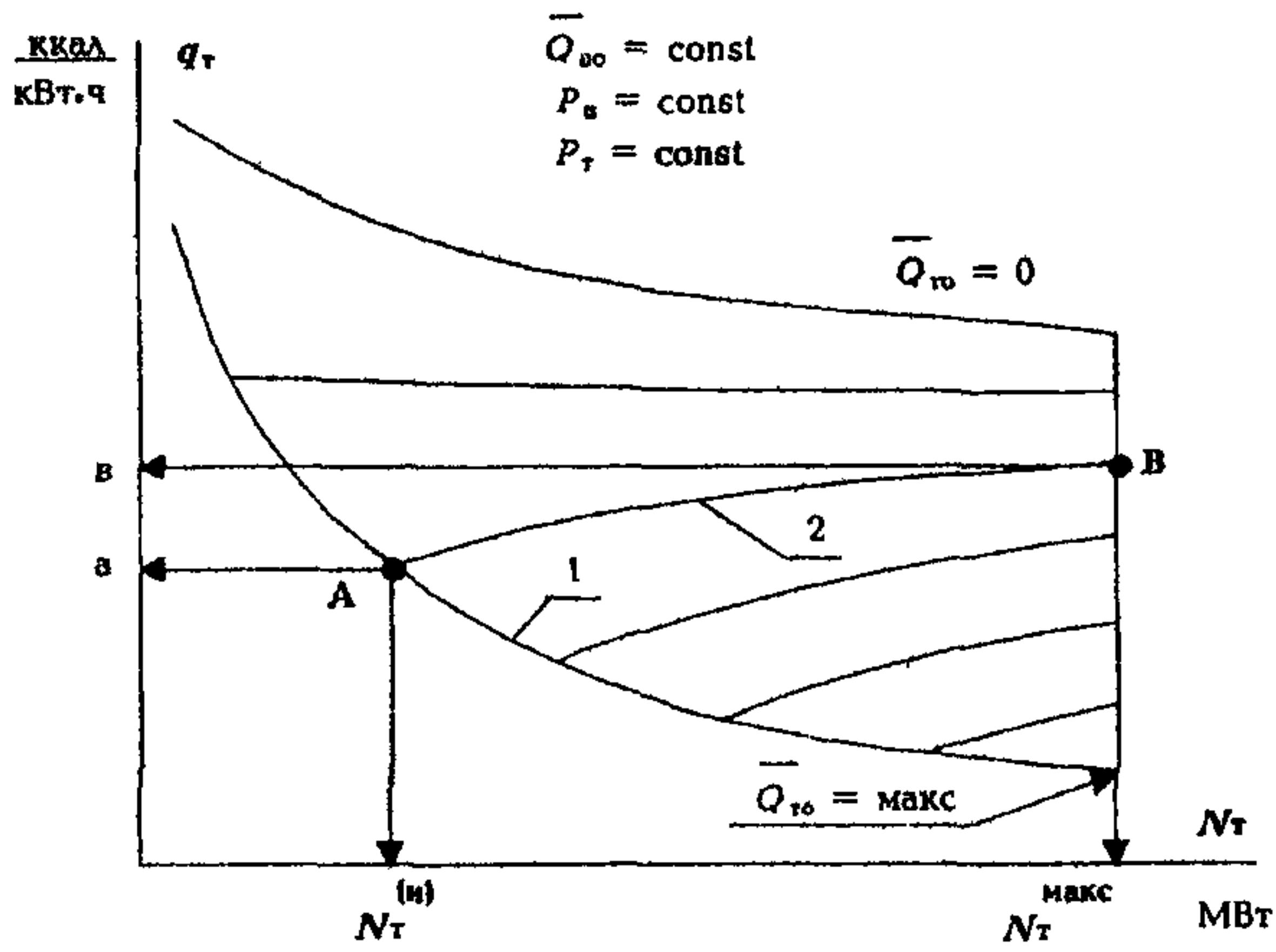


Рисунок 4 – Пример графиков зависимости
 $q_T = f(N_T, \bar{Q}_{NO}, \bar{Q}_{TO})$

1.8 На графиках $N_T^{(H)}$ обозначаются границы зон естественного повышения давления (ЕПД) в камерах регулируемых отборов пара. Значения $N_T^{(H)}$ в зонах ЕПД определяются при значениях естественного давления пара в камерах отборов.

1.9 Если по каким-либо причинам для всего диапазона изменения нагрузок отборов $\bar{Q}_{\text{по}}$ и $\bar{Q}_{\text{то}}$ или отдельных его интервалов значения $N_T^{(H)}$ нельзя определить на основе графиков $q_T = f(N_T, \bar{Q}_{\text{по}}, \bar{Q}_{\text{то}})$, то они определяются на основе диаграммы режимов.

1.10 К факторам, влияющим на изменение нормативной мощности турбоагрегата, относятся:

- временное, утвержденное в установленном порядке, снижение параметров пара перед турбоагрегатом;
- отклонение значений давления пара в регулируемых отборах от их значений, принятых при построении энергетической характеристики турбоагрегата;
- отклонение давления пара в конденсаторе от номинального значения;
- минимальный, установленный заводом-изготовителем расход свежего пара, при котором обеспечивается устойчивая работа системы регенеративного подогрева питательной воды;
- неудовлетворительное состояние проточной части турбоагрегата;
- неудовлетворительное состояние регулирующих органов части низкого давления (ЧНД);
- при минимальном (установленном заводом — изготовителем турбоагрегата) расходе пара в конденсатор превышение допустимых значений температуры металла выхлопного патрубка ЧНД и вибрации ротора;
- прочие факторы.

2 МИНИМАЛЬНАЯ МОЩНОСТЬ ТЭЦ

2.1 Расчету минимальной мощности ТЭЦ (группы оборудования) $N_{\text{ТЭЦ}}^{\min}$ ($N_{\text{ГР}}^{\min}$) предшествует распределение общей тепловой нагрузки ТЭЦ (группы оборудования) между отдельными источниками (турбоагрегатами, пиковыми водогрейными котлами, РОУ) в соответствии с подразделами 2.1 и 2.2 «Методических указаний по прогнозированию удельных расходов топлива: РД 153-34.0-09.115-98» (СО 34.0-09.115-98) (М.: СПО ОРГРЭС, 1999). При этом в отпуск тепла из Т- и П-отбора включается отпуск тепла из нерегулируемых отборов (сверх нужд регенерации) с давлением пара соответственно до и свыше $3 \text{ кгс}/\text{см}^2$.

2.2 При распределении тепловых нагрузок количество работающих турбоагрегатов и групп оборудования должно приниматься минимальным, оно определяется тепловой нагрузкой потребителей.

При минимальных тепловых нагрузках следует предусматривать нахождение в работе одного турбоагрегата и одного котла ТЭЦ, если другое их количество не следует из особенностей тепловой схемы электростанции, условий энергоснабжения потребителей и установленных заводом-изготовителем ограничений в работе оборудования.

2.3 Расчеты значений $N_{\text{ГР}}^{\min}$ ($N_{\text{ТЭЦ}}^{\min}$) производятся для каждого месяца.

Расчеты рекомендуется производить по форме таблиц 1-4, при необходимости дополняя их или внося в них изменения.

Для месяцев, в течение которых осуществляется отключение (включение) отопительной нагрузки, таблицы 1-3

приводятся для двух режимов работы ТЭЦ: без отопительной нагрузки и с отопительной нагрузкой.

2.4 Исходные данные приводятся в таблице 1, результаты распределения тепловых нагрузок, значения $N_T^{(H)}$ – в графах 2-10 таблицы 2. В графу 11 таблицы 2 переносится суммарное значение (из таблицы 3) изменения нормативной мощности турбоагрегата $\Sigma \Delta N_T$, в графе 12 указывается сумма значений показателей граф 10 и 11.

Таблица 1 – Отпуск тепла

(наименование ТЭЦ)

за _____ 200_ г.
(месяц)

Наименование показателя	Значение показателя
Время работы ТЭЦ, ч Отпуск тепла внешним потребителям, Гкал: всего из П-отборов (включая РОУ) из Т-отборов от конденсаторов турбоагрегатов при нормальном вакууме от конденсаторов турбоагрегатов при «ухудшенном» вакууме от ПВК от энергетических котлов (свежим паром и через РОУ) Отпуск тепла турбоагрегатами, включая расход на собственные нужды, Гкал: из П-отборов из Т-отборов от конденсаторов при нормальном вакууме от конденсаторов при «ухудшенном» вакууме	

Таблица 2 – Средняя тепловая нагрузка отборов и мощность турбоагрегатов
за 200 г. при работе по тепловому графику нагрузок

(наименование ТЭЦ)

(месяц)

Обозначение турбоагрегата и его стационарный номер	П-отбор		Т-отбор		Конденсатор				$N_T^{(H)}$ МВт	$\sum \Delta N_T$ МВт	$N_T^{\text{мин}}$ МВт	$\Delta q_{\text{кн}}$ Гкал/(МВт·ч)	$\bar{Q}_0^{\text{мин}}$ Гкал/ч
	$\bar{Q}_{\text{по}}$ Гкал/ч	$P_{\text{п}}$ кгс/см ²	$\bar{Q}_{\text{ТО}}$ Гкал/ч	P_T кгс/см ²	Нормальный вакуум	«Ухудшенный» вакуум							
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
Всего по ТЭЦ		–		–			–				–	–	–
Примечания													
1. Данные приводятся по каждому турбоагрегату, каждой группе оборудования и по ТЭЦ в целом.													
2. Указываются все турбоагрегаты (в том числе типов Р и ПР), участвующие в отпуске тепла, по таблице 1.													

12

Т а б л и ц а 3 – Значения изменений нормативной мощности турбоагрегатов (ΔN_T МВт)

за 200 г. при работе их по тепловому графику нагрузок

(наименование ТЭЦ)

(месяц)

Фактор изменения нормативной мощности турбоагрегата*	Станционный номер турбоагрегата и его обозначение					
Всего						

* Приводятся действующие из перечисленных в п. 1.10 Методики факторы. Прочие факторы расшифровываются.

В графе 13 указывается относительный прирост расхода тепла турбоагрегатом на производство электроэнергии по конденсационному циклу $\Delta q_{\text{КН}}$ [Гкал/(МВт·ч)]. Он определяется на основе эксплуатационных данных или с достаточной для данных расчетов точностью может быть рассчитан по формуле

$$\Delta q_{\text{КН}} = \frac{q_T^{\text{макс}} N_T^{\text{макс}} - q_T^{(H)} N_T^{(H)}}{N_T^{\text{макс}} - N_T^{(H)}} \cdot 10^{-3}. \quad (2)$$

В формуле (2) при заданных тепловых нагрузках турбоагрегата определяемые по графикам, аналогичным рисункам 3 и 4:

$N_T^{(H)}$ и $N_T^{\text{макс}}$ — нормативная и максимально возможная мощности турбоагрегата, МВт;

$q_T^{(H)}$ и $q_T^{\text{макс}}$ — соответствующие этим мощностям удельные расходы тепла на производство электроэнергии (точки «а» и «в» на рисунках 3 и 4), ккал/(кВт·ч).

2.5 Минимальный расход тепла свежего пара на турбоагрегат $\bar{Q}_O^{\text{мин}}$ (Гкал/ч) [при заданной тепловой нагрузке $\bar{Q}_T = \bar{Q}_{\text{по}} + \bar{Q}_{\text{то}} + \bar{Q}_{\text{конд}}$ (здесь $\bar{Q}_{\text{конд}}$ — отпуск тепла от конденсатора) и мощности $N_T^{\text{мин}} = N_T^{(H)} + \sum \Delta N_T$] определяется по формуле

$$\bar{Q}_O^{\text{мин}} = q_T^{(H)} \cdot N_T^{(H)} \cdot 10^{-3} + \Delta q_{\text{КН}} \sum \Delta N_T + \bar{Q}_T. \quad (3)$$

В формуле (3) условно принято, что упомянутые в пункте 1.10 настоящей Методики факторы влияют на изменение только конденсационной мощности турбоагрегата.

2.6 Диапазон регулирования теплопроизводительности при различном сочетании работающих котлов (таблица 4) определяется на основе эксплуатационных данных.

Таблица 4 – Диапазон регулирования теплопроизводительности котлов

Котел			Группа котлов					
Станционный номер	Обозначение	Теплопроизводительность, Гкал/ч		Сочетание (номера) работающих котлов	Теплопроизводительность, Гкал/ч			
		минимальная, $\bar{Q}_K^{\text{мин}}$	максимальная, $\bar{Q}_K^{\text{макс}}$		минимальная, $\bar{Q}_{K,\text{ГР}}^{\text{мин}}$	максимальная, $\bar{Q}_{K,\text{ГР}}^{\text{макс}}$		
Котлы на давление пара <u> </u> кгс/см ² . Структура сжигаемого топлива (%): уголь <u> </u> , газ <u> </u> , мазут <u> </u>								
Котлы на давление пара <u> </u> кгс/см ² . Структура сжигаемого топлива (%): уголь <u> </u> , газ <u> </u> , мазут <u> </u>								

2.7 Значение минимальной мощности группы оборудования $N_{\text{ГР}}^{\text{мин}}$ рассчитывается в такой последовательности:

2.7.1 Определяется теплопроизводительность группы котлов, необходимая для обеспечения работы турбоагрегатов по тепловому графику нагрузок, $\bar{Q}_{K,\text{ГР}}^{\text{ТГ}}$ (Гкал/ч):

$$\bar{Q}_{K,\text{ГР}}^{\text{ТГ}} = \frac{\sum \bar{Q}_O^{\text{мин}} + \bar{Q}_{\text{РОУ}}}{n_{\text{ТП}}} \cdot 10^2, \quad (4)$$

где $n_{\text{ТП}}$ – коэффициент теплового потока, %;

$\bar{Q}_{\text{РОУ}}$ – отпуск тепла непосредственно от котлов (свежим паром или через РОУ), Гкал/ч.

2.7.2 Если значение $\bar{Q}_{K,\text{ГР}}^{\text{ТГ}}$ обеспечивается одним или несколькими сочетаниями работающих котлов (точки *a*, *b* и *c* на рисунке 5), то

$$N_{\text{ГР}}^{\text{мин}} = \sum N_T^{\text{мин}} \quad (5)$$

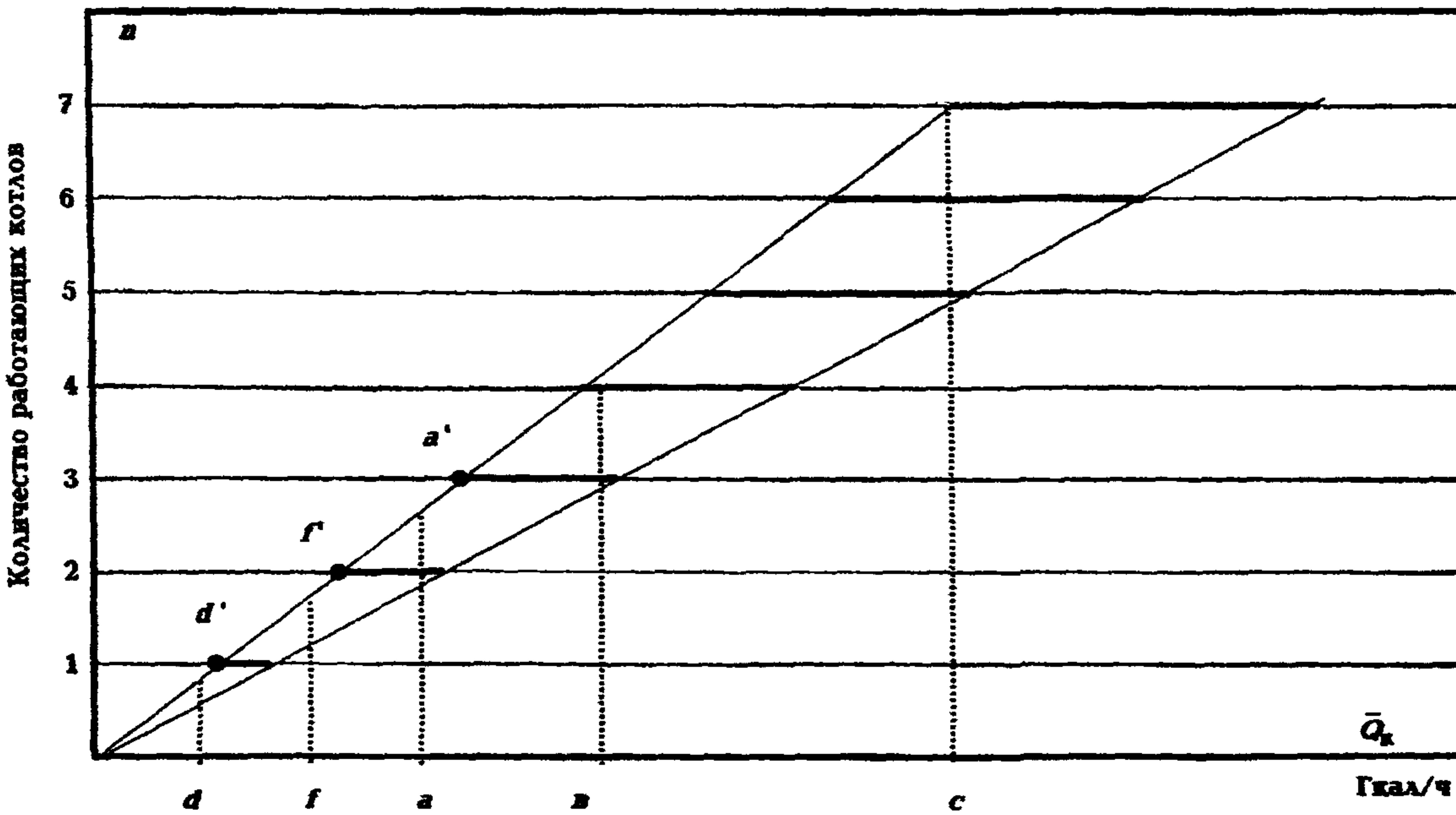


Рисунок 5 – Диапазон регулирования теплопроизводительности котлов

2.7.3 Если значение $\bar{Q}_{\text{КГР}}^{\text{ТГ}}$ находится вне диапазона регулирования теплопроизводительности котлов (точки *d* и *f* на рисунке 5), то

$$N_{\text{ГР}}^{\text{ТГ}} = \sum N_{\text{T}}^{\text{мин}} + \frac{\left(\bar{Q}_{\text{КГР}}^{\text{мин}} - \bar{Q}_{\text{КГР}}^{\text{ТГ}} \right) \cdot n_{\text{ТГ}}}{\Delta q_{\text{КН}} \cdot 10^2}, \quad (6)$$

где $\bar{Q}_{\text{КГР}}^{\text{мин}}$ — минимальное значение теплопроизводительности (Гкал/ч) ближайшего большего количества работающих котлов (точки *d'* и *f'* на рисунке 5).

2.7.4 Если по тем или иным причинам (например, наличие потребителя тепла, не допускающего перерыва в теплоснабжении) в работе должен находиться резервный котел, то в зависимости от соотношения значений $\bar{Q}_{\text{КГР}}^{\text{мин}}$ и $\bar{Q}_{\text{КГР}}^{\text{ТГ}}$ значение $N_{\text{ГР}}^{\text{мин}}$ ($N_{\text{ГР}}^{\text{ТГ}}$) определяется:

- по формуле (5) для точек *v* и *c* рисунка 5;
- по формуле (6): при этом для точек *d*, *f* и *a* значение $\bar{Q}_{\text{КГР}}^{\text{мин}}$ принимается соответственно в точках *f'*, *a'* и *a*.