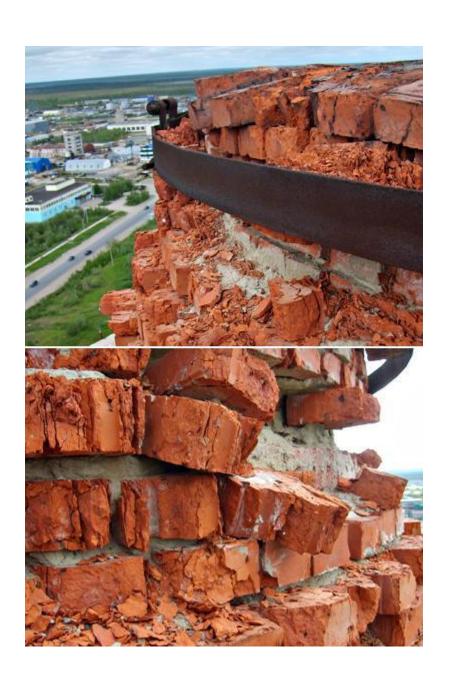
### ЛЕКЦИЯ 8

#### ДЫМОВЫЕ ТРУБЫ ТЭС

Дымовая труба является ответственным инженерным сооружением, работающим в тяжелых условиях ветровых нагрузок, температуры и агрессивного воздействия дымовых газов. Газоотводящий ствол должен противостоять воздействию температур и возникающих при этом напряжений, а также коррозии от воздействия агрессивных веществ, содержащихся в дымовых газах.



# Разрушение оголовка кирпичной дымовой трубы

В трубе можно выделить несущую и газоотводящую части, совпадающие в некоторых решениях. Несущая часть конструктивно оформляется в виде металлической решетчатой башни или железобетонной оболочки цилиндрической или конической формы. Элементы башни выполняют обычно из прокатных профилей, чаще всего из уголков или труб.

Газоотводящая часть конструктивно оформляется следующим образом:

1) металлический цилиндрический ствол, который собирается в процессе возведения трубы из отдельных 10–15-метровых царг (секций).

Ствол (или несколько, обычно одинаковых стволов) по высоте крепится к железобетонной оболочке или металлической башне. Нагрузка от ствола передается на оболочку

Ствол выполняется из стали с антикоррозионным покрытием. Толщина стенки ствола – (10–20) мм. Снаружи ствол теплоизолируется обычно минераловатными матами. Теплоизоляция закрывается сверху листами из оцинкованной стали.

2) футеровочный слой. Чаще всего это кладка из кислотоупорного кирпича на кислотоупорном растворе. Футеровка опирается через каждые 10–12 м по высоте на кольцевые консольные выступы железобетонной оболочки.

Прочностные характеристики кирпича не позволяют при большой высоте трубы использовать его в самонесущей конструкции.

Железобетонные трубы с футеровкой из кирпича являются одноствольными.

В единое пространство внутри футеровки подаются дымовые газы от всех подключенных к трубе котлов. При полной нагрузке в верхней части трубы избыточное давление газов может достигать 200 Па и более.

В результате газы диффундируют через обмуровку, внутри охлаждаются. При этом выпадает агрессивный конденсат, что приводит к разрушению как футеровки, так и бетона оболочки.

Достаточно эффективной защитой материалов железобетонных труб с футеровкой является организация между оболочкой и футеровкой кольцевого (по всей высоте трубы) зазора. В зазор вентиляционной установкой подается подогретый воздух с давлением, большим чем

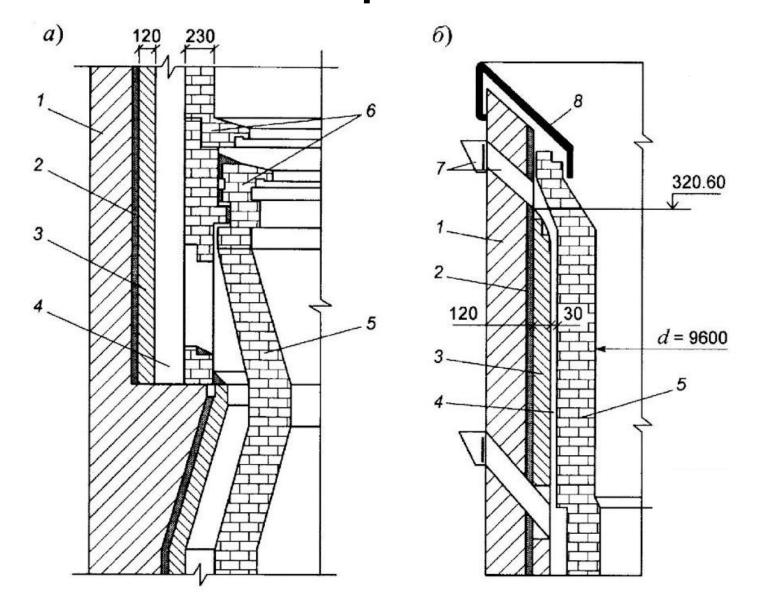
Подъем на трубу осуществляется по ходовой лестнице с промежуточными металлическими площадками. Площадки необходимы для осмотра, ремонта трубы и установки сигнальных огней.

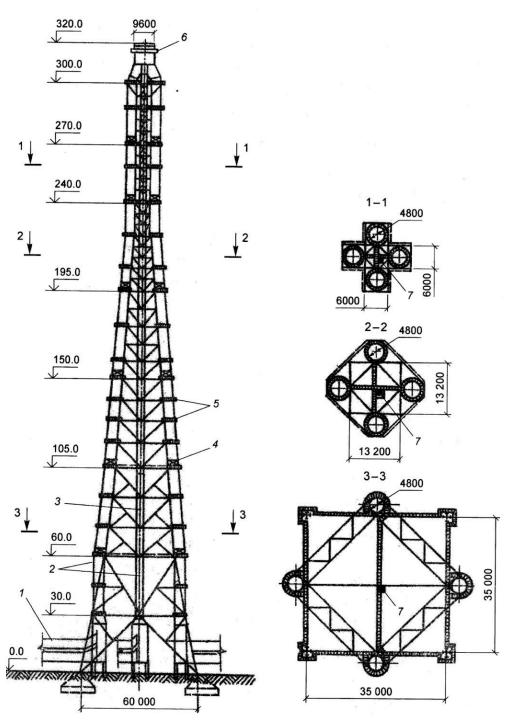
Для высоких многоствольных труб предусматривают лифты, которые располагают в пространстве между башней (оболочкой) и стволами.

Для лучшей видимости в дневное время оболочку трубы окрашивают кольцевыми чередующимися полосами. обычно красными и белыми.

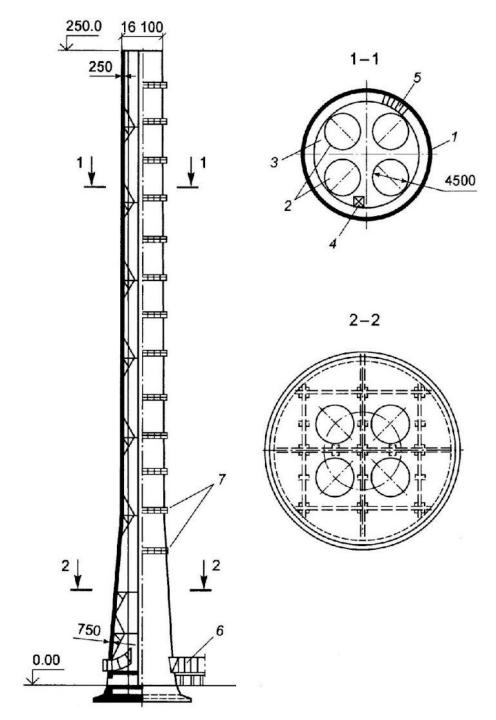
Молниезащита трубы состоит из молниеприемников – стальных труб, размещаемых вертикально по периметру башни (оболочки) и возвышающихся над устьем на высоту до 2 м. Трубы объединяются стальными элементами в виде троса с отводом к основанию трубы. Отводящий элемент обычно крепится к ходовой лестнице. Заземляющий контур состоит из стальных труб, располагаемых вокруг фундамента на

### Труба железобетонная с футеровкой из кирпича

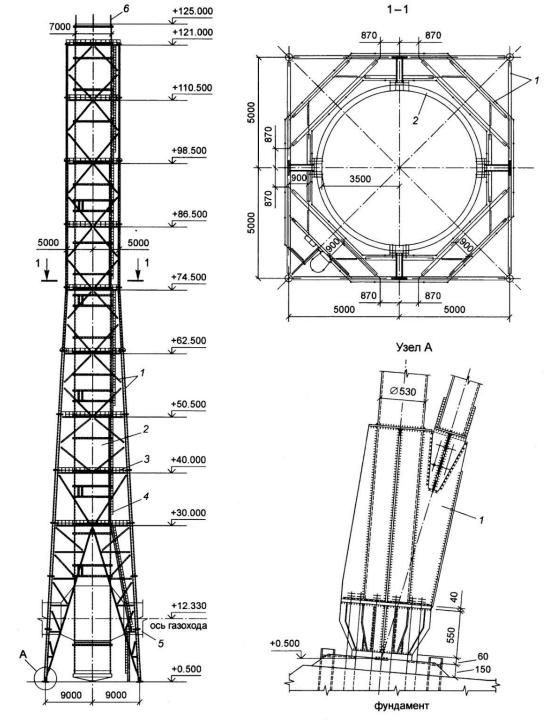




## Металлическая руба с четырьмя газоотводящими стволами



# Труба железобетонная с четырьмя металлическими газоотводящими стволами



# Металлическая дымовая труба с одним газоотводящим стволом



При возведении железобетонной трубы в зимнее время строительную площадку окружают так называемым тепляком, где плюсовая температура поддерживается с помощью калориферов.



Сооружение финальной части фундамента под дымовую трубу — так называемого стакана. Сначала монтируется арматура, затем создается бетонная форма.







ОПРЕДЕЛЕНИЕ ДИАМЕТРА УСТЬЯ Поскольку раджорримъвърчазов определяется выражением  $V_{\rm дr} = w_0 S$ , м $^3$ /с,

где  $w_0$  – скорость газов на выходе из трубы, м/с;  $S = \pi D^2/4$  – площадь поперечного сечения устья трубы, м², то диаметр устья трубы можно найти следующим образом:

$$D = \sqrt{\frac{4V_{_{
m Д\Gamma}}}{\pi w_0}}$$

### Расход дымовых газов $V_{_{\rm Л\Gamma}}$ , м³/с:

$$V_{_{\mathrm{J}\Gamma}} = BV_{_{\Gamma}} \frac{t_{_{\mathrm{yx}}} + 273}{273}$$

Здесь B – суммарный расход топлива со всех котлов, работающих на одну дымовую трубу, м³/с (кг/с);  $V_{\Gamma}$  – действительный объем продуктов сгорания, м³/м³ (м³/кг);  $t_{yx}$  – температура уходящих газов, °C.

$$V_{\Gamma} = V_{\Gamma}^{0} + 1,0161(\alpha_{yx} - 1)V^{0}$$

Скоростью газов на выходе из трубы  $w_0$  задаемся в пределах:

Высота	60	120	150	180	250	320
трубы, м						
Скорость	10-20	15-25	20-30	25-35	30-40	35-45
газов на						
выходе, м/с						

Поскольку высота трубы еще не известна, то в первом приближении можно принимать любое значение скорости

После определения диаметра устья трубы его следует округлить до ближайшего типового значения  $D_0$ : 2,4; 3,0; 3,6; 4,2; 4,8;  $\partial_0$ ,  $\partial_0$ ,

на выходе из трубы, м/с:

$$w_0^{ ext{yt}} = rac{4V_{ ext{д}\Gamma}}{\pi D_0^2}$$

### 2. ОПРЕДЕЛЕНИЕ МАССОВЫХ ВЫБРОСОВ ВРЕДНЫХ ВЕЩЕСТВ

В дымовых газах основные вредные вещества — это оксиды азота  $NO_x$  (при сжигании любого топлива), диоксид серы  $SO_2$  (при сжигании угля и мазута) и зола (только при сжигании угля).

Масса золы, выбрасываемой в атмосферу из дымовой трубы, г/с:

$$M_{_{3}} = 1000B \frac{A^{p}}{100} a_{yH} (1 - \eta_{3y})$$

Здесь B — суммарный расход топлива со всех котлов, работающих на одну дымовую трубу,  $\kappa \Gamma/c$ ;  $A^p$  — зольность топлива, %;  $a_{_{\mathrm{VH}}}$  – доля золы, уносимой из топки с продуктами сгорания (для антрацитов  $a_{yh}$  =0,10; для каменных углей  $a_{_{\mathrm{VH}}}$  =0,15; для бурых углей  $a_{_{\mathrm{VH}}}$  =0,50);  $\eta_{_{3V}}$  – степень улавливания золы в золоуловителях (для циклонных золоуловителей  $\eta_{3v} = 0,9$ ).

Масса диоксида серы, выбрасываемой в атмосферу из дымовой трубы, г/с:

$$M_{SO_2} = 1000B \frac{2S^p}{100} (1 - \eta_{SO_2})$$

Здесь  $S^p$  — содержание серы на рабочую массу топлива, %;  $\eta_{SO2}$  — доля оксидов серы, связанных летучей золой в котле (для Канско-Ачинских углей  $\eta_{SO2}=0,2$ ; для Экибастузских углей  $\eta_{SO2}=0,02$ ; для остальных углей  $\eta_{SO2}=0,1$ ; для мазута  $\eta_{SO2}=0,02$ ).

Массовый выброс оксидов азота в пересчете на NO<sub>2</sub>, г/с:

$$M_{\text{NO}_2} = c_{\text{NO}_2} BV_{\Gamma}$$

Здесь B — суммарный расход топлива со всех котлов, работающих на одну дымовую трубу, кг/с (м³/с);  $c_{\rm NO2}$  =0,2 г/м³ — концентрация оксидов азота в продуктах сгорания;  $V_{\rm r}$  — объем продуктов сгорания, м³/кг (м³/м³).

#### 3. ВЫБОР ВЕЩЕСТВА ДЛЯ РАСЧЕТА ВЫСОТЫ ТРУБЫ

Поскольку дымовая труба должна обеспечивать рассеивание всех веществ до уровня ПДК, то расчет ведут по каждому вредному веществу отдельно, а затем выбирают максимальную из полученных высоту трубы.

Для упрощения расчетов можно для каждого вещества найти вспомогательный комплекс:  $K_i = M_i F_i / \Pi \Pi K_i$ .

Здесь  $M_i$  – массовый выброс вещества, г/с;  $F_i$  – коэффициент, учитывающий скорость оседания вещества в воздухе (F = 1 для газообразных веществ)и F = 2,5 для золы); ПДК, — среднесуточная ПДК в атмосферном воздухе населенных мест, мг/м³ (ПДК $_3$  = 0,10 мг/м³; ПДК $_{SO2}$  = 0,05 мг/м³; ПДК $_{NO2}$  = 0,04 мг/м³). Для того вещества, у которого данный комплекс К выше, высота дымовой трубы при расчете также будет выше. Поэтому дальнейший расчет можно вести по одному веществу с наибольшим из рассчитанных К.

### 4. ОПРЕДЕЛЕНИЕ ВЫСОТЫ ДЫМОВОЙ ТРУБЫ

Высота дымовой трубы H, м:

$$H = \sqrt{\frac{AMFmn}{\Pi \Pi K \sqrt[3]{V_{\text{ДГ}} \Delta t}}}$$

Здесь А – коэффициент температурной стратификации атмосферы (A = 200 для Казахстана, нижнего Поволжья,Кавказа, Сибири, Дальнего Востока; A = 160 для севера и северо-запада европейской территории России, среднего Поволжья и Урала; A = 120 для центральной части европейской территории России).

тазовоздушной смеси из устья дымовой трубы и зависящий от скорости газов, их температуры, объема выбросов:

$$m = \frac{1}{0,67 + 0,1\sqrt{f} + 0,54\sqrt[3]{f}}$$

f – параметр, зависящий от геометрических размеров источника (геометрический коэффициент):

$$f = \frac{10^3 \left(w_0^{\text{yt}}\right)^2 D_0}{H^2 \Delta t}$$

 $\Delta t = t_{yx} - t_{b}$  — разность между температурой выбрасываемых из трубы газов и средней максимальной температурой воздуха в самый теплый месяц года, °C. Значение  $t_{b}$  принимается по СП 131.13330.2012 «Строительная климатология».

n — безразмерный коэффициент, учитывающий условия выхода струи загрязняющего вещества из устья дымовой трубы и зависящий от численного значения параметра  $v_m$ , м/с:

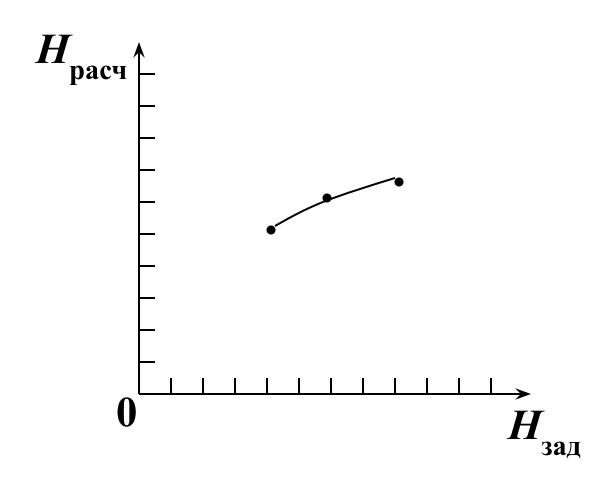
$$v_m = 0.65\sqrt[3]{\frac{V_{\text{Al}}\Delta t}{H}}$$

При 
$$v_m \le 0,5$$
:  $n=4,4v_m$  При  $0,5 < v_m \le 2,0$ :  $n=0,532v_m^2-2,31v_m+3,13$  При  $v_m > 2,0$ :  $n=1$ 

Поскольку значения безразмерных коэффициентов *m*, *n* зависят от высоты трубы *H*, которая еще не известна, то применяется следующая методика определения *H*:

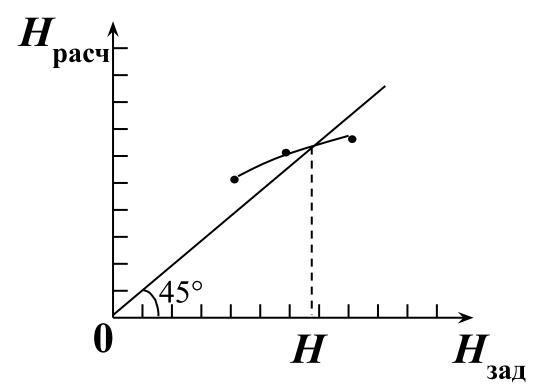
- 1) задаются 3—4 значения высоты трубы  $H_{_{\rm 3ад}}$ ;
- 2) для каждого из них определяются коэффициенты f, m, n;
- 3) полученные значения подставляются в формулу для H и определяются расчетные значения высоты трубы  $H_{\rm pacu}$ ;

## 4) строится график $H_{\text{расч}} = f(H_{\text{зад}})$ обязательно с одинаковым масштабом по обеим осям;



5) на графике проводится прямая под углом  $45^{\circ}$  между осями (смысл прямой: на ней лежат точки, соответствующие условию  $H_{\text{расч}} = H_{\text{зад}}$ );

6) определяется пересечение прямой и функции  $H_{\text{расч}} = f(H_{\text{зад}})$ ; точка пересечения соответствует искомой высоте трубы H;



7) для кирпичных и железобетонных труб найденное значение H округляется до типового значения  $H_0$  в большую сторону.

$H_0$	$D_0$ , M								
	2,4	3,0	3,6	4,2	4,8	6,0	7,2	8,4	9,6
45									
50									
60									
70									
80									
90									
100									
120									
150									
200									

#### САМЫЕ ВЫСОКИЕ ТРУБЫ ТЭС



Экибастузская ГРЭС-2 (Казахстан) Топливо – уголь. Высота трубы 420 M; диаметр трубы у основания 44 м; диаметр устья 14,2 м; масса трубы 60 тысяч тонн



Березовская і РЭС (Россия, красноярский край)

Топливо – бурый уголь. Высота трубы 370 м.



Рефтинская гт оо (госсия, овердиовская обл.)

Топливо – экибастузский каменный уголь. Высота трубы № 4 – 330 м.

### ТИПЫ СТАНЦИОННЫХ ТРУБОПРОВОДОВ

В систему трубопроводов ТЭС входят:

- 1) трубы;
- 2) компенсаторы тепловых расширений;
- 3) запорная арматура;
- 4) регулирующая арматура;
- 5) защитная арматура;
- 6) подвижные и неподвижные опоры;
- 7) тепловая изоляция.

### По виду транспортируемой среды трубопроводы подразделяют на:

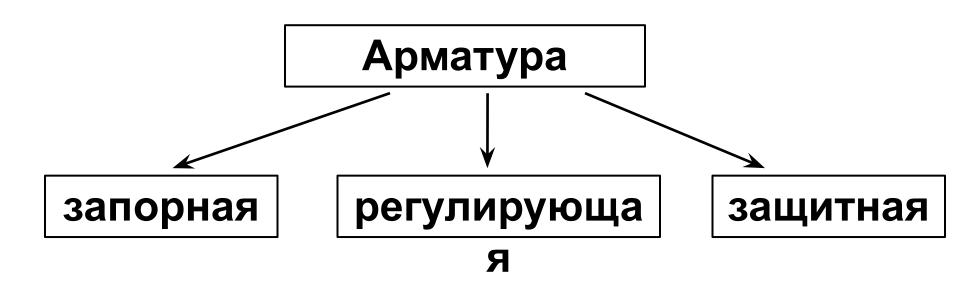
- 1) паропроводы;
- 2) водопроводы;
- 3) воздуховоды;
- 4) газоходы;
- 5) газопроводы;
- 6) мазутопровроды;
- 7) пылепроводы;
- 8) маслопроводы.

На ТЭС применяется сварное соединение труб и арматуры. Сварное соединение снижает потерю теплоносителя, упрощает ремонт и монтаж, повышает надежность трубопроводов.

Трубопроводы устанавливаются на опорах и покрываются антикоррозионной и тепловой изоляцией.

## **Арматура**

Арматура – это устройства, обеспечивающие управление работой оборудования и нормальные условия его эксплуатации.



Запорная арматура всегда находится в полностью открытом или полностью закрытом положении. К ней относятся краны, вентили, задвижки.

Регулирующая арматура предназначена для регулирования расхода рабочей среды путем изменения проходного сечения трубопровода.

Это различные редукционные клапаны, регулирующие вентили с автоматическим приводом (эпектроприводом).

Защитная арматура обеспечивает безопасную эксплуатацию оборудования.

К ней относятся: предохранительные сбросные клапаны, обратные клапаны, отсечные клапаны, водоуказательные стекла.

Крупнейшим поставщиком и ведущим предприятием по выпуску трубопроводной арматуры на высокие и сверхвысокие параметры для ТЭС и АЭС является Чеховский завод энергетического машиностроения (ЧЗЭМ).

Для устройства тепловой изоляции и обмуровки трубопроводов и оборудования ТЭС применяются следующие материалы:

- МКРВ-200 (муллитокремнеземистое волокно), λ = 0,045 Вт/(м·К);
- МПБ-30 (маты прошивные базальтовые), λ = 0,036 Вт/(м·К);
- 3) M1-100 (минераловатные маты),  $\lambda = 0.045-0.058$  BT/(м·К);
- 4) МБОР-5 (базальтовое полотно),λ = 0,045 Bτ/(м·К);
- 5) Асбоцементная штукатурка, λ = 0,23 Вт/(м·К);

- 6) Маты минераловатные в стеклоткани, λ = 0,04 Bτ/(м·К);
- 7) Огнеупорный бетон, λ = 0,2 Bт/(м·К);
- 8) Совелитовая плита, λ = 0,09 Bт/(м·К);
- 9) Теплоизоляционный бетон,λ = 0,1 Bτ/(м·К);
- 10) Кирпич шамотный, λ = 0,84 Вт/(м·К). Толщина теплоизоляционного слоя для оборудования и трубопроводов рассчитывается по формулам, приведенным в СНиП 2.04.14-88\* «Тепловая изоляция оборудования и трубопроводов»

## **MKPB-200**



# МПБ-30



## M1-100

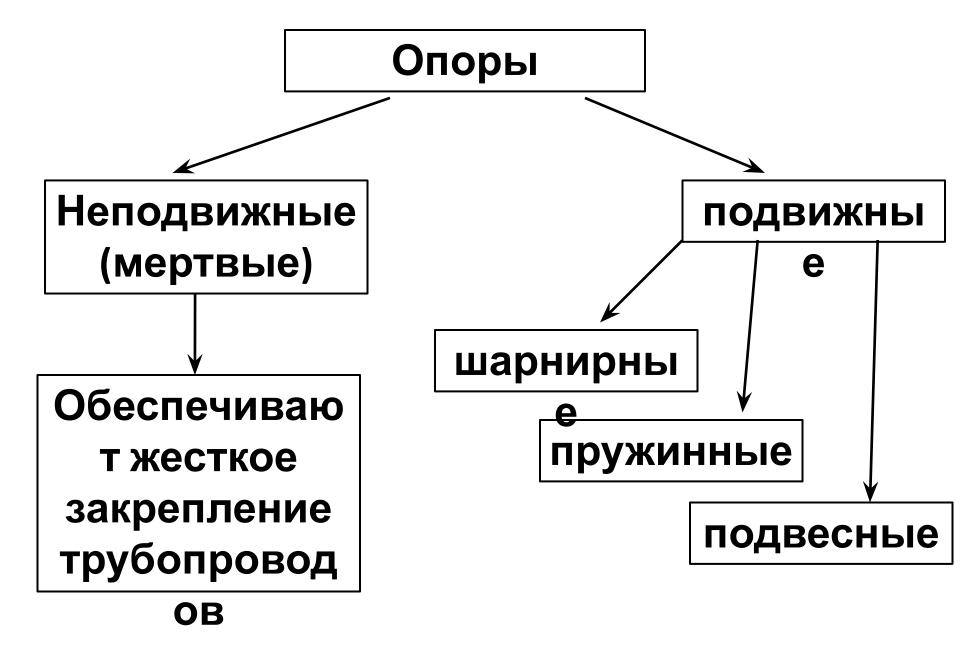


# МБОР-5

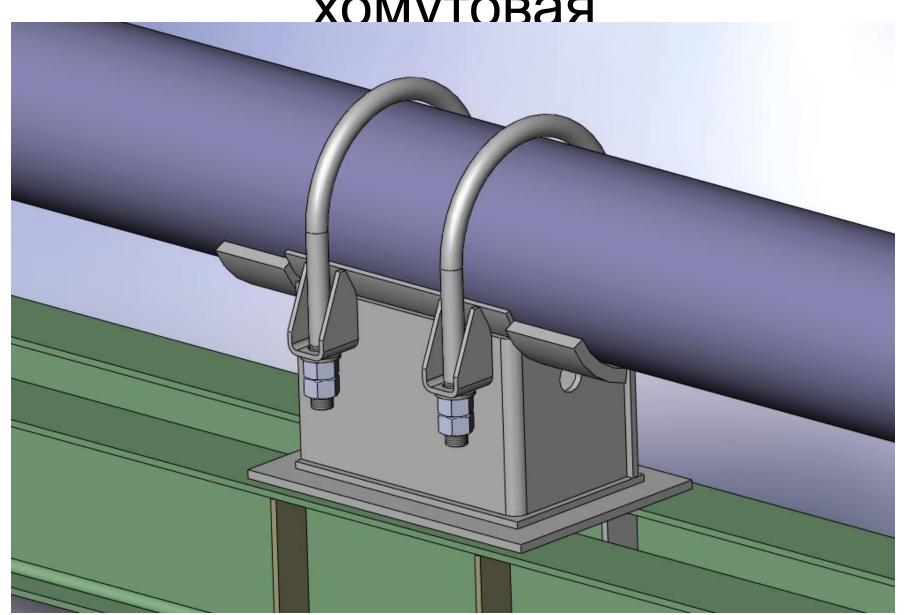


# Маты минераловатные в стеклоткани





## Неподвижная опора хомутовая



Пружинная опора



## Подвесная опора



Температура металла трубопровода меняется в зависимости от изменения температуры теплоносителя. Повышение температуры металла трубопровода на 100 °C вызывает его удлинение на 1,1-1,9 мм/м.

### КОМПОНОВКА ГЛАВНОГО КОРПУСА ТЭС

В главном корпусе располагаются котельное и турбинное отделения и помещения для вспомогательного оборудования (деаэраторов, насосов, дымососов и т.д.).

В котельном зале помимо котлов размещаются топливные бункеры. Золоуловители располагаются обычно рядом с котельным помещением на открытом воздухе. Дымовые трубы устанавливаются вблизи главного корпуса со стороны котельного зала.

Турбинное отделение предназначено для турбин, электрогенераторов и обслуживающих их вспомогательных механизмах.

Основной строительной частью главного корпуса ТЭС является его каркас, который может сооружаться как из железобетона, так и из металла.

к компоновке главного корпуса т эс предъявляются следующие требования:

- 1) надежная, бесперебойная работа оборудования и удобство его обслуживания;
- 2) экономичность сооружения (минимальные стоимость и расход материалов, уменьшение габаритов главного корпуса);
- 3) компоновка должна обеспечивать возможность быстрого и качественного ремонта должны быть предусмотрены ремонтные и

- 4) обеспечение санитарногигиенических условий труда, жизнедеятельности населения в районе ТЭС;
- 5) возможность расширения ТЭС;
- 6) удобная технологическая связь различных производственных сооружений и установок (технического водоснабжения, топливного хозяйства, систем золошлакоудаления и очистки дымовых газов, электрических распределительных устройств,

В компоновке различают постоянный и временный торец главного корпуса. Постоянным называется торец, от которого начинается строительство корпуса. Отсюда же нумеруются ряды колонн главного здания.

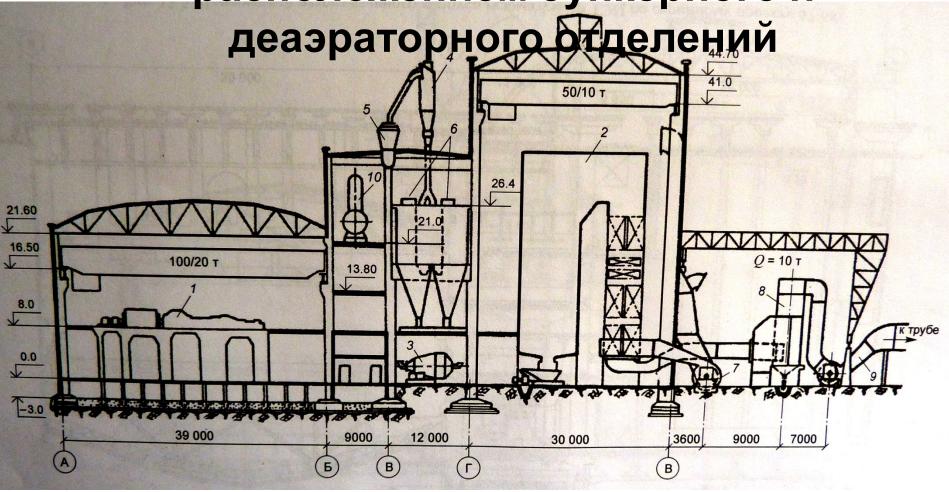
Временным торцом называется противоположный торец здания, в направлении которого ТЭЦ расширяется при дальнейшем

Меры обеспечения безопасности работы персонала ТЭС применительно к компоновке главного корпуса: 1) предохранительные клапаны в котельном цехе должны группироваться на отдельных площадках в стороне от основных проходов обслуживающего персонала, а их выхлопы выходить на крышу котельного цеха;

- 2) взрывоопасное оборудование пылесистем на ТЭС, использующих твердое топливо, должны размещаться на открытом воздухе, обычно на крыше бункерной этажерки вдали от мест нахождения обслуживающего персонала;
- 3) выхлопные короба взрывных клапанов топок котлов должны выходить наружу;
- 4) магистрали топливного газа должны прокладываться на открытом воздухе

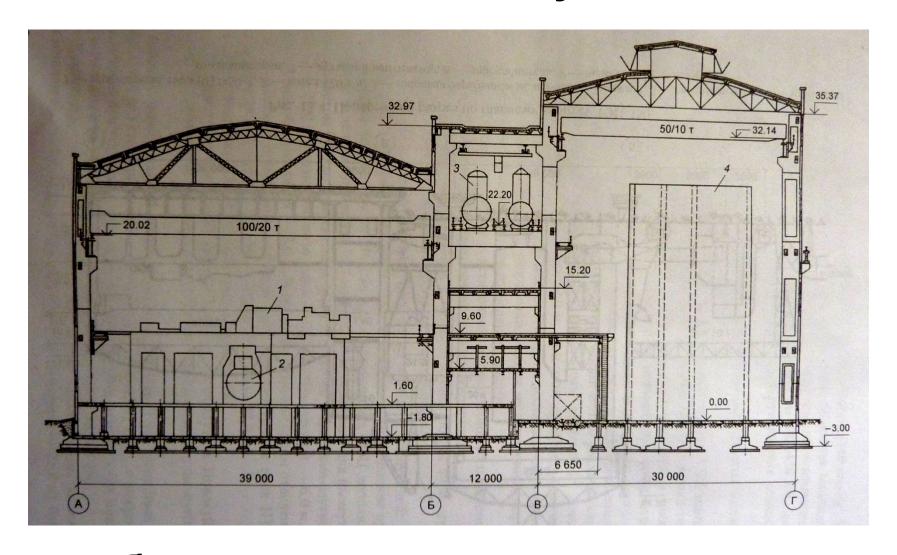
Более половины капитальных затрат на строительство ТЭС приходится на оборудование и строительную часть главного корпуса. Показателем качества проекта компоновки главного корпуса ТЭС является его удельный строительный объем (на 1 кВт установленной мощности). Для современных ГРЭС этот показатель составляет около 0,6-0,7 м<sup>3</sup>/кВт, а для ТЭЦ – 1,5 м<sup>3</sup>/кВт.

Компоновка ТЭС со сдвоенным расположением бункерного и



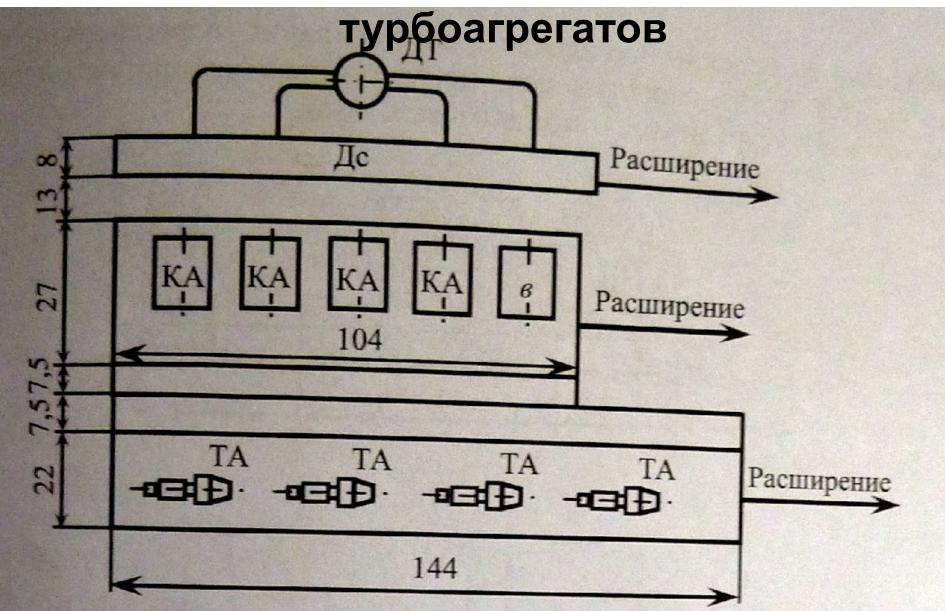
1 – турбоагрегат; 2 – котел; 3 – ШБМ; 4 – циклон; 5 – сепаратор пыли; 6 – бункера пыли; 7 – дутьевой вентилятор; 8 – ЗУ;

### Компоновка газомазутной ТЭС

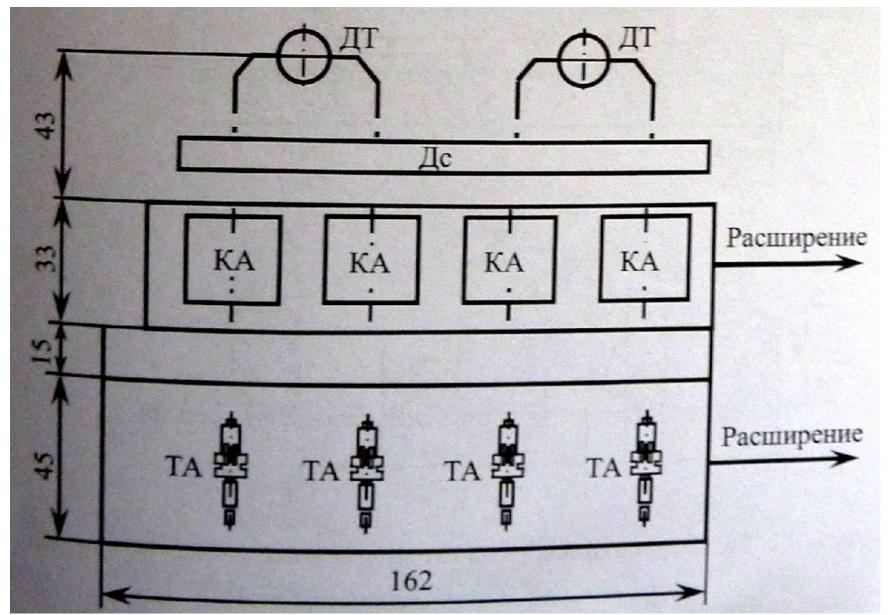


1 – турбоагрегат; 2 – конденсатор; 3 – деаэратор; 4 – котел

### План компоновки главного корпуса ТЭС с продольным расположением



### План компоновки главного корпуса ТЭС с поперечным расположением

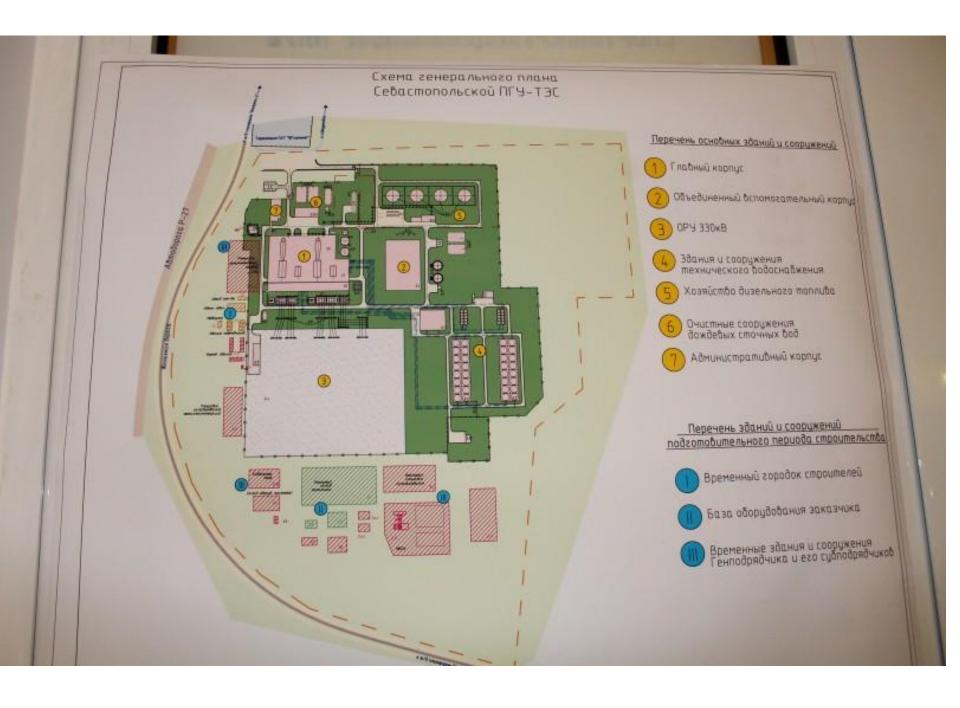


Генератнывальный мпожн тэс называется план размещения на производственной площадке ТЭС всех основных и вспомогательных сооружений и объектов:

- 1) главного корпуса;
- 2) объектов приема, хранения и подготовки топлива к сжиганию;
- 3) объектов, связанных с техническим водоснабжением;
- 4) главного распределительного электрического устройства и ЛЭП;
- 5) главного электрического щита

- 6) объектов систем водоподготовки;
- 7) пиковой водогрейной котельной;
- 8) административного, бытового и инженерного корпусов;
- 9) золоотвалов и пульпопроводов к нему.

На генеральном плане ТЭС изображается «роза ветров». С учетом «розы ветров» выбирается место для строительства жилого поселка при ТЭС и других населенных пунктов, а также для золоотвала.



#### ТЕХНИЧЕСКОЕ ВОДОСНАБЖЕНИЕ ТЭС

Удельный расход воды на ТЭС составляет летом 0,125–0,420 м<sup>3</sup>/(кВт·ч), в зимний период 0,09–0,30 м<sup>3</sup>/(кВт·ч).

Если принять расход воды на конденсаторы турбин за 100%, то расход воды другими потребителями ТЭС составляет следующие значения,%:

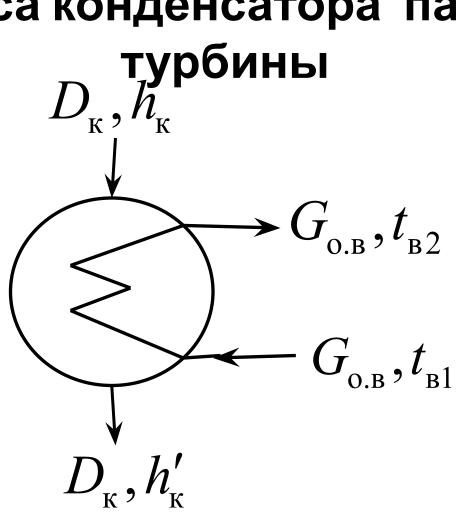
- газо- и воздухоохладители 2,5–12,5;
- добавочная вода на КЭС 0,04–0,12;
- добавочная вода на ТЭЦ 0,5-0,8;
- хозяйственные нужды 0,03–0,05;
- маслоохладители 1,2-3,5;

- охлаждение вспомогательных механизмов
   0,7 1,0;
  - система золошлакоудаления 2-6;
- восполнение потерь в системах оборотного водоснабжения 4-7.

Дополнительный расход воды всеми остальными потребителями составляет порядка 10–25%.

Расход воды на конденсатор определяется по уравнению теплового баланса.

# Расчетная схема теплового баланса конденсатора паровой турбины



$$Q_{\mathrm{K}} \neq D_{\mathrm{K}} \left( h_{\mathrm{K}} - h_{\mathrm{K}}' \right) = G_{\mathrm{O.B}} \left( \mathbf{b}_{\mathrm{C}} - \mathbf{b}_{\mathrm{B1}}' \right)$$

### Важной характеристикой конденсатора является кратность циркуляции

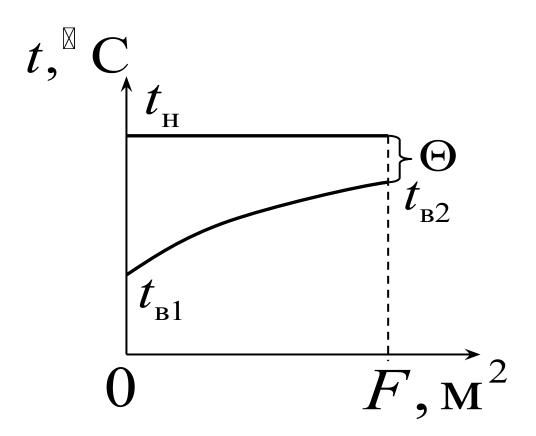
$$m = \frac{G_{\text{O.B}}}{D_{\text{K}}} = \frac{\left(h_{\text{K}} - h_{\text{K}}'\right)}{t\left(\frac{1}{B2} - \frac{1}{B}h\right)} = \frac{q_{\text{K}}}{\Delta_{B}}$$

Для одноходовых конденсаторов m = 100-110 т воды/т пара. Для двухходовых конденсаторов m = 50-70 т воды/т пара.

$$t_{\text{B2}} - t_{\text{B1}} = \frac{h_{\text{K}} - h'_{\text{K}}}{G_{\text{O.B}}} = \frac{2180}{4,19m} = \frac{520}{m}$$

Величина недогрева охлаждающей воды до температуры насыщения в конденсаторе

$$\Theta = t_{_{\rm H}} - t_{_{\rm B2}} \in 3 - 5^{\,\text{N}}$$



## Классификация схем технического водоснабжения

Системы технического водоснабжения подразделяют на *прямоточные*, оборотные и смешанные.

- водоснабжения следует учитывать следующие факторы:
- 1) наличие вблизи станции достаточного природного источника воды и возможность его использования для водоснабжения с учетом его водно-хозяйственного значения (судоходство, рыболовство, уникальность);
- 2) удаленность природного источника от ТЭС и разность геодезических уровней между источником и площадкой ТЭС;
  - 3) качество волы в источнике

### Прямоточная система технического водоснабжения

Прямоточная система водоснабжения применяется только в том случае, если минимальный расход воды в реке по крайней мере в 4 раза превышает потребности в воде ТЭС. Речная вода проходит через конденсатор один раз и после этого сбрасывается в реку. Сброс производится ниже по течению.

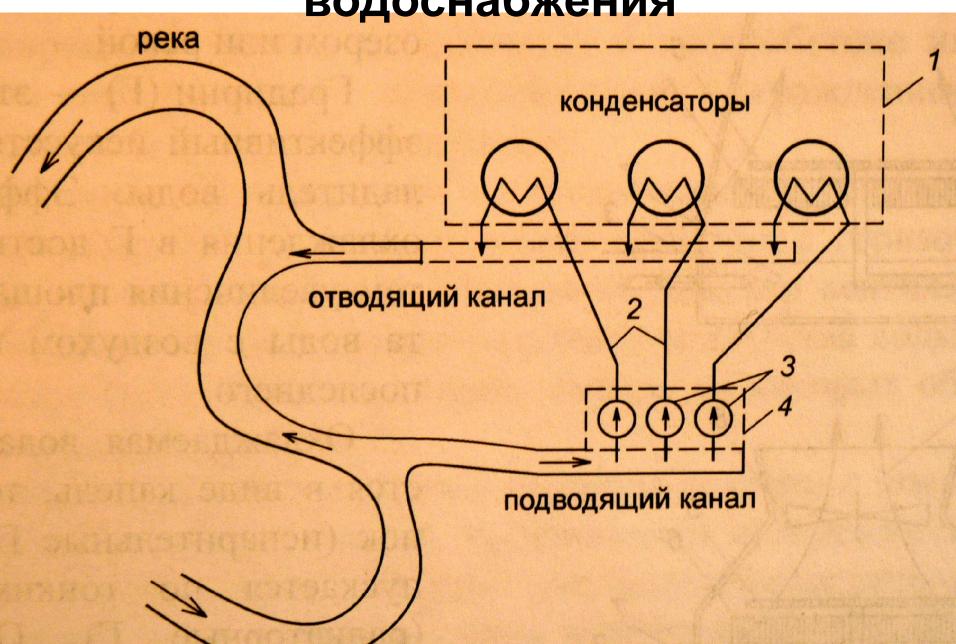
Преимуществами прямоточной системы водоснабжения являются низкая температура воды, обеспечивающая глубокий вакуум в конденсаторе турбины, недорогие гидротехнические сооружения.

При использовании прямоточной системы водоснабжения ТЭС размещается на берегу реки. Территория ТЭС должна быть незатопляема, т.е. река должна иметь незначительные колебания уровня воды.

При применении прямоточной системы циркуляционные насосы размещают на береговой насосной станции.

Вода, поступающая в циркуляционную систему, проходит через механические решетки для очистки ее от крупного мусора. Дополнительно очистка циркуляционной воды производится на вращающихся сетках с размерами ячеек от 2 до 4 мм.

Прямоточная система водоснабжения



Оборотная система циркуляционного водоснабжения применяется, если по техническим или экономическим причинам нельзя использовать прямоточную. В оборотных системах вода используется многократно, периодически охлаждаясь в охладительных устройствах.

В качестве охлаждающих устройств могут использоваться природные или искусственные водохранилища (пруды-охладители), градирни или брызгальные бассейны.

#### Особенности оборотных систем:

- 1) более высокая температура циркуляционной воды, а значит более низкий вакуум в конденсаторе турбин;
- 2) зависимость работы охладительного устройства от метеорологических условий (температуры воздуха, скорости ветра);
- 3) необходимость восполнения потерь воды в охлаждающем устройстве.

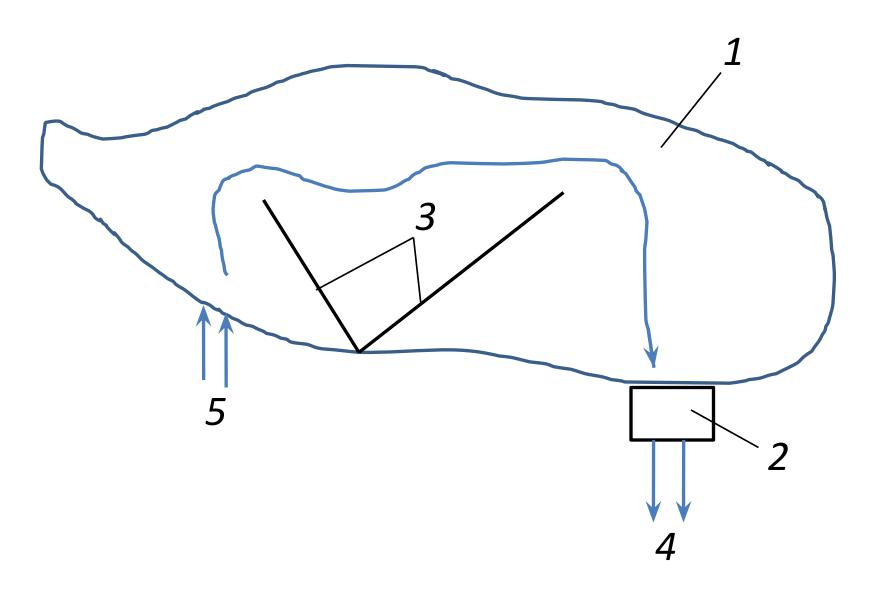
Пруды-охладители широко применяются в нашей энергетике. Они создаются на базе небольшой реки с переменными расходами воды.

Для задержки воды устанавливается плотина и образуется водохранилище.

Из водохранилища вода подается на конденсатор турбины. После конденсатора вода сбрасывается на расстояние, обеспечивающее ее охлаждение на 8–12 °C (10 км и более).

Удельная площадь поверхности пруда-охладителя, необходимая для охлаждения сбрасываемой теплой воды, равна 3-8 км<sup>2</sup> на 1000 МВт. Градирни, обеспечивающие аналогичную мощность охлаждения, занимают площадь не более 0,03 км<sup>2</sup>. Однако стоимость системы водоснабжения с градирнями в 1,5 раза выше, чем с прудом-охладителем в 2,5 раза выше прямоточной.

#### Схема оборотной системы с прудом-охладителем



Вода охлаждается за счет перемешивания с основным объемом, за счет испарения с поверхности и за счет конвективного теплообмена с воздухом.

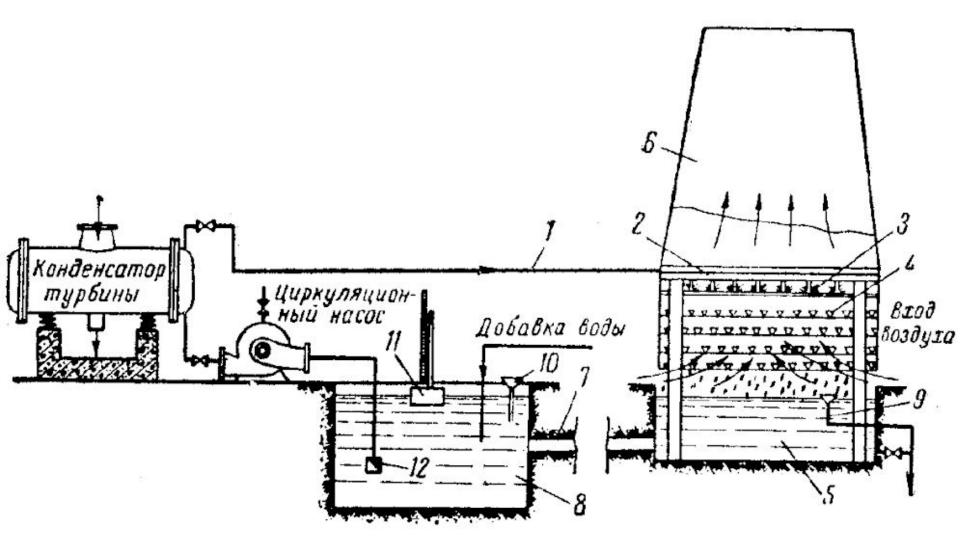
Для характеристики прудовохладителей используют понятие активной площади – площади, занимаемой движущимися потоками:  $F_{\text{акт}} = kF_{\text{пр}},$  где  $F_{\text{пр}} -$  площадь полной поверхности пруда; k – коэффициент использования поверхности (для вытянутой формы k = 0.8-0.9; для круглого пруда k = 0.4-0.5).

# Системы оборотного водоснабжения

с градирнями На промышленных и отопительных ТЭЦ для охлаждения циркуляционной воды наиболее часто применяются градирни.

Их особенностью является компактность.

Градирня – это тепломассообменное устройство, в котором охлаждение воды происходит за счет ее испарения и конвективного теплообмена с воздухом.



- 1 напорный трубопровод; 2 желоб со сливными трубами;
- 3 разбрызгивающие розетки; 4 оросительное устройство;
- 5 сборный бассейн; 6 вытяжная башня; 7 самотечный канал: 8 приемный кололен: 9 пролувка

По типу исполнения градирни бывают *башенные*, *открытые* и вентиляторные.

В башенных градирнях движение воздуха создается вытяжной башней, в вентиляторных – вентиляторами, а в открытых – естественным движением воздуха (ветром).

По способу образования поверхности охлаждения градирни бывают пленочные, капельные и брызгальные.

Для увеличения контакта воды с воздухом применяются различные оросительные устройства, с помощью которых вода, подаваемая из конденсатора, разделяется на струи или капли и стекает вниз. Охлаждение воды происходит за счет испарения и контакта с воздухом, поступающим в оросительные устройства через окна. Нагретый и насыщенный водяным паром воздух отводится из градирни.

В пленочных градирнях оросительное устройств выполняется в виде щитов, изготовленных из асбоцементных листов, или гофрированных листов, изготовленных из полипропилена, поливинилхлорида (ПВХ) или пластмассовых элементов, имеющих форму сот. Устанавливаются они вертикально или с небольшим уклоном. Пленки нагретой воды стекают по листам и при контакте с воздухом охлаждаются. Воздух движется между

#### Пленочные оросители



### Башенная противоточная

гралирня

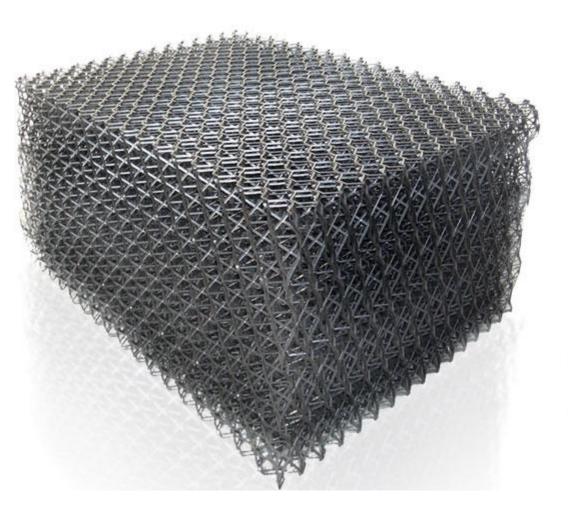




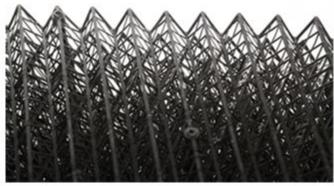


В капельных градирнях оросительное устройство имеет сетчатую или решетчатую структуру. Выполняется из полипропилена, пластмассы.

#### Капельные оросители

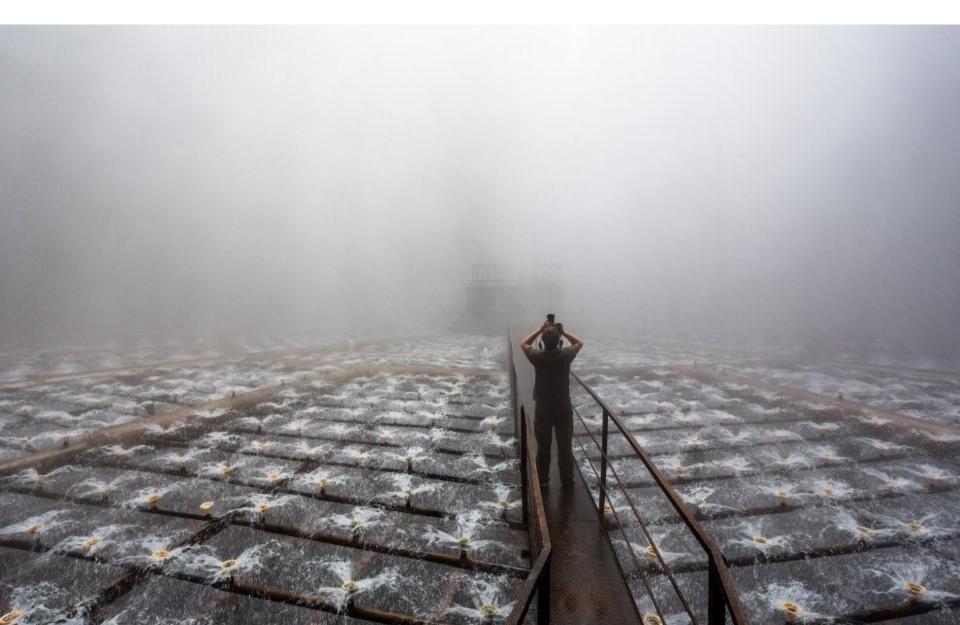






В брызгальных градирнях вода распыляется соплами и в струях фонтанов охлаждается движущимся воздухом. Охлажденная вода собирается в бассейне.

#### Брызгальная градирня





Для энергетики РФ характерно применение пленочных башенных градирен с естественной тягой. Вытяжные башни выполняются из монолитного железобетона. Форма башни – параболический гиперболоид. Высота вытяжной башни крупных градирен достигает 100 м, диаметр выходного сечения 45-60 м. Естественная тяга возникает из-за разности плотностей наружного воздуха и нагретого и увлажненного воздуха внутри градирни.

Под градирней сооружается бассейн сбора воды глубиной до 2 м. В районах с жарким климатом применяют градирни с искусственной вентиляцией. В верхней части таких градирен устанавливают вентилятор. Это позволяет существенно уменьшить габариты вытяжной башни, но при этом увеличиваются затраты электроэнергии на собственные нужды ТЭС на 0,5-0,7%.

На небольших станциях используют открытые градирни (без башни). Движение воздуха в них осуществляется за счет ветра. Достоинство – более низкие капитальные затраты. Недостаток – меньшая глубина охлаждения. Вокруг градирни открытого типа образуется туман.

#### Открытые градирни

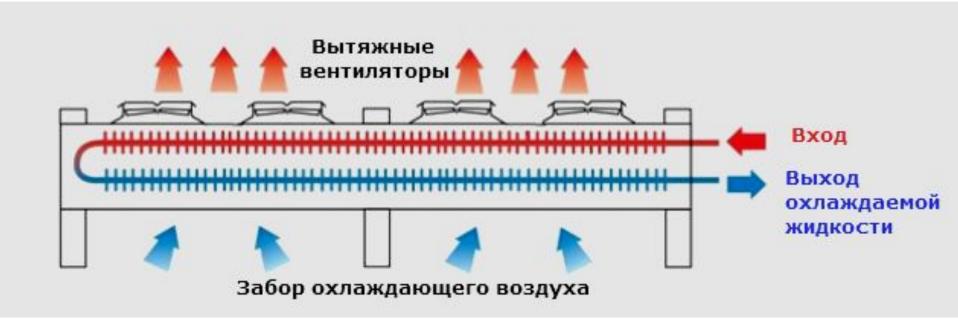




Удельная площадь градирен составляет 0,01-0,02 м<sup>2</sup>/кВт, что в 300-400 раз меньше по сравнению с площадью пруда-охладителя. Глубина охлаждения в градирнях меньше, чем в прудахохладителях. Испарение воды в градирне приводит к потерям циркуляционной воды. Для компенсации потерь продувкой и испарением в систему вводится добавочная вода.

Для районов с ограниченными водными ресурсами находят применение радиаторные (сухие) градирни. Вода в таких градирнях прокачивается через ребристые теплообменники, установленные в нижней части башни, и охлаждается потоком воздуха. Движение воздуха может осуществляться как за счет естественной тяги, так и за счет вытяжного вентилятора.

#### Сухие градирни



### Системы оборотного водоснабжения

с брызгальными бассейнами

Используются для станций небольшой мощности. Это обычный бассейн прямоугольной формы глубиной 2,0-2,5 м. Над поверхность воды находятся трубы с разбрызгивающими соплами. Вода из конденсаторов, поступающая по трубопроводам, охлаждается за счет испарения при контакте с воздухом. Охлажденная вода из бассейна направляется в конденсаторы.

Вокруг бассейна образуется туман.

### Брызгальный бассейн



### Брызгальный бассейн

