

## Тема №5. Водяной пар и его свойства.

- **5.1. ОСНОВНЫЕ ПОНЯТИЯ И ОПРЕДЕЛЕНИЯ**
- Парообразованием называется процесс превращения вещества из жидкого состояния в газообразное.
- Испарением называется парообразование, которое происходит только с поверхности жидкости. С увеличением температуры интенсивность испарения возрастает.
- Кипением называется такой процесс превращения жидкости в пар, который происходит не только с поверхности жидкости, но и внутри нее, т.е. это процесс парообразования во всей массе жидкости. Кипение происходит при определенной температуре, зависящей от рода жидкости и от ее давления. Процесс кипения осуществляется при подводе к жидкости теплоты при неизменном давлении.
- Конденсация – это процесс перехода вещества из газообразного состояния в жидкое. Процесс конденсации происходит при отводе от пара теплоты при неизменном давлении. Конденсация, так же как и процесс кипения, происходит при постоянной температуре.

- Сублимацией (возгонкой) называется процесс перехода вещества из твердого состояния в газообразное. Обратный процесс перехода газа в твердое состояние называется десублинацией.
- При парообразовании в неограниченном пространстве вся жидкость может превратиться в пар. Если процесс парообразования происходит в закрытой емкости; то между процессами парообразования и обратного перехода пара в жидкость может наступить равновесие. Пар в таком состоянии принимает максимальную плотность при данной температуре и давлении и называется насыщенным. Следовательно, насыщенный пар это пар, находящийся в равновесном состоянии с жидкостью, из которой он получается. При изменении температуры жидкости равновесие нарушается, что приводит к соответствующему изменению плотности и давления насыщенного пара.
- При испарении всей жидкости получается сухой насыщенный пар, который не содержит частиц жидкой фазы. Температура и объем сухого насыщенного пара являются функциями давления, поэтому его состояние определяется лишь одним параметром – давлением или температурой.
- Насыщенный пар, который содержит мельчайшие капельки жидкости, называется влажным насыщенным паром.

- Отношение массы сухого насыщенного пара  $m_s$ , содержащегося во влажном паре, к общей массе (пар + жидкость) влажного насыщенного пара  $m_s + m_l$  называется степенью сухости пара (паросодержанием)  $x$ , т.е.

$$x = \frac{m_s}{m_s + m_l} = \frac{m_s}{m_v},$$

где  $m_v = m_s + m_l$  – масса влажного пара;  $m_l$  – масса жидкости во влажном паре.

- Таким образом, степень сухости определяет долю сухого насыщенного пара во влажном паре.
- Массовая доля жидкости во влажном паре называется степенью влажности пара и обозначается  $(1-x)$ .
- Степень сухости  $x$  может меняться в пределах от нуля до единицы. Например, для кипящей жидкости при температуре насыщения (температуре кипения при данном давлении)  $x=0$ , а для сухого насыщенного пара  $x=1$ .
- Если к сухому насыщенному пару подводить теплоту, то температура его будет возрастать и пар становится перегретым. Разность между температурой  $t_p$  перегретого пара и температурой  $t_s$  сухого насыщенного пара называется степенью перегрева. Перегретый пар является ненасыщенным. При данном давлении его плотность меньше плотности сухого насыщенного пара, а удельный объем больше. Чем выше степень перегрева, тем больше по своим свойствам перегретый пар приближается к газу.

## **5.2. ТЕРМОДИНАМИЧЕСКАЯ ФАЗОВАЯ $pT$ – ДИАГРАММА.**

### **УРАВНЕНИЕ КЛАПЕЙРОНА – КЛАУЗИУСА**

- Вещество в зависимости от температуры и давления может находиться в твердой, жидкой и газообразной фазе.
- Фазовым переходом называется процесс, сопровождающийся затратой теплоты и изменением объема, в котором происходит изменение агрегатного состояния вещества. Переход из одного агрегатного состояния в другое удобно рассматривать на  $pT$  – диаграмме (рис.5.1).
- Если в качестве независимого параметра взять температуру, то на  $pT$  – диаграмме будут иметь место три характерные линии

$$p = f_1(T); \quad p = f_2(T); \quad p = f_3(T).$$

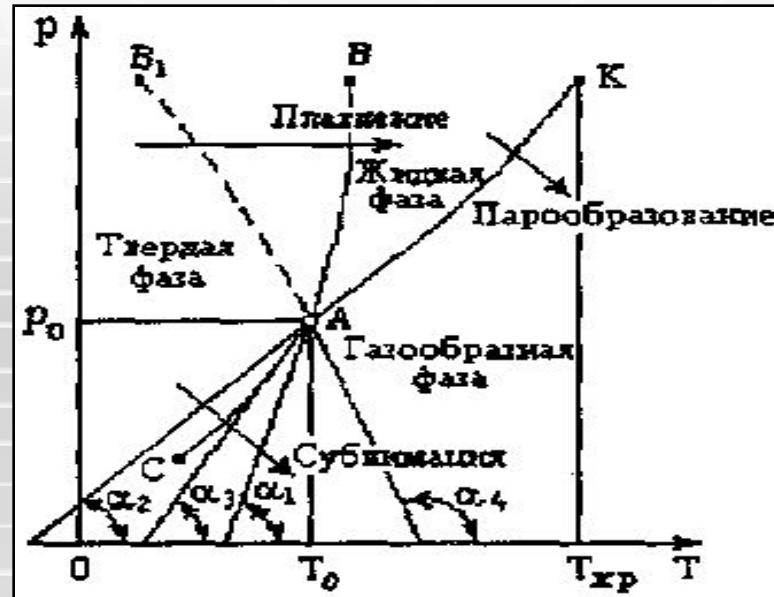


Рис. 5.1.

- Эти линии представляют собой геометрическое место точек, в которых находится в равновесном состоянии любая пара из трех агрегатных состояний вещества.
- Линия  $p = f_1(T)$  (линия  $AK$  на рис.5.1.) соответствует равновесному состоянию жидкой и газообразной (парообразной) фаз. Эту линию еще называют линией испарения (или по обратному процессу – линией конденсации). Линия  $p = f_2(T)$  (линия  $AC$ ) соответствует равновесному состоянию твердой и газообразной фаз. Это линия сублимации (или по обратному процессу – десублимации). На линии  $p = f_3(T)$  (линия  $AB$ ) находятся в равновесии твердая и жидккая фазы. Эта линия называется линией плавления (или по обратному процессу – затвердевания).

- Кривая, на которой в зависимости от температуры и давления происходит переход из жидкого состояния в газообразное, заканчивается в точке К, называемой критической точкой. В этой точке исчезает физическое различие между жидким и газообразным состоянием вещества. Обоснование наличия критической точки наиболее наглядно можно проследить на  $pV$  – диаграмме водяного пара (рис.5.2.).
- Увеличение давления приводит к увеличению температуры кипения. При этом объем  $V''$  газообразной фазы уменьшается, а объем жидкой фазы  $V'$  возрастает. При некотором давлении ( $p=p_{кр}=22,12$  МПа – для воды) эти два объема оказываются одинаковыми, что и наблюдается в критической точке, которой соответствует определенная для каждого вещества критическая температура (для воды  $T_{кр} = 374,16$  °С). Следовательно, в критической точке сухой пар имеет такую же плотность, что и кипящая вода и, таким образом, исчезает различие между жидкой и паровой фазами.
- Все три кривые равновесного состояния различных фаз вещества пересекаются в некоторой определенной для каждого вещества точке, называемой тройной точкой (точка А на рис.5.1). В этой точке в термодинамическом равновесии находятся три различные фазы вещества – твердая, жидкая и газообразная, т.е. пропадает различие между этими тремя фазами.

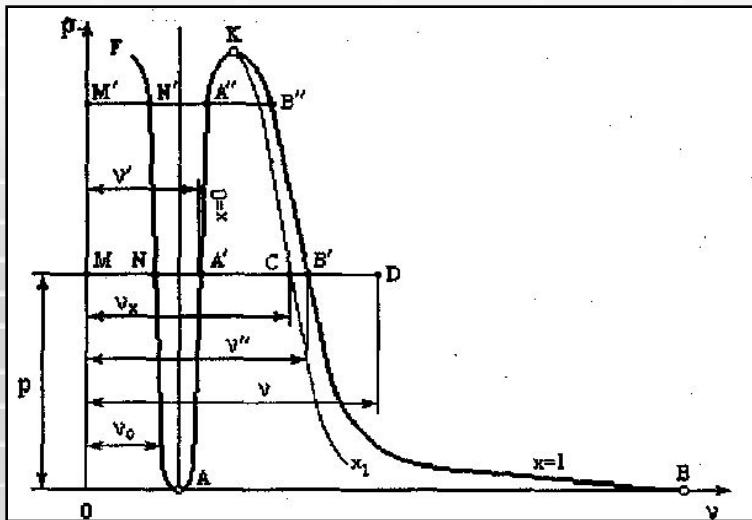


Рис. 5.2

- Отметим некоторые особенности фазовых переходов. Теплоемкость  $c_p$  в процессе фазового перехода равна бесконечности
$$c_p = \frac{dq}{dT} = \infty, \text{ так как } dq \neq 0, \quad dT = 0$$
- Коэффициенты изобарного (объемного) расширения  $\alpha$  (2.12) и изотермического сжатия  $\gamma$  равны бесконечности
$$\alpha = \frac{1}{v_0} \left( \frac{\partial v}{\partial T} \right)_p = \infty; \quad \gamma = \frac{1}{v_0} \left( \frac{\partial v}{\partial p} \right)_T = \infty$$
- так как  $dv \neq 0; dT = 0; dp = 0.$

- Значительный интерес представляет уравнение Клапейрона – Клаузиуса, связывающее термические величины (температуру, давление, удельный объем) с калорическими (теплотой фазового перехода). Это уравнение имеет вид

$$q = T(v'' - v') \frac{dp}{dT} ,$$

- где  $q$  – теплота фазового перехода;  $v'$  – удельный объем жидкости или твердого тела;  $v''$  – удельный объем пара;  $dp/dT$  – производная от давления по температуре, взятая на кривой фазового перехода.

## 5.3. $pV$ –ДИАГРАММА ВОДЯНОГО ПАРА

- На рис. 5.2. представлена фазовая  $pV$  – диаграмма, которая представляет собой график зависимости удельного объема воды и водяного пара от давления.
- Кривая  $AF$  представляет зависимость удельного объема воды от давления при температуре  $t = 0^\circ\text{C}$ , т.е. это есть изотерма воды при нулевой температуре. Область, заключенная между этой изотермой и осью ординат, является областью равновесного сосуществования жидкой и твердой фаз. Кривая  $AF$  почти параллельна оси ординат, так как вода практически несжимаемая жидкость. Поэтому удельный объем  $v_0$  воды в процессе сжатия изменяется незначительно.
- При нагреве воды при некотором постоянном давлении  $p$  удельный объем будет увеличиваться и при достижении температуры кипения в точке  $A'$  удельный объем  $v'$  жидкости становится максимальным. С увеличением давления температура кипения возрастает и удельный объем  $v''$  в точке  $A''$  будет больше, чем в точке  $A'$ .
- Зависимость удельного объема  $v'$  от давления на  $pV$  – диаграмме изображается кривой  $AK$ , называемой пограничной кривой жидкости. Всюду на этой кривой степень сухости  $x=0$ .

- Дальнейший подвод к жидкости теплоты при неизменном давлении приводит к процессу парообразования (линия А'В'), который заканчивается в точке В'. Пар в этой точке будет сухим, насыщенным с удельным объемом  $v''$ . Процесс А'В' является одновременно изобарным и изотермическим.
- Зависимость удельного объема  $v''$  от давления представлена кривой КВ, которая называется пограничной кривой пара. На этой кривой степень сухости  $x=1$ .
- Если в состоянии, характеризуемом точкой В' (или В'' при большем давлении), к пару подводить теплоту, то его температура и удельный объем будут увеличиваться. Линия В'Д представляет процесс перегрева пара.
- Таким образом, кривые АК и КВ делят область диаграммы на три части. Левее кривой АК расположена область жидкости. Между кривыми АК и КВ расположена область двухфазной системы, включающей пар и жидкость (пароводяная смесь). Правее кривой КВ и выше точки К расположена область перегретого пара.
- Точка К называется критической точкой. Параметры критической точки для воды:  $t_k = 374,16^\circ\text{C}$ ;  $p_k = 22,12 \text{ МПа}$ ;  $v_k = 0,0032 \text{ м}^3/\text{кг}$ ;  $i_k = 2095,2 \text{ кДж}/(\text{кг}\cdot\text{K})$ .

- Точка А характеризует состояние кипящей жидкости в тройной точке. Температура кипения воды в этой точке  $t_0 = 0,001^\circ\text{C} \approx 0^\circ\text{C}$ . Если в состоянии, характеризуемом тройной точкой, к жидкости подводить теплоту, то процесс кипения будет происходить по изобаре являющейся одновременно нулевой изотермой, которая при выбранном масштабе изображения кривых практически совпадает с осью абсцисс.
- Между кривыми  $x=0$  и  $x=1$  расположены кривые промежуточных степеней сухости. Все они исходят из точки К. Одна из таких кривых со степенью сухости  $x=x_1$  приведена на рис.5.2.
- Удельное количество работы , полученной в процессе или цикле, на  $pv$  – диаграмме изображается соответствующей площадью под кривой процесса или внутри цикла.

## 5.4. $Ts$ – ДИАГРАММА ВОДЯНОГО ПАРА

- Процесс нагрева воды от  $0,01^{\circ}\text{C} = 273,16 \text{ K}$  до температуры кипения при давлении  $p_1=\text{const}$  характеризуется линией  $\text{AaA}1$ . Линия  $A1B1$  является процессом парообразования и линия  $B1D1$  – процессом перегрева пара (рис. 5.3.). Если нанести на  $Ts$  – диаграмме ряд таких изобарных процессов и соединить точки, в которых начинается и заканчивается процесс кипения, то получим две пограничные кривые  $AK$  – кривая начала кипения ( $x=0$ ) и  $KB$  – кривая окончания кипения (кривая сухого пара  $x=1$ ), которые сходятся в критической точке  $K$ .

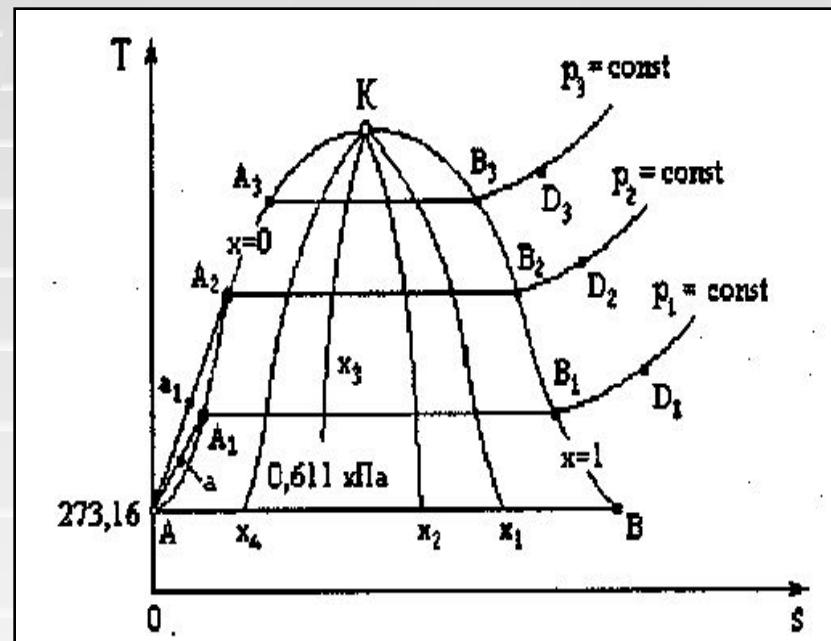


Рис. 5.3

- Точка  $A$  здесь является тройной точкой, которой соответствует изобара  $p_0 = 0,611 \text{ кПа}$  и изотерма  $t_0 = 0,01^\circ\text{C} = 273,16 \text{ К}$ .
- Пограничные кривые  $AK$  и  $KB$  делят область диаграммы на три части. Левее кривой  $AK$  расположена область жидкости. Между кривыми  $AK$  и  $BK$  – область влажного пара (пароводяной смеси). Правее кривой  $KB$  и выше точки  $K$  находится область перегретого пара. Кривая  $AK$  берет свое начало в тройной точке  $A$ , расположенной на оси ординат, т.е. считается, что удельная энтропия при температуре  $273,16^\circ\text{C}$  близка к нулю.
- Изобары нагрева воды  $AaA_1$ ,  $Aa_1A_2$  до температуры кипения соответственно при давлениях  $p_1$  и  $p_2$  даны как для нормальной жидкости, т.е. без учета аномальности воды, имеющей максимальную плотность при температуре  $t = 4^\circ\text{C}$ . Это допущение незначительно влияет на точность при расчетах. Давлению в тройной точке  $p = 0,611 \text{ кПа}$  соответствует изобара  $AB$ .
- сухости  $x_1, x_2, x_3, x_4$ . Все эти кривые сходятся в критической точке  $K$ , где исчезает различие между жидкой и паровой фазами, т.е. сухой пар и кипящая вода имеют одинаковую плотность.

- Удельное количество теплоты  $q = \int Tds$ , сообщаемое рабочему телу, на  $Ts$  – диаграмме изображается площадью под кривой процесса. Удельная работа обратимого цикла  $I = q_1 - q_2$  также может быть найдена в виде площади цикла. Таким образом, с помощью  $Ts$  – диаграммы достаточно просто можно найти термический кпд  $\eta_t = (q_1 - q_2)/q_1$  обратимого цикла.
- Удобство  $Ts$  – диаграммы в том, что она позволяет проследить изменение температуры рабочего тела и находить количество теплоты, участвующее в процессе. К неудобствам диаграммы следует отнести необходимость измерения соответствующих площадей.  $Ts$  – диаграмма широко применяется при исследовании паросиловых и холодильных установок, обеспечивая наиболее наглядное изображение процессов.
- Удобство  $Ts$  – диаграммы в том, что она позволяет проследить изменение температуры рабочего тела и находить количество теплоты, участвующее в процессе. К неудобствам диаграммы следует отнести необходимость измерения соответствующих площадей.  $Ts$  – диаграмма широко применяется при исследовании паросиловых и холодильных установок, обеспечивая наиболее наглядное изображение процессов.

## 5.5. ОСНОВНЫЕ ПАРАМЕТРЫ ВОДЫ И ВОДЯНОГО ПАРА

- Ввиду практической несжимаемости воды можно допустить, что удельный объем воды при 0°C не зависит от давления и равен  $v'0 = 0,001 \text{ м}^3/\text{кг}$ . При температуре 0°C и соответствующем давлении насыщения  $p = 0,000611 \text{ МПа}$  внутренняя энергия, энталпия и энтропия условно принимаются равными нулю.

$$u'_0 = 0, \quad i'_0 = 0, \quad s'_0 = 0.$$

- Количество теплоты, которое требуется для нагрева воды от 0 °C до температуры кипения при постоянном давлении, определяется по формуле  $q' = c_p(t_s - t_0)$  (5.1) или при  $t_0=0$   $q' = c_p t_s$ ,
- где  $c_p$  – средняя теплоемкость воды в интервале температур от 0 °C до температуры кипения  $t_s$  при данном давлении ( $c_p = 4,1865 \text{ кДж}/(\text{кг}\cdot\text{K})$ ).
- Первый закон термодинамики для изобарного процесса подогрева воды имеет вид  $q' = u' - u'_0 + l'$ , (5.2)
- где  $u'$  – внутренняя энергия воды при температуре кипения;  $u'0 = 0$ ;  $l'$  – работа расширения воды при ее нагреве, определяемая по формуле  $l' = p(v' - v'_0)$ ,  
где  $v'0$  – удельный объем воды при температуре 0°C;  $v'$  – удельный объем при температуре кипения.

- Так как удельный объем воды при ее нагреве изменяется незначительно (см. рис. 5.2), то можно принять  $i' \approx 0$ . Тогда из (5.2.) получим  $q' \approx u'$ . Количество теплоты, необходимое для нагрева воды до температуры кипения, может быть найдено также по формуле  $q' = i' - i'_0$ , или  $i'_0 = 0$ , так как  $q' = i'_0$ , где  $i'$  – удельная энталпия воды при температуре кипения. На графике рис. 5.4  $i'$  определяется площадью под кривой процесса 1–2.

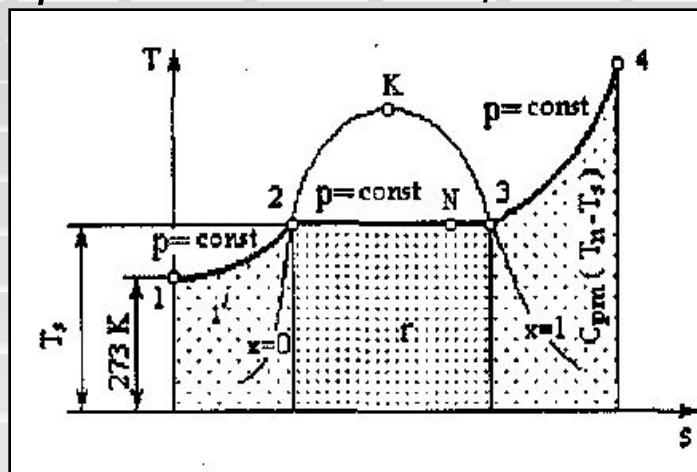


Рис. 5.4

- Увеличение энтропии жидкости при ее нагреве от  $0^\circ\text{C}$  до температуры кипения находится по формуле  $\Delta s = s' - s'_0 = s'$ , (5.3)
- где  $s'_0 = 0$ ;  $s'$  – энтропия воды при температуре кипения.
- Согласно второму закону термодинамики для обратимых процессов  $ds = \frac{dq}{T}$ .

- Так как  $dq = c_p dT$ , то  $ds = c_p \frac{dT}{T}$ , (5.4) где  $c_p = 4,1865 \text{ кДж/(кг}\cdot\text{К)}$ .
- Учитывая (6.4),
- формула (6.3) будет  $s' = \int_{273,16}^{T_s} c_p \frac{dT}{T} = c_p \ln \frac{T_s}{273,16} = 4,1865 \ln \frac{T_s}{273,16}$ .
- Количество теплоты, затрачиваемое на превращение в пар 1 кг воды, нагретой до температуры кипения, называется удельной теплотой парообразования и обозначается  $r$ . Теплота парообразования зависит от температуры и давления и с их возрастанием она уменьшается, обращаясь в ноль в критической точке.
- По первому закону термодинамики  $r = u'' - u' + l''$ , где  $u''$  – внутренняя энергия сухого насыщенного пара;  $l'' = p(v'' - v')$  – работа расширения в процессе парообразования (работа против внешних сил).
- Разность энергий  $u'' - u'$  называется внутренней теплотой парообразования. Таким образом, теплота парообразования затрачивается на работу против внутренних и внешних сил.
- Так как процесс парообразования идет при постоянном давлении, то  $r = l'' - l'$ ,
- где  $l''$  – энталпия пары при начальном давлении.

- Термодинамическая теплота парообразования  $r$  в  $Ts$  – координатах определяется площадью под линией процесса 2–3 (рис. 6.5).
- Удельная энтропия сухого насыщенного пара определяется по

- формуле  $s'' - s' = \frac{r}{T_s}$ , или  $s'' = s' + \frac{r}{T_s}$ .

- Количество теплоты, затрачиваемое для перевода сухого насыщенного пара ( $p_s = \text{const}$ ) в перегретый с температурой  $T_{\text{пп}}$ , называется теплотой перегрева, определяемой по формуле

$$q_{\text{пп}} = \int_{T_s}^{T_{\text{пп}}} c_p dT, \text{ или } q_{\text{пп}} = c_{pm} (T_{\text{пп}} - T_{s,})$$

- где  $c_{pm}$  – средняя массовая изобарная теплоемкость перегретого пара. Величина  $q_{\text{пп}}$  в  $Ts$  – диаграмме определяется площадью под кривой 3–4 (рис. 5.4). Формула для энталпии перегретого пара

будет  $i_{\text{пп}} = i'' + q_{\text{пп}} = i' + r + c_{pm} (T_{\text{пп}} - T_s)$ .

- Эта величина называется полной теплотой перегретого пара.
- Теплоту перегрева  $q_p$  можно также найти по первому закону термодинамики  $Q_p = u_n - u'' + l$ , где  $u_p - u''$  – изменение внутренней энергии в процессе перегрева;  $l = p(v_p - v'')$  – работа расширения в изобарном процессе расширения пара.
- Изменение энтропии в процессе перегрева пара будет

$$s_n - s'' = \int_{T_s}^{T_n} \frac{dq_p}{T} = \int_{T_s}^{T_n} \frac{c_p dT}{T} = c_{pm} \ln \frac{T_n}{T_s} .$$

- Отсюда, учитывая, что  $s'' = s' + \frac{r}{T_s} = 4,1865 \ln \frac{T_s}{273,16} + \frac{r}{T_s}$ ,

получим  $s_n = 4,1865 \ln \frac{T_s}{273,16} + \frac{r}{T_s} + c_{pm} \ln \frac{T_n}{T_s} .$

- Все рассмотренные выше параметры влажного, сухого насыщенного и перегретого паров в зависимости от температуры и давления приводятся в специальных таблицах водяного пара.

# **5.6. ВЛАЖНЫЙ ВОЗДУХ. АБСОЛЮТНАЯ ВЛАЖНОСТЬ, ВЛАГОСОДЕРЖАНИЕ И ОТНОСИТЕЛЬНАЯ ВЛАЖНОСТЬ**

## **ВОЗДУХА**

- В атмосферном воздухе всегда есть влага в виде водяного пара. Смесь сухого воздуха с водяным паром называется **влажным воздухом**. Водяной пар в воздухе может быть в насыщенном или перегретом состоянии. Соответственно этому влажный воздух бывает:
    - 1. Насыщенным влажным воздухом – смесь сухого воздуха с насыщенным водяным паром.
    - 2. Ненасыщенным влажным воздухом – смесь сухого воздуха с перегретым водяным паром.
  - Температура, до которой нужно охладить ненасыщенный влажный воздух, чтобы он стал насыщенным, называется температурой точки росы. При дальнейшем охлаждении влажного воздуха происходит конденсация пара.
  - Абсолютной влажностью называется масса пара, содержащегося в 1 м<sup>3</sup> влажного воздуха. Так как влажный воздух представляет собой газовую смесь, то объем пара в смеси равен объему всей смеси. Следовательно, абсолютная влажность может быть выражена через плотность пара  $\rho_p$  в смеси при своем парциальном давлении  $p_p$
- $$\rho_n = \frac{M_n}{V_n} = \frac{M_n}{V_{cm}}, \text{ где } M_p \text{ – масса пара.}$$

- Для нахождения состояния влажного воздуха в части его насыщенности влагой пользуются понятием влагосодержания. Под влагосодержанием  $d$  понимается величина отношения массы пара, содержащегося во влажном воздухе, к массе сухого воздуха

$$d = \frac{M_n}{M_e} = \frac{\rho_n}{\rho_e}, \text{ кг/кг или г/кг.}$$

- Выведем формулу для определения влагосодержания через парциальное давление пара  $p_{rp}$  и давление влажного воздуха  $p$ . Для этого воспользуемся уравнениями состояния для сухого воздуха и водяного пара, содержащихся в  $V$  м<sup>3</sup> влажного воздуха.

$$p_e V = M_e R_e T;$$

$$p_n V = M_n R_n T.$$

Разделив почленно первое уравнение на второе, получим

$$\frac{p_e}{p_n} = \frac{M_e R_e}{M_n R_n} = \frac{M_e 287,04}{M_n 461,6} = \frac{0,622}{d}.$$

- Учитывая, что  $p_e = p - p_{rp}$ , находим  $d = 0,622 \frac{p_n}{p - p_n}$ . (a)

- Если парциальное давление водяного пара равно давлению

- насыщения  $p_n = p'_n$ , то.  $d' = 0,622 \frac{p'_n}{p - p'_n}$

- где  $d'$  – максимальное влагосодержание, т.е. максимальное количество пара, которое может находиться в 1 кг сухого воздуха.
- Кроме абсолютной влажности пользуются еще понятием относительной влажности. Под относительной влажностью понимают отношение действительной абсолютной влажности ненасыщенного воздуха к максимально возможной абсолютной влажности воздуха при той же температуре

$$\varphi = \frac{\rho_n}{\rho_{\max}}$$

- Относительная влажность изменяется в пределах от  $\varphi = 0$  (сухой воздух) до  $\varphi = 1$  (воздух, насыщенный влагой).
  - Из уравнения Клапейрона  $p_n = R_n \rho_n T$ ,  $p_{\max} = R_n \rho_{\max} T$  следует,
- что  $\varphi = \frac{p_n}{p_{\max}}$  .(b)
- Таким образом, если влажный воздух считать идеальным газом, то относительная влажность равна отношению парциального давления водяного пара в нем к максимально возможному давлению водяного пара при одинаковой температуре смеси.

- Из уравнений (a) и (b) следует  $\varphi = \frac{d}{0,622 + d} \frac{p}{p_{\max}}$ .

- Отсюда можно заключить, что при  $p = p_{\max}$  относительная влажность зависит только от влагосодержания  $d$ .

## 5.7. ТЕПЛОЕМКОСТЬ И ЭНТАЛЬПИЯ ВЛАЖНОГО ВОЗДУХА

- Изобарную теплоемкость ср обычно относят к 1 кг сухого воздуха или к  $(1+d)$  кг влажного воздуха. Она равна сумме теплоемкостей 1 кг сухого воздуха и  $d$  кг пара  $c_p = c_{p^e} + c_{p^n}d$ , где  $c_{p^e}$  – удельная изобарная теплоемкость сухого воздуха;  $c_{p^n}$  – удельная изобарная теплоемкость водяного пара.
- Можно принять  $c_{p^e} \approx 1 \text{ кДж}/(\text{кг}\cdot\text{К}) = \text{const}$ ;  $c_{p^n} = 1,96 \text{ кДж}/(\text{кг}\cdot\text{К})$ .
- Тогда  $c_p = 1 + 1,96d$ .
- Энталпия влажного воздуха определяется как энталпия газовой смеси, состоящей из 1 кг сухого воздуха и  $d$  кг водяного пара

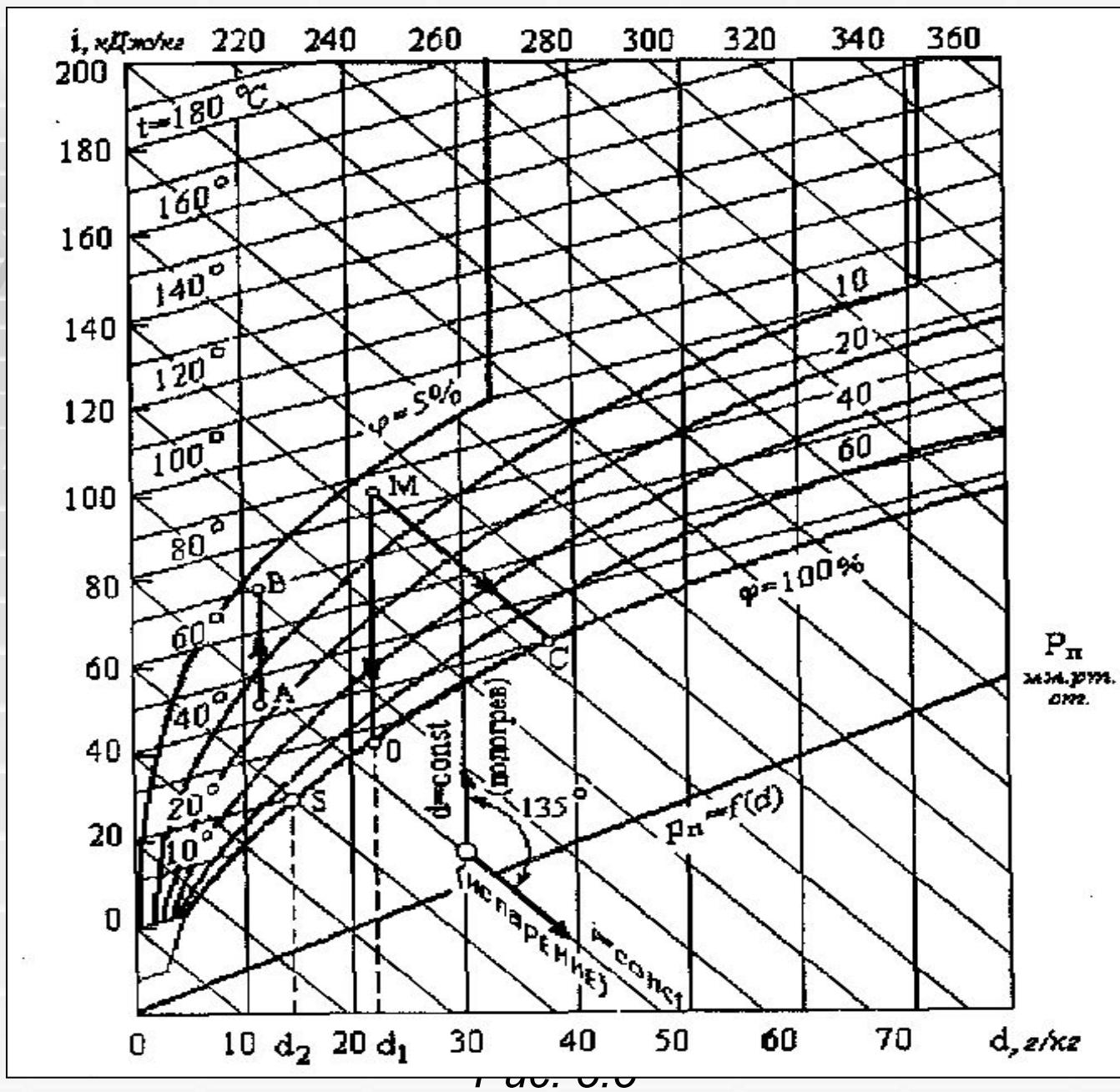
$$I = i_e + i_n d, \text{ где } i_e = c_{p^e} t \approx t \quad \text{энталпия сухого воздуха};$$

$$i_n = c_{p^{n0}} t_s + r + c_{p^n} (t - t_s) \quad \text{– энталпия водяного пара},$$

находящегося во влажном воздухе в перегретом состоянии;  $t$  – температура влажного воздуха;  $r$  – скрытая теплота парообразования;  $c_{p^e} = 1,96 \text{ кДж}/(\text{кг}\cdot\text{К})$  – удельная изобарная теплоемкость воды;  $t_s$  – температура насыщения при парциальном давлении пара в смеси.

## 5.8. id–ДИАГРАММА ВЛАЖНОГО ВОЗДУХА

- Параметры влажного воздуха можно определить графически, пользуясь id – диаграммой влажного воздуха, предложенной Л.К. Рамзиным в 1918 г. (рис. 5.5).
- На этой диаграмме вертикальные линии – линии влагосодержания  $d$  ( $\text{г}/\text{кг}$ ); линии, наклоненные к вертикальным линиям под углом  $45^\circ$ , являются линиями постоянных энталпий. Кроме того, на диаграмме имеются линии постоянных температур влажного воздуха, кривые относительной влажности  $j$  воздуха, кривая парциальных давлений  $p_p = f(d)$ . Диаграмма обычно строится для какого-либо среднего барометрического давления.
- По id – диаграмме, зная температуру  $t$  и относительную влажность  $j$ , можно определить энталпию  $i$ , влагосодержание  $d$  и парциальное давление  $p_p$ . По температурам сухого и мокрого термометров можно определить температуру точки росы, т.е. температуру, при которой воздух насыщен водяным паром ( $j = 100\%$ ).
- Процесс нагрева влажного воздуха на id – диаграмме изображается вертикальной прямой линией (линия AB) при  $d = \text{const}$ . Процесс охлаждения также протекает при  $d = \text{const}$  и изображается вертикальной прямой (линия MO). Этот процесс справедлив только до состояния полного насыщения ( $j = 100\%$ ). При дальнейшем охлаждении воздух будет пересыщен влагой, и она будет выпадать в виде росы.



- Процесс конденсации условно можно считать проходящим по линии  $j = 100\%$ . Например, при конденсации от точки О до точки S количество образовавшейся воды будет равно  $d_1 - d_2$ .
- Температура точки росы с помощью  $id$  – диаграммы находится следующим образом. Из точки, характеризующей данное состояние влажного воздуха, проводится вертикаль до пересечения с линией  $j = 100\%$ . Изотерма, проходящая через эту точку пересечения, и будет определять температуру точки росы.