Национальный исследовательский ядерный университет «МИФИ»

КУРСОВОЙ ПРОЕКТ



Группа: С15-161

Студент: Сойтюрк Энес

Преподаватель: Маслов Юрий Александрович

BB3P-1500

І. СХЕМА И СТРУКТУРА

ВВЭР-1500 (Водо-Водяной Энергетический Реактор)

водо-водяной корпусной энергетический ядерный реактор с водой под давлением, представитель одной из наиболее удачных ветвей развития ядерных энергетических установок, имеющий **1500мВт электрическую мощность**.

В реакторе BBЭР-1500 сохранены принципиальные решения, ставшие традиционными для BBЭР:

- 1. двухрядное расположение патрубков для присоединения главных циркуляционных трубопроводов;
- 2. опорой реактора является цилиндрический бурт на нижней обечайке зоны патрубков;
- 3. днище корпуса имеет эллиптическую форму;
- 4. нижняя часть корпуса (от входных патрубков Ду 850 и ниже) «гладкая», без каких-либо врезок;
- 5. система внутриреакторного контроля (температурного и энерговыделения) компонуется на съемном верхнем блоке (крышке) реактора;
- 6. применение днища шахты в виде эллипсоида, перфорированного большим количеством отверстий малого диаметра, обеспечивает, в сочетании с профилированным зазором между днищем шахты и днищем корпуса, равномерное распределение теплоносителя на входе в активную зону, исключение существенных динамических воздействий во входном гидравлическом тракте реактора.

Корпус:

Корпус представляет собой вертикальный цилиндр с эллиптическим днищем, внутри которого размещаются активная зона и внутри корпусные устройства (ВКУ). Он состоит из фланца, двух обечаек зоны патрубков, опорной обечайки, двух цилиндрических обечаек и днища, соединённых между собой кольцевыми сварными швами.

$$t_{\rm BX} = 297.6 \, {}^{0}{\rm C}$$

$$t_{\rm BMX} = 330 \, {}^{0}{\rm C}$$

 $N_{\rm TBC}$ = 241 - количество ТВС

 $N_{{\scriptscriptstyle \sf TBЭЛ}}$ = 317- количество Твэлов в 1 ТВС

Р=15,7 Мпа

Н = 4.2 м - Высота топливного столба

$$K_z = 1.5$$
 $K_r = 1.3$

представляет собой герметичную трубку из Твэл легированного ниобием увеличения циркония, ДЛЯ пластичности. Температура плавления материала около 1900 °C, при температуре выше 350 °C прочностные ухудшаются. Толщина оболочки свойства 0.65 MM. наружный диаметр трубки 9,1 мм. Давление 15.7 Мпа

https://leg.co.ua/arhiv/generaciya/reaktornye-ustanovki-vver-dlya-aes-59.html

Парогенератор:

Парогенератор предназначен для передачи энергии, произведённой в активной зоне реактора, во второй контур.

Давленеие 7.34 МПа

Температура на выходе из парагенератора 289°C

Турбина:

Количество 3

Мощность турбина = 500 МВт

Тип: K500-60/1500

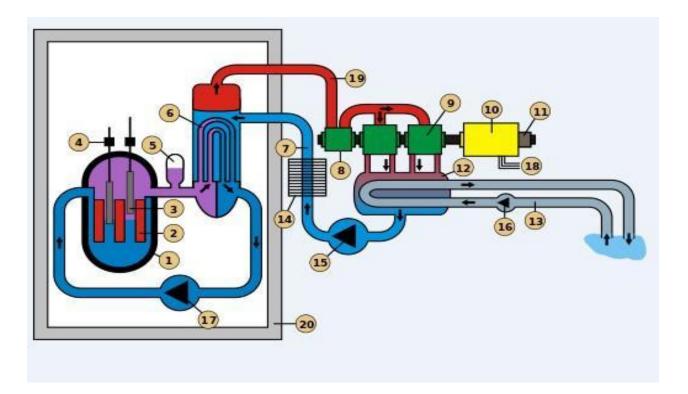
(https://leg.co.ua/arhiv/generaciya/atomnye-elektricheskie-stancii-i-ih-oborudovanie-24.html)

Температура на входе: Tc= 274.3°C

Давление: $P_{\rm C}$ =5.9 Mпа $T_{\rm nap}$ = 205°C , $p_{\rm nap}$ = 1. 2 Мпа

Конденсатор: $T_k = 27^{\circ}$ С

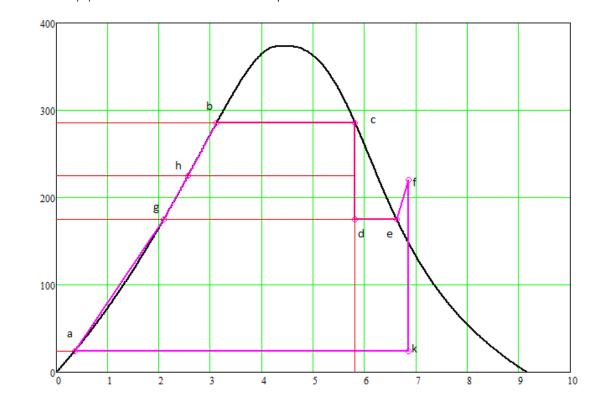
Схема



- 1 реактор,
- 2 -топливо,
- 3 регулирующие стержни,
- 4 приводы СУЗ,
- 5 компенсатор давления,
- 6 теплообменные трубки парогенератора,
- 7 подача питательной воды в парогенератор,
- 8 цилиндр высокого давления турбины,
- 9 цилиндр низкого давления турбины,
- 10 генератор,

- 11 возбудитель,
- 12 конденсатор,
- 13 система охлаждения конденсаторов турбины,
- 14 подогреватели,
- 15 турбопитательный насос,
- 16 циркуляционный насос,
- 17 главный циркуляционный насос,
- 18 подключение генератора к сети,
- 19 подача пара на турбину,
- 20 гермооболочка

II. КПД и ТЕПЛОВАЯ МОЩНОСТЬ.



S, кДж/(кг·К) Т-S диаграмма паротурбинного цикла

В точки
$$f: T_f = T_{\text{пар}} = 205 ^{\circ}\text{C}$$
 , $p_f = p_{\text{пар}} = 1.2$ МПа $i_f = 2828.821 \frac{\kappa \text{Дж}}{\kappa \text{г}}$, $S_f = 6.6177 \frac{\kappa \text{Дж}}{\kappa \text{г}. \text{ K}}$ В точки $k: T_k = 27 ^{\circ}\text{C}$, $p'_k = 3567.892 \Pi$ а $i_{k'} = 113.202 \frac{\kappa \text{Дж}}{\kappa \text{г}}$, $S_{k'} = 0.3952 \frac{\kappa \text{Дж}}{\kappa \text{г}. \text{K}}$ В точки $c: T_c = T_0 = 274.3 ^{\circ}\text{C}$ $i_c = 2785.826 \frac{\kappa \text{Дж}}{\kappa \text{г}}$, $S_c = 5.8994 \frac{\kappa \text{Дж}}{\kappa \text{г}. \text{K}}$

В точки е :
$$p_e=p_f=1.2$$
Мпа , $T_e=187.965$ °С

$$i_e = 2783.769 \frac{\kappa Дж}{\kappa \Gamma}$$
 , $S_e = 6.5217 \frac{\kappa Дж}{\kappa \Gamma. K}$

В точки g : $T_g = T_e = 187.965$ °C

$$i_g=798.499 \frac{\kappa Дж}{\kappa \Gamma}$$
 , $S_g=2.2163 \frac{\kappa Дж}{\kappa \Gamma. K}$

В точки h : $T_h = T_{\text{пв}} = 230$ °C

$$i_h = 990.21 \frac{\kappa Дж}{\kappa \Gamma}$$
 , $S_h = 2.6102 \frac{\kappa Дж}{\kappa \Gamma. K}$

1.
$$x_d = \frac{S_c - S_g}{S_e - S_g} = \frac{5.899 - 2.216}{6.522 - 2.216} = 0.855$$

2. Термический КПД без регенеративных отборов:

$$\eta_t^0 = 1 - \frac{T_k (S_f - S_{k'}) x_d}{(i_c - i_g) + ((i_g - i_{k'}) + (i_f - i_e) x_d)}$$

$$\eta_{t0} = 1 - \frac{300.1 \cdot (6.618 - 0.395) \cdot 0.855}{2786.0 - 798.5 + [798.5 - 113.2 + (2828.8 - 2783.8)] \cdot 0.855} = 0.3887$$

= 0.3887

3. Термический КПД при бесконечном числе регенеративных отборов:

$$\eta_t^{\infty} = 1 - \frac{T_k(S_c - S_h)(S_f - S_g)}{(S_e - S_g)(i_c - i_h) + (S_c - S_h)(i_f - i_e)}$$

$$1 - \frac{300.1 \cdot (5.899 - 2.61) \cdot (6.618 - 2.216)}{(6.522 - 2.216) \cdot (2786.0 - 990.21) + (5.899 - 2.61) \cdot (2828.8 - 2783.8)}$$

$$\eta_t^{\infty} = 0.4487$$

4. Термический КПД при n регенеративных отборах(n=7):

$$\eta_t^7 = \eta_t^0 + (\eta_t^\infty - \eta_t^0) \frac{7}{(7+1)}$$

$$= 0.3887 + (0.4487 - 0.3887) \frac{7}{(7+1)}$$

$$= 0.441$$

5. Вычисляем КПД брутто АЭС

$$\eta_{\text{oc}} = 98\%$$
 , $\eta_{\text{gr}} = 98\%$, $\eta_{\text{mex}} = 97\%$, $\eta_{i0} = 85\%$ $\eta_{\text{fp}} = \eta_t^7$, η_{oc} , η_{gr} , η_{mex} , η_{i0} $= 0.441 * 0.85 * 0.98 * 0.97 * 0.98$

$$\eta_{\text{fp}} = \textbf{0}.\,\textbf{3494}$$

6. Тепловая мощность

$$Q = \frac{W}{\eta_{\text{fp}}} = \frac{1500}{0.3494} = 4293 \text{ MBT}$$

III. Температура теплоносителя, оболочки и топлива

$$t_{\text{вх}} = 297.6 \, {}^{0}\text{C} \rightarrow h'_{\text{вх}} = 1324,44 \, \frac{\text{КДж}}{\text{Кг}}$$

 $t_{\text{вых}} = 330 \, {}^{0}\text{C} \rightarrow h'_{\text{вых}} = 1516,57 \, \frac{\text{КДж}}{\text{Кг}}$

$$N_{\text{\tiny TBC}} = 241\,$$
 - количество ТВС

$$N_{{}_{\mathrm{TB}}{}_{\mathrm{J}}{}_{\mathrm{J}}}=317$$
- количество Твэлов в 1 ТВС

$$P=15,7 \text{ Mma} \rightarrow T_s = 345.83^{\circ}\text{C}$$

Н = 4.2 м – Высота топливного столба

$$K_z=1.5$$
 $K_r=1.3$
$$C_p=\frac{\Delta h}{\Delta T}=\frac{(1516,57-1324,44).10^3}{330-297.6}=\mathbf{5929.94}\,\frac{\mathrm{J/K}}{\mathrm{Ke,K}}$$

$$G = 22344, 24$$
 Kr/c (Q=4293 Mbt → G = $\frac{Q}{\Delta T.C_p}$ = $\frac{4293.10e6}{5929.94.32.4}$ = 22344,24)

$$k_z = 1.5$$

$$k_r = 1.33$$

$$q_0 = k_z k_r \overline{q_l} = k_z k_r \frac{Q}{N_{\text{TBC}} N_{\text{TB}} H} = 1,5.1,33. \frac{4293.10^6}{241.317.4,2}$$

= 26,69.10³ $\left(\frac{\text{BT}}{\text{M}}\right)$

$$H_{3\varphi\varphi} = ?$$

$$k_z \sin \frac{\pi H}{2H_{9\varphi\varphi}} = \frac{\pi}{2} \cdot \frac{H}{H_{9\varphi\varphi}}$$
 $\varepsilon = \frac{\pi H}{2H_{9\varphi\varphi}}$

$$\rightarrow k_z sin \varepsilon = \varepsilon$$

$$\rightarrow \varepsilon = 1,496 = \frac{\pi}{2} \cdot \frac{4.2}{H_{9\phi\phi}}$$

$$ightarrow extbf{ extit{H}}_{
m 9 d d} = extbf{ extit{4}} extbf{ extit{A}} extbf{ extbf{M}}$$

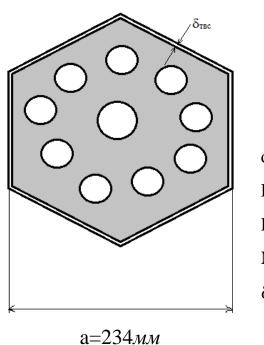
$$T_{
m Teпл} = T_{
m BX} + rac{{
m T}_{
m TBC} N_{
m TBЭЛ}}{GC_p} \int_{-rac{H}{2}}^{z} q_{l0} \cos rac{\pi z}{H_{
m 9} \phi \phi} dz$$

$$=297.6 + \frac{241.317}{22344.5930} \cdot \int_{-2.1}^{z} 26,69.10^{3} \cdot \cos \frac{\pi z}{4,41} dz$$

$$T_{\text{тепл}}(0) = 319.146$$
°C

$$T_{\text{тепл}}\left(\frac{H}{2}\right) = 340.692$$
°C.

$$T_{\text{of}} = ?$$



$$d_{_{\text{ТВЭЛ}}} = 9,1$$
 мм

$$D_{\text{IITP}} = 10,3 \text{ MM}$$

$$D_{H,K} = 12,6 \text{ мм}$$

$$N_{H.K} = 12$$

$$\delta_{\text{tbc}} = 1,5 \text{MM}$$

$$F_1=12.rac{1}{2}.(rac{a}{2}\delta).(rac{a-2\delta}{2\sqrt{3}})=46211$$
мм² -площадь ТВС
$$F=F_1-rac{\pi}{4}\left(N_{\mathrm{TB}} - \frac{\pi}{4}\left(N_{\mathrm{TB}} - \frac{\pi}{4}\right)\right)\right)\right)\right)}\right)$$
 — I_{TB} — I_{TB

$$d_{\scriptscriptstyle \Gamma}=rac{4F}{\Pi}=9,26$$
мм

$$T_{\text{of}}(z) = T(z) + \frac{q_{l0} \cos \frac{\pi z}{H_{9\phi\phi}}}{\pi d_{\text{TB}} - \pi d_{\text{TB}}}$$

$$\rightarrow T_{\text{O6}}(z) = T_{\text{BX}} + \frac{N_{\text{TBC}}T_{\text{TBЭЛ}}}{GC_p} \int_{-\frac{H}{2}}^{z} q_{l0} \cos \frac{\pi z}{H_{9\varphi\varphi}} dz + \frac{q_{l0} \cos \frac{\pi z}{H_{9\varphi\varphi}}}{\pi d_{\text{TBЭЛ}}\alpha} .$$

$$\alpha = ?$$

$$Nu = \frac{\alpha d_{\Gamma}}{\lambda}; \qquad Nu = 0.023 Re^{0.8} Pr^{0.4}$$

$$Re = \frac{G}{F} \frac{d_{\Gamma}}{\mu N_{\text{TBC}}}$$

$$\bar{T} = \frac{297.6 + 340.692}{2} = 319.146(^{\circ}\text{C}), P = 15.7\text{M}\pi\text{a}$$

$$ightarrow \mu = 8$$
, **09**. **10** $^{-5}$ Па. с

$$\rho=682.98\frac{\mathrm{K}\Gamma}{\mathrm{M}^3}$$

$$\nu = 1.1845.10^{-7} \frac{\text{M}^2}{c}$$

$$\lambda = 531.10^{-3} \frac{BT}{M.K}$$

$$Pr = 0,9274$$

$$Re = \frac{22344}{24000.10^{-6}} \cdot \frac{9,26.10^{-3}}{0,809.10^{-4}.241} = 4,4217.10^{5}$$

$$Nu = 0,023. (4,4217.10^{5})^{0,8}.0,9274^{0,4} = 733$$

$$ightarrow \alpha_{\text{KOH}} = \frac{Nu\lambda}{d_{\Gamma}} = \frac{733.531.10^{-3}}{9,26.10^{-3}} = 4,2032.10^4$$
. $\frac{\text{BT}}{\text{M2.K}}$

$$z_{ob}^{max} = ?$$

$$\frac{dT_{\text{of}}(z)}{dz} = 0$$

$$ightarrow z_{ob}^{\max} = \frac{H_{9\phi\phi}}{\pi} arctg\left(\frac{N_{\text{ТВС}}N_{\text{ТВЭЛ}}}{GC_p}.\frac{H_{9\phi\phi}}{\pi}.\pi d_{\text{ТВЭЛ}}\alpha\right)$$

$$=\frac{4,41}{\pi} arctg\left(\frac{241.317}{22344.5930}.\frac{4,41}{\pi}.\pi.9,1.10^{-3}.4,2032.10^{4}\right)$$

$$z_{of}^{max} = 1.083$$
(M)

$$I,T_{of}(z) = T(z) + \frac{q_{lo}.\cos\frac{\pi z}{H_{3\phi\phi}}}{\pi d * \alpha_{KOH}}$$

$$\alpha_{\text{KOH}} = 4,2032.10^4 \frac{\text{Bt}}{\text{M}^2\text{K}}$$

II,
$$T_{of}(z) = T_{s}(z) + \frac{1}{\sqrt[2]{\alpha_{\text{KMII}}^{2}} + \alpha_{\text{KOH}}^{2}} \left[\frac{q_{lo} * \cos \frac{\pi z}{H_{9\varphi\varphi}}}{\pi d_{\text{твэл}}} - \alpha_{\text{KOH}}(T_{s}(z) - \frac{1}{\alpha_{\text{KOH}}}) \right]$$

$$lpha_{ ext{кипения}} = 9*\left(rac{q_{lo}. ext{cos}rac{\pi z}{H_{9\varphi\varphi}}}{\pi*d_{ ext{твэл}}}
ight)^{0.7}\mid_{z=1.083} = 10,77.10^4\,rac{ ext{Bt}}{ ext{m}^2 ext{K}}$$

$$\alpha = \sqrt[2]{(10,77.10^4)^2 + (4,203.10^4)^2} = 11,5.10^4 \frac{BT}{M^2 K}$$

$$T_{of}(z_{max}) =$$

$$345,83 + \frac{1}{11,5.10^4} \left[\frac{26,69.10^3.\cos\frac{\pi.1,083}{4,41}}{\pi.9,1.10^{-3}} - 4,2032.10^4. \left(345,83 - 4,2032.10^4 \right) \right]$$

$$T(z_{o6}^{max})$$

$$T_{\text{тепл}}(z_{\text{об}}^{max}) = 334,2 \, {}^{0}\text{C}$$

$$\Rightarrow T_{\text{of}}^{max} = 347,4 \, {}^{0}\text{C}$$

$$T_{06}^{\text{BbIX}} = 340,692 + \frac{26,69.10^3 \cdot \cos \frac{\pi.2,1}{4,41}}{\pi \, 9.1.10^{-3} \, 4.203.10^4} = 342,35 \, {}^{0}\text{C}$$

$$T_{o\delta} = T_{BX} + \frac{N_{T_{BC}} N_{T_{B3J}}}{G \cdot C_{P}} \int_{\frac{-H}{2}}^{Z} q_{lo} \cdot \cos \frac{\pi z}{H_{9\varphi\varphi}} dz + \frac{q_{lo} \cdot \cos \frac{\pi z}{H_{9\varphi\varphi}}}{\pi d_{T_{B3J}} \cdot \alpha} = T(s)$$

$$T_{_{BX}} + \frac{N_{T_{BC}}N_{T_{B3Л}}}{G \cdot C_{P}} q_{lo} \cdot \frac{H_{_{9\varphi\varphi}}}{\Pi} \left[sin\left(\frac{\pi z}{H_{_{9\varphi\varphi}}}\right) + sin\left(\frac{\pi H}{2H_{_{9\varphi\varphi}}}\right) \right] + \frac{q_{lo} \cdot cos\frac{\pi z}{H_{_{9\varphi\varphi}}}}{\pi d_{T_{B3Л}} \cdot \alpha} = T(s)$$

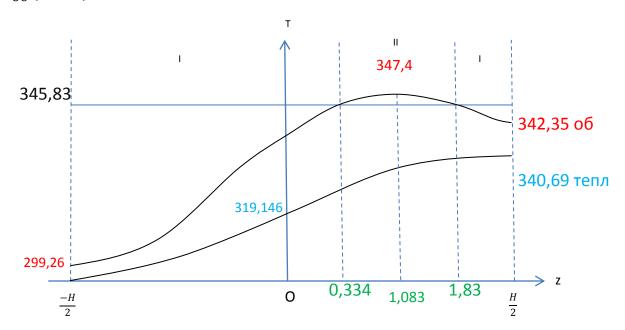
$$T_z(0) + \frac{N_{TBC}\,N_{TB3\Pi}}{G \cdot C_P}\,\,q_{lo}.\frac{H_{9\varphi\varphi}}{\Pi}.\sin x + \frac{q_{lo} \cdot \cos x}{\pi\,d_{TB3\Pi} \cdot \alpha} = T(s)$$

$$319,146 + \frac{241.317}{G \cdot C_P} \ 26690. \frac{4,41}{\Pi}. \sin x + \frac{26690 \cdot \cos x}{\pi. \ 9,1 \cdot 42,032} = 345,83$$

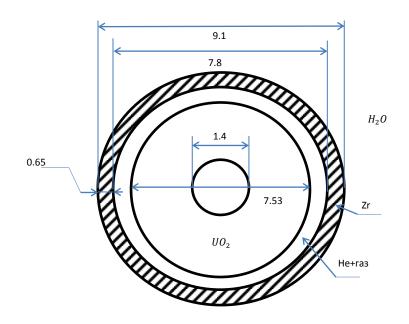
$$\Rightarrow \begin{cases} x = 1.0346 = \frac{\pi z}{H_{9\varphi\varphi}} \rightarrow z_2 = 1.831 \text{M} \\ x = 0.238 \rightarrow z_1 = 0.3341 \text{M} \end{cases}$$

$$T_{\text{of}}(0) = 341,354^{0}\text{C}$$

$$T_{\text{об}}(\text{вход}) = 299,26^{0}\text{C}$$



$$ullet T_{ ext{TOΠJ}} = ?$$
 $\lambda_{o6} = 23 \, rac{ ext{BT}}{ ext{m.K}}$
 $\lambda_{ ext{Ta3}} = 0.35 \, rac{ ext{BT}}{ ext{m.K}}$
 $\lambda_{ ext{TOПJ}} = 3 \, rac{ ext{BT}}{ ext{m.K}}$
 $d_{o6} = 0,65 ext{mm}$



структура твэла

$$\begin{split} \sum_{i=1}^{4} R_i &= \frac{1}{\pi d_{{\rm \tiny TB3Л}}} + \frac{\ln\left(\frac{d_{{\rm \tiny TB3Л}}}{d_{{\rm \tiny TB3Л}} - 2\delta_{06}}\right)}{2\pi\lambda_{06}} + \frac{\ln\left(\frac{d_{{\rm \tiny TB3Л}}}{d_{{\rm \tiny TOПЛ}}}\right)}{2\pi\lambda_{{\rm \tiny TB3}}} \\ &+ \frac{\frac{1}{2} - \frac{d_{{\rm \tiny OTB}}^2}{d_{{\rm \tiny TOПЛ}}^2 - d_{{\rm \tiny OTB}}^2} \ln\left(\frac{d_{{\rm \tiny TOПЛ}}}{d_{{\rm \tiny OTB}}}\right)}{2\pi\lambda_{{\rm \tiny TOПЛ}}} = \mathbf{0.0412} \, \frac{\rm M}{\rm BT} \\ T_{{\rm \tiny TOПЛ}}(z) &= T_{{\rm \tiny BX}} + \frac{N_{{\rm \tiny TBC}}N_{{\rm \tiny TB3Л}}}{GC_p} \int_{\frac{-H}{2}}^z q_{l0} \cos\frac{\pi z}{H_{\rm \ni \varphi\varphi}} dz + q_{l0} \cos\frac{\pi z}{H_{\rm \ni \varphi\varphi}} \sum_{i=1}^4 R_i \end{split}$$

$$\mathbf{z}_{\text{\tiny TOII}}^{max} = \frac{H_{9\phi\phi}}{\pi} arc \tan \left(\frac{N_{\text{\tiny TBC}} N_{\text{\tiny TB9J}}}{GC_p} \frac{H_{9\phi\phi}}{\pi} \frac{1}{\sum_{i=1}^4 R_i} \right)$$
$$= \frac{4.41}{\pi} arc \tan \left(\frac{241.317}{22344.5930} \frac{4.41}{\pi} \frac{1}{0.0412} \right)$$

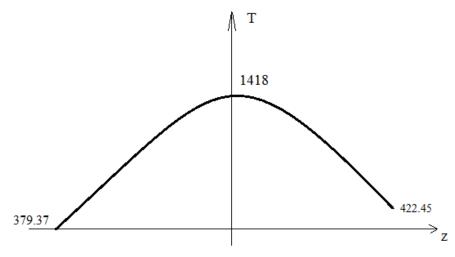
$oldsymbol{z_{ ext{TOII}}^{max}}$ =0.0365M

$$T_{\text{TOII}}^{max}(\mathbf{z}_{\text{TOII}}^{max}) = 1418 \, {}^{0}\text{C}$$

$$T_{TOIIJI}(\mathbf{0}) = \mathbf{1417.8}^{0}C$$

$$T_{\text{TO\Pi}}^{\text{BX}} = 379,77 \, {}^{0}\text{C}$$

$$T_{\text{TOII}}^{\text{BMX}} = 422,45 \, {}^{0}\text{C}$$



Зависимость Температуры топлива от z

IV. Коэффициент запаса

1,
$$q_{kp} = 0.795$$
. $(1-x)^{0.105p-0.5}$. $(\rho w)^{0.184-0.311x}$. $(1-0.0185p)$ P=15,7 Мпа

$$\rho = 682,98 \text{ Kg/m}^3$$

G=22344 K_T/c =
$$\rho$$
. w. s. $N_{\text{TBC}} \rightarrow \rho$. w = $\frac{G}{s.N_{\text{TBC}}} = \frac{22344}{24000.10^{-6}.241} = 3863$

$$q_{kp}=0.5641.(1-x)^{1.1485}.(3863)^{0.184-0.311x}$$

$$2, x = \frac{h(z) - h'}{h'' - h'}, h(z) = h_{\text{BX}} + \frac{N_{\text{TBC}} \cdot N_{\text{TB3J}}}{G} \cdot \int_{\frac{-H}{2}}^{z} q_{l0} \cdot \cos \frac{\pi z}{H_{9\phi\phi}} dz$$

$$T_s = 345,83$$
 0 C

$$h'_{\rm BX} = 1637,76 \, \frac{{
m K} {
m Д} {
m K} {
m F}}{{
m K} {
m F}}$$

h"= 2590,15
$$\frac{\text{КДж}}{\text{Кг}}$$

$$\left\{ egin{aligned} T_{ ext{BX}} &= 297.6 \text{ C} \ P &= 15.7 \text{ Мпа} \end{aligned}
ight. \quad h_{ ext{BX}}' &= 1324,44 rac{ ext{КДж}}{ ext{Кг}} \end{array}
ight.$$

$$x = \frac{1324,44 + \frac{241.317}{22344} \cdot \int_{-2,1}^{z} 26,69 \cdot \cos \frac{\pi z}{4,41} dz - 1637,76}{2590,15 - 1637,76}$$

$$x = \frac{91,256. \int_{-2,1}^{z} \cos \frac{\pi z}{4,41} dz - 313,32}{952,39}$$

$$x = 0.1345$$
. $sin(0.712z) - 0.1948$

$$q_{kp}$$
=0,5641.(1 - x)^{1,1485}.(3863)^{0,184-0,311 x}

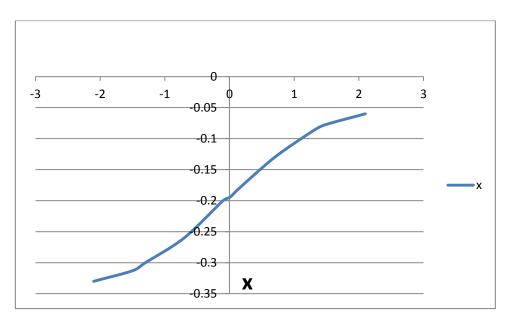
$$3, k_{3 \text{affac}} = \frac{q_{kp}}{q_{lo}}.\frac{\pi.d_{\text{твэл}}}{\cos\frac{\pi z}{H_{9 \varphi \varphi}}} = \frac{0,5641.(1-x)^{1,1485}.(3863)^{0,184-0,311x}.\pi.9,1.10^{-3}}{26,69.10^{-3}\cos\frac{\pi z}{H_{9 \varphi \varphi}}}$$

$$k_{\text{запас}} = \frac{0,604.(1-x)^{1,1485}.(3863)^{0,184-0,311x}}{\cos\frac{\pi z}{H_{9\phi\phi}}}$$

4,

$$q_{l} = \frac{1}{\pi . d_{\text{TB}}} q_{lo} \cos \frac{\pi z}{H_{\theta \phi \phi}} = \frac{1}{\pi . 9, 1} 26,69 \cos \frac{\pi z}{4,41} \frac{M_{\text{BT}}}{M^{2}}$$

Z,M	-2,1	-1,5	-1,3	-0.7	-0,1	0	0,1	0.645	1,3	1,5	2,1
X	-0,33	-	-0,30	-0.26	-0,2	-0,195	-	-	-	-	-0,06
		0,313					0,185	0,135	0,087	0,077	
$oldsymbol{k}_{ ext{sanac}}$	80.025	11.7	9	5.23	3.7	3.55	3.426	3.111	3.8	4.57	27.308
q_{kp}	5.585	5.25	5.046	4.272	3.445	3.316	4,97	2.604	2.134	2.043	1.906
q_l	0,07	0,45	0,56	0,82	0,93	0,934	0.931	0,837	0,56	0,45	0,07
$q_l.k_{3a.min}$	0.217	1.34	1.742	2.55	2.89	2.9	2.897	2.604	1.745	1.398	0.217



Зависимость Х от Z

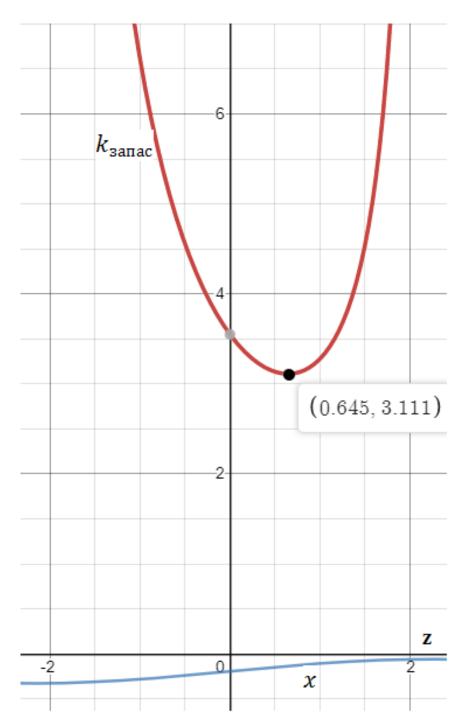
$$k_{\text{запас}} = \frac{0,604.(1-x)^{1,1485}.(3863)^{0,184-0,311x}}{\cos\frac{\pi z}{H_{\text{эфф}}}}$$

$$k_{\text{запас}}$$
 min при $z=0.645$

$$k_{3a\pi ac}min=3.111$$

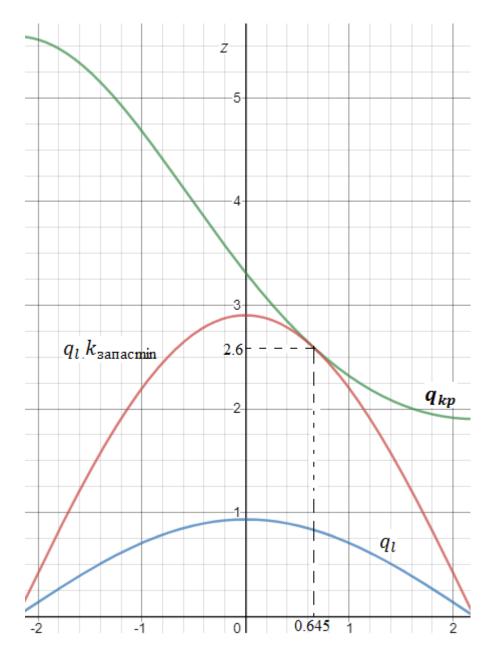
$$q_l. k_{\text{3a.}min} = \frac{3.111}{\pi.9,1} 26,69 \cos \frac{\pi z}{4,41}$$

z,M	-2,1	-1,5	-1,3	-0.7	-0,1	0	0,1	0.645	1,3	1,5	2,1
q_l . $k_{3a.min}$	0.217	1.34	1.742	2.55	2.89	2.9	2.897	2.604	1.745	1.398	0.217
q_{kp}	5.585	5.25	5.046	4.272	3.445	3.316	4,97	2.604	2.134	2.043	1.906



Зависимость $k_{\text{запас}}$ от Z

 $k_{\text{запас}}$ min при z= 0.645



Зависимость $oldsymbol{q_{kp}}$ и $oldsymbol{q_l}$ от $oldsymbol{\mathrm{Z}}$

При **z=0.645**, q_{kp} = q_l . К $_{\text{запас}}$ min

V. Перепад давлений через активный зон реактора

$$\Delta \mathbf{P} = \Delta \mathbf{P}_{\mathrm{Tp}} + \Delta \mathbf{P}_{\mathrm{MC}} + \Delta \mathbf{P}_{g} + \Delta \mathbf{P}_{\rho}$$

1.
$$\Delta P_{TD}$$
=?

$$\Delta P_{\rm Tp} = \int_0^h \frac{\xi_{\rm Tp}}{\rho d_{\rm r}} \frac{1}{2} \left(\frac{G'}{S}\right)^2 dz = \frac{\xi_{\rm Tp}}{\rho d_{\rm r}} \frac{1}{2} \left(\frac{G'}{S}\right)^2 h$$

$$\xi_{\text{TP}} = (1.82 \log Re - 1.64)^{-2} = 0.0134$$

$$Re=4,422.10^5;\;
ho=683\;rac{\mathrm{Kr}}{\mathrm{M}^3};\; d_{\mathrm{r}}=9,26\mathrm{мм}$$

$$ightarrow \Delta P_{\mathrm{Tp}} = \frac{0,0134}{683.9,26.10^{-3}} \cdot \frac{1}{2} \cdot \left(\frac{22344}{241.24000.10^{-6}}\right)^2$$
. 4,2 = **66,4** Кпа

2.
$$\Delta P_{MC}$$
=?

$$\Delta P_{\text{MC}} = \frac{1}{2} \left(\frac{G'}{S} \right)^2 \sum_{i} \frac{\xi^{i}}{\rho_{i}} = \frac{1}{2} \left(\frac{G}{N_{\text{TBC}} S} \right)^2 \left[\frac{\xi_{\text{BX}}}{\rho_{\text{BX}}} + \frac{\xi_{\text{aK}}}{\rho_{\text{aK}}} + \frac{\xi_{\text{BMX}}}{\rho_{\text{BMX}}} \right] = \mathbf{95,42} \text{ K}\Pi a$$

$$\begin{cases} \xi_{\rm BX} = 2 \\ \xi_{\rm aK} = 0,4.13 = 5,2 \\ \xi_{\rm BMX} = 1.5 \end{cases}$$
 количество дистанционирующих решеток: 13

$$\begin{cases} \rho_{\text{BX}} = 732 \, \frac{\text{K}\Gamma}{\text{M}^3} \\ \rho_{\text{aK}} = 683 \, \frac{\text{K}\Gamma}{\text{M}^3} \\ \rho_{\text{BMX}} = 614.25 \, \frac{\text{K}\Gamma}{\text{M}^3} \end{cases}$$

$$\Delta p_g = \int_0^h
ho(z)$$
. g . $\sin \alpha$. dz = $ho gh = 683.9,8.4,2 = 28$ Кпа 4,

$$\Delta p_{
ho} = \frac{1}{2} \cdot \left(\frac{G'}{S}\right)^2 \cdot \left(\frac{1}{
ho_{ ext{Bbix}}} - \frac{1}{
ho_{ ext{BX}}}\right) = \frac{1}{2} \cdot \left(\frac{22344}{241.24000.10^{-6}}\right)^2 \cdot \left(\frac{1}{614,25} - \frac{1}{732}\right) = \mathbf{1,95}$$
 кПа

$$T_{\text{вых}} = 340,692$$
 $\rho_{\text{вых}} = 614,25 \frac{\text{кг}}{\text{м}^3}$ $T_{\text{вх}} = 297,6 \, ^{0}\text{C}$ $\rho_{\text{вх}} = 732 \frac{\text{кг}}{\text{м}^3}$ $= > \Delta P = 66,4.\,10^3 + 95,42.\,10^3 + 28.\,10^3 + 1,95.\,10^3 = 191,77$ кПа $\Delta P = 191.77$ кПа $N = \frac{\Delta P.G}{\rho.\eta} = \frac{191,77.22344}{0,75.732} = 7805$ кВт $= 7,8$ мВт

Заключение

В **I пункте**, были написаны обзор и схема конструкции реактора ВВЭР-1500.

Во ІІ пункте, были посчитаны КПД и тепловая мощность:

$$(\mathsf{K}\Pi \mathcal{A})\eta_{\mathsf{бp}} = \mathbf{0}.\,\mathbf{3494}$$
 $oldsymbol{Q} = \mathbf{4293}\;\mathsf{MBT}$

Во **III** пункте, были описаны расчеты температуры теплоносителя, оболочки твэлов и топлива по максимальному напряжению, нарисованы графики зависимости температуры теплоносителя, оболочки твэлов и топлива от высоты топливного столба z. При этом:

$$T_{\text{тепл}}(0) = 319.146$$
°С, $T_{\text{тепл}}\left(\frac{H}{2}\right) = 340.692$ °С $T_{\text{об}}^{max} = 347,4$ °С при $z_{\text{об}}^{max} = 1.083$ (м) $T_{\text{топ}}^{max}(z_{\text{топ}}^{max}) = 1418$ °С при $z_{\text{топ}}^{max} = 0.0365$ м

N = 7.8 MBT

В **IV пункте**, были посчитаны коэффициент запаса. При $\mathbf{z} = \mathbf{0.645m}$, коэффициент запаса достигает минимального значения $\mathbf{K}_{\mathsf{запас}} min = 3.111$.

При **z=0.645**,
$$q_{kp} = q_l$$
. $K_{\text{запас}} min = 2.6 \frac{M_{\text{BT}}}{M^2}$

Были нарисованы графики зависимости q_{kp} , q_l , $K_{\text{запас}}$ от z.

В **V пункте,** был описан расчет перепада давления через активную зону. При этом суммарный перепад ΔP =191.77 кПа и электрическая мощность насосов равна N= 7,8 мВт

Москва 23-04-2020