$G_{eo\partial bi} := \frac{107}{3.6}$	.5	Расход сетевой воды
5.0	,	
$t_1 := 115$	$t_2 := 70$	Температура сетевой воды на входе и
		выходе из котлоагрегата
		Топочная камера
$D_{\varkappa cm} := 1.188$	3	
$L_{\mathcal{H}m} := 4.265$	i l	
E E	$2 \cdot \pi \cdot h$	$\frac{D_{\text{мет}}^{2}}{1}$ = 18.135 Площадь стен топочной камеры
$F_{cm.m} := \pi \cdot L$	$U_{\mathcal{H}CM} \bullet L_{\mathcal{H}CM} + \frac{1}{4}$	= 18.135 Площадь стен топочной камеры
$F_{n.m} := \pi \cdot D_{\mathfrak{R}}$	$_{cm} \cdot L_{\varkappa cm} = 15.918$	Площадь лучевоспринимающей
_	2	поверхности топки
$V_m := \frac{\boldsymbol{\pi} \cdot D_{\mathcal{H}}}{\boldsymbol{\Lambda}}$	$\frac{m^2}{} \cdot L_{ncm} = 4.728$	Объем топочной камеры
$F_{\mathcal{H}c} := \frac{2 \cdot \pi}{}$	$\frac{D_{\text{31cm}}^2}{4} = 2.217$	Площадь сечения для прохода
once ,	4	дымовых газов
$\chi_m := \frac{F_{n.m}}{F_{cm.m}} =$	= 0.878	Степень экранирования топочной каме
$F_{cm.m}$		
$s := 3.6 \cdot $	$\frac{7}{m} = 0.938$	Эффективная толщина излучаемого
$s_m \coloneqq 3.6 \cdot \frac{V_m}{F_{cm.m}} = 0.938$		слоя поворотной камеры
$p_m := 0.1$		Давление в топочной камере, МПа
$p_m = 0.1$		
		Поворотная камера
$D_n := 1.79$		Диаметр поворотной камеры (м)
$D_{g\kappa} \coloneqq 0.8$		Диаметр взрывного клапана (м)
$L_n := 0.43$		Длина поворотной камеры (м)
$L_{\kappa} := 0.4$		Длина патрубка взрывного клапана (м)
26K - 0.4		Annua naipyona bspoibiloto kitaliana (M)
$V - \pi \cdot D_n^2$		—= 1.283 Объем поворотной камеры (м3)
<i>r n</i> •–	4	1.203 CobeM Hobopothon Rawephi (M3)
MIIAUL CTEU	поворотной ка	Menti
лщадь СІСН	поворотной ка	меры
$\pi \cdot D$	$\frac{1}{2}$	$\frac{\pi \cdot \left(D_n^2 - D_{\kappa}^2\right)}{4} + \pi \cdot D_{\kappa} \cdot L_{\kappa} + \frac{\pi \cdot D_{\kappa}^2}{4} = 8.456$
$F_{cm,n} := -$	$\stackrel{\cdot \cdot \cdot}{\longrightarrow} + \pi \cdot D_n \cdot L_n + -$	$+\pi \cdot D_{g\kappa} \cdot L_{g\kappa} + \frac{\sigma}{4} = 8.456$

евоспринимающая поверхн	ность поворотной камеры (м2)
$\pi \cdot (D_n^2 - D_{nem}^2)$	$\pi \cdot (D_n^2 - D_{ov}^2)$
$F_{n,n} := \frac{n}{4} + \pi \cdot D_n$	${}_{n} \cdot L_{n} + \frac{\pi \cdot \left(D_{n}^{2} - D_{\kappa}^{2}\right)}{4} + \pi \cdot D_{\kappa} \cdot L_{\kappa} = 6.845$
$s_n := 3.6 \cdot \frac{V_n}{S_n} = 0.546$	Эффективная толщина излучаемого
F <sub>cm.n</sub>	слоя поворотной камеры
Значения принимаем	ные по рисунку 2, по температуре газов и стенки
$C_{\varepsilon_{-n\kappa}} = 0.9$	
$a_{H,n\kappa} := 150$ коэффи	ициент теплопередачи излучением Вт/м2К
Дымогарн	ые трубы второго хода дымовых газов
$d_{2x} = 0.069$	Диаметр трубок второго хода дымовых газов (м)
$L_{2x} := 4.186$	Длина трубок второго хода дымовых газов (м)
$n_{2x} := 86$	Число трубок второго хода дымовых газов
$F_{n,2x} := \pi \cdot d_{2x} \cdot L_{2x} \cdot n_{2x} = 78.036$	Площадь лучевоспринимающей поверхности
	трубок второго хода дымовых газов (м2)
$F_{\mathcal{H}C_{2}x} := \frac{\pi \cdot d_{2x}^{2} \cdot n_{2x}}{4} = 0.322$	Площадь сечения трубок второго хода дымовых газ
$s_{2x} := 0.9 \cdot d_{2x} = 0.062$	Эффективная толщина излучающего слоя второго хода дымовых газов
Значения принимаем	ные по рисунку 2, по температуре газов и стенки
$C_{z_2x} := 0.98$	
	коэффициент теплопередачи излучением Вт/м2К

Дымогарнь	ые трубы второго хода дымовых газов
$d_{3x} := 0.05$	Диаметр трубок третьего хода дымовых газов (м)
$L_{3x} := 4.698$	Длина трубок третьего хода дымовых газов (м)
$n_{3x} := 86$	Число трубок третьего хода дымовых газов
$F_{n,3x} := \pi \cdot d_{3x} \cdot L_{3x} \cdot n_{3x} = 63.465$	Площадь лучевоспринимающей поверхности трубок третьего хода дымовых газов (м2)
$F_{\mathcal{H}C_{3}x} := \frac{\pi \cdot d_{3x}^{2} \cdot n_{3x}}{4} = 0.169$	Площадь сечения трубок третьего хода дымовых газ
$s_{3x} := 0.9 \cdot d_{3x} = 0.045$	Эффективная толщина излучающего слоя третьего хода дымовых газов
Значения принимаем	ые по рисунку 2, по температуре газов и стенки
$C_{z\_3x} := 0.98$	
$a_{H,3x} \coloneqq 85$	коэффициент теплопередачи излучением Вт/м2К