$G_{600bi} := \frac{107.5}{3.6} = 29.861$	Расход сетевой воды
$t_1 := 115$ $t_2 := 70$	Температура сетевой воды на входе и выходе из котлоагрегата
	Топочная камера
$D_{\mathcal{H}m} \coloneqq 1.188$	
$L_{xcm} := 4.265$	
$F_{cm,m} := \pi \cdot D_{\mathcal{H}m} \cdot L_{\mathcal{H}m} + \frac{2 \cdot \pi \cdot L}{4}$	$\frac{D_{36m}^{2}}{1}$ = 18.135 Площадь стен топочной камеры
$F_{n,m} := \pi \cdot D_{n \in m} \cdot L_{n \in m} = 15.918$	Площадь лучевоспринимающей поверхности топки
$V_m := \frac{\boldsymbol{\pi} \cdot D_{\beta cm}^2}{4} \cdot L_{\beta cm} = 4.728$	Объем топочной камеры
$F_{\mathcal{H}c} := \frac{2 \cdot \pi \cdot D_{\mathcal{H}cm}^2}{4} = 2.217$	Площадь сечения для прохода дымовых газов
$\chi_m \coloneqq \frac{F_{n.m}}{F_{cm.m}} = 0.878$	Степень экранирования топочной камери
$s_m := 3.6 \cdot \frac{V_m}{F_{cm.m}} = 0.938$	Эффективная толщина излучаемого слоя поворотной камеры
$p_m \coloneqq 0.1$	Давление в топочной камере, МПа
	Поворотная камера
$D_n := 1.79$	Диаметр поворотной камеры (м)
$D_{\kappa} := 0.8$	Диаметр взрывного клапана (м)
$L_n := 0.43$	Длина поворотной камеры (м)
$L_{e\kappa} := 0.4$	Длина патрубка взрывного клапана (м)
$V_n := \frac{\pi \cdot D_n^2 \cdot L_n + \pi \cdot D_{\kappa}^2 \cdot L_{\kappa}}{4}$.=1.283 Объем поворотной камеры (м3)
щадь стен поворотной ка	меры
$F_{cmn} := \frac{\boldsymbol{\pi} \cdot D_n^2}{1 + \boldsymbol{\pi} \cdot D_n \cdot L_n + \frac{\boldsymbol{\pi}}{1 + \frac{\boldsymbol{\pi}}}1 + \boldsymbol{\pi}}}}{\boldsymbol{\pi}}}{\boldsymbol{\pi}}}}}}}}}}}}}}}}}}}}}$	$\frac{\pi \cdot \left(D_n^2 - D_{\kappa}^2\right)}{4} + \pi \cdot D_{\kappa} \cdot L_{\kappa} + \frac{\pi \cdot D_{\kappa}^2}{4} = 8.456$

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 _{cm.n}	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