

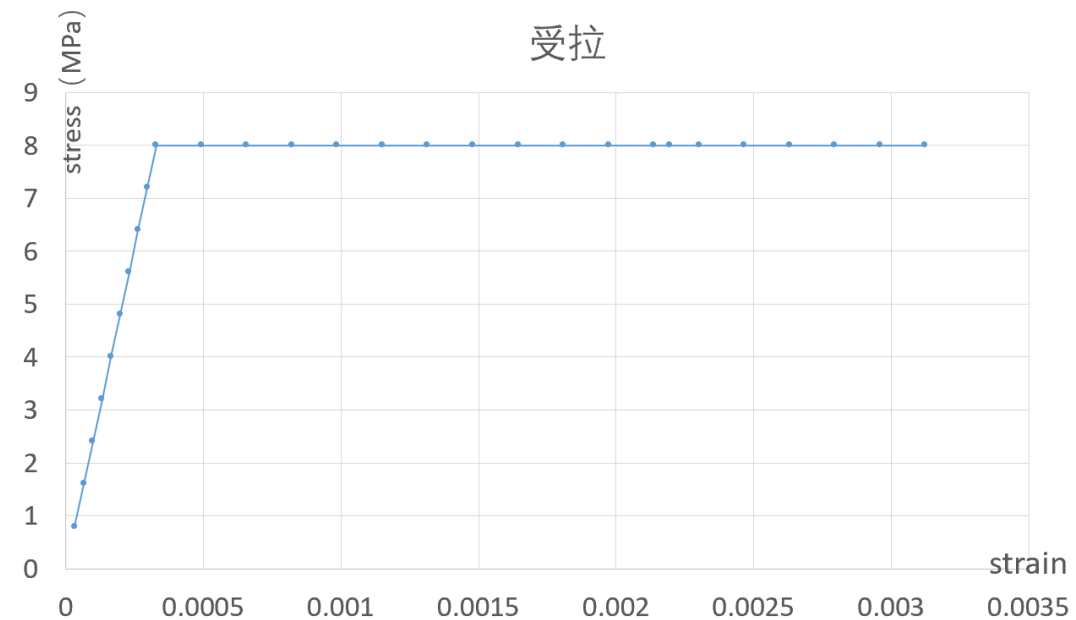
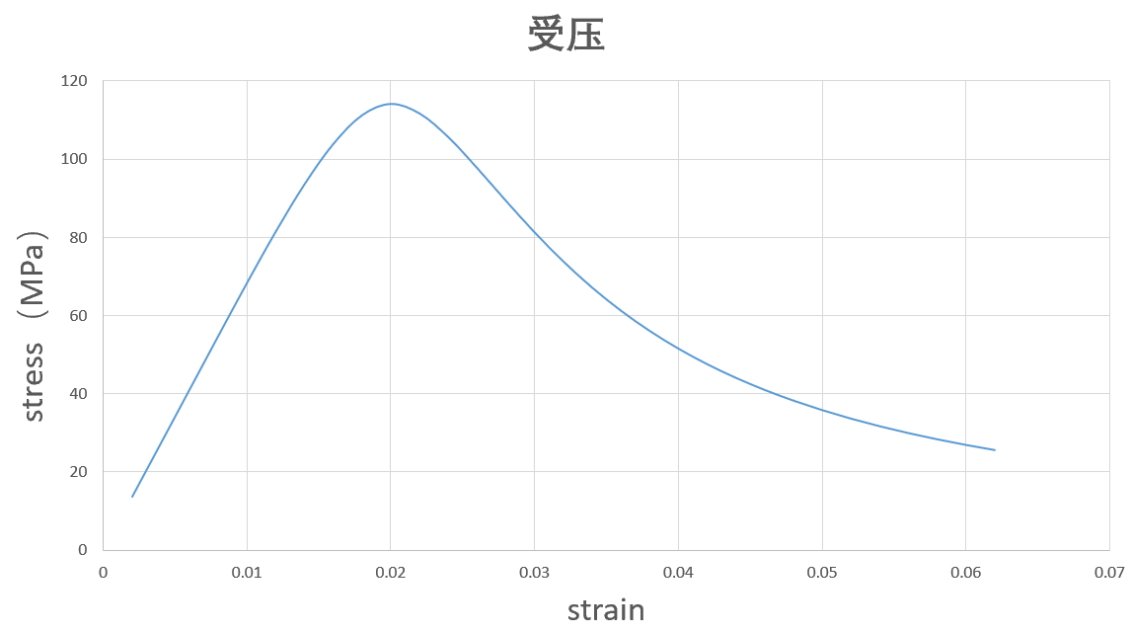
变形

UHPC第一主应变（主拉应变）

UHPC第三主应力（主压应力，负为压）

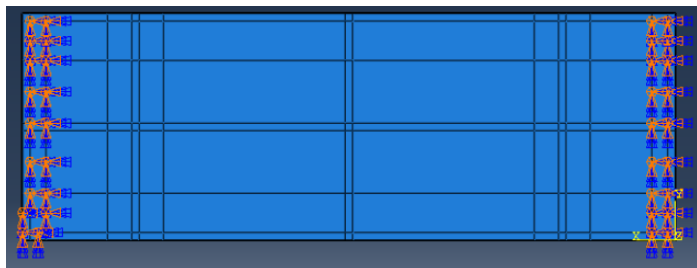
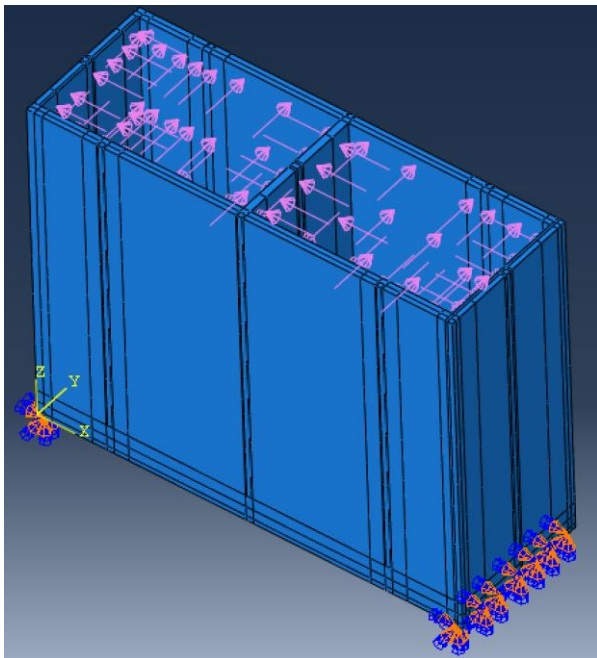
底板厚80mm+140mm肋，中间一条横肋为全高

UHPC参数:
uhpc的性能, 抗压120MPa, 抗拉8MPa, 弹模48GPa

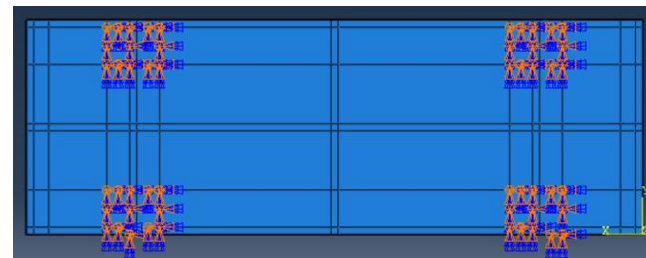
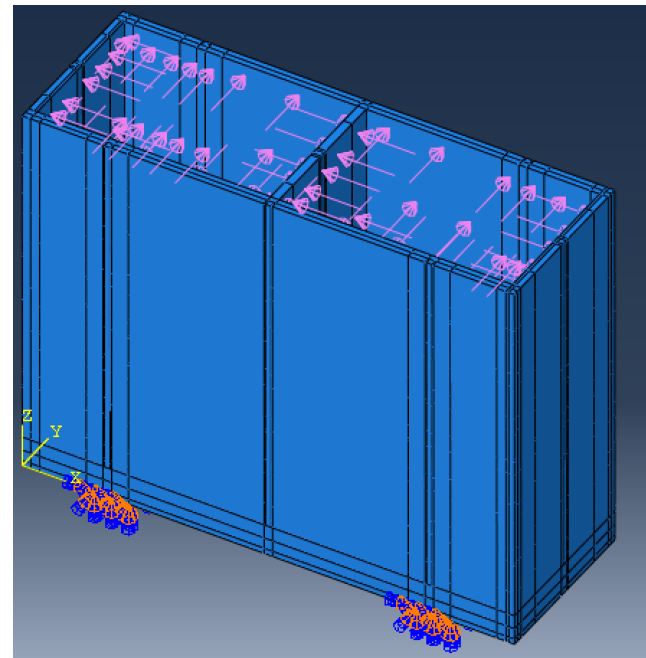


两种边界条件：

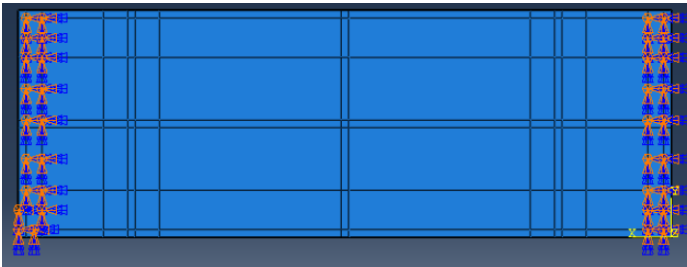
边界条件一：



边界条件二：

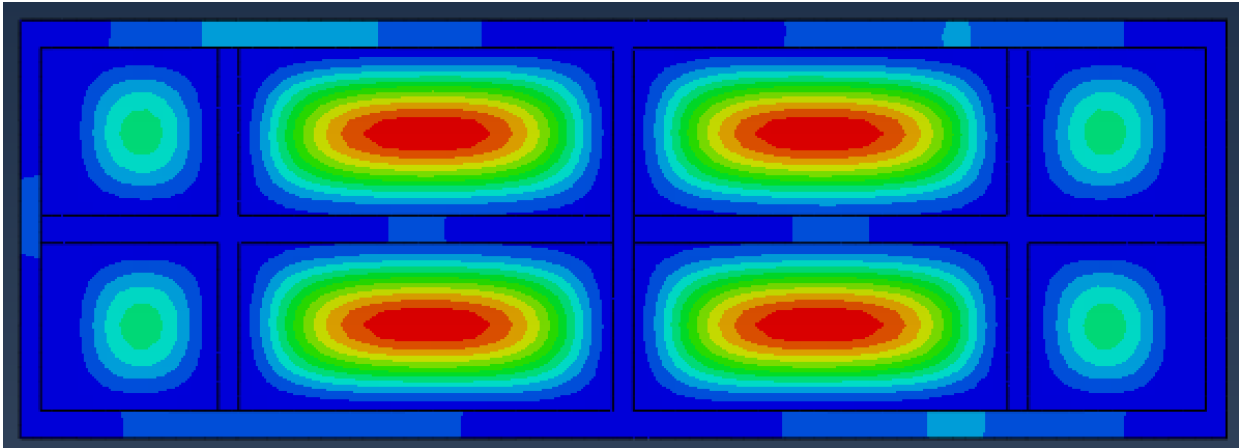
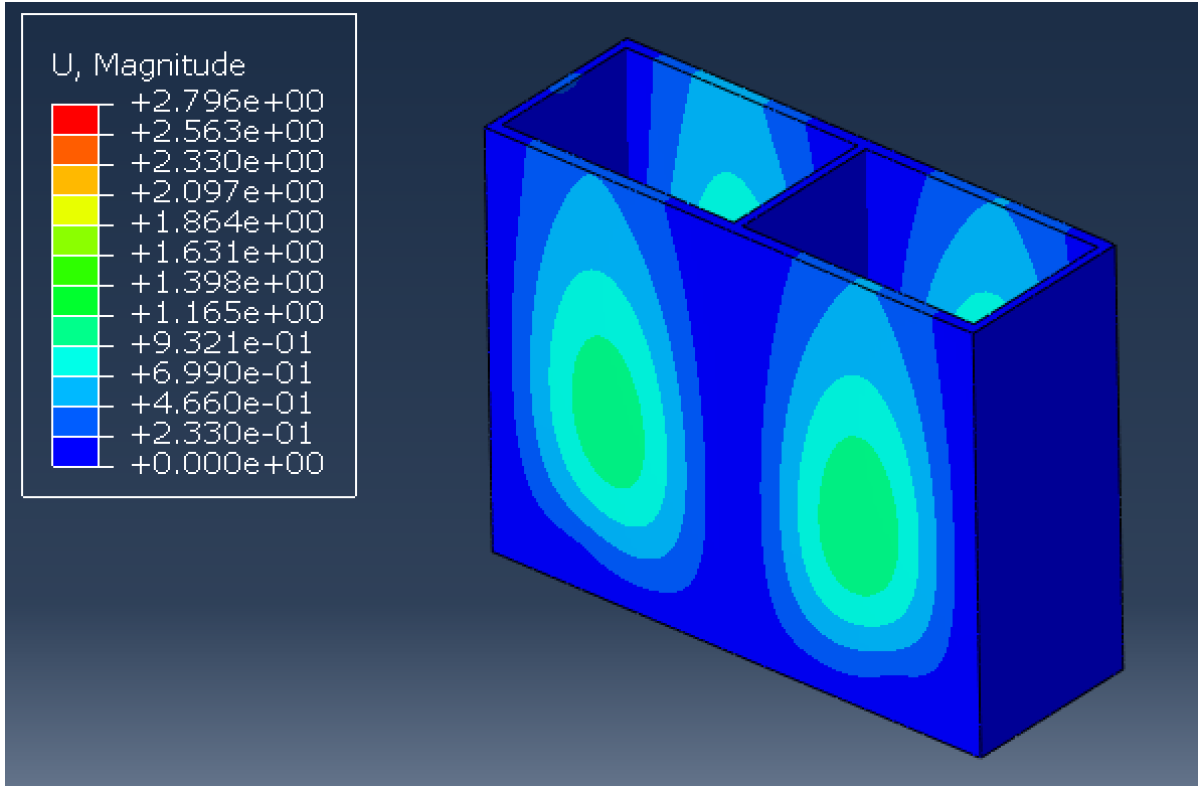


边界条件一：

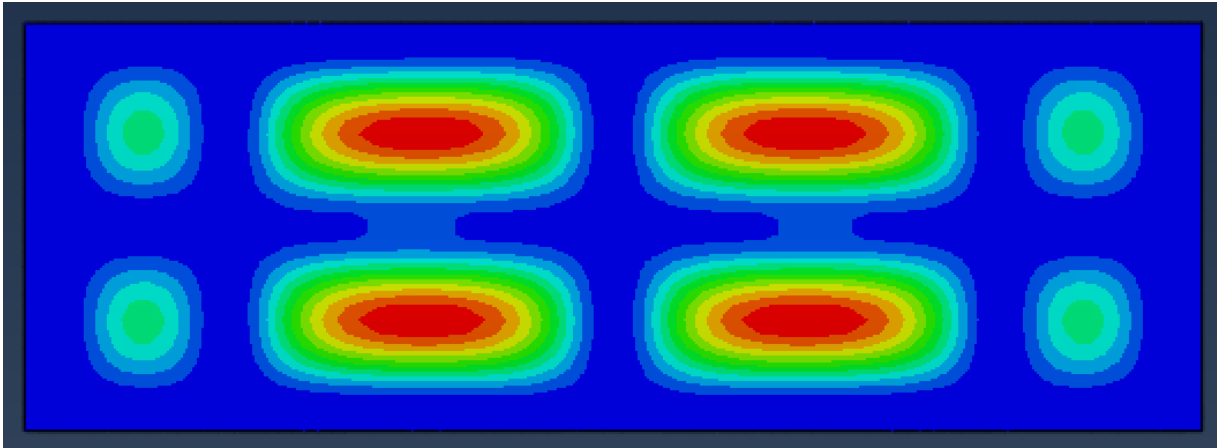


边界条件一

变形



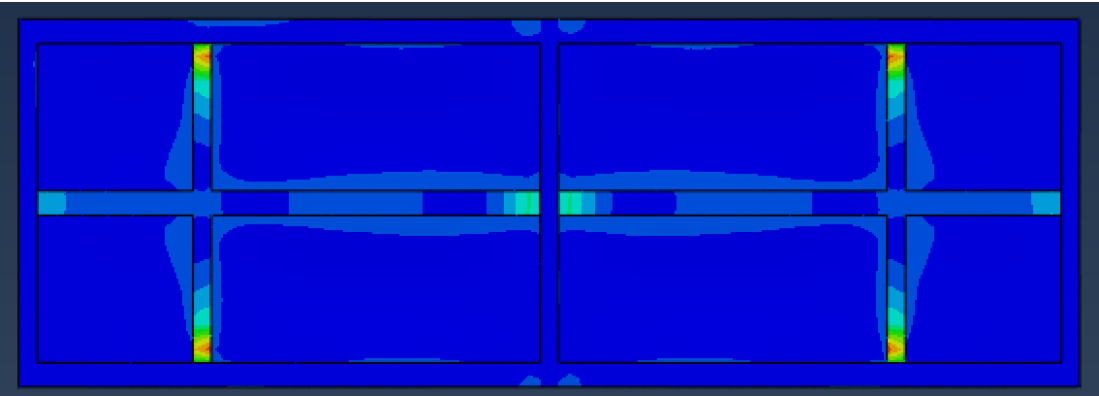
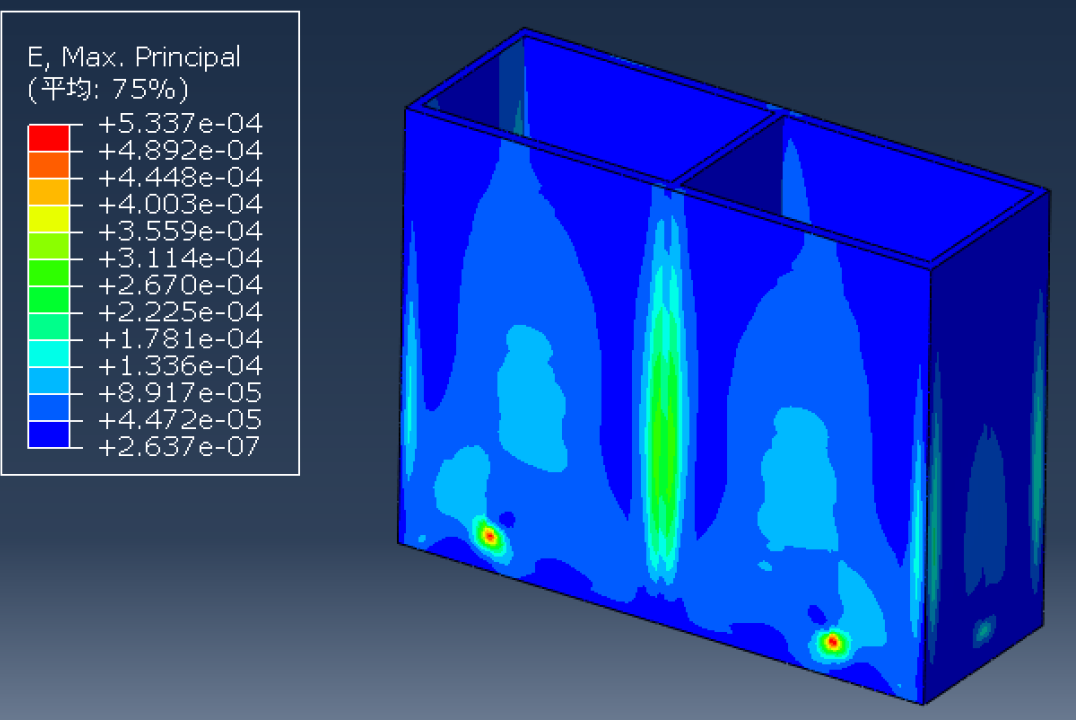
俯视



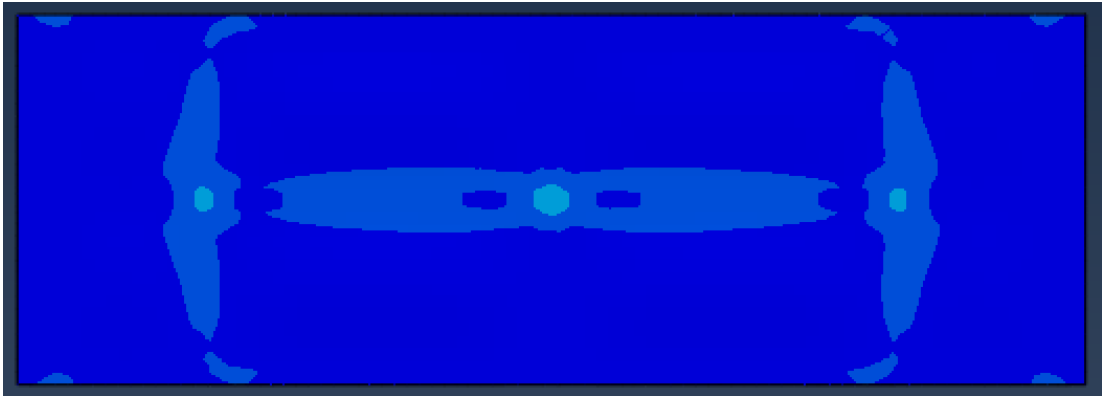
仰视

边界条件一

UHPC第一主应变（主拉应变）



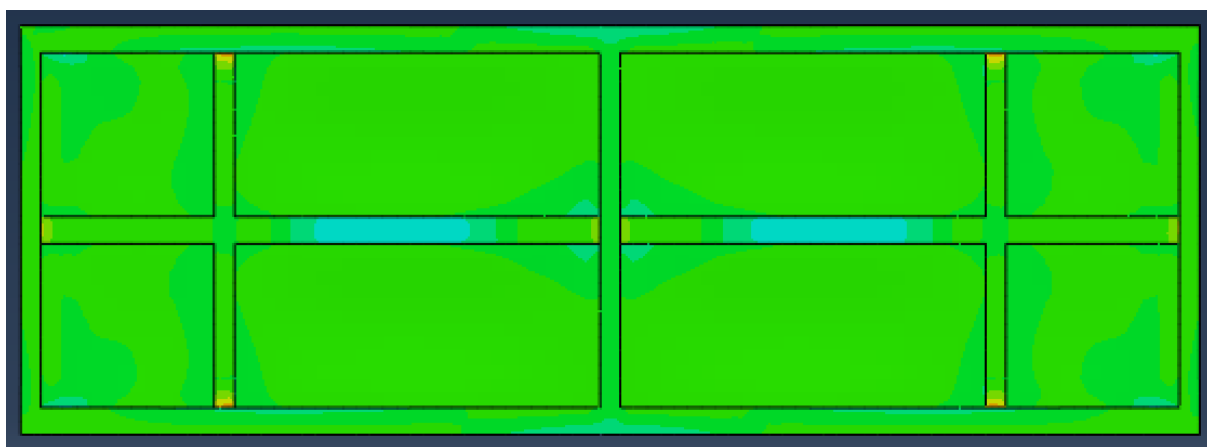
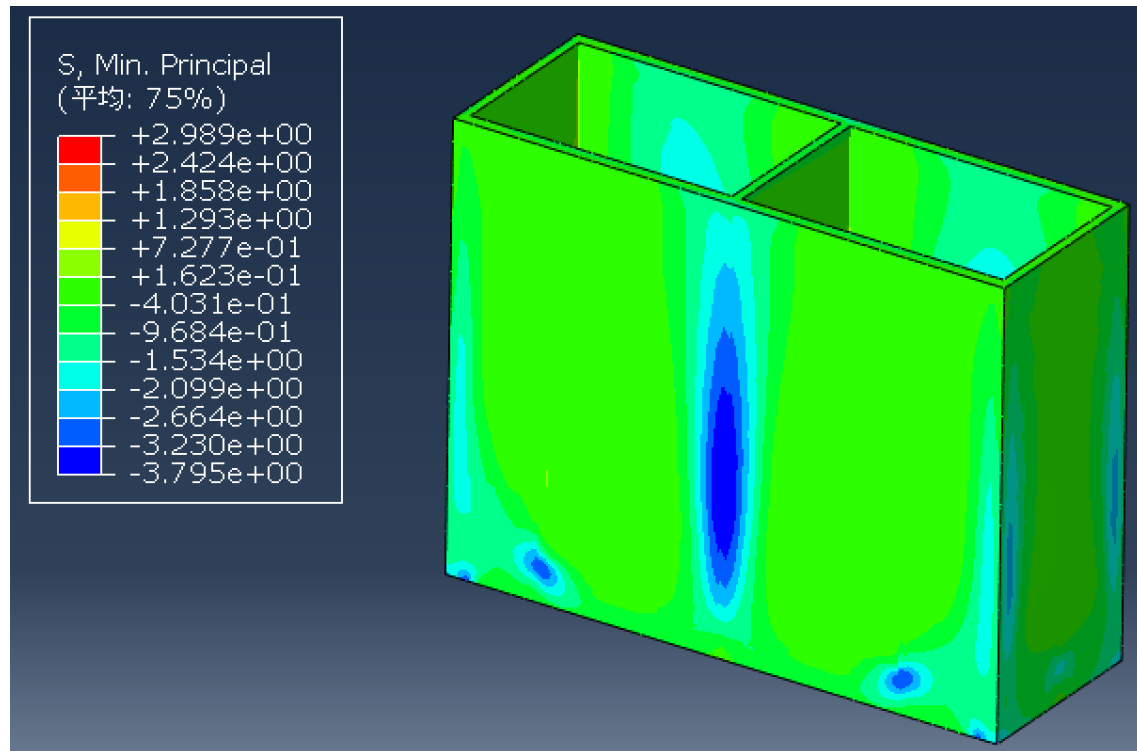
俯视



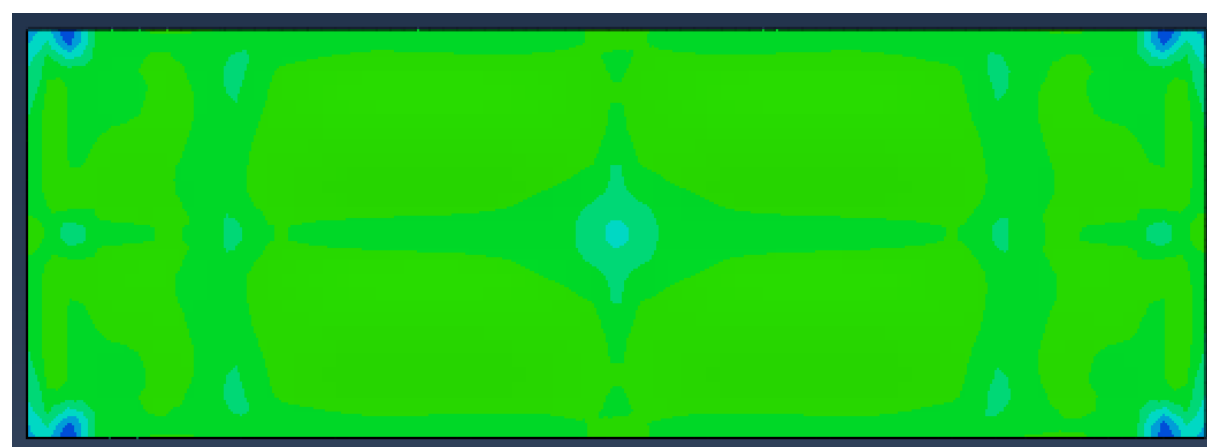
仰视

边界条件一

UHPC第三主应力（主压应力，
负为压）

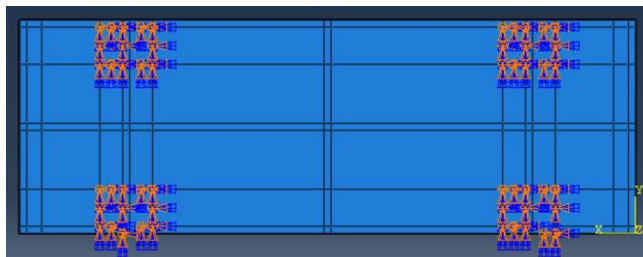


俯视



仰视

边界条件二：



边界条件二

变形

fct	8
εca	0.0003288
εpc	0.002195
E0	48000

为根据试验实际测得的数据
为ABAQUS输入数据(需要截选)

$$\sigma(\epsilon)=\begin{cases} \frac{f_{ct}}{\epsilon_{ca}}\epsilon & 0<\epsilon\leq\epsilon_{ca} \\ f_{ct} & \epsilon_{ca}<\epsilon<\epsilon_{pc} \end{cases}$$

f	120
f _c	114
E0	48000
ε0	0.020000
Es	5700
n	8.421052632
a	1.2
α	10
λ	3

$f_c=0.95\times152.7\text{MPa}=145.1\text{MPa}$;
 E_0 为初始弹性模量
 ϵ_0 为受压峰值应变, 取 $\epsilon_0=3500\times10^{-6}$
 $E_s=f_c/\epsilon_0$

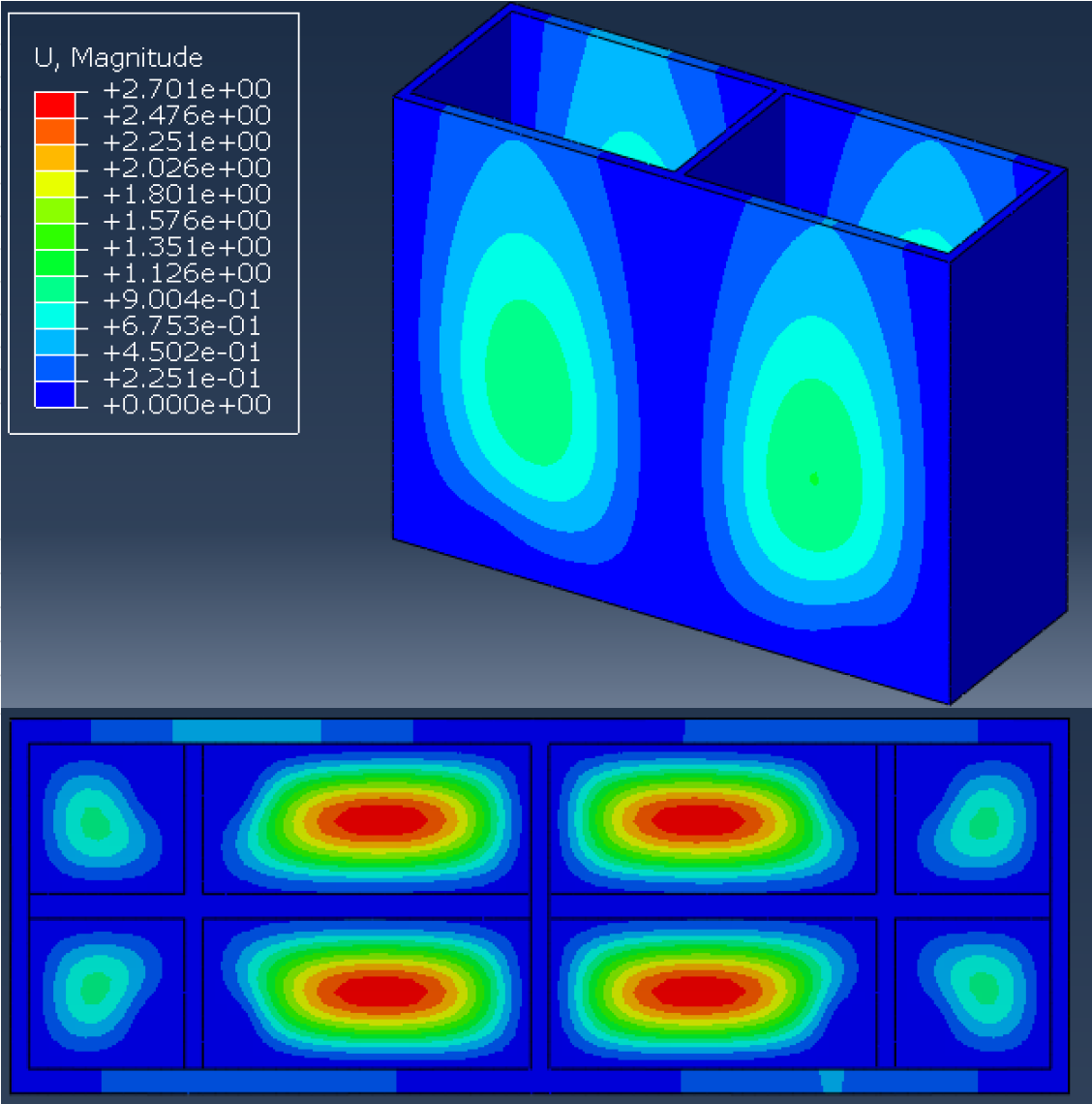
列1	列2	列3	列4	列5	列6
λ	0	1.00	2.00	3.00	4.00

超高性能混凝土单轴受压应力-应变关系研究，单波

马亚峰^[51]通过试验与数学理论推导, 拟合出 RPC200 的单轴受压应力应变曲线模型公式 (2-2)。

$$y=\begin{cases} ax+(5-4a)x^4+(3a-4)x^5 & (0\leq x\leq1) \\ \frac{x}{\alpha(x-1)^2+x} & (x\geq1) \end{cases} \tag{2-2}$$

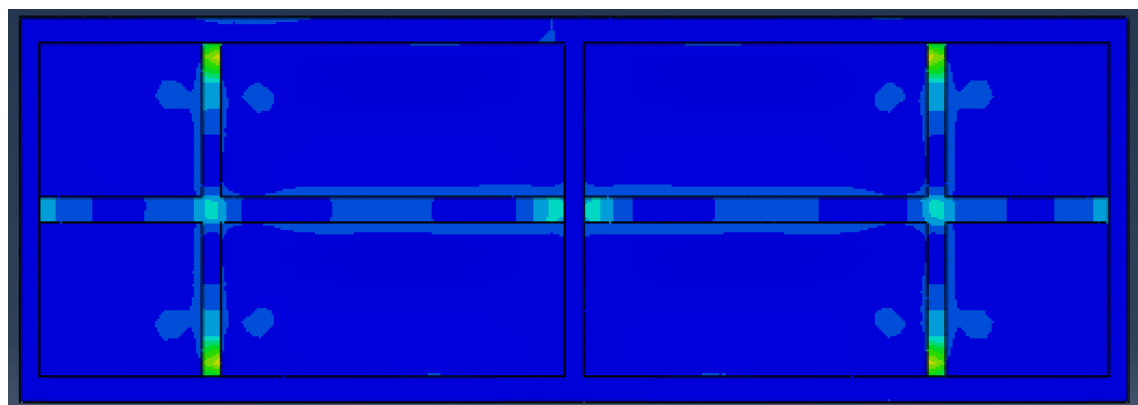
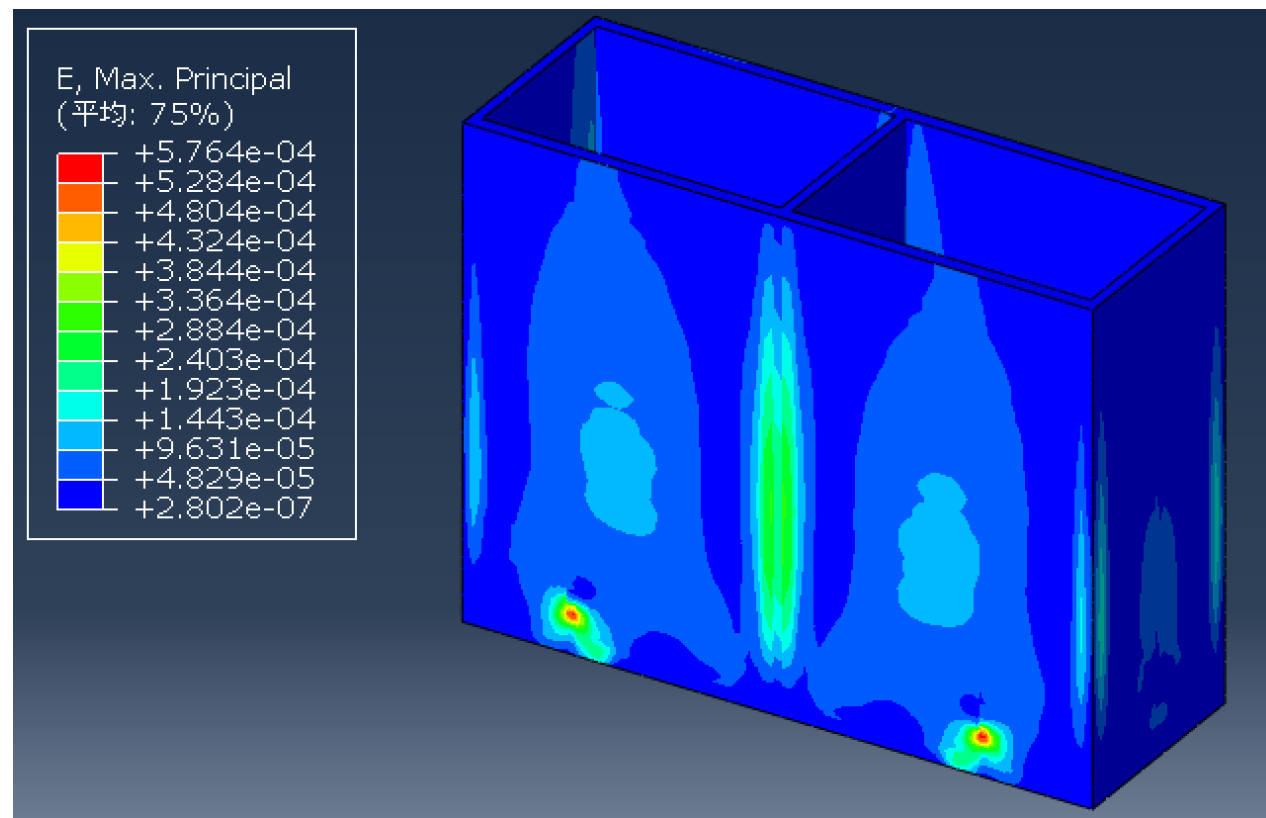
其中, a 为受压本构中上升段参数 ($a=E_0/E_p$, E_0 表示曲线坐标零点处的切线弹性模量, E_p 表示峰值应力对应的割线弹性模量); α 表示受压本构关系中下降段参数;



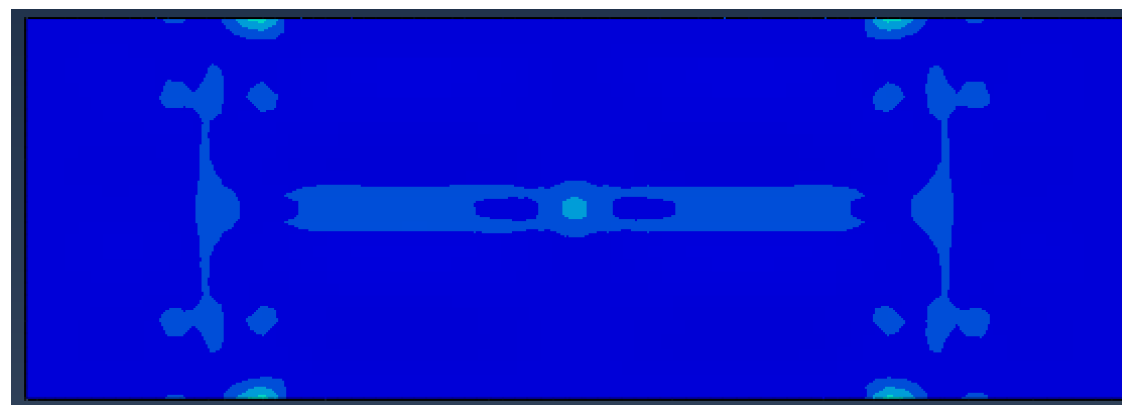
仰视

边界条件二

UHPC第一主应变（主拉应变）



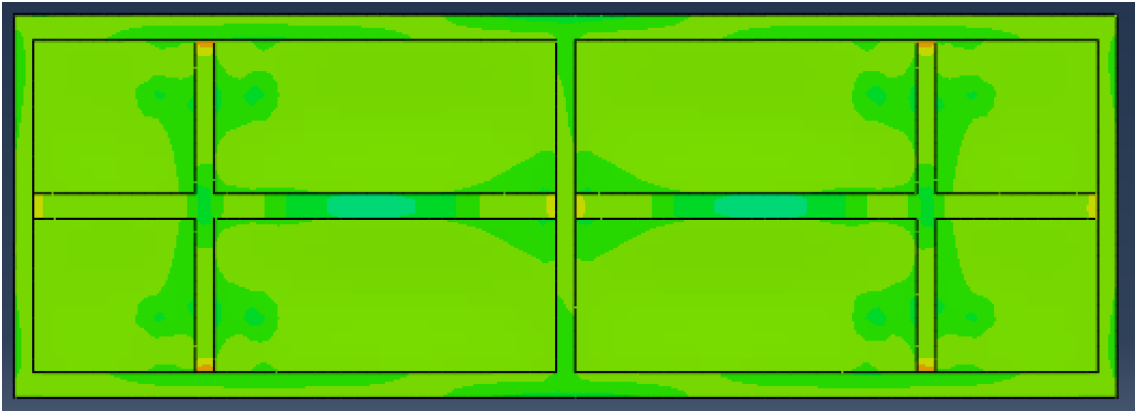
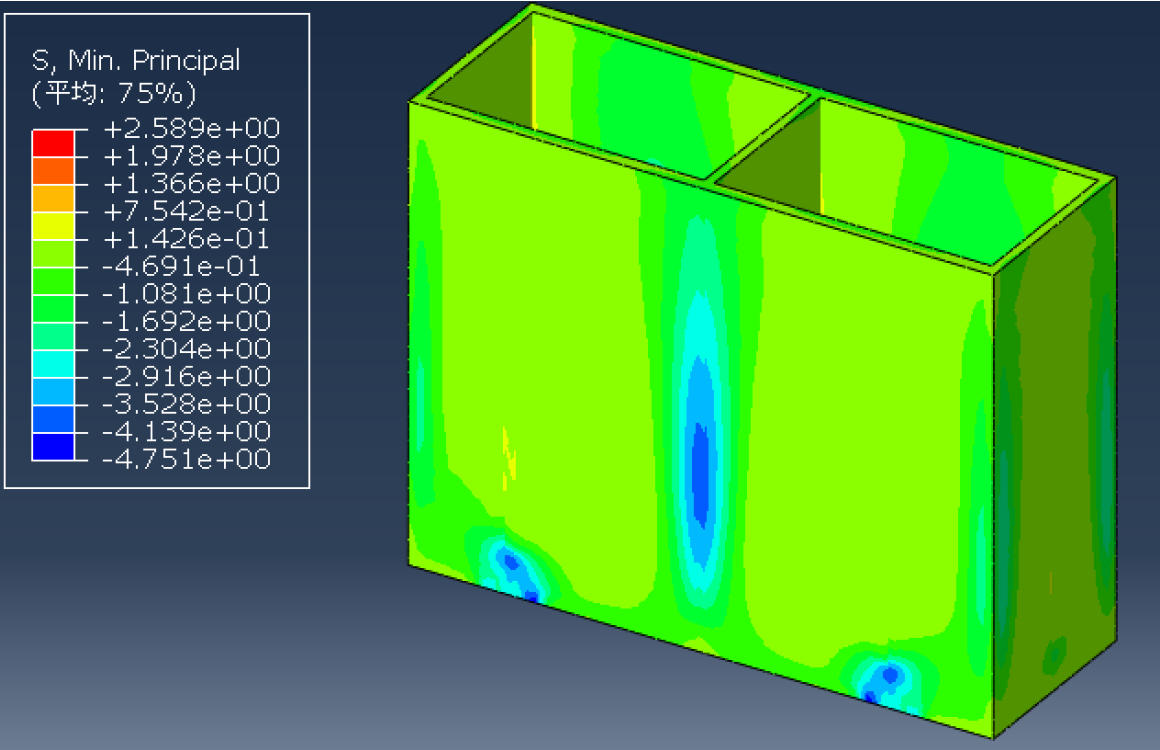
俯视



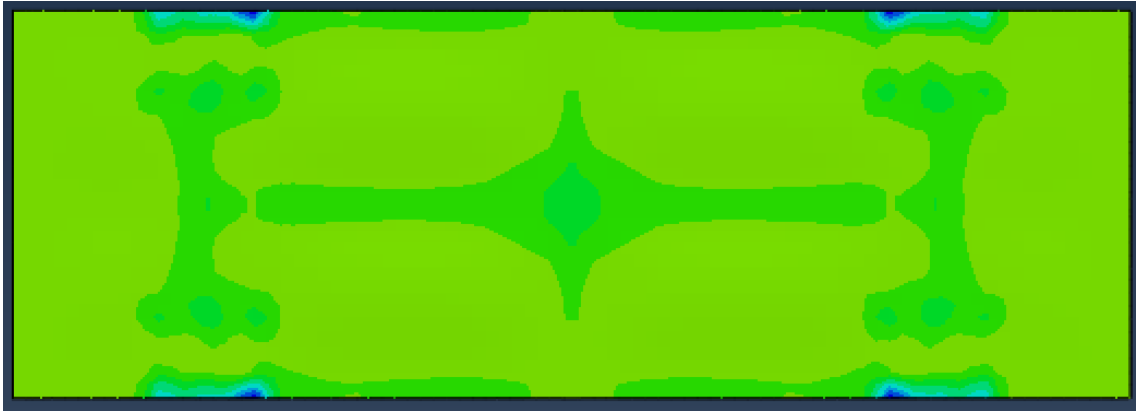
仰视

边界条件二

UHPC第三主应力（主压应力，
负为压）



俯视图



仰视图