

表7.4.2下階壁抜け柱の曲げ、せん断性能等(RC造編)

加力方向		負加力(←)		負加力(←)		正加力(→)		正加力(→)	
左右の位置		圧縮側		引張側		引張側		圧縮側	
柱位置(記号)		Y4 1F X4 (C13)		Y4 1F X5 (C13)		Y4 1F X4 (C13)		Y4 1F X5 (C13)	
部位		柱脚	柱頭	柱脚	柱頭	柱脚	柱頭	柱脚	柱頭
柱寸法	柱幅 b_c (mm)	443	443	443	443	443	443	443	443
	柱せい D_c (mm)	443	443	443	443	443	443	443	443
	二次壁を考慮した柱内法高さ h_0 (mm)	2700	2700	2900	2900	2700	2700	2900	2900
	床面から梁下までの高さ H_0 (mm)	3200	0	3200	0	3200	0	3200	0
メカニズム時軸方向力 N (kN)		2152.5	2152.5	-666.9	-666.9	-666.9	-666.9	2387.8	2387.8
軸方向応力度 σ_0 (N/mm ²)		11.0	11.0	-3.4	-3.4	-3.4	-3.4	12.2	12.2
軸力比 η		0.62	0.62	-0.19	-0.19	-0.19	-0.19	0.69	0.69
主筋	主筋 $n \cdot \phi$	3-R19	3-R19	3-R19	3-R19	3-R19	3-R19	3-R19	3-R19
	主筋径 d_b (mm)	19	19	19	19	19	19	19	19
	全鉄筋断面積 a_g (mm ²)	2268.2	2268.2	2268.2	2268.2	2268.2	2268.2	2268.2	2268.2
	引張り鉄筋断面積 a_t (mm ²)	850.6	850.6	850.6	850.6	850.6	850.6	850.6	850.6
シアスパン(M/Q) (m)		1.35	1.35	0.00	0.00	0.00	0.00	1.45	1.45
シアスパン比(M/(Q·d))		3.43	3.43	0.00	0.00	0.00	0.00	3.69	3.69
シアスパン比(1≤M/(Q·d)≤3) (計算用)		3.00	3.00	1.00	1.00	1.00	1.00	3.00	3.00
帶筋	配筋 ϕ	2-R9	2-R9	2-R9	2-R9	2-R9	2-R9	2-R9	2-R9
	ピッチ @ (mm)	200	200	200	200	200	200	200	200
	断面積 a_w (せん断補強筋) (mm ²)	127.2	127.2	127.2	127.2	127.2	127.2	127.2	127.2
	断面積 a_{wt} (外周部補強筋) (mm ²)	127.2	127.2	127.2	127.2	127.2	127.2	127.2	127.2
p_w (せん断補強筋) (%)		0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.14
p_{wt} (部材外周部の補強筋) (%)		0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.14
材料強度	主筋 σ_y (N/mm ²)	294.2	294.2	294.2	294.2	294.2	294.2	294.2	294.2
	帯筋 σ_{wy} (N/mm ²)	294.2	294.2	294.2	294.2	294.2	294.2	294.2	294.2
	コンクリート σ_{bd} (N/mm ²)	17.7	17.7	17.7	17.7	17.7	17.7	17.7	17.7
	低強度コンクリートの低減係数 kr	1.00	1.00	1.00	1.00	1.0	1.0	1.00	1.00
曲げ耐力	Mu1 (kN·m)	196.8	196.8	-	-	-	-	173.4	173.4
	Mu2 (kN·m)	-	-	-	-	-	-	-	-
	Mu3 (kN·m)	-	-	-29.5	-29.5	-29.5	-29.5	-	-
	$cQ_{mu} = (Mu_{上} + Mu_{下}) / ho$ (kN)	145.8		0.0		0.0		119.6	
$c\tau_{mu} (= cQ_{mu} / (b \cdot j))$ (N/mm ²)		0.93	0.00		0.00		0.76		
せん断耐力	cQ_{su} (kN)	290.9	290.9	252.0	252.0	252.0	252.0	290.9	290.9
	$\min(cQ_{su上}, cQ_{su下})$ (kN)	290.9	252.0		252.0		290.9		
	低強度せん断耐力: cQ_{su}' (kN)	290.9	252.0		252.0		290.9		
	$c\tau_{su} (= cQ_{su}' / (b \cdot j))$ (N/mm ²)	1.85	1.60		1.60		1.85		
比の値 cQ_{su}' / cQ_{mu}		2.00	-		-		2.43		
$B_c = \min(b_c, D_c)$ (mm)		443	443		443		443		
e (柱芯と梁芯の偏心距離) (mm)		0	0		0		0		
e_1 (柱に対する梁の偏心率)		0.00	0.00		0.00		0.00		
$\sigma_{ot} (0.5 \sigma_y \text{かつ } 0.1 \sigma_{bd} \text{以下})$ (N/mm ²)		0.31	-0.10		-0.10		0.34		
捩り耐力の増大係数 $\alpha_0 \leq 1.4$		1.08	1.00		1.00		1.09		
柱の純捩り耐力係数 K_{t0} (N/mm ²)		3.26	3.38		3.26		3.38		
ねじりによる耐力低下率 β_{ct}		1.000	1.000		1.000		1.000		
ねじり考慮せん断強度 $cQ_{tu} = \beta_{ct} \cdot cQ_{su}$ (kN)		290.9	252.0		252.0		290.9		
終局時せん断力 $cQ_{u} = \min(cQ_{mu}, cQ_{tu})$ (kN)		146	0		0		120		
判定: $S_t = cQ_{tu} / Q_{mech}$									
韌性指標 F の計算	曲げ終局変形角の上限 cR_{max}	1/250		1/250		1/250		1/250	
	曲げ降伏部材角 cR_{my}	1/150		1/150		1/150		1/150	
	曲げ塑性変形角 cR_{mp}	1/17						1/11	
	終局変形角 cR_{mu}	1/250						1/250	
	曲げ降伏時層間変形角 R_{my}	1/178		1/166		1/178		1/166	
	曲げ終局時層間変形角 R_{mu}	1/250						1/250	
	せん断柱の終局時層間変形角 R_{su}	-		-		-		-	
	柱の破壊タイプ	曲げ柱		曲げ柱		曲げ柱		曲げ柱	
柱の韌性指標 F		1.00						1.00	