

この正誤表は更新される場合があります。最終版は（公財）日本住宅・木材技術センターのHPでご確認ください。

No	ページ	行等	正	誤	備考																																																																																																																																																																																																				
1	8	下から4行目	「日本農林規格JIS A3301(木造校舎の構造設計標準)-2015」	「日本農林規格 A3301(木造校舎の構造設計標準)-2015」																																																																																																																																																																																																					
2	27	表2.1.1-11	引用文献：一般社団法人全国木材検査・研究協会	2.1.1-5)																																																																																																																																																																																																					
3	101	下から10行目	現在のところ	現在の処																																																																																																																																																																																																					
4	123	下から17行目	8Hz以上にすることを	8Hz以上にとすることを																																																																																																																																																																																																					
5	124	下から6行目	5D程度以上空ける	5D程度以上開ける																																																																																																																																																																																																					
6	125	図2.4.1-2（上図）	5d以上離す	3d以上離す																																																																																																																																																																																																					
7	241	下から11行目	靱性を含んだ評価方法	靱性を含ん評価方法																																																																																																																																																																																																					
8	258	上から3行目	尚、架構は柱勝ちとし、柱梁の形状は上形とL型について示す。	尚、架構は梁勝ちとし、柱梁の形状はT形とL型について示す。																																																																																																																																																																																																					
9	280	式3.6.4-4	${}_{anc}M_{p0} = T_p \cdot \left( d - \frac{1}{2} x_{nu0} \right)$	${}_{anc}M_{\underline{p}} = T_p \cdot \left( d - \frac{1}{2} x_{\underline{n}} \right)$ 文字の重なり																																																																																																																																																																																																					
10	284	式3.6.4-20	$\mu = \frac{\theta_{u0}}{\theta_{p0}}$	$\mu = \frac{\theta_0}{\theta_{\underline{p}}}$ 文字の重なり																																																																																																																																																																																																					
11	284	式3.6.4-23	$\theta_{u0} = \min \left[ \frac{\eta L}{d - x_{nu0}}, \frac{1}{30} \right]$	$\theta_0 = \min \left[ \frac{\eta L}{d - x_{\underline{n}}}, \frac{1}{30} \right]$ 文字の重なり																																																																																																																																																																																																					
12	307	(11)	${}_jQ = \frac{w(2L+l')^2}{32(n-1)l'}$	${}_jQ = \sum_{n-1} \left[ 1 + \frac{L}{4 \left( C_2 + \frac{1}{n} \right) l'} - \frac{1}{C_1 + \frac{1}{n}} \right]$																																																																																																																																																																																																					
13	307	下から5行目	削除	ΣW：重ね梁の全負担荷重																																																																																																																																																																																																					
14	336	上から5～13行目	<table border="1"> <thead> <tr> <th>部材</th> <th>部材長 (m)</th> <th>弾性係数 (kN/mm<sup>2</sup>)</th> <th>断面積 (mm<sup>2</sup>)</th> <th>仮想荷重</th> <th>部材応力 (kN)</th> <th>(N<sup>∧</sup>・N・L)/(EA) (mm)</th> </tr> </thead> <tbody> <tr><td>AB</td><td>3.43</td><td>6.9</td><td>28,800</td><td>-1.346</td><td><u>-64.7</u></td><td><u>1.50</u></td></tr> <tr><td>BC</td><td>2.45</td><td>6.9</td><td>28,800</td><td>-1.346</td><td><u>-45.6</u></td><td><u>0.76</u></td></tr> <tr><td>CF</td><td>2.45</td><td>6.9</td><td>28,800</td><td>-1.346</td><td><u>-45.6</u></td><td><u>0.76</u></td></tr> <tr><td>FH</td><td>3.43</td><td>6.9</td><td>28,800</td><td>-1.346</td><td><u>-64.7</u></td><td><u>1.50</u></td></tr> <tr><td>BE</td><td>2.61</td><td>6.9</td><td>14,400</td><td>0.000</td><td><u>-20.2</u></td><td>0.00</td></tr> <tr><td>EF</td><td>2.61</td><td>6.9</td><td>14,400</td><td>0.000</td><td><u>-20.2</u></td><td>0.00</td></tr> <tr><td>BD</td><td>1.27</td><td>6.9</td><td>14,400</td><td>0.000</td><td>0.0</td><td>0.00</td></tr> <tr><td>FG</td><td>1.27</td><td>6.9</td><td>14,400</td><td>0.000</td><td>0.0</td><td>0.00</td></tr> <tr><td>AD</td><td>3.19</td><td>6.5</td><td>28,800</td><td>1.250</td><td><u>60.0</u></td><td><u>1.28</u></td></tr> <tr><td>DE</td><td>2.28</td><td>6.5</td><td>28,800</td><td>1.250</td><td><u>60.0</u></td><td><u>0.91</u></td></tr> <tr><td><u>EG</u></td><td>2.28</td><td>6.5</td><td>28,800</td><td>1.250</td><td><u>60.0</u></td><td><u>0.91</u></td></tr> <tr><td>GH</td><td>3.19</td><td>6.5</td><td>28,800</td><td>1.250</td><td><u>60.0</u></td><td><u>1.28</u></td></tr> <tr><td>CE</td><td>2.18</td><td>6.9</td><td>14,400</td><td>1.000</td><td><u>19.8</u></td><td><u>0.43</u></td></tr> </tbody> </table>	部材	部材長 (m)	弾性係数 (kN/mm <sup>2</sup> )	断面積 (mm <sup>2</sup> )	仮想荷重	部材応力 (kN)	(N <sup>∧</sup> ・N・L)/(EA) (mm)	AB	3.43	6.9	28,800	-1.346	<u>-64.7</u>	<u>1.50</u>	BC	2.45	6.9	28,800	-1.346	<u>-45.6</u>	<u>0.76</u>	CF	2.45	6.9	28,800	-1.346	<u>-45.6</u>	<u>0.76</u>	FH	3.43	6.9	28,800	-1.346	<u>-64.7</u>	<u>1.50</u>	BE	2.61	6.9	14,400	0.000	<u>-20.2</u>	0.00	EF	2.61	6.9	14,400	0.000	<u>-20.2</u>	0.00	BD	1.27	6.9	14,400	0.000	0.0	0.00	FG	1.27	6.9	14,400	0.000	0.0	0.00	AD	3.19	6.5	28,800	1.250	<u>60.0</u>	<u>1.28</u>	DE	2.28	6.5	28,800	1.250	<u>60.0</u>	<u>0.91</u>	<u>EG</u>	2.28	6.5	28,800	1.250	<u>60.0</u>	<u>0.91</u>	GH	3.19	6.5	28,800	1.250	<u>60.0</u>	<u>1.28</u>	CE	2.18	6.9	14,400	1.000	<u>19.8</u>	<u>0.43</u>	<table border="1"> <thead> <tr> <th>部材</th> <th>部材長 (m)</th> <th>弾性係数 (kN/mm<sup>2</sup>)</th> <th>断面積 (mm<sup>2</sup>)</th> <th>仮想荷重</th> <th>部材応力 (kN)</th> <th>(N<sup>∧</sup>・N・L)/(EA) (mm)</th> </tr> </thead> <tbody> <tr><td>AB</td><td>3.43</td><td>6.9</td><td>28,800</td><td>-1.346</td><td><u>-31.3</u></td><td><u>0.73</u></td></tr> <tr><td>BC</td><td>2.45</td><td>6.9</td><td>28,800</td><td>-1.346</td><td><u>-22.1</u></td><td><u>0.37</u></td></tr> <tr><td>CF</td><td>2.45</td><td>6.9</td><td>28,800</td><td>-1.346</td><td><u>-22.1</u></td><td><u>0.37</u></td></tr> <tr><td>FH</td><td>3.43</td><td>6.9</td><td>28,800</td><td>-1.346</td><td><u>-31.3</u></td><td><u>0.73</u></td></tr> <tr><td>BE</td><td>2.61</td><td>6.9</td><td>14,400</td><td>0.000</td><td><u>-8.6</u></td><td>0.00</td></tr> <tr><td>EF</td><td>2.61</td><td>6.9</td><td>14,400</td><td>0.000</td><td><u>-8.6</u></td><td>0.00</td></tr> <tr><td>BD</td><td>1.27</td><td>6.9</td><td>14,400</td><td>0.000</td><td>0.0</td><td>0.00</td></tr> <tr><td>FG</td><td>1.27</td><td>6.9</td><td>14,400</td><td>0.000</td><td>0.0</td><td>0.00</td></tr> <tr><td>AD</td><td>3.19</td><td>6.5</td><td>28,800</td><td>1.250</td><td><u>29.0</u></td><td><u>0.62</u></td></tr> <tr><td>DE</td><td>2.28</td><td>6.5</td><td>28,800</td><td>1.250</td><td><u>29.0</u></td><td><u>0.44</u></td></tr> <tr><td><u>DG</u></td><td>2.28</td><td>6.5</td><td>28,800</td><td>1.250</td><td><u>29.0</u></td><td><u>0.44</u></td></tr> <tr><td>GH</td><td>3.19</td><td>6.5</td><td>28,800</td><td>1.250</td><td><u>29.0</u></td><td><u>0.62</u></td></tr> <tr><td>CE</td><td>2.18</td><td>6.9</td><td>14,400</td><td>1.000</td><td><u>22.8</u></td><td><u>0.50</u></td></tr> </tbody> </table>	部材	部材長 (m)	弾性係数 (kN/mm <sup>2</sup> )	断面積 (mm <sup>2</sup> )	仮想荷重	部材応力 (kN)	(N <sup>∧</sup> ・N・L)/(EA) (mm)	AB	3.43	6.9	28,800	-1.346	<u>-31.3</u>	<u>0.73</u>	BC	2.45	6.9	28,800	-1.346	<u>-22.1</u>	<u>0.37</u>	CF	2.45	6.9	28,800	-1.346	<u>-22.1</u>	<u>0.37</u>	FH	3.43	6.9	28,800	-1.346	<u>-31.3</u>	<u>0.73</u>	BE	2.61	6.9	14,400	0.000	<u>-8.6</u>	0.00	EF	2.61	6.9	14,400	0.000	<u>-8.6</u>	0.00	BD	1.27	6.9	14,400	0.000	0.0	0.00	FG	1.27	6.9	14,400	0.000	0.0	0.00	AD	3.19	6.5	28,800	1.250	<u>29.0</u>	<u>0.62</u>	DE	2.28	6.5	28,800	1.250	<u>29.0</u>	<u>0.44</u>	<u>DG</u>	2.28	6.5	28,800	1.250	<u>29.0</u>	<u>0.44</u>	GH	3.19	6.5	28,800	1.250	<u>29.0</u>	<u>0.62</u>	CE	2.18	6.9	14,400	1.000	<u>22.8</u>	<u>0.50</u>	
部材	部材長 (m)	弾性係数 (kN/mm <sup>2</sup> )	断面積 (mm <sup>2</sup> )	仮想荷重	部材応力 (kN)	(N <sup>∧</sup> ・N・L)/(EA) (mm)																																																																																																																																																																																																			
AB	3.43	6.9	28,800	-1.346	<u>-64.7</u>	<u>1.50</u>																																																																																																																																																																																																			
BC	2.45	6.9	28,800	-1.346	<u>-45.6</u>	<u>0.76</u>																																																																																																																																																																																																			
CF	2.45	6.9	28,800	-1.346	<u>-45.6</u>	<u>0.76</u>																																																																																																																																																																																																			
FH	3.43	6.9	28,800	-1.346	<u>-64.7</u>	<u>1.50</u>																																																																																																																																																																																																			
BE	2.61	6.9	14,400	0.000	<u>-20.2</u>	0.00																																																																																																																																																																																																			
EF	2.61	6.9	14,400	0.000	<u>-20.2</u>	0.00																																																																																																																																																																																																			
BD	1.27	6.9	14,400	0.000	0.0	0.00																																																																																																																																																																																																			
FG	1.27	6.9	14,400	0.000	0.0	0.00																																																																																																																																																																																																			
AD	3.19	6.5	28,800	1.250	<u>60.0</u>	<u>1.28</u>																																																																																																																																																																																																			
DE	2.28	6.5	28,800	1.250	<u>60.0</u>	<u>0.91</u>																																																																																																																																																																																																			
<u>EG</u>	2.28	6.5	28,800	1.250	<u>60.0</u>	<u>0.91</u>																																																																																																																																																																																																			
GH	3.19	6.5	28,800	1.250	<u>60.0</u>	<u>1.28</u>																																																																																																																																																																																																			
CE	2.18	6.9	14,400	1.000	<u>19.8</u>	<u>0.43</u>																																																																																																																																																																																																			
部材	部材長 (m)	弾性係数 (kN/mm <sup>2</sup> )	断面積 (mm <sup>2</sup> )	仮想荷重	部材応力 (kN)	(N <sup>∧</sup> ・N・L)/(EA) (mm)																																																																																																																																																																																																			
AB	3.43	6.9	28,800	-1.346	<u>-31.3</u>	<u>0.73</u>																																																																																																																																																																																																			
BC	2.45	6.9	28,800	-1.346	<u>-22.1</u>	<u>0.37</u>																																																																																																																																																																																																			
CF	2.45	6.9	28,800	-1.346	<u>-22.1</u>	<u>0.37</u>																																																																																																																																																																																																			
FH	3.43	6.9	28,800	-1.346	<u>-31.3</u>	<u>0.73</u>																																																																																																																																																																																																			
BE	2.61	6.9	14,400	0.000	<u>-8.6</u>	0.00																																																																																																																																																																																																			
EF	2.61	6.9	14,400	0.000	<u>-8.6</u>	0.00																																																																																																																																																																																																			
BD	1.27	6.9	14,400	0.000	0.0	0.00																																																																																																																																																																																																			
FG	1.27	6.9	14,400	0.000	0.0	0.00																																																																																																																																																																																																			
AD	3.19	6.5	28,800	1.250	<u>29.0</u>	<u>0.62</u>																																																																																																																																																																																																			
DE	2.28	6.5	28,800	1.250	<u>29.0</u>	<u>0.44</u>																																																																																																																																																																																																			
<u>DG</u>	2.28	6.5	28,800	1.250	<u>29.0</u>	<u>0.44</u>																																																																																																																																																																																																			
GH	3.19	6.5	28,800	1.250	<u>29.0</u>	<u>0.62</u>																																																																																																																																																																																																			
CE	2.18	6.9	14,400	1.000	<u>22.8</u>	<u>0.50</u>																																																																																																																																																																																																			
15	336	下から9行目	$\delta = \Sigma (N^{\wedge} \cdot N \cdot L) / (EA) = 9.33 \text{ mm}$	$\delta = \Sigma (N^{\wedge} \cdot N \cdot L) / (EA) = 4.81 \text{ mm}$																																																																																																																																																																																																					

16	336	下から5行目	$\delta \max = \delta \times C_{cp} \times C_j = 9.33 \times 2.0 \times 2.50 = 46.7 \text{ mm}$	$\delta \max = \delta \times C_{cp} \times C_j = 4.81 \times 2.0 \times 2.50 = 24.1 \text{ mm}$	
17	336	下から2行目	屋根等に用いる横架材の積雪時短期の値より、 $1/150$ とする。	屋根等に用いる横架材の長期の値より、 $1/200$ とする。	
18	336	下から1行目	$\delta \max = 46.7 \text{ mm} \leq (\text{たわみ制限比} \times L) = 72.8 \text{ mm} \dots \text{OK}$	$\delta \max = 24.1 \text{ mm} \leq (\text{たわみ制限比} \times L) = 54.6 \text{ mm} \dots \text{OK}$	
19	347	下から4行目	屋根等に用いる横架材の積雪時短期の値より、 $1/150$	屋根等に用いる横架材の積雪時短期の値より、 $1/200$	
20	347	下から2行目	$\leq (\text{たわみ制限比} \times L) = 66.7 \text{ mm} \dots \text{OK}$	$\leq (\text{たわみ制限比} \times L) = 50.1 \text{ mm} \dots \text{OK}$	