

風力発電設備支持物構造設計指針・同解説 [ 2007 年版 ] 正誤表

頁	行, 図, 表	誤	正	注釈
	委員構成	松宮 輝	松宮 輝	
57	上から 11 行目	( 標高 0 で , 一様な . .	( 一様な . .	「標高 0 で ,」を削除した。
64	下から 1 行目	( 3.22 )	( 3.24 )	
65	下から 1 行目	( 3.23 )	( 3.25 )	
96	式 ( 5.12 )	$\begin{Bmatrix} x(z_0^C) \\ x(z_1^C) \\ M \\ x(z_n^C) \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & d_{z_1^C} & L & d_{z_n^C} \\ 0 & 0 & L & d_{z_n^C} \\ M & M & O & M \\ 0 & 0 & L & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & d_{z_1^B} & L & d_{z_n^B} \\ 0 & d_{z_1^B} & L & d_{z_n^B} \\ M & M & O & M \\ 0 & 0 & L & d_{z_n^B} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} x_{zz}(z_0^C) \\ x_{zz}(z_1^C) \\ M \\ x_{zz}(z_n^C) \end{Bmatrix}$	$\begin{Bmatrix} x(z_0^C) \\ x(z_1^C) \\ \vdots \\ x(z_n^C) \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & d_{z_1^C} & \dots & d_{z_n^C} \\ 0 & 0 & \dots & d_{z_n^C} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & 0 & \dots & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & d_{z_1^B} & \dots & d_{z_n^B} \\ 0 & d_{z_1^B} & \dots & d_{z_n^B} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & 0 & \dots & d_{z_n^B} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} x_{zz}(z_0^C) \\ x_{zz}(z_1^C) \\ \vdots \\ x_{zz}(z_n^C) \end{Bmatrix}$	
103	式 ( 5.31 )	$g_i = \kappa \left( \sqrt{2 \ln(600v_i)} + h_3 (2 \ln(600v_i) - 1) \right)$	$g_D = \kappa \left( \sqrt{2 \ln(600v_D)} + h_3 (2 \ln(600v_D) - 1) \right)$ $g_L = \sqrt{2 \ln(600v_L)} + \frac{0.5772}{\sqrt{2 \ln(600v_L)}}$	風方向と風直交方向のピークファクタはそれぞれ異なる式を用いる。
103	式 ( 5.33 )	$v_i = \frac{1}{\kappa \sqrt{1 + 4h_3^2}} v_i$	$v_D = \frac{1}{\kappa \sqrt{1 + 4h_3^2}} v_D$	風方向のピークファクタのみ使用する。
103	式 ( 5.35 )	$K_{SMB}$	$K_{MBD1}$	
103	式 ( 5.36 )	$A_{ik}$	$A_{D1}$	
103	式 ( 5.37 )	$\rho(r, r') = \exp[-C r - r' f/U_h]$	$\rho(r, r') = \exp[- r - r' /0.3L_1]$	
103	式 ( 5.40 )	$v_i = f \sqrt{\frac{(f_0/f)^2 + R_i}{1 + R_i}}$	$v_i = f \sqrt{\frac{(f_{0i}/f)^2 + R_i}{1 + R_i}}$	
103	式 ( 5.42 )	$\phi_{L1}, \phi_{L2}$	$\phi_L$	
104	式 ( 5.44 )	$f_0 = 0.3 \frac{U_h}{\sqrt{L_1^x \sqrt{A_{wt}}}}$	$f_{0D} = 0.3 \frac{U_h}{\sqrt{L_1 \sqrt{A_{wt}}}}, \quad f_{0L} = 0.3 \frac{U_h}{\sqrt{L_2 \sqrt{A_{wt}}}}$	
104	式 ( 5.48 )	$\phi_f, C_f, V$	$\phi_i, C_i, U$	
112	下から 7 行目	定格風速(m/s)	年平均風速(m/s)	
112	図 5.25			ブレードがフェザリングになっていなかったため、フェザリングに修正した。
168	5 行目	別途, 既往の文献・資料等から適切な応力評価式を得るか,	「日本建築学会煙突構造設計指針」 <sup>14)</sup> の 7.3.3 項に従い, 開口部の応力を評価するか, または	

264	14 行目	$h=32.33\text{m}$	$h=32.43\text{m}$	
265 303	5 行目 4 行目	式(3.23)のレーリー分布	式(3.25)のレーリー分布	
269	10 行目	$T \geq 1.125$	$T \geq 1.152$	
303	9 行目	表 10.33 から	表 10.40 から	
304	表 10.40 最下行	1173		1173kNm は , p.113 (5.63)式の分母を 1 と仮定して計算した。分母を厳密に計算した場合には 1307kNm になる。