

Stand: 03.04.2008

Actions sur les structures porteuses (Correctif)

Einwirkungen auf Tragwerke (Korrigenda)

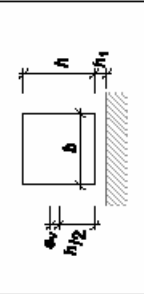
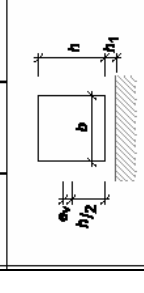
Seite	Ziffer Figur	Fehler Art	bisher Fehlerangabe durch Antragsteller (Fehler rot markiert und durchgestrichen)	neu Korrekturvorschlag Kommission oder Antragsteller (Korrekturen grün markiert)	Durch Kommission genehmigt (Datum)																																																												
21	Tabelle 3	R	<table border="1"> <thead> <tr> <th>Fall</th> <th>1</th> <th>2</th> <th>3</th> <th>4</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>Bauwerk</td> <td>Gebäude im Grundwasser beliebig</td> <td>Stützwand im Grundwasser</td> <td>Stützwand im Grundwasser</td> <td>Stützwand im Grundwasser</td> </tr> <tr> <td>Baugrund</td> <td>beliebig</td> <td>heterogen, dichtende Schicht am Wandfluss</td> <td>homogen anisotrop ($k_x \gg k_y$) oder heterogen, durchlässige Schicht am Wandfluss</td> <td>homogen und isotrop</td> </tr> <tr> <td>Strömung</td> <td>keine Strömung</td> <td>keine Strömung</td> <td>Strömung nur auf der Innenseite</td> <td>ideale Strömung</td> </tr> <tr> <td>Wasserdruckverteilung, resultierender Wasserdruck</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>Maximaler Wasserdruck</td> <td>$W_k = \gamma_{sk} t_w$</td> <td>$W_k = \gamma_{sk} t_w$</td> <td>$W_k = (1-i) \gamma_{sk} t_w$</td> <td>$W_k = (1-i) \gamma_{sk} t_w$</td> </tr> </tbody> </table>	Fall	1	2	3	4	Bauwerk	Gebäude im Grundwasser beliebig	Stützwand im Grundwasser	Stützwand im Grundwasser	Stützwand im Grundwasser	Baugrund	beliebig	heterogen, dichtende Schicht am Wandfluss	homogen anisotrop ($k_x \gg k_y$) oder heterogen, durchlässige Schicht am Wandfluss	homogen und isotrop	Strömung	keine Strömung	keine Strömung	Strömung nur auf der Innenseite	ideale Strömung	Wasserdruckverteilung, resultierender Wasserdruck					Maximaler Wasserdruck	$W_k = \gamma_{sk} t_w$	$W_k = \gamma_{sk} t_w$	$W_k = (1-i) \gamma_{sk} t_w$	$W_k = (1-i) \gamma_{sk} t_w$	<table border="1"> <thead> <tr> <th>Fall</th> <th>1</th> <th>2</th> <th>3</th> <th>4</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>Bauwerk</td> <td>Gebäude im Grundwasser beliebig</td> <td>Stützwand im Grundwasser</td> <td>Stützwand im Grundwasser</td> <td>Stützwand im Grundwasser</td> </tr> <tr> <td>Baugrund</td> <td>beliebig</td> <td>heterogen, dichtende Schicht am Wandfluss</td> <td>homogen anisotrop ($k_x \gg k_y$) oder heterogen, durchlässige Schicht am Wandfluss</td> <td>homogen und isotrop</td> </tr> <tr> <td>Strömung</td> <td>keine Strömung</td> <td>keine Strömung</td> <td>Strömung nur auf der Innenseite</td> <td>ideale Strömung</td> </tr> <tr> <td>Wasserdruckverteilung, resultierender Wasserdruck</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>Maximaler Wasserdruck</td> <td>$W_k = \gamma_{sk} t_w$</td> <td>$W_k = \gamma_{sk} t_w$</td> <td>$W_k = \gamma_{sk} t_w$</td> <td>$W_k = (1-i) \gamma_{sk} t_w$</td> </tr> </tbody> </table>	Fall	1	2	3	4	Bauwerk	Gebäude im Grundwasser beliebig	Stützwand im Grundwasser	Stützwand im Grundwasser	Stützwand im Grundwasser	Baugrund	beliebig	heterogen, dichtende Schicht am Wandfluss	homogen anisotrop ($k_x \gg k_y$) oder heterogen, durchlässige Schicht am Wandfluss	homogen und isotrop	Strömung	keine Strömung	keine Strömung	Strömung nur auf der Innenseite	ideale Strömung	Wasserdruckverteilung, resultierender Wasserdruck					Maximaler Wasserdruck	$W_k = \gamma_{sk} t_w$	$W_k = \gamma_{sk} t_w$	$W_k = \gamma_{sk} t_w$	$W_k = (1-i) \gamma_{sk} t_w$	08.06.05
Fall	1	2	3	4																																																													
Bauwerk	Gebäude im Grundwasser beliebig	Stützwand im Grundwasser	Stützwand im Grundwasser	Stützwand im Grundwasser																																																													
Baugrund	beliebig	heterogen, dichtende Schicht am Wandfluss	homogen anisotrop ($k_x \gg k_y$) oder heterogen, durchlässige Schicht am Wandfluss	homogen und isotrop																																																													
Strömung	keine Strömung	keine Strömung	Strömung nur auf der Innenseite	ideale Strömung																																																													
Wasserdruckverteilung, resultierender Wasserdruck																																																																	
Maximaler Wasserdruck	$W_k = \gamma_{sk} t_w$	$W_k = \gamma_{sk} t_w$	$W_k = (1-i) \gamma_{sk} t_w$	$W_k = (1-i) \gamma_{sk} t_w$																																																													
Fall	1	2	3	4																																																													
Bauwerk	Gebäude im Grundwasser beliebig	Stützwand im Grundwasser	Stützwand im Grundwasser	Stützwand im Grundwasser																																																													
Baugrund	beliebig	heterogen, dichtende Schicht am Wandfluss	homogen anisotrop ($k_x \gg k_y$) oder heterogen, durchlässige Schicht am Wandfluss	homogen und isotrop																																																													
Strömung	keine Strömung	keine Strömung	Strömung nur auf der Innenseite	ideale Strömung																																																													
Wasserdruckverteilung, resultierender Wasserdruck																																																																	
Maximaler Wasserdruck	$W_k = \gamma_{sk} t_w$	$W_k = \gamma_{sk} t_w$	$W_k = \gamma_{sk} t_w$	$W_k = (1-i) \gamma_{sk} t_w$																																																													
47	11.4.2.1	R	Für den Nachweis der Tragsicherheit hinsichtlich Ermüdung ist das Lastmodell 1 zu verwenden. Die charakteristischen Werte sind mit den Beiwerten ϕ und α gemäss Ziffern 11.3.1 und 4.3-3 zu multiplizieren. Die Einflüsse der Zentrifugalkräfte sind zu berücksichtigen. Der Beiwert α ist mit 1,0 in Rechnung zu stellen.	Für den Nachweis der Tragsicherheit hinsichtlich Ermüdung ist das Lastmodell 1 zu verwenden. Die charakteristischen Werte sind mit dem dynamischen Beiwert ϕ gemäss Ziffer 11.3.1 und mit $\alpha = 1,0$ zu multiplizieren. Die Einflüsse der Zentrifugalkräfte sind zu berücksichtigen.	03.04.08																																																												
47	11.4.2.2	T	Bei mehrspurigen Tragwerken ist das Ermüdungslastmodell auf höchstens zwei Gleisen anzuordnen.	Bei mehrspurigen Tragwerken ist das Ermüdungslastmodell jeweils nur auf einem Gleis anzuordnen.	03.04.08																																																												
48	Figur 12	T			08.06.05																																																												

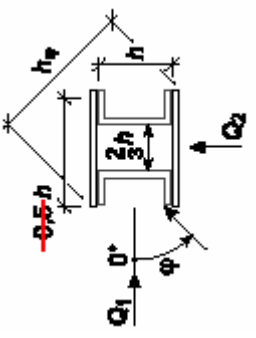
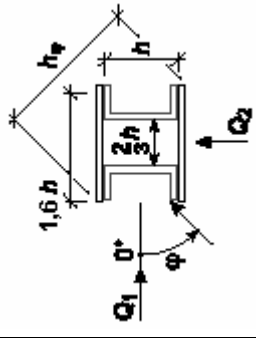
Seite	Ziffer Figur	Fehler Art	bisher Fehlerangabe durch Antragsteller (Fehler rot markiert und durchgestrichen)	neu Korrekturvorschlag Kommission oder Antragsteller (Korrekturen grün markiert)	Durch Kommission genehmigt (Datum)																								
50	Tabelle 19	R	<p>Tabelle 19: Charakteristische Werte der Anfahr- und Bremskräfte für Schmalspur (Q_k bzw. q_k) bezeichnen die Summe der Bahnverkehrslasten auf der Länge l)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>Lastmodell</th> <th>Q_{A_k} [kN]</th> <th>Q_{B_k} [kN]</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>4</td> <td>0,3 $Q_{A_k} \leq 250$</td> <td>0,25 q_k ≤ 1250</td> </tr> <tr> <td>5</td> <td>0,3 $Q_{A_k} \leq 500$</td> <td>0,25 q_k ≤ 2500</td> </tr> <tr> <td>6</td> <td>0,3 $Q_{A_k} \leq 500$</td> <td>0,25 q_k ≤ 3500</td> </tr> </tbody> </table>	Lastmodell	Q_{A_k} [kN]	Q_{B_k} [kN]	4	0,3 $Q_{A_k} \leq 250$	0,25 q_k ≤ 1250	5	0,3 $Q_{A_k} \leq 500$	0,25 q_k ≤ 2500	6	0,3 $Q_{A_k} \leq 500$	0,25 q_k ≤ 3500	<p>Tabelle 19: Charakteristische Werte der Anfahr- und Bremskräfte für Schmalspur (Q_k bezeichnen die Summe der Bahnverkehrslasten auf der Länge l)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>Lastmodell</th> <th>Q_{A_k} [kN]</th> <th>Q_{B_k} [kN]</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>4</td> <td>0,3 $Q_{A_k} \leq 250$</td> <td>0,25 $Q_k \leq 1250$</td> </tr> <tr> <td>5</td> <td>0,3 $Q_{A_k} \leq 500$</td> <td>0,25 $Q_k \leq 2500$</td> </tr> <tr> <td>6</td> <td>0,3 $Q_{A_k} \leq 500$</td> <td>0,25 $Q_k \leq 3500$</td> </tr> </tbody> </table>	Lastmodell	Q_{A_k} [kN]	Q_{B_k} [kN]	4	0,3 $Q_{A_k} \leq 250$	0,25 $Q_k \leq 1250$	5	0,3 $Q_{A_k} \leq 500$	0,25 $Q_k \leq 2500$	6	0,3 $Q_{A_k} \leq 500$	0,25 $Q_k \leq 3500$	08.03.07
Lastmodell	Q_{A_k} [kN]	Q_{B_k} [kN]																											
4	0,3 $Q_{A_k} \leq 250$	0,25 q_k ≤ 1250																											
5	0,3 $Q_{A_k} \leq 500$	0,25 q_k ≤ 2500																											
6	0,3 $Q_{A_k} \leq 500$	0,25 q_k ≤ 3500																											
Lastmodell	Q_{A_k} [kN]	Q_{B_k} [kN]																											
4	0,3 $Q_{A_k} \leq 250$	0,25 $Q_k \leq 1250$																											
5	0,3 $Q_{A_k} \leq 500$	0,25 $Q_k \leq 2500$																											
6	0,3 $Q_{A_k} \leq 500$	0,25 $Q_k \leq 3500$																											
88	Tabelle 59	T	<p>Bisherige Angaben der Verhältnisse in den Tabellen 59 a-d:</p> <p>Tabelle 59a: $\frac{h_1}{d_1} = 0,875$</p> <p>Tabelle 59b: $\frac{h_1}{d_1} = 1,625$</p> <p>Tabelle 59c: $\frac{h_1}{d_1} = 2,125$</p> <p>Tabelle 59d: $\frac{h_1}{d_1} = 2,675$</p>	<p>Die in den Tabellen 59 a-d angegebenen Werte sind für folgende Verhältnisse ermittelt worden:</p> <p>Tabelle 59a: $\frac{h_1}{d_1} = 0,875$: $\frac{h_1}{h} = 0,33$ bis 0,50</p> <p>Tabelle 59b: $\frac{h_1}{d_1} = 1,625$: $\frac{h_1}{h} = 0,48$ bis 0,65</p> <p>Tabelle 59c: $\frac{h_1}{d_1} = 2,125$: $\frac{h_1}{h} = 0,55$ bis 0,71</p> <p>Tabelle 59d: $\frac{h_1}{d_1} = 2,675$: $\frac{h_1}{h} = 0,61$ bis 0,75</p>	08.03.07																								
91	Tabelle 60	R	<p>Beiwerte für $h : b$: $d = 0,2 : 0,6 : 1,0$ oder 4,0 : 3,0 : 10,0</p> <p>für $h \approx 8,00$ m, Flachdach</p>	<p>Beiwerte für $h : b$: $d = 0,2 : 0,6 : 1,0$ oder 1,0 : 3,0 : 5,0</p> <p>für $h \approx 8,00$ m, Flachdach</p>	08.03.07																								

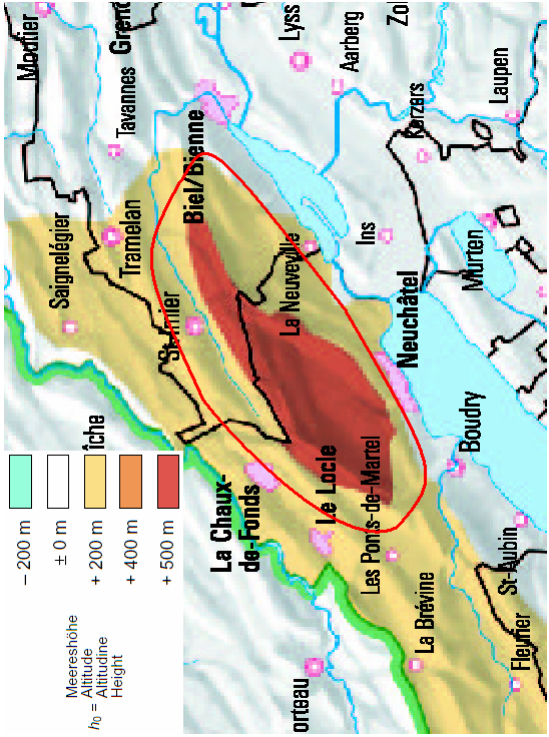
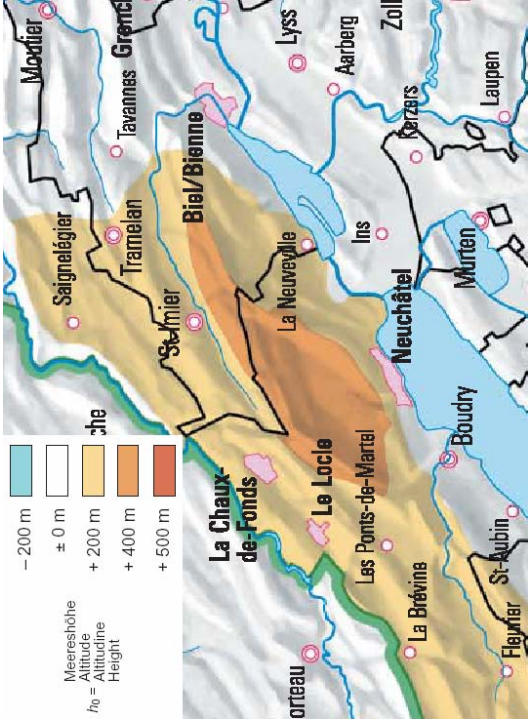
Seite	Ziffer Figur	Fehler Art	bisher Fehlerangabe durch Antragsteller (Fehler rot markiert und durchgestrichen)	neu Korrekturvorschlag Kommission oder Antragsteller (Korrekturen grün markiert)	Durch Kommission genehmigt (Datum)
					08.03.07
91	Tabelle 61a	R	Beiwerte für $h : b : d = 1 : 2 : 5$ für $h \approx 8,00$ m, Flachdach	Beiwerte für $h : b : d = 1 : 5 : 2$ für $h \approx 8,00$ m, Flachdach	08.06.05

91	Tabelle 61b	R	Beiwerte für $h : b : d = 1 : 2 : 5$ für $h \approx 16,00$ m, Flachdach	Beiwerte für $h : b : d = 1 : 5 : 2$ für $h \approx 16,00$ m, Flachdach	08.06.05
----	-------------	---	---	---	----------

Seite	Ziffer Figur	Fehler Art	bisher Fehlerangabe durch Antragsteller (Fehler rot markiert und durchgestrichen)	neu Korrekturvorschlag Kommission oder Antragsteller (Korrekturen grün markiert)	Durch Kommission genehmigt (Datum)																																																																																																																																																																																																																						
91	Tabelle 62b	T	<p>In der Tabelle ist der Wert der Teilfläche A für die Windrichtung $\varphi = 90^\circ$ falsch (-0,30)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th colspan="13">Lokale Druckbeiwerte</th> </tr> <tr> <th colspan="12">C_{pe}</th> <th>C_{pe}</th> </tr> <tr> <th colspan="12">Teilfläche</th> <th>Teilfläche</th> </tr> <tr> <th>φ</th> <th>A</th><th>B</th><th>C</th><th>D</th><th>E</th><th>F</th><th>G</th><th>H</th><th>m</th><th>n</th><th>o</th> <th></th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>0°</td> <td>0,70</td><td>-0,30</td><td>-0,50</td><td>-0,50</td><td>-0,65</td><td>-0,30</td><td>-0,30</td><td>-0,30</td><td>-1,00</td><td>-0,50</td><td>-0,80</td> <td></td> </tr> <tr> <td>15°</td> <td>0,50</td><td>-0,35</td><td>-0,30</td><td>-0,45</td><td>-0,60</td><td>-0,30</td><td>-0,30</td><td>-0,30</td><td>-1,00</td><td>-0,50</td><td>-1,00</td> <td></td> </tr> <tr> <td>45°</td> <td>0,40</td><td>-0,45</td><td>$\pm 0,10$</td><td>-0,30</td><td>-0,45</td><td>-0,45</td><td>-0,25</td><td>-0,25</td><td>-1,00</td><td>-1,00</td><td>-0,50</td> <td></td> </tr> <tr> <td>90°</td> <td>0,30</td><td>-0,35</td><td>0,70</td><td>-0,20</td><td>-0,60</td><td>-0,30</td><td>-0,60</td><td>-0,30</td><td>-0,50</td><td>-1,00</td><td>0,50</td> <td>$\hat{C}_{pe} = -2,0$</td> </tr> </tbody> </table>	Lokale Druckbeiwerte													C_{pe}												C_{pe}	Teilfläche												Teilfläche	φ	A	B	C	D	E	F	G	H	m	n	o		0°	0,70	-0,30	-0,50	-0,50	-0,65	-0,30	-0,30	-0,30	-1,00	-0,50	-0,80		15°	0,50	-0,35	-0,30	-0,45	-0,60	-0,30	-0,30	-0,30	-1,00	-0,50	-1,00		45°	0,40	-0,45	$\pm 0,10$	-0,30	-0,45	-0,45	-0,25	-0,25	-1,00	-1,00	-0,50		90°	0,30	-0,35	0,70	-0,20	-0,60	-0,30	-0,60	-0,30	-0,50	-1,00	0,50	$\hat{C}_{pe} = -2,0$	<p>In der Tabelle ist für die Teilfläche A und der Windrichtung $\varphi = 90^\circ$ der Wert zu -0,35 zu korrigieren.</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th colspan="13">Lokale Druckbeiwerte</th> </tr> <tr> <th colspan="12">C_{pe}</th> <th>C_{pe}</th> </tr> <tr> <th colspan="12">Teilfläche</th> <th>Teilfläche</th> </tr> <tr> <th>φ</th> <th>A</th><th>B</th><th>C</th><th>D</th><th>E</th><th>F</th><th>G</th><th>H</th><th>m</th><th>n</th><th>o</th> <th></th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>0°</td> <td>0,70</td><td>-0,30</td><td>-0,50</td><td>-0,50</td><td>-0,65</td><td>-0,65</td><td>-0,30</td><td>-0,30</td><td>-1,00</td><td>-0,50</td><td>-0,80</td> <td></td> </tr> <tr> <td>15°</td> <td>0,50</td><td>-0,35</td><td>-0,30</td><td>-0,45</td><td>-0,60</td><td>-0,65</td><td>-0,30</td><td>-0,30</td><td>-1,00</td><td>-0,50</td><td>-1,00</td> <td></td> </tr> <tr> <td>45°</td> <td>0,40</td><td>-0,45</td><td>$\pm 0,10$</td><td>-0,30</td><td>-0,45</td><td>-0,45</td><td>-0,45</td><td>-0,25</td><td>-1,00</td><td>-1,00</td><td>-0,50</td> <td></td> </tr> <tr> <td>90°</td> <td>0,35</td><td>-0,35</td><td>0,70</td><td>-0,20</td><td>-0,60</td><td>-0,30</td><td>-0,60</td><td>-0,30</td><td>-0,50</td><td>-1,00</td><td>0,50</td> <td>$\hat{C}_{pe} = -2,0$</td> </tr> </tbody> </table>	Lokale Druckbeiwerte													C_{pe}												C_{pe}	Teilfläche												Teilfläche	φ	A	B	C	D	E	F	G	H	m	n	o		0°	0,70	-0,30	-0,50	-0,50	-0,65	-0,65	-0,30	-0,30	-1,00	-0,50	-0,80		15°	0,50	-0,35	-0,30	-0,45	-0,60	-0,65	-0,30	-0,30	-1,00	-0,50	-1,00		45°	0,40	-0,45	$\pm 0,10$	-0,30	-0,45	-0,45	-0,45	-0,25	-1,00	-1,00	-0,50		90°	0,35	-0,35	0,70	-0,20	-0,60	-0,30	-0,60	-0,30	-0,50	-1,00	0,50	$\hat{C}_{pe} = -2,0$	08.03.07						
Lokale Druckbeiwerte																																																																																																																																																																																																																											
C_{pe}												C_{pe}																																																																																																																																																																																																															
Teilfläche												Teilfläche																																																																																																																																																																																																															
φ	A	B	C	D	E	F	G	H	m	n	o																																																																																																																																																																																																																
0°	0,70	-0,30	-0,50	-0,50	-0,65	-0,30	-0,30	-0,30	-1,00	-0,50	-0,80																																																																																																																																																																																																																
15°	0,50	-0,35	-0,30	-0,45	-0,60	-0,30	-0,30	-0,30	-1,00	-0,50	-1,00																																																																																																																																																																																																																
45°	0,40	-0,45	$\pm 0,10$	-0,30	-0,45	-0,45	-0,25	-0,25	-1,00	-1,00	-0,50																																																																																																																																																																																																																
90°	0,30	-0,35	0,70	-0,20	-0,60	-0,30	-0,60	-0,30	-0,50	-1,00	0,50	$\hat{C}_{pe} = -2,0$																																																																																																																																																																																																															
Lokale Druckbeiwerte																																																																																																																																																																																																																											
C_{pe}												C_{pe}																																																																																																																																																																																																															
Teilfläche												Teilfläche																																																																																																																																																																																																															
φ	A	B	C	D	E	F	G	H	m	n	o																																																																																																																																																																																																																
0°	0,70	-0,30	-0,50	-0,50	-0,65	-0,65	-0,30	-0,30	-1,00	-0,50	-0,80																																																																																																																																																																																																																
15°	0,50	-0,35	-0,30	-0,45	-0,60	-0,65	-0,30	-0,30	-1,00	-0,50	-1,00																																																																																																																																																																																																																
45°	0,40	-0,45	$\pm 0,10$	-0,30	-0,45	-0,45	-0,45	-0,25	-1,00	-1,00	-0,50																																																																																																																																																																																																																
90°	0,35	-0,35	0,70	-0,20	-0,60	-0,30	-0,60	-0,30	-0,50	-1,00	0,50	$\hat{C}_{pe} = -2,0$																																																																																																																																																																																																															
98	Tabelle 68	T	<p>In der Tabelle 68 wird die Reynoldszahl durch den Ausdruck $d \cdot \sqrt{q_p}$ repräsentiert.</p>	<p>Er wird durch den Ausdruck $d \cdot \sqrt{q_{p0}} \cdot \left(\frac{z}{10}\right)^{\alpha}$ ersetzt werden.</p>	08.03.07																																																																																																																																																																																																																						
91	Tabelle 62b	T	<p>Die Werte in der Tabelle 62b müssen korrigiert werden</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th colspan="13">Lokale Druckbeiwerte</th> </tr> <tr> <th colspan="12">C_{pe}</th> <th>C_{pe}</th> </tr> <tr> <th colspan="12">Teilfläche</th> <th>Teilfläche</th> </tr> <tr> <th>φ</th> <th>A₁</th><th>A₂</th><th>A₃</th><th>A₄</th><th>B₁</th><th>B₂</th><th>B₃</th><th>B₄</th><th>C₁</th><th>C₂</th><th>C₃</th><th>C₄</th><th>D₁</th><th>D₂</th><th>D₃</th><th>D₄</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>0°</td> <td>1,05</td><td>0,95</td><td>0,90</td><td>0,90</td><td>-0,40</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td> </tr> <tr> <td>15°</td> <td>1,00</td><td>0,95</td><td>0,90</td><td>0,90</td><td>-0,40</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td> </tr> <tr> <td>45°</td> <td>0,95</td><td>0,95</td><td>-0,30</td><td>0,30</td><td>-0,65</td><td>-0,30</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,65</td><td>-0,30</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td> </tr> </tbody> </table>	Lokale Druckbeiwerte													C_{pe}												C_{pe}	Teilfläche												Teilfläche	φ	A ₁	A ₂	A ₃	A ₄	B ₁	B ₂	B ₃	B ₄	C ₁	C ₂	C ₃	C ₄	D ₁	D ₂	D ₃	D ₄	0°	1,05	0,95	0,90	0,90	-0,40	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	15°	1,00	0,95	0,90	0,90	-0,40	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	45°	0,95	0,95	-0,30	0,30	-0,65	-0,30	-0,35	-0,35	-0,65	-0,30	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	<p>Die Tabelle 62b besitzt nun folgende richtigen Werte:</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th colspan="13">Lokale Druckbeiwerte</th> </tr> <tr> <th colspan="12">C_{pe}</th> <th>C_{pe}</th> </tr> <tr> <th colspan="12">Teilfläche</th> <th>Teilfläche</th> </tr> <tr> <th>φ</th> <th>A₁</th><th>A₂</th><th>A₃</th><th>A₄</th><th>B₁</th><th>B₂</th><th>B₃</th><th>B₄</th><th>C₁</th><th>C₂</th><th>C₃</th><th>C₄</th><th>D₁</th><th>D₂</th><th>D₃</th><th>D₄</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>0°</td> <td>1,05</td><td>0,90</td><td>0,90</td><td>0,90</td><td>-0,40</td><td>-0,40</td><td>-0,40</td><td>-0,40</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td> </tr> <tr> <td>15°</td> <td>1,00</td><td>0,95</td><td>0,95</td><td>0,95</td><td>-0,40</td><td>-0,40</td><td>-0,40</td><td>-0,40</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td> </tr> <tr> <td>45°</td> <td>0,90</td><td>0,95</td><td>0,95</td><td>0,95</td><td>-0,40</td><td>-0,40</td><td>-0,40</td><td>-0,40</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td><td>-0,35</td> </tr> </tbody> </table> <p>Für die Dachbeiwerte und die Innendruckbeiwerte darf die Tabelle 36 verwendet werden, wobei die absolut ungünstigsten Werte aller Windrichtungen der Tabelle 36 zu nehmen sind.</p>	Lokale Druckbeiwerte													C_{pe}												C_{pe}	Teilfläche												Teilfläche	φ	A ₁	A ₂	A ₃	A ₄	B ₁	B ₂	B ₃	B ₄	C ₁	C ₂	C ₃	C ₄	D ₁	D ₂	D ₃	D ₄	0°	1,05	0,90	0,90	0,90	-0,40	-0,40	-0,40	-0,40	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	15°	1,00	0,95	0,95	0,95	-0,40	-0,40	-0,40	-0,40	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	45°	0,90	0,95	0,95	0,95	-0,40	-0,40	-0,40	-0,40	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	08.03.07
Lokale Druckbeiwerte																																																																																																																																																																																																																											
C_{pe}												C_{pe}																																																																																																																																																																																																															
Teilfläche												Teilfläche																																																																																																																																																																																																															
φ	A ₁	A ₂	A ₃	A ₄	B ₁	B ₂	B ₃	B ₄	C ₁	C ₂	C ₃	C ₄	D ₁	D ₂	D ₃	D ₄																																																																																																																																																																																																											
0°	1,05	0,95	0,90	0,90	-0,40	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35																																																																																																																																																																																																											
15°	1,00	0,95	0,90	0,90	-0,40	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35																																																																																																																																																																																																											
45°	0,95	0,95	-0,30	0,30	-0,65	-0,30	-0,35	-0,35	-0,65	-0,30	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35																																																																																																																																																																																																											
Lokale Druckbeiwerte																																																																																																																																																																																																																											
C_{pe}												C_{pe}																																																																																																																																																																																																															
Teilfläche												Teilfläche																																																																																																																																																																																																															
φ	A ₁	A ₂	A ₃	A ₄	B ₁	B ₂	B ₃	B ₄	C ₁	C ₂	C ₃	C ₄	D ₁	D ₂	D ₃	D ₄																																																																																																																																																																																																											
0°	1,05	0,90	0,90	0,90	-0,40	-0,40	-0,40	-0,40	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35																																																																																																																																																																																																											
15°	1,00	0,95	0,95	0,95	-0,40	-0,40	-0,40	-0,40	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35																																																																																																																																																																																																											
45°	0,90	0,95	0,95	0,95	-0,40	-0,40	-0,40	-0,40	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35	-0,35																																																																																																																																																																																																											

Seite	Ziffer Figur	Fehler Art	bisher Fehlerangabe durch Antragsteller (Fehler rot markiert und durchgestrichen)	neu Korrekturvorschlag Kommission oder Antragsteller (Korrekturen grün markiert)	Durch Kommission genehmigt (Datum)																																				
99	Tabelle 70	T	<p>In der Tabelle 70 wird die Reynoldszahl durch den Ausdruck $d \cdot \sqrt{q_p} \cdot \left(\frac{z}{10}\right)^{0,7}$ repräsentiert.</p>	<p>Er wird durch den Ausdruck $d \cdot \sqrt{q_{p,0}} \cdot \left(\frac{z}{10}\right)^{0,7}$ ersetzt werden.</p>	08.03.07																																				
100	Tabelle 71	T	<p>In der Tabelle 71 ist der globale Kraftbeiwert in der dritten Kolonne für die quadratische Platte mit einem Luftspalt zum Boden zu korrigieren: Falsch: $e_{H1} = 1,10$</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>c_{H1}</th> <th>e_v</th> <th>e_h</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>1,15</td> <td>0,00</td> <td>0,00</td> </tr> <tr> <td>1,10</td> <td>0,00</td> <td>0,1b</td> </tr> </tbody> </table>  <table border="1"> <thead> <tr> <th>c_{H1}</th> <th>e_v</th> <th>e_h</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>1,10</td> <td>0,1h</td> <td>0,00</td> </tr> <tr> <td>1,50</td> <td>0,1h</td> <td>0,1b</td> </tr> </tbody> </table> <p>$b : h = 1 : 1$</p>	c_{H1}	e_v	e_h	1,15	0,00	0,00	1,10	0,00	0,1b	c_{H1}	e_v	e_h	1,10	0,1h	0,00	1,50	0,1h	0,1b	<p>Der richtige Wert lautet neu: Richtig: $c_{H1} = 1,60$</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>c_{H1}</th> <th>e_v</th> <th>e_h</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>1,15</td> <td>0,00</td> <td>0,00</td> </tr> <tr> <td>1,60</td> <td>0,00</td> <td>0,1b</td> </tr> </tbody> </table>  <table border="1"> <thead> <tr> <th>c_{H1}</th> <th>e_v</th> <th>e_h</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>1,10</td> <td>0,1h</td> <td>0,00</td> </tr> <tr> <td>1,50</td> <td>0,1h</td> <td>0,1b</td> </tr> </tbody> </table> <p>$b : h = 1 : 1$</p>	c_{H1}	e_v	e_h	1,15	0,00	0,00	1,60	0,00	0,1b	c_{H1}	e_v	e_h	1,10	0,1h	0,00	1,50	0,1h	0,1b	08.03.07
c_{H1}	e_v	e_h																																							
1,15	0,00	0,00																																							
1,10	0,00	0,1b																																							
c_{H1}	e_v	e_h																																							
1,10	0,1h	0,00																																							
1,50	0,1h	0,1b																																							
c_{H1}	e_v	e_h																																							
1,15	0,00	0,00																																							
1,60	0,00	0,1b																																							
c_{H1}	e_v	e_h																																							
1,10	0,1h	0,00																																							
1,50	0,1h	0,1b																																							

Seite	Ziffer Figur	Fehler Art	bisher Fehlerangabe durch Antragsteller (Fehler rot markiert und durchgestrichen)	neu Korrekturvorschlag Kommission oder Antragsteller (Korrekturen grün markiert)	Durch Kommission genehmigt (Datum)
100	Tabelle 73	T	<p>In der Tabelle 73 ist die Abmessung bei einem zusammengesetzten Profil falsch angegeben: Falsch: 0,5h</p> 	<p>Neu lautet die Abmessung bei einem zusammengesetzten Profil: Richtig: 1,6h</p> 	08.03.07
101	Tabelle 74	T	<p>In der Tabelle 74 wird die Reynoldszahl durch den Ausdruck $d \cdot \sqrt{\theta_p}$ repräsentiert.</p>	<p>Er wird durch den Ausdruck $d \cdot \sqrt{q_{p,0} \cdot \left(\frac{z}{10}\right)^\alpha}$ ersetzt werden.</p>	08.03.07
103	Tabelle 76	T	<p>In der Tabelle 76 wird die Reynoldszahl durch den Ausdruck $d \cdot \sqrt{\theta_p}$ repräsentiert.</p>	<p>Er wird durch den Ausdruck $d \cdot \sqrt{q_{p,0} \cdot \left(\frac{z}{10}\right)^\alpha}$ ersetzt werden.</p>	08.03.07

Seite	Ziffer Figur	Fehler Art	bisher Fehlerangabe durch Antragsteller (Fehler rot markiert und durchgestrichen)	neu Korrekturvorschlag Kommission oder Antragsteller (Korrekturen grün markiert)	Durch Kommission genehmigt (Datum)
105	Anhang D	T	<p>Alte Bezugshöhe h_0 im Gebiet um den Chasseral: + 500 m</p> 	<p>Neue Bezugshöhe h_0 im Gebiet um den Chasseral: + 400 m</p> <p>Umrisse der Gebietsabgrenzung bleiben gleich</p> 	26.09.06