

Blz	Referenties	Juist	Onjuist	Herzieningsdatum
157	Figuur III/8			15-11-06
190	Hfst. IV 6 <sup>de</sup> lijn	$\epsilon_{cc,\infty}$	$\epsilon_{cs,\infty}$	28-10-08
218	Hfst. V §3.2.4.1 2 <sup>de</sup> lijn	deel 3.2.1	deel 3.1	28-10-08
220	Hfst. V §3.2.4.3 5 <sup>de</sup> lijn	getal	cijfer	28-10-08
221	Hfst. V §3.2.4.4 4 <sup>de</sup> alinea	Tabel V/4 (blz 240 en 241)	Tabel V/4 (blz 239)	28-10-08
221	Tabel V/2	CI 1,0 CI 0,40 CI 0,20	CI 1,0 CI 0,40 CI 0,20	28-10-08
237	Hfst. V §5. Einde van de 6 <sup>de</sup> alinea	kromtrekking van de elementen, waardoor bijkomende steunpuntmomenten bij de continue structuurelementen ontstaan	kromtrekking van de elementen, waardoor bijkomende steunpuntmomenten ontstaan.	28-10-08
252	Hfst VI §2.2 4 <sup>de</sup> alinea	Als het beton zich bevindt in een agressieve omgeving, zijn <b>ALTIJD</b> 2 omgevingsklassen nodig :	Als het beton zich bevindt in een agressieve omgeving, zijn <b>meestal</b> 2 omgevingsklassen nodig :	15-11-06
274	Tabel VII/3	<b>Minimum luchtgehalte</b> in % $5,6 \text{ mm} \leq D_{\max} \leq 10 \text{ mm}$ 6 $11,2 \text{ mm} \leq D_{\max} \leq 16 \text{ mm}$ 5 $20 \text{ mm} \leq D_{\max} \leq 31,5 \text{ mm}$ 4	<b>Aanbevolen minimale luchtgehalte</b> in % $20 \text{ mm} \leq D_{\max} \leq 31,5 \text{ mm}$ 6 $11,2 \text{ mm} \leq D_{\max} \leq 16 \text{ mm}$ 5 $5,6 \text{ mm} \leq D_{\max} \leq 10 \text{ mm}$ 4	15-11-06
280	Figuur VII/7 2 <sup>de</sup> samenstelling	Overschot : 176 - 96 - 60 = 20 liter	Overschot : 165 - 90 - 60 = 20 liter	28-10-08
297	Chap VII §4.5.4. voorbeeld	4/32 (2x) D = 32 mm	4/28 (2x) D = 28 mm	20-11-06
297	Tabel VIII/10	2/8 8/20	2/7 7/20	20-11-06
298	Hfst VII §5.1	Tolerantie op het rendement = 3%	Tolerantie op het rendement = 2%	15-11-06
299	Tabel VIII/11 6 <sup>de</sup> kolom	129 1001	127 1002	15-11-06
299	Tabel VIII/11	2/8 8/20 Code B (zie PTV 411 §6.4.3)	2/7 7/20 klasse B	20-11-06
299	Chap VII §5.6. a)	... een volume van 1001 liter,...	... een volume van 1002 liter,...	28-10-08
300	Tabel VIII/12	2/8 8/20 Code B (zie PTV 411 §6.4.3)	2/7 7/20 klasse B	20-11-06

350	Hfst VIII Vergelijking	$\beta_{cc}(t) = \exp \left\{ s \left[ 1 - \left( \frac{28}{t/t_1} \right)^{1/2} \right] \right\}$	$\beta_{cc}(t) = s \left[ 1 - \left( \frac{28}{t/t_1} \right)^{1/2} \right]$	15-11-06
371	Hfst IX §3.3.3 C. 2 <sup>de</sup> alinea	4/32 dan bij een grind 4/8	4/28 dan bij een grind 4/7	15-11-06
421	Tabel XI/3 Weertype V	$-10 \text{ }^\circ\text{C} \geq t_{\text{gem}}$	$10 \text{ }^\circ\text{C} \geq t_{\text{gem}}$	28-10-08
443	Hfst XII.1 Voorbeeld	4/8 en 8/14	4/7 en 7/14	20-11-06
463	Chap XII.3 Berekenings- stappen 5.	21 l of 0,021 m <sup>3</sup>	21 of 0,021 m <sup>3</sup>	28-10-08
560	Hfst. XV §5.1 1 <sup>ste</sup> alinea	(≥ 4 mm)	(> 4 of zelfs 2 mm)	28-10-08
561	Hfst. XV §5.1. 3 <sup>de</sup> alinea	4/6,3	2/6,3	28-10-08
561	Hfst. XV §5.2. 1 <sup>ste</sup> alinea	0/4	0/2	28-10-08
563	Chap XV §6.1	SB 250 (versie 2.1)	SB 250	28-10-08
575	Hfst. XV §9.2 3 <sup>de</sup> alinea	Samengevat betreft het samenstellingen met 425 à 450 kg CEM I 52,5 R LA per m <sup>3</sup> met een water-cementfactor kleiner dan 0,40.	Samengevat betreft het samenstellingen met de volgende kenmerken: hetzij 450 kg CEM I 42,5 R LA per m <sup>3</sup> met een water-cementfactor van 0,33; hetzij 450 kg CEM I 52,5 R LA per m <sup>3</sup> met een water-cementfactor van ongeveer 0,38.	28-10-08
580	Hfst. XV §10.5. 1 <sup>ste</sup> alinea	... kan walsbeton ook gebruikt worden als wegverharding ....	... (meestal WB type 20) kan walsbeton ook gebruikt worden als wegverharding (WB type 30) ...	28-10-08
580	Hfst. XV §10.5. 3 <sup>de</sup> alinea	... en 30 N/mm2 ...	... (WB type 20) en 30 N/mm2 (WB type 30) ...	28-10-08