

# Rättelseblad<sup>1</sup> till Regelsamling för konstruktion, 2003

I den text som återger BKR (BFS 1993:58 med ändringar t.o.m. BFS 2003:6) i *Regelsamling för konstruktion, 2003* har det smugit sig in ett par tryckfel. Dessa tryckfel innebär att regelsamlingen inte återger den gällande författningstexten på ett korrekt sätt.

**På sidan 28 i avsnitt 2:113** ska ordet ”byggnadsdelar” i rådet bytas ut mot ”byggnadsverksdelar”.

**På sidan 38 i avsnitt 2:31** ska rådet lyda:

Exempel på faktorer som bör beaktas är

- eftergivlighet hos upplag, inspänning och avstyvning,
- tilläggskrafter och tilläggsmoment orsakade av deformationer,
- lastexcentriciteter,
- *samverkan mellan konstruktioner/konstruktionsdelar*
- tidseffekter samt
- byggmetoder.

**På sidan 57 i avsnitt 3:41** ska stycket närmast under noten till tabell 3:41b utgå.

**På sidan 58 i avsnitt 3:431 andra stycket sista raden** ska värdet på  $\psi$  ändras från 1,0 till 0.

**På sidan 85 i avsnitt 4:32** ska rådets fjärde stycke lyda:

För beräkning av långtidsdeformationer kan verkande laster bestämmas enligt avsnitt 2:21. *Lämpliga värden på  $\psi_1$  finns i avsnitt 3:9.*

**På sidan 92 i tabell 5:23a** stämmer siffervärdena i raden för *tryck parallellt fibrerna* och *tryck vinkelrätt fibrerna* inte helt. Korrekt tabell återges i detta rättelseblad.

**På sidan 95 i tabell 5:23d** ska värdet för tryckhållfasthet parallellt skivans plan för K-board K40 ändras från 2 MPa till 22 MPa.

---

<sup>1</sup> rev. 2008-02-19

På sidan 109 i rubriken till figur 5:3123a ska  $\kappa_r$  ändras till  $\kappa_c$ .

På sidan 110 i avsnitt 5:3123 ska definitionen av  $\kappa_{inst}$  ändras till: reduktionsfaktor som beaktar risken för vippning. Om förutsättningarna i avsnitten 5:41 och 5:42 är uppfyllda, kan  $\kappa_{inst}$  bestämmas enligt följande figur 5:3124a eller formlerna (b)-(e)

På sidan 163 i tabell 7:231a ändras ”fyk” till ”f<sub>yk</sub>” och ”Mpa” till ”MPa” i sista kolumnen.

På sidan 174 i avsnitt 7:32 ska avsnittets andra råd lyda:

Värdet på  $f_{ctk}$  kan härvid tas ur tabell ”7:222a” även om  $f_{ctk}$  i andra sammanhang bestäms genom provning.

På sidan 187 i tabell 8:221d har ”1:an” i slutet av beteckningarna i den andra kolumnen blivit fotnotsbeteckning i stället för en del av själva beteckningen.

På sidan 206 i avsnitt 9:3121 ska formel (a) ändras till

$$f_{yd} = \frac{f_{yk}}{\gamma_m \gamma_n}$$

**Tabell 5:23a** Karakteristiska värden (MPa) för beräkning av bärförmåga och styvhet hos konstruktionsvirke.

Konstruktionsvirke	K35	K30	K24	K18	K12
<i>Hållfasthetsvärden</i>					
Böjning parallellt fibrerna $f_{mk}$	35	30	24	18	12
Dragning parallellt fibrerna $f_{tk}$	21	20	16	11	8
Dragning vinkelrätt fibrerna $f_{t90k}$	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5
Tryck parallellt fibrerna $f_{ck}$	30	29	23	17	14
Tryck vinkelrätt fibrerna $f_{c90k}$	7	7	7	7	7
Längsskjuvning $f_{vk}^1$	3	3	3	3	3
<i>Styvhetsvärden för bärförmågeberäkningar</i>					
Elasticitetsmodul $E_{Rk}$	9 000	8 700	6 900	5 100	4 200
Skjuvmodul $G_{Rk}$	610	600	450	350	300
<i>Styvhetsvärden för deformationsberäkningar</i>					
Elasticitetsmodul parallellt fibrerna $E_k$	13 000	12 000	10 500	9 000	8 000
Elasticitetsmodul vinkelrätt fibrerna $E_{90k}$	430	400	350	300	250
Skjuvmodul $G_k$	810	800	700	600	500

(BFS 1998:39)

1 Värdet för tvärskjuvning får sättas lika med halva värdet för längsskjuvning.