

## Bæreevnetabel

22-06-2021

### Forudsætninger for bæreevnetabel. Spændbeton: RB-bjæler.

<u>Forudsætninger</u>		<u>Tabelværdier</u>													
<b>Normgrundlag</b>		Der er angivet fire armeringsvariationer pr. elementtype.													
DS/EN 1992-1-1 DS/EN 1992-1-1 DK NA:2017		Tværnitsværdier:													
<b>Sikkerhed</b>		<p><b>g</b> Elementets egenvægt i kN/m. Ton pr. meter = angivet værd divideret med 10</p> <p><b>MRd</b> Brudbæreevnen</p> <p><b>Mrev</b> Revnemoment, hvor spændingen i underside er begrænset til <math>f_{ctm,fl}</math></p> <p><b>Moo</b> Dekompressionsmoment, hvor spænding i underside er lig 0 MPa</p> <p><b>Mbal</b> Balancemoment</p> <p><b>VRd</b> Forskydningsbæreevnen, beregnet med <math>\cot\theta = 1,00</math> og en standard bøjlearmering ved bjælkeenden. Det skrå betontryk er sikret.</p>													
<table> <tr> <td>Skærpet kontrolklasse</td> <td><math>\gamma_3 =</math></td> <td>0,95</td> <td></td> </tr> <tr> <td>Beton</td> <td><math>\gamma_c =</math></td> <td>1,33</td> <td></td> </tr> <tr> <td>Armering</td> <td><math>\gamma_s =</math></td> <td>1,14</td> <td></td> </tr> </table>		Skærpet kontrolklasse	$\gamma_3 =$	0,95		Beton	$\gamma_c =$	1,33		Armering	$\gamma_s =$	1,14		<p><b>d</b> Tværnittets effektive højde</p> <p><b>At</b> Det transformeret areal for kortidslast</p> <p><b>y</b> Afstand fra underside tværnits til tyngdepunkt</p> <p><b>Ik</b> Det transformeret inertimoment for kortidslast</p>	
Skærpet kontrolklasse	$\gamma_3 =$	0,95													
Beton	$\gamma_c =$	1,33													
Armering	$\gamma_s =$	1,14													
<b>Materialer</b>		<p><b>Note:</b> Betonens egenvægt er beregnet med en betondensitet på 2400 kg/m<sup>3</sup>. Større værdi af <math>\cot\theta</math> kan vælges, iht. DS/EN 1992-1-1, hvis krav til maksimalt betontryk og forankringskapaciteten af hovedarmeringen over vederlaget muliggør dette. <math>M_{rev}</math> og <math>M_{oo}</math> er beregnet ud fra en gennemsnitsværdi af <math>\alpha</math>-værdien for kortids- og langtidslastvægtning. <math>M_{bal}</math> er beregnet ud fra de transformerede tværnitskonstanter for kortidslast.</p>													
Beton	C45/55	$f_{ck} =$	45 MPa	<p>Længdevariationer for konstant linjelast: Bæreevneværdier for de angivne længdevariationer er beregnet inkl. bjælkens egenvægt. Den nedre længdevariation er begrænset af <math>VE_d</math> i afstande <math>xi = z \cdot \cot\theta</math> fra vederlaget.</p>											
		$E_{cm} =$	36000 MPa												
Armering	Spændliner	$E_{dym} =$	50000 MPa												
		$f_{p0,1k} =$	152 kN												
Armering	Spændliner	$As =$	93 mm <sup>2</sup>												
		$Es =$	195000 MPa												
Deformation	Effektiv forspænding	$P_{eff} =$	110 kN												
		$f_{yk} =$	500 MPa	<p><b>ulev</b> Beregnet leveringspilhøjde, +/- 50 %, hvor erfaringsmæssig 2/3 del af slutkrybning fra forspænding og egenvægtsmomentet er indregnet.</p>											
Slutkrybetal for elementets egenvægt og forspænding	Slap armering	$Es =$	200000 MPa	<p><b>uoo</b> Beregnet slut pilhøjde (-)/nedbøjning (+) for linjelasten <math>q_{oo}</math>, hvor endelig værdi for slutkrybning fra forspænding, egenvægtsmoment og den deklareret last <math>q_{oo}</math> som langtidslast er indregnet.</p>											
		$\phi_p =$	2	<p><b>u10kort</b> Nedbøjning for en konstant linjelast på 10 kN/m som kortidslast</p>											
Slutkrybetal for langtidslast		$\phi_q =$	1,3	<p><b>u10lang</b> Nedbøjning for en konstant linjelast på 10 kN/m som langtidslast</p>											