

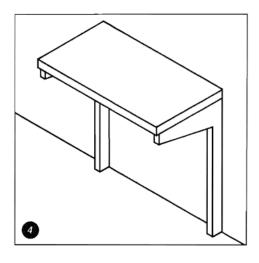
ALTANGANGE



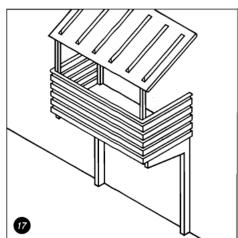
- 1. Altanplader skal have en minimumslejedybde på 65 mm for at sikre tilstrækkelig bæreevne.
- 2. Der må <u>ikke opstå for store spændinger</u> i vederlagszonen (området, hvor altanpladen møder væggen) uanset armeringsforholdene.
- 3. Altanplader skal kunne <u>bevæge sig frit</u> på grund af temperaturændringer og andre faktorer. Dette opnås ved at bruge <u>glidelejer eller en understøttende konstruktion</u>, der kan følge med pladens bevægelser.
- 4. Endeknasterne på altanpladerne må ikke blive fastklemt mellem andre konstruktionselementer.
- $5. \quad \text{Der skal tages særlige forholdsregler for at } \underline{\text{beskytte armeringen}} \text{ i vederlagszonen mod korrosion,} \\$

f.eks. ved at sikre tilstrækkeligt dæklag eller bruge rustfri armering.

 For at tillade længdeændringer på grund af temperaturvariationer <u>bør gummilejer (fx neoprene) bruges.</u>
 Disse lejer skal dimensioneres korrekt for at tillade bevægelse.



 Figur 4. Denne kolde konstruktions altanplade er understøttet på konsolbjælkesøjler.



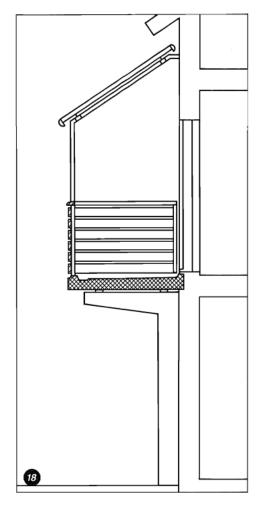


Altaner eller altangang ud for øverste etage består af altanplader spændende parallelt med facaden mellem konsolbjælkesøjler formet som et omvendt L. Søjlen er understøttet lodret og vandret ved foden og er fastgjort til den indvendige skivekonstruktion med et trækbånd ud for søjletoppen. I termisk henseende er både altanplade og konsolelementer adskilt fra hovedhusets bærende konstruktion med en isolering, der kun brydes af det nævnte trækbånd. Også i statisk henseende er kolde og varme konstruktionsdele holdt adskilte og i kraft af neoprenelejer ved alle altanpladeender er den kolde konstruktion forsynet med tilstrækkelige bevægelsesmuligheder.

Figur 17. Eksempel 3. Altanplade på konsolbjælkesøjler.

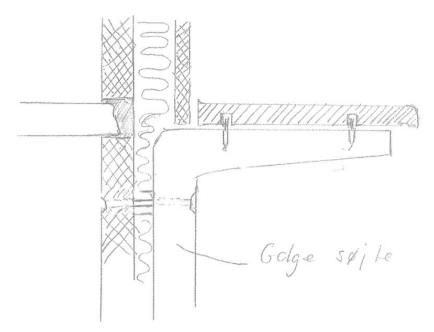
Figur 18. Altangangen bæres af en »halv ramme«, som med et rustfrit trækbånd er fastgjort til etageadskillelsen. Den lodrette lastføres ned gennem søjlen ved facaden.

(FRA SBI - BETON 5)





Løsning 3



Altan monteres på galgesøjler der er placeret ved bagvæg, galgesøjler fæstnes ind i bagmur med gevindstang. Søjlen kan placeres helt op af bagvæg eller placeres lidt ude så der kan isoleres bag søjle for at hindre kuldebro. Altan fæstnes på galgesøjle med inserts og tophatte eller med dorn samling.

Krav:

Kategori A5

Trinlyd ≤ 58

Ved lange altanelementer (> 6m) kan det være nødvendigt at forstærke med bjælker under.

Der sker en volume ændring af betonen ved temperaturændringer.

Disse længde-/breddeudvidelser skal kunne optages uden der opstår revner.

Dette kan gøre ved at etablere bevægelsesmulighed i form af neopren klodser ved vederlag.

Dimensionering af lejeplade:

Altanplades dimensioner: 6 x 1,3

Neoprene tykkelse skal være mindst to gange pladeudvidelsen.

Neoprene areal. Min. $50 \ mm^2$ og minimum 5 gange neoprenetykkelsen.

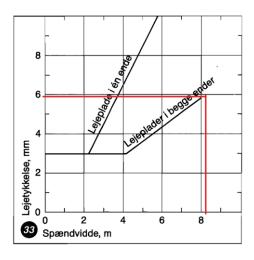
Tykkelse:



Pladeudvidelse fra temperaturdiffrence: 0,7 mm pr. meter (estimeret)

$$0.7 \cdot 6 \approx 4.2 \cdot 2 = 8.4$$

FEJL PÅ DIAGRAM! Spændvidde er 6 derfor er lejetykkelse på 4,5 ikke 6



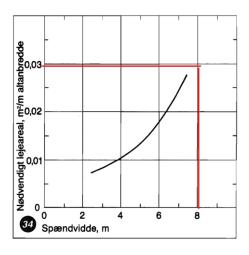
Areal:

Altanlængde $6m = > 0.03 \cdot 1.3 = 0.39m^2 = 390cm^2$

Altanen er understøttet 4 steder: $\frac{390}{4} = \frac{195}{2} = 97.5$

$$5 \cdot 10 = 50 \cdot 2 = 100 > 97,5 \ cm^2 => OK$$

FEJL PÅ DIAGRAM





Dækket til svalegangen:

Spændvidde = 6m

$$G_k = 313 \frac{kg}{m2} \leftrightarrow 3{,}13kN/m^2$$

Nyttelast:

$$Q_k = 2.5$$

 $Q_r = 0.8 + 2.5 = 3.3$
 $Q_d = 0.8 + 2.5 \cdot 1.5 = 4.55$

 G_k større end q_{bal} (10%)

 \mathcal{Q}_r mindre end \mathcal{q}_{rev}

 Q_d mindre en $d\,q_{rd}$

SL18 - Armering: 12 stk ½" (12,5mm)



Bæreevnetabel for SL18

Værdierne i tabellen er vejledende og må IKKE anvendes i den statiske rapport. Tabellerne kan kun bruges til at vurdere, om SL-dæk egner sig i den konkrete sag. Ved ordre på SL-dæk udføres der statiske beregninger på det konkrete projekt af leverandøren.

 $Abeo\ ApS\ p\^{a}tager\ sig\ ikke\ ansvar\ for\ dimensionering,\ projektering\ eller\ noget\ juridisk\ ansvar\ for\ de\ vejledende\ informationer\ indehold\ t\ i\ denne\ tabel.$



 $Egenvægt for standard SL18 \ ekskl. \ fuger \ er \ ca. \ 313 \ kg/m^2. \ Ved \ udeladelse \ af let beton \ bloksten \ vil \ dækkets \ egenvægt \ øges \ tilsvarende.$

		S	pændvidde (m)	4,8	5,4	6,0	6,6	7,2	7,8	8,4	9,0	9,6	10,2	10,8	11,4	12,0	12,6
12 stk. %" (12,5mm)	Simpelt understøttet	M _{Rd} = 183 kNm		23,5	17,9	13,9	11	8,7	7,0	5,6	4,5	3,6	-	-	-	-	-
	Indspændt 1 side		q, _{Rd} (kN/m ²)	27,9	21,4	16,8	13,3	10,7	8,7	7,1	5,8	4,7	-	-	-	-	-
	Indspændt 2 sider			32,3	24,9	19,6	15,7	12,7	10,4	8,5	7,0	5,8	-	-	-	-	-
	Simpelt understøttet	M _{rev} = 100,3 kNm	q, _{rev} (kN/m²)	11,5	8,4	6,2	4,6	3,4	2,5	1,7	1,1	0,6	-	-	-	-	-
	Indspændt 1 side			13,9	10,3	7,8	5,9	4,5	3,4	2,5	1,8	1,2	-	-	-	-	-
	Indspændt 2 sider			16,3	12,3	9,4	7,2	5,6	4,3	3,3	2,5	1,8	-	-	-	-	-
		Balancelast	q, _{bal} (kN/m ²)	7,8	5,5	3,9	2,6	1,7	1,0	0,4	0,0	-0,4	-	-	-	-	-
		$V_{Rd} = 123 \text{ kN}$	q_{vRd} (kN/m ²)	18,3	15,9	14	12,5	11,2	10,1	9,1	8,3	7,6	-	-	-	-	-
	Simpelt understøttet	M _{REI120} = 127 kNm	q, _{mRE1120} (kN/m ²)	15,3	11,5	8,7	6,7	5,1	3,9	3,0	2,2	1,6	-	-	-	-	-
	Indspændt 1 side			20,5	15,5	12	9,4	7,4	5,9	4,6	3,6	2,8	-	-	-	-	-
	Indspændt 2 sider			25,6	19,6	15,3	12,1	9,7	7,8	6,3	5,1	4,1	-	-	-	-	-
	Simpelt understøttet	Egensvingningsfre kvens	f _{,1} (Hz)	12	10	9	7	7	6	5	5	4	-	-	-	-	-
	Indspændt 1 side			17	14	12	11	10	9	8	7	6	-	-	-	-	-
	Indspændt 2 sider			23	20	17	15	13	12	11	10	9	-	-	-	-	-
		Pilhøjde	f _{lev} (mm)	10	11	12	11	10	7	2	-5	-14	-	-	-	-	-
Armering		Si	pændvidde (m)	40	E 1	6.0											
			pænuvidue (iii)	4,8	5,4	6,0	6,6	7,2	7,8	8,4	9,0	9,6	10,2	10,8	11,4	12,0	12,6
	Simpelt understøttet			-	21	16,4	13	10,5	8,5	6,9	5,6	4,6	3,7	10,8	- 11,4	12,0	12,6 -
	Indspændt 1 side	M _{Rd} = 210 kNm	q, _{Rd} (kN/m²)	,-	21 24,5	16,4 19,3	13 15,4	10,5 12,5	8,5 10,2	6,9 8,3	5,6 6,9	4,6 5,7	3,7 4,7	10,8 - -	11,4 - -	12,0 - -	12,6 - -
	Indspændt 1 side Indspændt 2 sider			-	21 24,5 28	16,4 19,3 22,1	13 15,4 17,8	10,5 12,5 14,4	8,5 10,2 11,8	6,9 8,3 9,8	5,6 6,9 8,1	4,6 5,7 6,8	3,7 4,7 5,7	-	-	-	·
	Indspændt 1 side Indspændt 2 sider Simpelt understøttet	M _{Rd} = 210 kNm	q, _{Rd} (kN/m²)		21 24,5 28 9,8	16,4 19,3 22,1 7,4	13 15,4 17,8 5,6	10,5 12,5 14,4 4,2	8,5 10,2 11,8 3,1	6,9 8,3 9,8 2,3	5,6 6,9 8,1 1,6	4,6 5,7 6,8 1,0	3,7 4,7 5,7 0,6	-	-	-	-
Œ	Indspændt 1 side Indspændt 2 sider Simpelt understøttet Indspændt 1 side			-	21 24,5 28 9,8 11,7	16,4 19,3 22,1 7,4 8,9	13 15,4 17,8 5,6 6,8	10,5 12,5 14,4 4,2 5,3	8,5 10,2 11,8 3,1 4,0	6,9 8,3 9,8 2,3 3,1	5,6 6,9 8,1 1,6 2,3	4,6 5,7 6,8 1,0 1,6	3,7 4,7 5,7 0,6 1,1	-	-	-	-
5mm)	Indspændt 1 side Indspændt 2 sider Simpelt understøttet	M _{Rd} = 210 kNm M _{rev} = 112,8 kNm	q, _{Rd} (kN/m ²) q, _{rev} (kN/m ²)	-	21 24,5 28 9,8 11,7 13,6	16,4 19,3 22,1 7,4 8,9 10,4	13 15,4 17,8 5,6 6,8 8,1	10,5 12,5 14,4 4,2 5,3 6,3	8,5 10,2 11,8 3,1 4,0 4,9	6,9 8,3 9,8 2,3 3,1 3,8	5,6 6,9 8,1 1,6 2,3 2,9	4,6 5,7 6,8 1,0 1,6 2,2	3,7 4,7 5,7 0,6 1,1 1,6	-	- - -	-	-
12,5mm)	Indspændt 1 side Indspændt 2 sider Simpelt understøttet Indspændt 1 side	M _{Rd} = 210 kNm M _{rev} = 112,8 kNm Balancelast	q, _{Rd} (kN/m²)	- - - -	21 24,5 28 9,8 11,7 13,6 6,7	16,4 19,3 22,1 7,4 8,9 10,4 4,9	13 15,4 17,8 5,6 6,8 8,1 3,5	10,5 12,5 14,4 4,2 5,3 6,3 2,4	8,5 10,2 11,8 3,1 4,0 4,9 1,6	6,9 8,3 9,8 2,3 3,1 3,8 1,0	5,6 6,9 8,1 1,6 2,3 2,9 0,4	4,6 5,7 6,8 1,0 1,6 2,2 0,0	3,7 4,7 5,7 0,6 1,1 1,6 -0,4	-	- - -	- - - -	-
²" (12,5mm)	Indspændt 1 side Indspændt 2 sider Simpelt understøttet Indspændt 1 side Indspændt 2 sider	M _{Rd} = 210 kNm M _{rev} = 112,8 kNm	q, _{Rd} (kN/m ²) q, _{rev} (kN/m ²)	- - - -	21 24,5 28 9,8 11,7 13,6 6,7	16,4 19,3 22,1 7,4 8,9 10,4 4,9	13 15,4 17,8 5,6 6,8 8,1 3,5	10,5 12,5 14,4 4,2 5,3 6,3 2,4 11,6	8,5 10,2 11,8 3,1 4,0 4,9 1,6	6,9 8,3 9,8 2,3 3,1 3,8 1,0	5,6 6,9 8,1 1,6 2,3 2,9 0,4	4,6 5,7 6,8 1,0 1,6 2,2 0,0 7,9	3,7 4,7 5,7 0,6 1,1 1,6 -0,4	-	- - - -	- - - -	-
k. ½" (12,5mm)	Indspændt 1 side Indspændt 2 sider Simpelt understøttet Indspændt 1 side Indspændt 2 sider Simpelt understøttet	\mathbf{M}_{Rd} = 210 kNm \mathbf{M}_{rev} = 112,8 kNm Balancelast \mathbf{V}_{Rd} = 127 kN	q _{rRd} (kN/m ²) q _{rev} (kN/m ²) q _{rbal} (kN/m ²) q _{rvRd} (kN/m ²)	-	21 24,5 28 9,8 11,7 13,6 6,7 16,5	16,4 19,3 22,1 7,4 8,9 10,4 4,9 14,5	13 15,4 17,8 5,6 6,8 8,1 3,5 12,9 8,3	10,5 12,5 14,4 4,2 5,3 6,3 2,4 11,6 6,5	8,5 10,2 11,8 3,1 4,0 4,9 1,6 10,5 5,1	6,9 8,3 9,8 2,3 3,1 3,8 1,0 9,5	5,6 6,9 8,1 1,6 2,3 2,9 0,4 8,7 3,1	4,6 5,7 6,8 1,0 1,6 2,2 0,0 7,9 2,3	3,7 4,7 5,7 0,6 1,1 1,6 -0,4 7,3	-	- - - -		-
4 stk %" (12,5mm)	Indspændt 1 side Indspændt 2 sider Simpelt understøttet Indspændt 1 side Indspændt 2 sider Simpelt understøttet Indspændt 1 side	M _{Rd} = 210 kNm M _{rev} = 112,8 kNm Balancelast	q _{,Rd} (kN/m ²) q _{,rev} (kN/m ²) q _{,bal} (kN/m ²) q _{,vRd} (kN/m ²) q _{,mRB120}	-	21 24,5 28 9,8 11,7 13,6 6,7 16,5 14	16,4 19,3 22,1 7,4 8,9 10,4 4,9 14,5 10,7	13 15,4 17,8 5,6 6,8 8,1 3,5 12,9 8,3 11,1	10,5 12,5 14,4 4,2 5,3 6,3 2,4 11,6 6,5 8,8	8,5 10,2 11,8 3,1 4,0 4,9 1,6 10,5 5,1 7,1	6,9 8,3 9,8 2,3 3,1 3,8 1,0 9,5 4,0 5,7	5,6 6,9 8,1 1,6 2,3 2,9 0,4 8,7 3,1 4,6	4,6 5,7 6,8 1,0 1,6 2,2 0,0 7,9 2,3 3,6	3,7 4,7 5,7 0,6 1,1 1,6 -0,4 7,3 1,7 2,9	-	- - - -	- - - - - -	-
14 stk %" (12,5mm)	Indspændt 1 side Indspændt 2 sider Simpelt understøttet Indspændt 1 side Indspændt 2 sider Simpelt understøttet Indspændt 2 sider	\mathbf{M}_{Rd} = 210 kNm \mathbf{M}_{rev} = 112,8 kNm Balancelast \mathbf{V}_{Rd} = 127 kN	q _{rRd} (kN/m ²) q _{rev} (kN/m ²) q _{rbal} (kN/m ²) q _{rvRd} (kN/m ²)	-	21 24,5 28 9,8 11,7 13,6 6,7 16,5 14 18,1 22,2	16,4 19,3 22,1 7,4 8,9 10,4 4,9 14,5 10,7 14,1 17,4	13 15,4 17,8 5,6 6,8 8,1 3,5 12,9 8,3 11,1 13,8	10,5 12,5 14,4 4,2 5,3 6,3 2,4 11,6 6,5 8,8 11,1	8,5 10,2 11,8 3,1 4,0 4,9 1,6 10,5 5,1 7,1 9,0	6,9 8,3 9,8 2,3 3,1 3,8 1,0 9,5 4,0 5,7	5,6 6,9 8,1 1,6 2,3 2,9 0,4 8,7 3,1 4,6 6,0	4,6 5,7 6,8 1,0 1,6 2,2 0,0 7,9 2,3	3,7 4,7 5,7 0,6 1,1 1,6 -0,4 7,3 1,7 2,9 4,0	-	-	-	
14 stk %" (12,5mm)	Indspændt 1 side Indspændt 2 sider Simpelt understøttet Indspændt 1 side Indspændt 2 sider Simpelt understøttet Indspændt 2 sider	\mathbf{M}_{Rd} = 210 kNm $\mathbf{M}_{\mathrm{rev}}$ = 112,8 kNm Balancelast \mathbf{V}_{Rd} = 127 kN $\mathbf{M}_{\mathrm{RB120}}$ = 149 kNm	q _{rRd} (kN/m²) q _{rrev} (kN/m²) q _{rbal} (kN/m²) q _{rvRd} (kN/m²) q _{rvRd} (kN/m²)	-	21 24,5 28 9,8 11,7 13,6 6,7 16,5 14 18,1 22,2	16,4 19,3 22,1 7,4 8,9 10,4 4,9 14,5 10,7 14,1 17,4	13 15,4 17,8 5,6 6,8 8,1 3,5 12,9 8,3 11,1 13,8	10,5 12,5 14,4 4,2 5,3 6,3 2,4 11,6 6,5 8,8 11,1 6	8,5 10,2 11,8 3,1 4,0 4,9 1,6 10,5 5,1 7,1 9,0 6	6,9 8,3 9,8 2,3 3,1 3,8 1,0 9,5 4,0 5,7 7,4	5,6 6,9 8,1 1,6 2,3 2,9 0,4 8,7 3,1 4,6 6,0	4,6 5,7 6,8 1,0 1,6 2,2 0,0 7,9 2,3 3,6 4,9	3,7 4,7 5,7 0,6 1,1 1,6 -0,4 7,3 1,7 2,9 4,0	-	-	-	
14 stk %" (12,5mm)	Indspændt 1 side Indspændt 2 sider Simpelt understøttet Indspændt 1 side Indspændt 2 sider Simpelt understøttet Indspændt 2 sider Simpelt understøttet Indspændt 1 side Indspændt 2 sider Simpelt understøttet Indspændt 1 side	\mathbf{M}_{Rd} = 210 kNm \mathbf{M}_{rev} = 112,8 kNm Balancelast \mathbf{V}_{Rd} = 127 kN	q _{,Rd} (kN/m ²) q _{,rev} (kN/m ²) q _{,bal} (kN/m ²) q _{,vRd} (kN/m ²) q _{,mRB120}	-	21 24,5 28 9,8 11,7 13,6 6,7 16,5 14 18,1 22,2 9	16,4 19,3 22,1 7,4 8,9 10,4 4,9 14,5 10,7 14,1 17,4 8	13 15,4 17,8 5,6 6,8 8,1 3,5 12,9 8,3 11,1 13,8 7	10,5 12,5 14,4 4,2 5,3 6,3 2,4 11,6 6,5 8,8 11,1 6	8,5 10,2 11,8 3,1 4,0 4,9 1,6 10,5 5,1 7,1 9,0 6 8	6,9 8,3 9,8 2,3 3,1 3,8 1,0 9,5 4,0 5,7 7,4 5	5,6 6,9 8,1 1,6 2,3 2,9 0,4 8,7 3,1 4,6 6,0 5	4,6 5,7 6,8 1,0 1,6 2,2 0,0 7,9 2,3 3,6 4,9	3,7 4,7 5,7 0,6 1,1 1,6 -0,4 7,3 1,7 2,9 4,0	-	-	-	
14 stk %" (12,5mm)	Indspændt 1 side Indspændt 2 sider Simpelt understøttet Indspændt 1 side Indspændt 2 sider Simpelt understøttet Indspændt 2 sider	\mathbf{M}_{Rd} = 210 kNm \mathbf{M}_{rev} = 112,8 kNm $\mathbf{Balancelast}$ \mathbf{V}_{Rd} = 127 kN \mathbf{M}_{RB120} = 149 kNm $\mathbf{Egensvingningsfre}$	q _{rRd} (kN/m²) q _{rrev} (kN/m²) q _{rbal} (kN/m²) q _{rvRd} (kN/m²) q _{rvRd} (kN/m²)		21 24,5 28 9,8 11,7 13,6 6,7 16,5 14 18,1 22,2	16,4 19,3 22,1 7,4 8,9 10,4 4,9 14,5 10,7 14,1 17,4	13 15,4 17,8 5,6 6,8 8,1 3,5 12,9 8,3 11,1 13,8	10,5 12,5 14,4 4,2 5,3 6,3 2,4 11,6 6,5 8,8 11,1 6	8,5 10,2 11,8 3,1 4,0 4,9 1,6 10,5 5,1 7,1 9,0 6	6,9 8,3 9,8 2,3 3,1 3,8 1,0 9,5 4,0 5,7 7,4	5,6 6,9 8,1 1,6 2,3 2,9 0,4 8,7 3,1 4,6 6,0	4,6 5,7 6,8 1,0 1,6 2,2 0,0 7,9 2,3 3,6 4,9	3,7 4,7 5,7 0,6 1,1 1,6 -0,4 7,3 1,7 2,9 4,0	-	-	-	