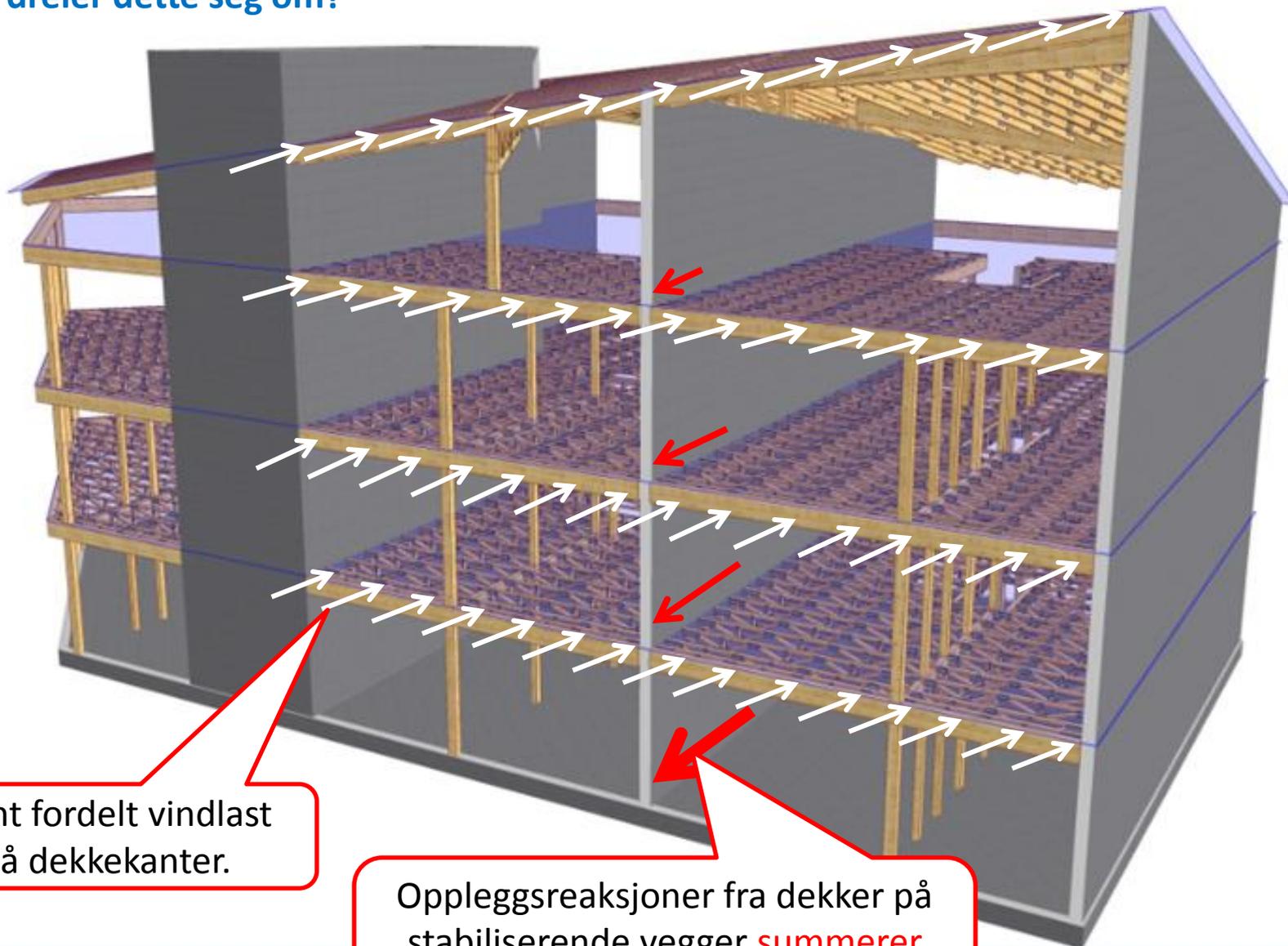


## Hva dreier dette seg om?



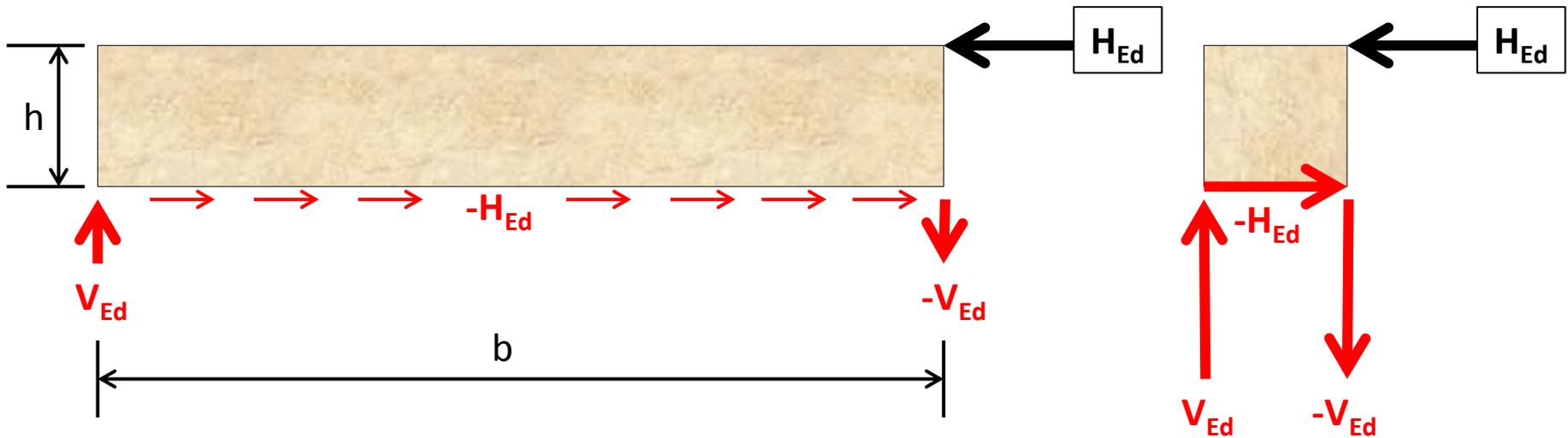
Jevnt fordelt vindlast  
på dekkekanter.

Oppleggsreaksjoner fra dekker på  
stabiliserende vegger **summerer**  
**seg** ned til fundament!

## Studer planløsning og fasader - velg avstivende vegger ut fra:

- Lange vegger uten åpninger – gir minst forankringskrefter!
- Vegger med plater på begge sider – har større kraftopptak!
- Avstivende vegger bør stå over hverandre i alle etasjer – for å unngå store punktlaster på dekkene!
- Sett på vindlaster og gjør **overslagsberegninger** på dekker og vegger!
- Hvis overbelastet: bruk plater på begge sider hvis mulig, ta inn flere vegger, flytt eller ta bort åpninger, endre planløsning !
- Er resultanten fra stabiliserende vegger eksentrisk i forhold til resultanten fra vindlasten? – bygget påvirkes da av et moment – kan tas opp ved restkapasitet på stabiliserende vegger eller med vegger vinkelrett på vindretningen
- Forankring av stabiliserende vegger:  
Laster, skyvkrefter, strekk og trykk fra stabiliserende vegger **skal føres ned etasje for etasje** og forankres **til fundament!**

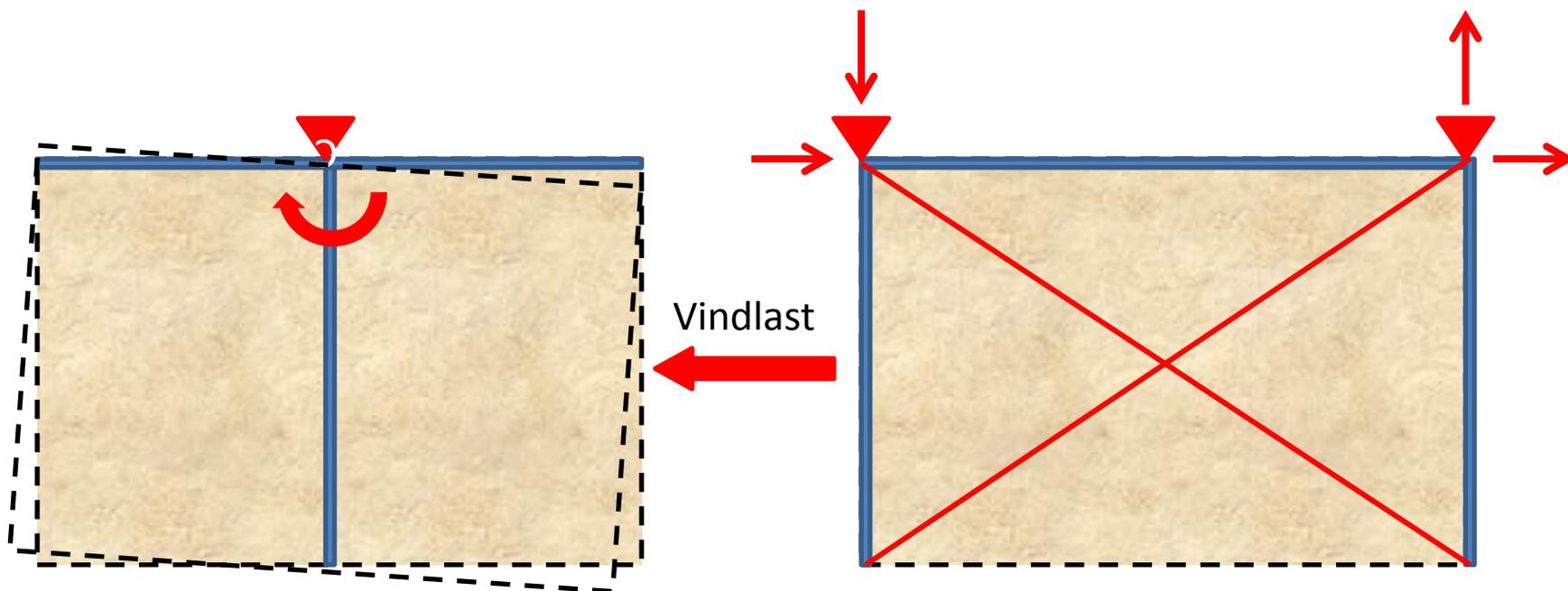
Regnearket, som vises senere, er **overslagsberegninger** - sterkt idealisert!



$$V_{Ed} = \frac{H_{Ed} \cdot h}{b}$$

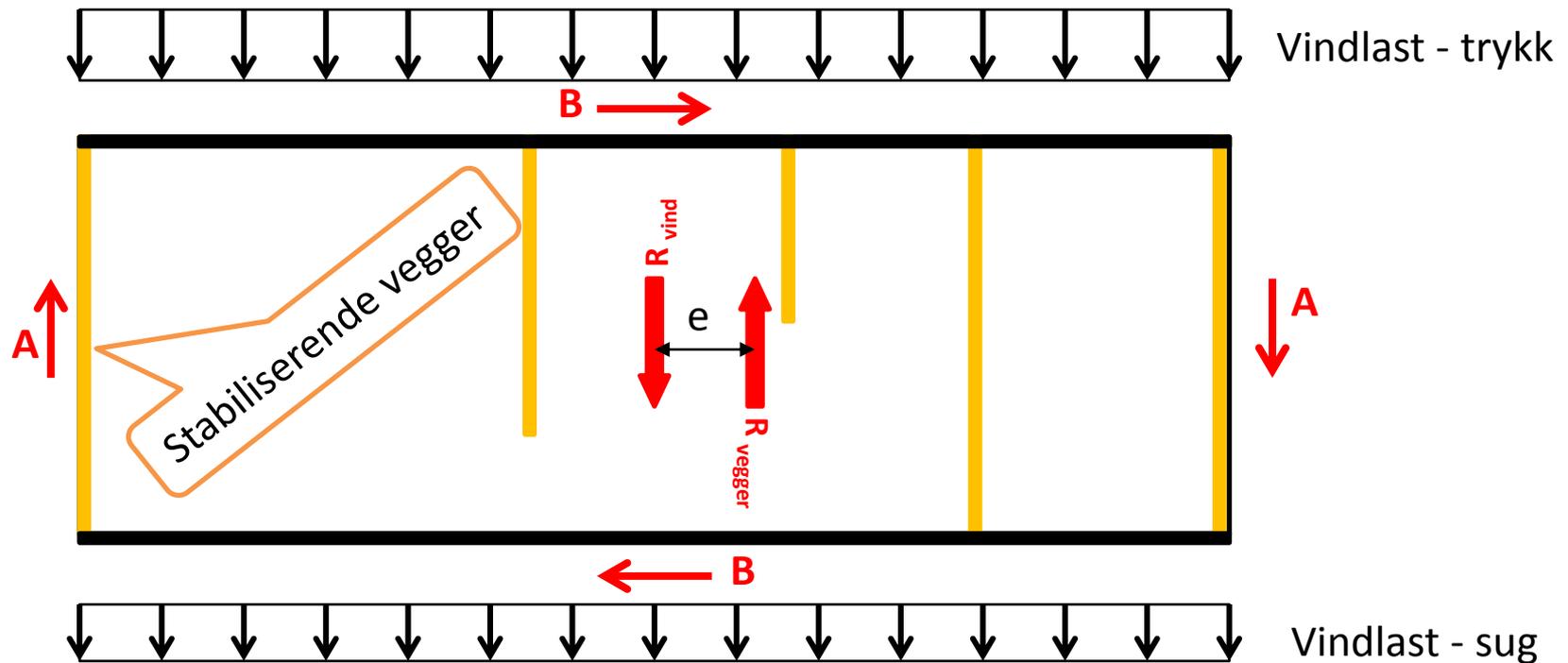
Lange vegger uten åpninger :  
Mindre forankringskrefter  
-både vertikalt og horisontalt!

Korte vegger:  
Store forankringskrefter  
-både vertikalt og horisontalt!



Ikke nok med én avstivende vegg i hver retning som krysser hverandre!  
Kun ett fastpunkt – vil rotere!

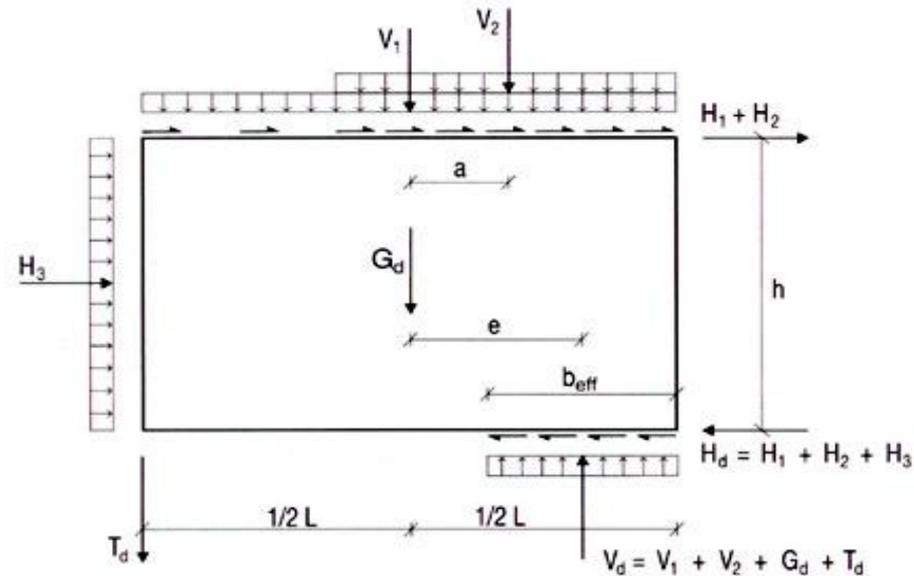
"Margarinkasseprinsippet"  
– minst 2 fastpunkter for å motstå rotasjon!



**Moment:  $R \cdot e$**

- kan tas opp som tilleggslast i stabiliserende vegger **A** eller i vegger normalt på vindretningen **B**

## Skiveberegning



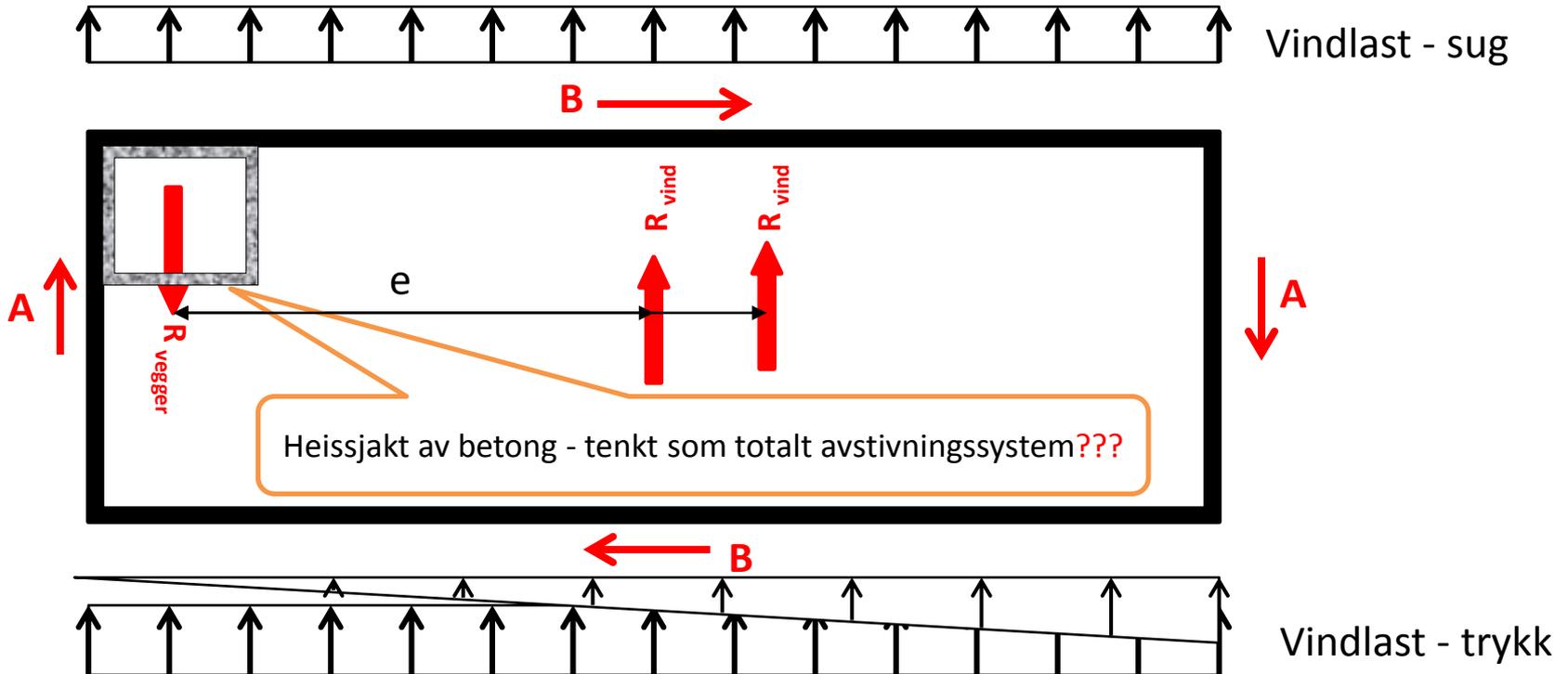
$H_1$  og  $V_1$  = hhv. vandret og lodret reaktion fra tagskive eller dækskive  
 $H_2$  og  $V_2$  = hhv. vandret og lodret reaktion fra ovenliggende skivepåvirket væg  
 $H_3$  = reaktion fra væg vinkelret på skiven  
 $T_d$  = regningsmessig forankring af skiven  
 $G_d$  = regningsmessig egenvægt af skiven

Bestemmelse af det væltende moment i midte underside skive:

$$M_v = (H_1 + H_2 + \frac{1}{2}H_3) \times h + V_2 \times a - T_d \times \frac{1}{2}L$$

Excentricitet (placering af reaktion)  $e = M_v / V_d$  og  $b_{eff} = L - 2 \times e$

Spænding under vederlag =  $V_d / A_c$  med  $A_c = b_{eff} \times \text{vægtykkelse}$



**Moment:  $R \cdot e$**

- ugunstig plassering av "stabiliserende" system gir store vridningskrefter som i første omgang tas opp i **A eller B!**

## Vindlastsystem for fleretasjes bygg med gitterbjelker - sterkt idealisert.

Arnold 181012

= Input

Grunnlaget for beregningene: NS 1995-1-1:2004+A1:2008+NA:2010 - EUROKODE 5: Prosjektering av trekonstruksjoner

= Resultater

NS-EN 1991-1-4:2005+NA:2009 - EUROKODE 1: Vindlaster. Byggedetaljblad 520.238 Skivekonstruksjoner av tre. Publisert: 8-2011

### Vindlaster:

 Referansevind  $v_{b,0}$ : **32** m/s

Terrengruhet: 0

 Formfaktor vegg lo side: **0,72** Fra PBM-ark

 Formfaktor vegg le side: **0,5** Fra PBM-ark

 Sum formfaktorer tak: **0,766** Fra PBM-ark

 Friksjonsfaktor tak: **0,02**

 Topografifaktor: **1,87**

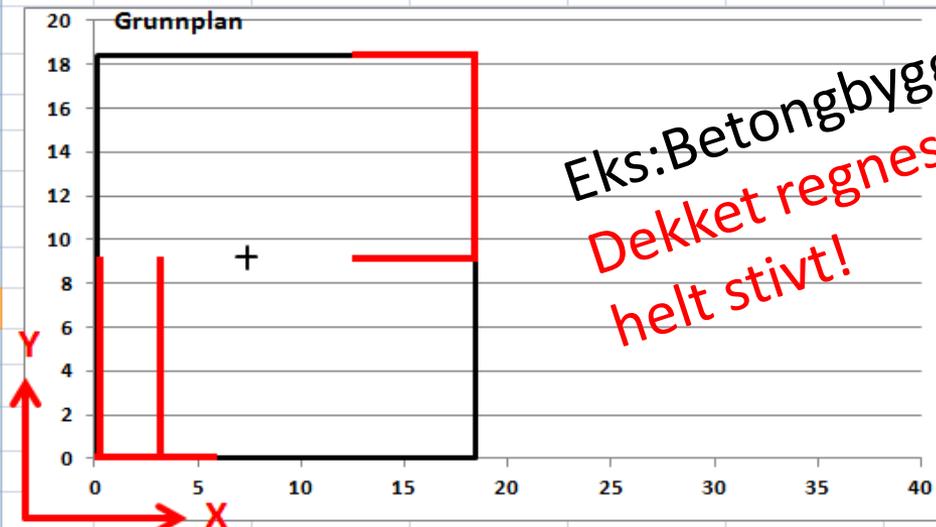
### Stabiliserende vegger i X-retning:

Vegg:	X:	Y:	$L_x$ :	Ant
A:	0,0	0,1	5,76	
B:	12,6	9,1	5,76	1
C:	12,6	18,4	5,76	1
D:				
E:				
F:				

Her brukt til å få samme vindresultant!

### Stabiliserende vegger i Y-retning:

Vegg:	X:	Y:	$L_y$ :	Ant. plater:
G:	0,1	0,1	8,98	1
H:	3,2	0,1	8,98	1
I:	18,4	9,1	9,3	1
J:				
K:				
L:				



Eks: Betongbygg  
Dekket regnes  
helt stivt!

### Byggets geometri:

 Byggets lengde: **18,4** m

 $e_x$  - m:

 Byggets bredde: **18,4** m

 $e_y$  - m:

 Høyde takkonstruksjon: **0** m

0,00

 Antall etasjer: **1** stk

 $Me_x$  - kNM:

 Etasjehøyde: **3** m

0,00

 Høyde grunnmur etc: **0** m

 $Me_y$  - kNM:

Pålitelighetsklasse: Klasse 1

-261,04

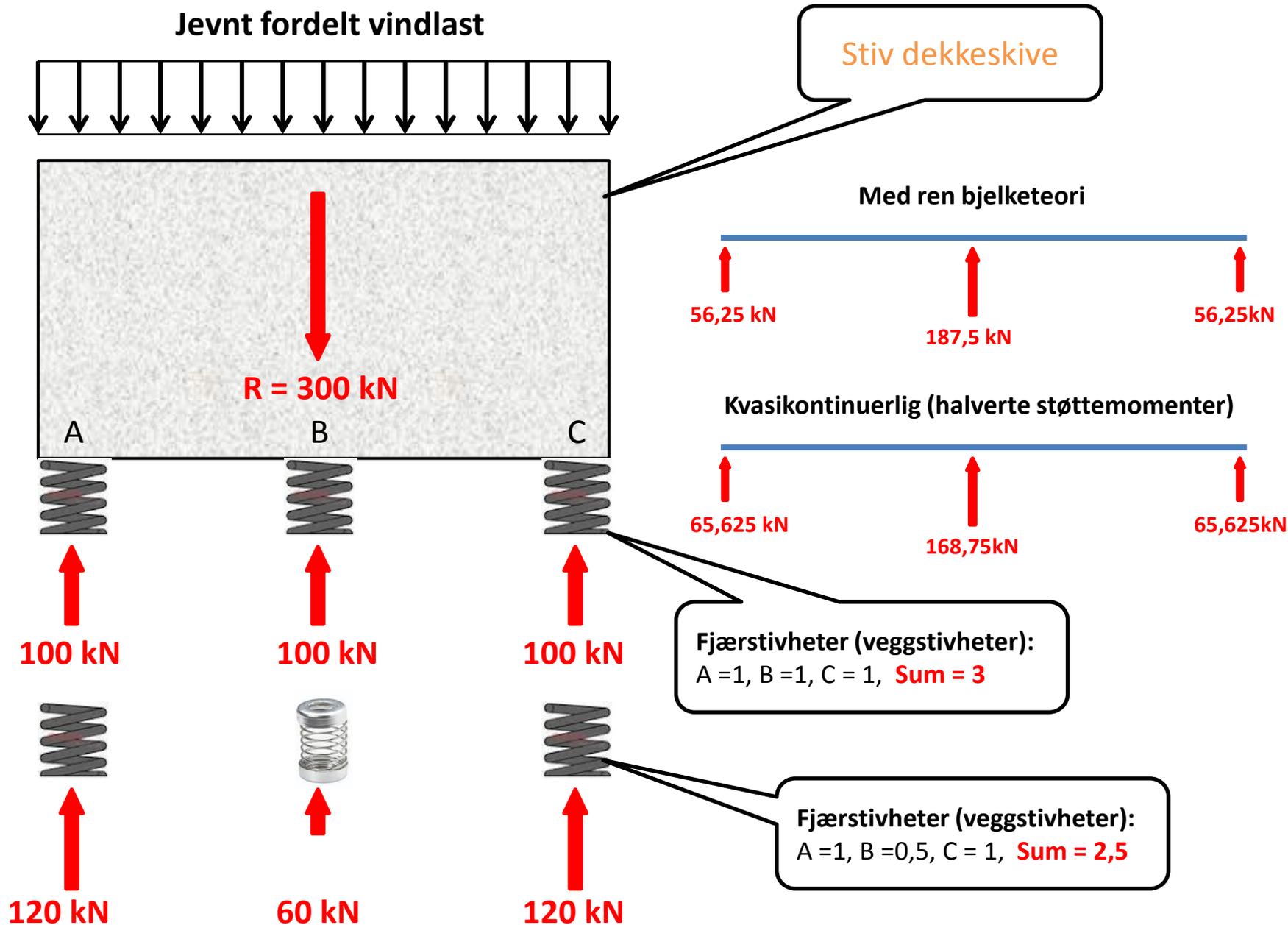
 Max. hastighetstrykk  $q_p$ : **2946** N/m<sup>2</sup>

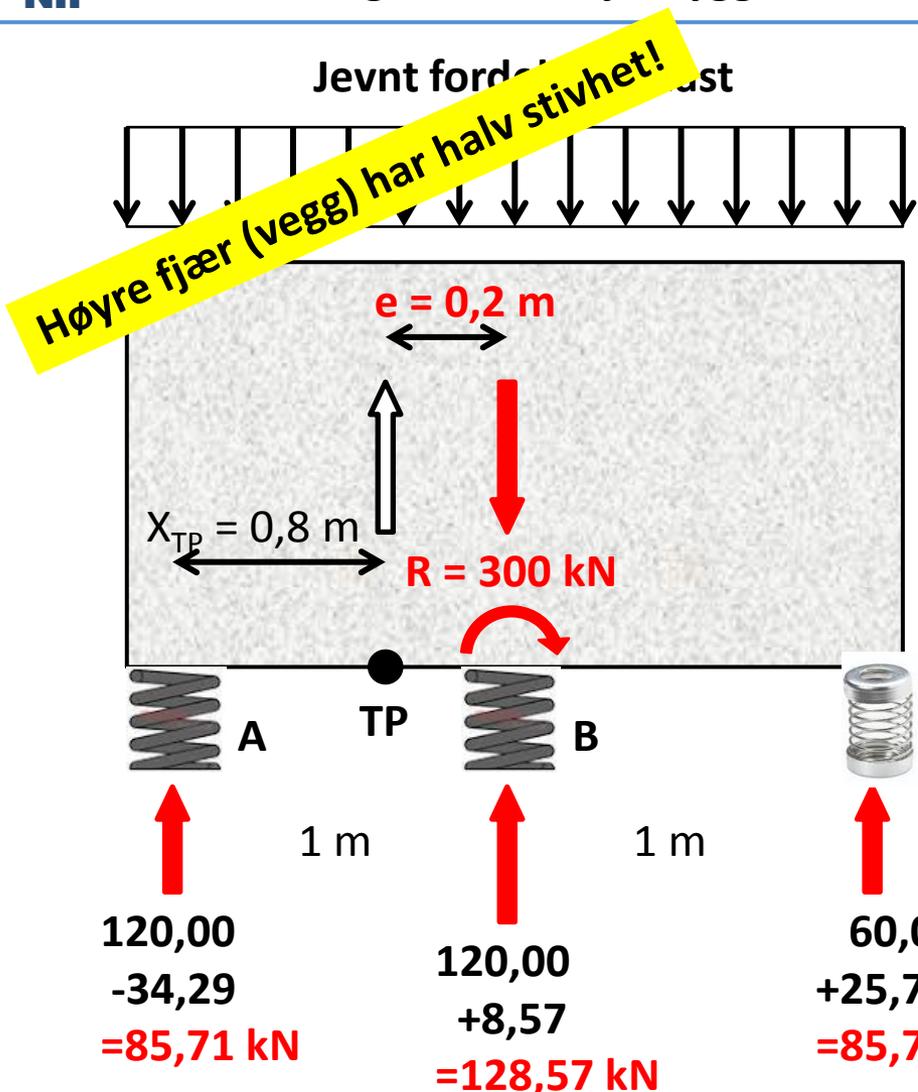
 Byggets høyde over grunnmur: **3,01** m

Side 1

 Tot. vindlast i X-retning: **142** kN

 Tot. vindlast i Y-retning: **142** kN





**Kontroll:**

$$\Sigma_{FX} = 0, \Sigma_{FY} = 0, \Sigma_M = 0$$

**Fjærstivheter (veggstivheter):**

$$A = 1, B = 1, C = 0,5$$

$$\text{Sum} = 2,5$$

$$X_{TP} = (1 \cdot 0 + 1 \cdot 1 + 0,5 \cdot 2) / 2,5 = 0,8 \text{ m}$$

$$\begin{matrix} A & B & C \end{matrix}$$

$$M_e = 300 \cdot 0,2 = 60 \text{ kNm (med klokka)}$$

$$\Sigma k \cdot x^2 = 1 \cdot 0,8^2 + 1 \cdot 0,2^2 + 0,5 \cdot 1,2^2$$

$$= 0,64 + 0,04 + 0,72 = 1,4$$

$$\begin{matrix} A & B & C \end{matrix}$$

$$M_e \cdot k \cdot x^2 / \Sigma k \cdot x^2 : (M_e \text{-andel})$$

$$A = 60 \cdot 0,64 / 1,4 = 27,428$$

$$B = 60 \cdot 0,04 / 1,4 = 1,714$$

$$C = 60 \cdot 0,72 / 1,4 = 30,858$$

$$\text{Sum} = 60 \text{ kNm}$$

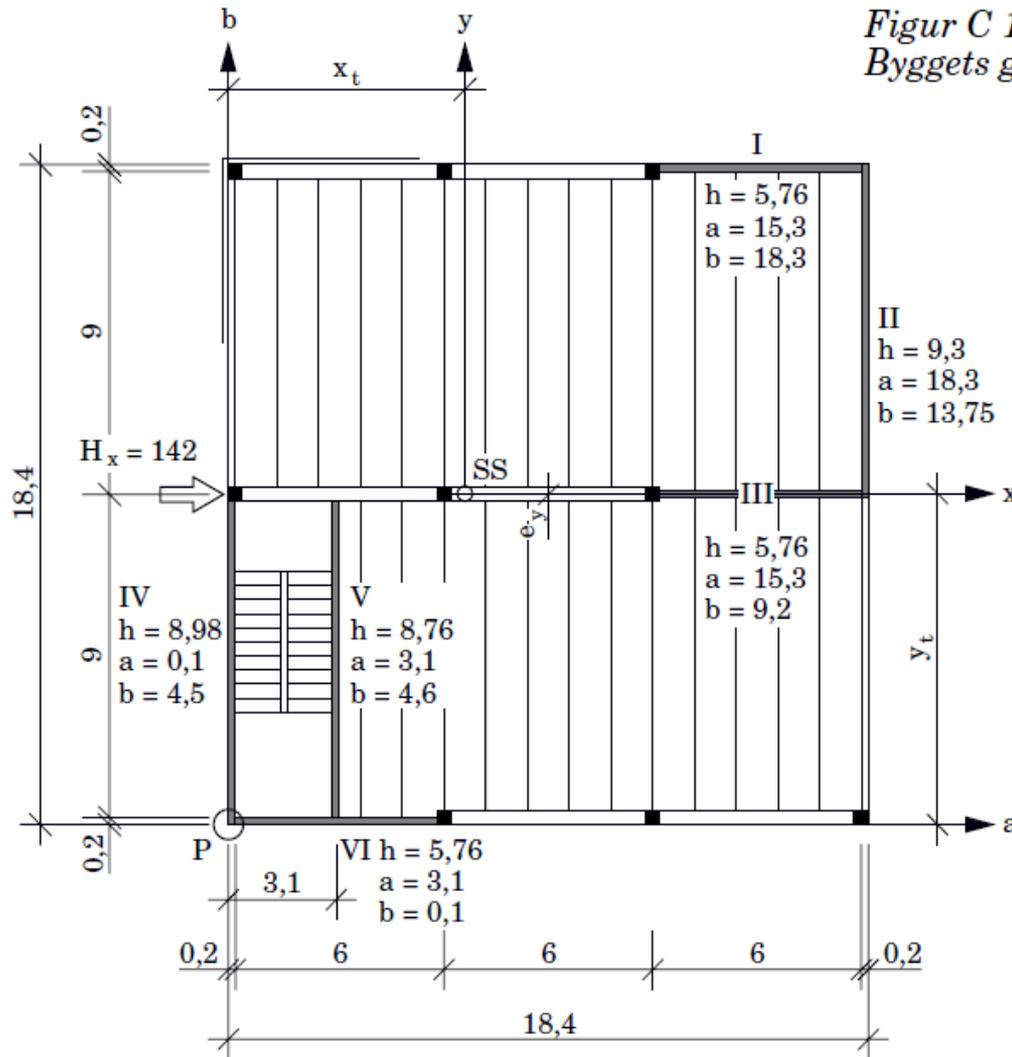
**Kraft på fjærer (vegger) fra  $M_e$ -andel:**

$$A = 27,428 / 0,8 = 34,29 \text{ kN (oppover)}$$

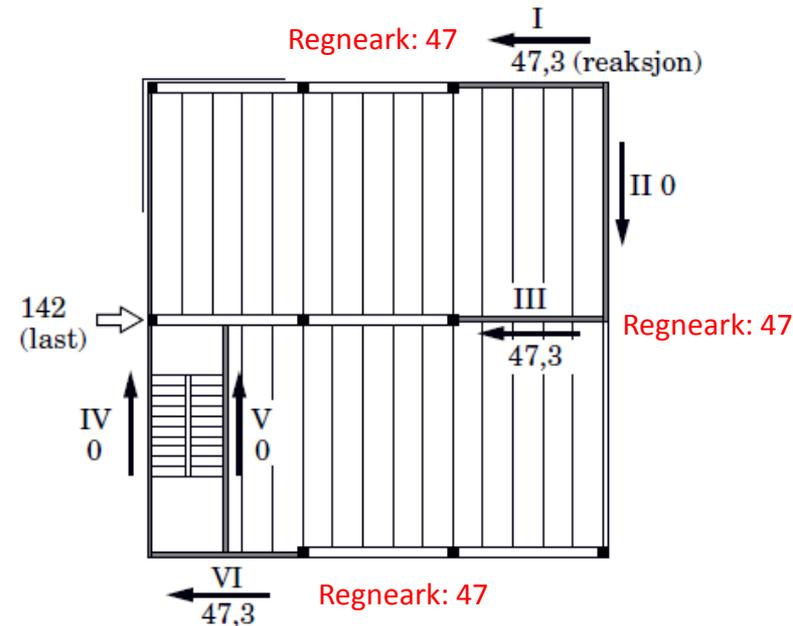
$$B = 1,714 / 0,2 = 8,57 \text{ kN (nedover)}$$

$$C = 30,858 / 1,2 = 25,72 \text{ kN (nedover)}$$

Fordeling av vindlast i x-retningen.



Figur C 13.29. Byggets geometri.



Figur C 13.30. Resultatet av kraftfordelingen.

<b>Tot. vindlast i X-retning:</b>	<b>142</b>	<b>kN</b>			<b>Tot. vindlast i Y-retning:</b>	<b>142</b>	<b>kN</b>
-----------------------------------	------------	-----------	--	--	-----------------------------------	------------	-----------

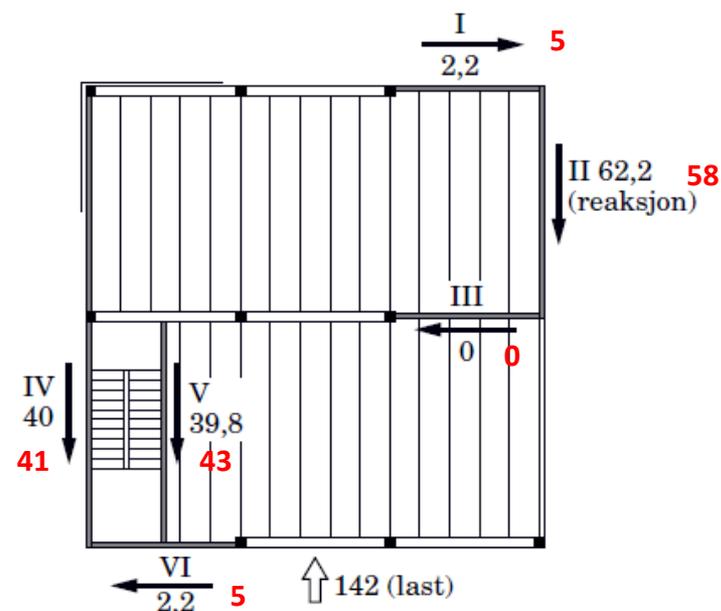
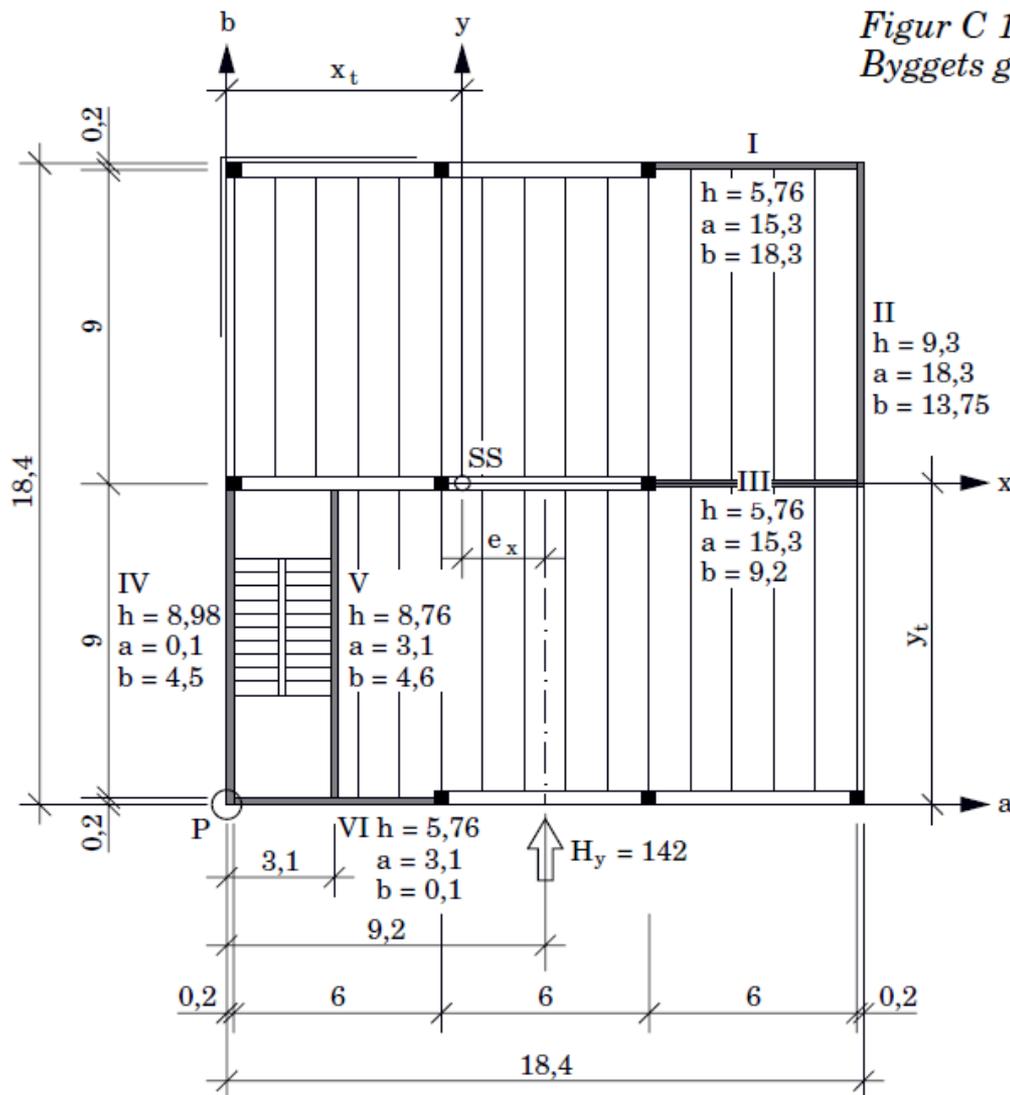
Dimensjonerende skivelaster i alle etasjer:

Angi vindretning: X-retning

Skivelaster Q i topp på innsente veggskiver kN:						Vi
Veggbeskrivelse:	Topp 4.	Topp 3.	Topp 2.	Topp 1.	Fund.:	Dekl
Vegg A → X-retning:	0	0	0	47	47	Dekl
Vegg B → X-retning:	0	0	0	47	47	Dekl
Vegg C → X-retning:	0	0	0	47	47	Dekl
Vegg D → X-retning:	0	0	0	0	0	Lengs
Vegg E → X-retning:	0	0	0	0	0	Ir
Vegg F → X-retning:	0	0	0	0	0	Dekkene er LEDD
Vegg G → Y-retning:	0	0	0	0	0	Kontinuerlige dekk
Vegg H → Y-retning:	0	0	0	0	0	Største løper
Vegg I → Y-retning:	0	0	0	0	0	Skiveb
Vegg J → Y-retning:	0	0	0	0	0	Skive
Vegg K → Y-retning:	0	0	0	0	0	Løper
Vegg L → Y-retning:	0	0	0	0	0	F

## Fordeling av vindlast i y-retningen.

Figur C 13.27.  
Byggets geometri.



Figur C 13.28.  
Resultatet av kraftfordelingen.

Tot. vindlast i X-retning: **142** kN

Tot. vindlast i Y-retning: **142** kN

Dimensjonerende skivelaster i alle etasjer:

Angi vindretning: **Y-retning** ▼

Skivelaster Q i topp på innspenne veggskiver - kN:						Vi
Veggbeskrivelse:	Topp 4.	Topp 3.	Topp 2.	Topp 1.	Fund.:	Dekl
Vegg A → X-retning:	0	0	0	5	5	Dekl
Vegg B → X-retning:	0	0	0	0	0	Dekl
Vegg C → X-retning:	0	0	0	-5	-5	Dekl
Vegg D → X-retning:	0	0	0	0	0	Lengs
Vegg E → X-retning:	0	0	0	0	0	In
Vegg F → X-retning:	0	0	0	0	0	Dekkene er LEDE
Vegg G → Y-retning:	0	0	0	41	41	Kontinuerlige del
Vegg H → Y-retning:	0	0	0	43	43	Største løper
Vegg I → Y-retning:	0	0	0	58	58	Skivek
Vegg J → Y-retning:	0	0	0	0	0	Skive
Vegg K → Y-retning:	0	0	0	0	0	Løper
Vegg L → Y-retning:	0	0	0	0	0	F

**Jobb :** Trømsø 22. og 23. januar 2013

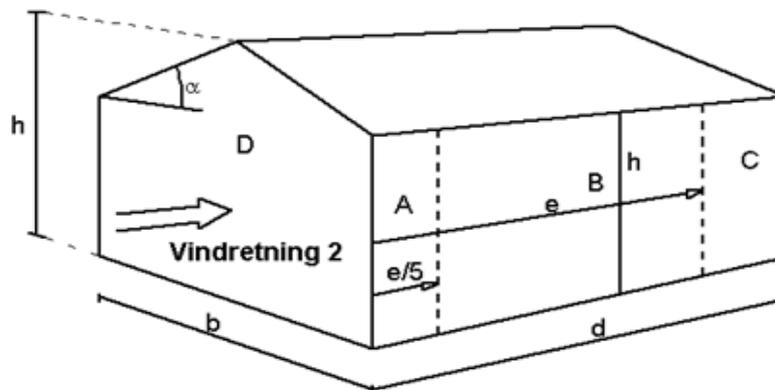
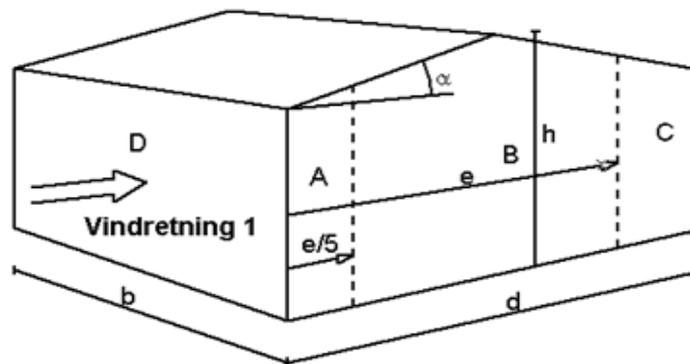
**Beskrivelse :** Vindlaster på veggene

## INNDATA

Vindretning	=	1
b	=	20 000 mm
d	=	10 000 mm
h	=	12 500 mm
$\alpha$	=	5,00°

## Arealer

h-raft	=	12 063 mm
h/d	=	1,25
e	=	20 000
A	=	49,0 m <sup>2</sup>
B	=	73,9 m <sup>2</sup>
C	=	- m <sup>2</sup>
D	=	241,3 m <sup>2</sup>
E	=	241,3 m <sup>2</sup>



Utvendige formfaktorer avhengig av sone -  $C_{pe}$

Sone	A	B	C	D	E
$C_{pe,10}$	-1,20	-0,80	-0,50	0,80	-0,51
$C_{pe,1}$	-1,40	-1,10	-0,50	1,00	-0,51

**Eks: Trebygg  
Dekket regnes  
helt stivt!**

**Jobb :** Tromsø 22. og 23. januar 2013

**Beskrivelse :** Vindlaster på taket

Forutsetninger for regnearket er at taket har symmetriske takvinkler

Regnearket gjelder for vindretning enten 0 grader eller 90 grader - ikke begge deler samtidig.

## INNDATA

b	=	20000 mm
d	=	10000 mm
h	=	12500 mm
$\Theta$	=	0°
Takvinkel	=	5,00°

SANN

Gyldig takvinkel fra -45 til 75 grader.

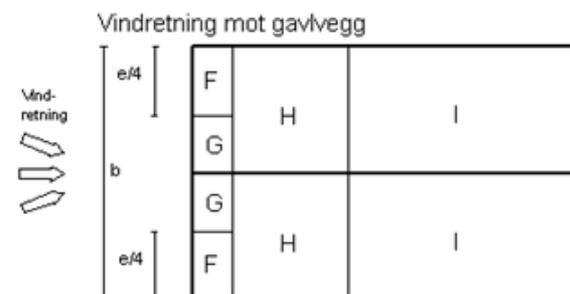
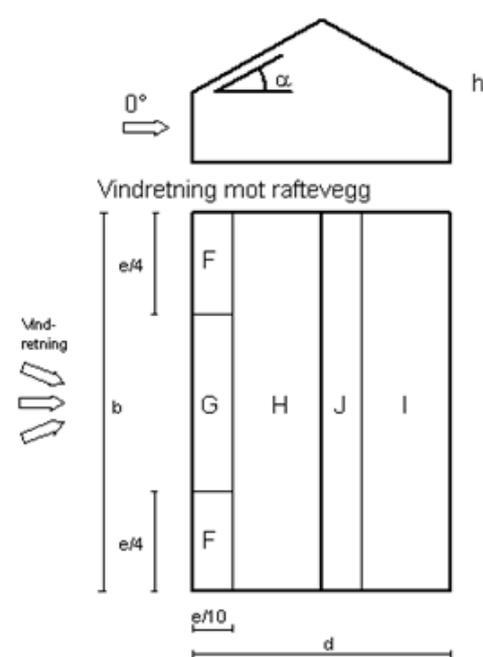
Gyldig vindretning er 0 og 90 grader

## Arealer

(takstol)

e	=	20000 mm
F	=	10,0 m <sup>2</sup>
G	=	20,0 m <sup>2</sup>
H	=	60,0 m <sup>2</sup>
I	=	60,0 m <sup>2</sup>
J	=	40 m <sup>2</sup>

0	90
20	10
60,0	80,0
60,0	0,0

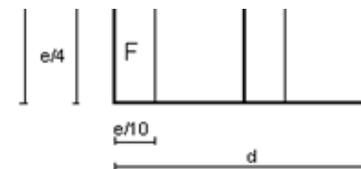


## Arealer

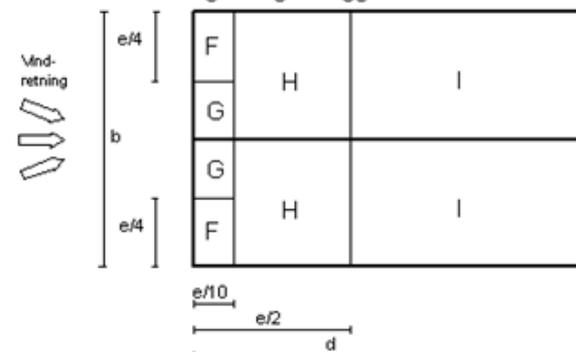
(takstol)

e	=	20000 mm			
F	=	10,0 m <sup>2</sup>	1,20	0	90
G	=	20,0 m <sup>2</sup>	1,20	20	10
H	=	60,0 m <sup>2</sup>	1,80	60,0	80,0
I	=	60,0 m <sup>2</sup>	1,80	60,0	0,0
J	=	40 m <sup>2</sup>	1,20		

0	90
20	10
60,0	80,0
60,0	0,0



Vindretning mot gavlvegg



*Disse verdiene er utregnet for bruk i stabilitetsberegninger*

Vektet $\sum c_{pe,10}$ lo side	=	-		
Vektet $\sum c_{pe,10}$ le side	=	0,280	$h/d = 1,25$	
$\sum c_{pe,10}$ le og lo side	=	0,280	Red. = 0,86	NS-EN 1991-1-4 pkt. 7.2.2 (3)
Høyde på takkonstruksjon	=	437 mm		

## Utvendige formfaktorer avhengig av sone - $C_{pe}$

Sone	F-sug	F-trykk	G-sug	G-trykk	H-sug	H-trykk	I-sug	I-trykk	J-sug	J-trykk
$C_{pe,10}$	-1,70	0,00	-1,20	0,00	-0,60	0,00	-0,60	-0,60	0,20	-0,60
$C_{pe,1}$	-2,50	0,00	-2,00	0,00	-1,20	0,00	-0,60	-0,60	0,20	-0,60

NS-EN 1991-1-4, Pkt. 7.2.1, Merknad 1:

Verdier for  $c_{pe,10}$  brukes normalt for å dimensjonere bærekonstruksjonen.

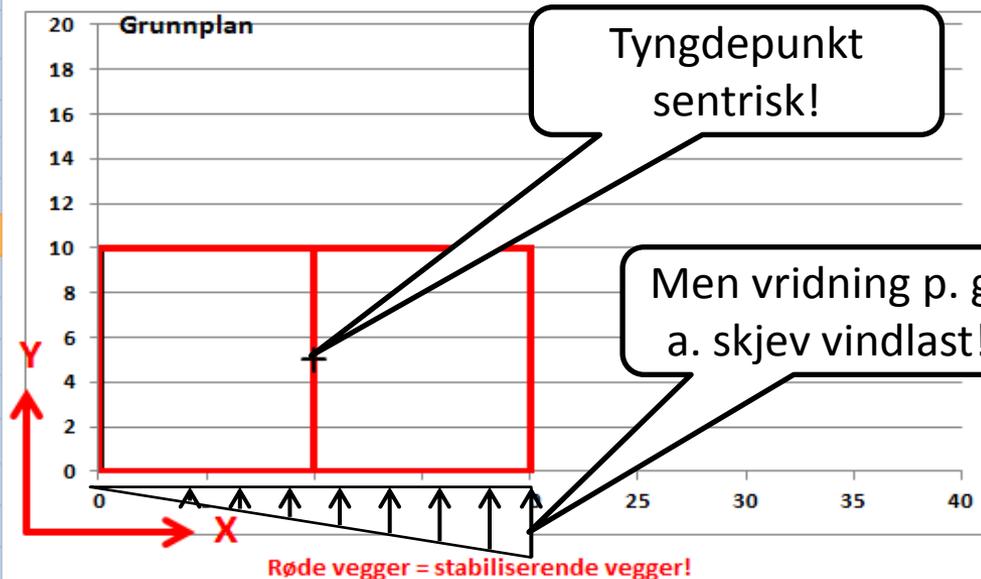
## Vindlastsystem for fleretasjes bygg med gitterbjelker - sterkt idealisert.

Arnold 291212

Grunnlaget for beregningene: NS 1995-1-1:2004+A1:2008+NA:2010 - EUROKODE 5: Prosjektering av trekonstruksjoner

NS-EN 1991-1-4:2005+NA:2009 - EUROKODE 1: Vindlaster. Byggdetaljblad 520.238 Skivekonstruksjoner av tre. Publisert: 8-2011

  = Input  
  = Resultater



### Vindlaster:

Referansevind $v_{b,0}$ :	24	m/s
Terrengruhet:	2	
Formfaktor vegg lo side:	0,8	Fra PBM-ark
Formfaktor vegg le side:	0,51	Fra PBM-ark
Sum formfaktorer tak:	0,28	Fra PBM-ark
Friksjonsfaktor tak:	0,02	
Topografifaktor:	1,00	

### Stabiliserende vegger i X-retning: →

Vegg:	X:	Y:	$L_x$ :	Ant. plater:
A:	0,0	0	20	1
B:	0,0	10	20	1
C:				
D:				
E:				
F:				

### Stabiliserende vegger i Y-retning: ↑

Vegg:	X:	Y:	$L_y$ :	Ant. plater:
G:	0,0	0,0	10	1
H:	10,0	0,0	10	1
I:	20,0	0,0	10	1
J:				
K:				
L:				

### Byggets geometri:

Byggets lengde:	20	m	$e_x$ - m:	1,47
Byggets bredde:	10	m	$e_y$ - m:	
Høyde takkonstruksjon:	0,5	m	$Me_x$ - kNM:	0,00
Antall etasjer:	4	stk	$Me_y$ - kNM:	-282,96
Etasjehøyde:	3	m		
Høyde grunnmur etc:	0	m		
Pålitelighetsklasse:	Klasse 1			
Max. hastighetstrykk $q_p$ :	899	N/m <sup>2</sup>		
Byggets høyde over grunnmur:	12,51	m		

Side 1

Tot. vindlast i X-retning: 139 kN

Tot. vindlast i Y-retning: 278 kN

Tot. vindlast i X-retning: **139** kN

 Tot. vindlast i Y-retning: **278** kN

Dimensjonerende skivelaster i alle etasjer:

 Angi vindretning: Y-retning 
**Skivelaster Q i topp på innspente veggskiver - kN:**

Veggbeskrivelse:	Topp 4.	Topp 3.	Topp 2.	Topp 1.	Fund.:
Vegg A → X-retning:	2	4	7	9	9
Vegg B → X-retning:	-2	-4	-7	-9	-9
Vegg C → X-retning:	0	0	0	0	0
Vegg D → X-retning:	0	0	0	0	0
Vegg E → X-retning:	0	0	0	0	0
Vegg F → X-retning:	0	0	0	0	0
Vegg G → Y-retning:	15	38	60	83	83
Vegg H → Y-retning:	16	42	67	93	93
Vegg I → Y-retning:	18	46	74	102	102
Vegg J → Y-retning:	0	0	0	0	0
Vegg K → Y-retning:	0	0	0	0	0
Vegg L → Y-retning:	0	0	0	0	0
Vindresultant per etasje:	49	125	202	278	278

**Vindlaster på dekkekanter kN/m:**

Dekke over 4:	2,44	kN/m
Dekke over 3:	3,82	kN/m
Dekke over 2:	3,82	kN/m
Dekke over 1:	3,82	kN/m
Lengste felt i X-retn:	10,00	m
<b>Input for fritt opplagte dekkeskiver:</b>		
Kontinuerlige dekkeskiver: Bruk arket "Dekker"!		
Max. last på dekkekant:	3,82	kN/m
Skivebredde b:	10	m
Skivelengde l:	10	m
Last på dekkekant:	3,82	kN/m
Platetype:	22 mm OSB/spon	<input type="button" value="v"/>
Spikerdiameter:	2,5 mm	<input type="button" value="v"/>
Randbjelker:	48 x 98 mm	<input type="button" value="v"/>

**Input for innspente veggskiver: (Fra tabellen over)**

Største skivelast Q: **102** kN  
 Vegglengde l: **10** m  
 Vegg høyde h: **3** m  
 Skivelast Q i topp: **102** kN  
 Vertikallast i topp: **0** kN/m  
 Platetype: 12 mm OSB/spon   
 Plater begge sider: Ja   
 Spikerdiameter: 2,5 mm   
 Randbjelker: 48 x 98 mm

**Resultater for innspente veggskiver:**

Spikeravstand: **90** mm  
 Randbjelker - min.: **C 24**  
 Plateskjær: **Spon/OSB OK!**  
 Forankring i ender: **31** kN ↑  
 Utbøyning av skive: **2,6** mm

HVOR I BYGGET ?

**Resultater for skiveberegning dekker:**

Spikeravstand: **150** mm  
 Randbjelker - min.: **C 24**  
 Plateskjær: **OSB/spon OK!**  
 Forankring i ender: **19** kN →  
 Deformasjon av skive: **3** mm

HVOR I BYGGET ?

Tot. vindlast i X-retning: **139** kN

 Tot. vindlast i Y-retning: **278** kN

Dimensjonerende skivelaster i alle etasjer: Angi vindretning: X-retning

Skivelaster Q i topp på innspenne veggskiver - kN:						Vindlaster på dekkekanter kN/m:		
Veggbeskrivelse:	Topp 4.	Topp 3.	Topp 2.	Topp 1.	Fund.:	Dekke over 4:		
Vegg A → X-retning:	13	32	52	72	72	2,44	kN/m	
Vegg B → X-retning:	12	30	49	67	67	3,82	kN/m	
Vegg C → X-retning:	0	0	0	0	0	3,82	kN/m	
Vegg D → X-retning:	0	0	0	0	0	3,82	kN/m	
Vegg E → X-retning:	0	0	0	0	0	Lengste felt i X-retn:	10,00	m
Vegg F → X-retning:	0	0	0	0	0	<b>Input for fritt opplagte dekkesskiver:</b>		
Vegg G → Y-retning:	0	-1	-2	-2	-2	Kontinuerlige dekkesskiver: Bruk arket "Dekker"!		
Vegg H → Y-retning:	0	0	0	0	0	Max. last på dekkekant:	3,82	kN/m
Vegg I → Y-retning:	0	1	2	2	2	Skivebredde b:	10	m
Vegg J → Y-retning:	0	0	0	0	0	Skivelengde l:	10	m
Vegg K → Y-retning:	0	0	0	0	0	Last på dekkekant:	3,82	kN/m
Vegg L → Y-retning:	0	0	0	0	0	Platetype:	22 mm OSB/spon	
Vindresultant per etasje:	24	63	101	139	139	Spikerdiameter:	2,5 mm	
<b>Input for innspenne veggskiver: (Fra tabellen over)</b>			<b>Resultater for innspenne veggskiver:</b>			<b>Resultater for skiveberegning dekker:</b>		
Største skivelast Q:	72	kN	Spikeravstand:	128	mm	Spikeravstand:	150	mm
Vegg lengde l:	10	m	Randbjelker - min.:	C 24		Randbjelker - min.:	C 24	
Vegghøyde h:	3	m	Plateskjær:	Spon/OSB OK!		Plateskjær:	OSB/spon OK!	
Skivelast Q i topp:	72	kN	Forankring i ender:	22	kN ↑	Forankring i ender:	19	kN →
Vertikallast i topp:	0	kN/m	Utbøyning av skive:	1,9	mm	Deformasjon av skive:	3	mm
Platetype:	12 mm OSB/spon		HVOR I BYGGET ?			HVOR I BYGGET ?		
Plater begge sider:	Ja							
Spikerdiameter:	2,5 mm							
Randbjelker:	48 x 98 mm							

## Vindlastsystem for fleretasjes bygg med gitterbjelker - sterkt idealisert.

Arnold 291212

Grunnlaget for beregningene: NS 1995-1-1:2004+A1:2008+NA:2010 - EUROKODE 5: Prosjektering av trekonstruksjoner

NS-EN 1991-1-4:2005+NA:2009 - EUROKODE 1: Vindlaster. Byggskolen 2011



Røde vegger = stabiliserende vegger!

### Byggets geometri:

Byggets lengde:	20,5	m	$e_x$ - m:	1,50
Byggets bredde:	10	m	$e_y$ - m:	
Høyde takkonstruksjon:	0,5	m	$Me_x$ - kNm:	0,00
Antall etasjer:	4	stk	$Me_y$ - kNm:	-297,29
Etasjehøyde:	3	m		
Høyde grunnmur etc:	0	m		
Pålitelighetsklasse:	Klasse 1			
Max. hastighetstrykk $q_p$ :	899	N/m <sup>2</sup>		
Byggets høyde over grunnmur:	12,51	m		

Side 1

### Vindlaster:

Referansevind $v_{b,0}$ :	24	m/s
Terrengruhet:	2	
Formfaktor vegg lo side:	0,8	Fra PBM-ark
Formfaktor vegg le side:	0,51	Fra PBM-ark
Sum formfaktorer tak:	0,28	Fra PBM-ark
Friksjonsfaktor tak:	0,02	
Topografifaktor:	1,00	

### Stabiliserende vegger i X-retning:

Vegg:	X:	Y:	$L_x$ :	Ant. plater:
A:	0,0	0	20,5	1
B:	0,0	10	20,5	1
C:				
D:				
E:				
F:				

### Stabiliserende vegger i Y-retning:

Vegg:	X:	Y:	$L_y$ :	Ant. plater:
G:	0,0	0,0	10	1
H:	10,3	0,0	10	1
I:	20,5	0,0	10	1
J:				
K:				
L:				

Tot. vindlast i X-retning: 139 kN

Tot. vindlast i Y-retning: 285 kN

Tot. vindlast i X-retning: **139** kN

 Tot. vindlast i Y-retning: **285** kN

Dimensjonerende skivelaster i alle etasjer:

 Angi vindretning: Y-retning 

Skivelaster Q i topp på innspenne veggskiver - kN:						Vindlaster på dekkekanter kN/m:				
Veggbeskrivelse:	Topp 4.	Topp 3.	Topp 2.	Topp 1.	Fund.:	Dekke over 4:				
Vegg A → X-retning:	2	4	7	10	10	Dekke over 3:	3,82	kN/m		
Vegg B → X-retning:	-2	-4	-7	-10	-10	Dekke over 2:	3,82	kN/m		
Vegg C → X-retning:	0	0	0	0	0	Dekke over 1:	3,82	kN/m		
Vegg D → X-retning:	0	0	0	0	0	Lengste felt i X-retn:	10,25	m		
Vegg E → X-retning:	0	0	0	0	0	<b>Input for fritt opplagte dekkesskiver:</b>				
Vegg F → X-retning:	0	0	0	0	0	Kontinuerlige dekkesskiver: Bruk arket "Dekker"!				
Vegg G → Y-retning:	9	24	38	53	53	Max. last på dekkekant:	3,82	kN/m		
Vegg H → Y-retning:	28	72	116	160	160	Skivebredde b:	10	m		
Vegg I → Y-retning:	13	32	52	72	72	Skivelengde l:	10,25	m		
Vegg J → Y-retning:	0	0	0	0	0	Last på dekkekant:	3,82	kN/m		
Vegg K → Y-retning:	0	0	0	0	0	Platetype:	22 mm OSB/spon	<input type="button" value="v"/>		
Vegg L → Y-retning:	0	0	0	0	0	Spikerdiameter:	2,5 mm	<input type="button" value="v"/>		
Vindresultant per etasje:	50	128	207	285	285	Randbjelker:	48 x 98 mm	<input type="button" value="v"/>		
<b>Input for innspenne veggskiver: (Fra tabellen over)</b>						<b>Resultater for innspenne veggskiver:</b>				
Største skivelast Q:	<b>160</b>	kN	Spikeravstand:			57	mm	<b>Resultater for skiveberegning dekker:</b>		
Vegg lengde l:	10	m	Randbjelker - min.:			C 30	Spikeravstand:			
Vegghøyde h:	3	m	Plateskjær:			Spon/OSB OK!	Randbjelker - min.:			
Skivelast Q i topp:	160	kN	Forankring i ender:			48 kN ↑	Plateskjær:			
Vertikallast i topp:	0	kN/m	Utbøyning av skive:			4,1 mm	Forankring i ender:			
Platetype:	12 mm OSB/spon	<input type="button" value="v"/>	HVOR I BYGGET ?						Deformasjon av skive:	
Plater begge sider:	Ja	<input type="button" value="v"/>							20 kN →	
Spikerdiameter:	2,5 mm	<input type="button" value="v"/>							3 mm	
Randbjelker:	48 x 98 mm	<input type="button" value="v"/>							HVOR I BYGGET ?	

## Vindlastsystem for fleretasjes bygg med gitterbjelker - sterkt idealisert.

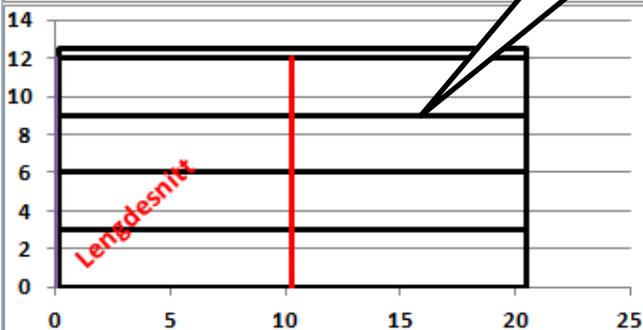
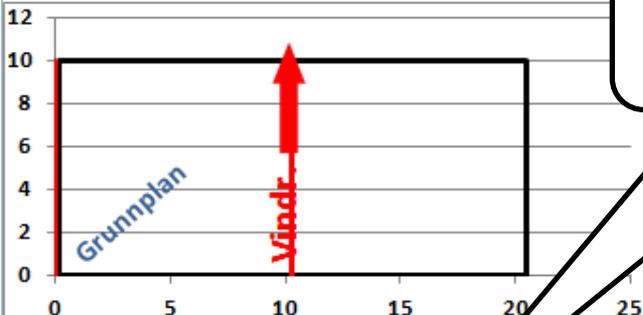
Grunnlaget for beregningene: NS 995-1-1:2004+A1:2008+NA:2010 - EUROKODE 5: Prosjektering av trekonstruksjoner

NS-EN 991-1-4:2005+NA:2009 - EUROKODE 1: Vindlaster

Byggdetaljeblad 520.238 Skivekonstruksjoner av tre. Publisert

= Input  
 = Resultater

Dekkene regnes leddet til stabiliserende vegger!



Byggets bredde: 10 m  
 Byde takkonstruksjon: 0,5 m  
 Antall etasjer: 4 stk  
 Etasjehøyde: 3 m  
 Høyde grunnmur etc: 0 m

### Input avstivende vegger: (Eks. gavlvegger)

Vegg nr:	Avstand X:	(0 = ingen vegg)
Vegg 1:	10,3	m
Vegg 2:		m
Vegg 3:		m
Vegg 4:		m
Vegg 5:		m
Vegg 6:		m
Vegg 7:		m
Vegg 8:		m
Vegg 9:		m
Vegg 10:		m

### Input for vindlaster:

Referansevind  $v_{b,0}$ : 24 m/s  
 Terrengruhet: 2  
 Formfaktor vegg lo side: 0,8 *Fra PBM-ark*  
 Formfaktor vegg le side: 0,51 *Fra PBM-ark*  
 Sum formfaktorer tak: 0,28 *Fra PBM-ark*  
 Friksjonsfaktor tak: 0,02  
 Topografifaktor: 1,00  
 Pålitelighetsklasse: Klasse 1

Max. hastighetstrykk  $q_p$ : 899 N/m<sup>2</sup>

Byggets høyde over grunnmur: 12,5 m

Sum fund:	285
Kontroll:	285
Sum lengde:	20,5
Kontroll:	20,5

## Resultater og skiveberegning av dekker og vegger:

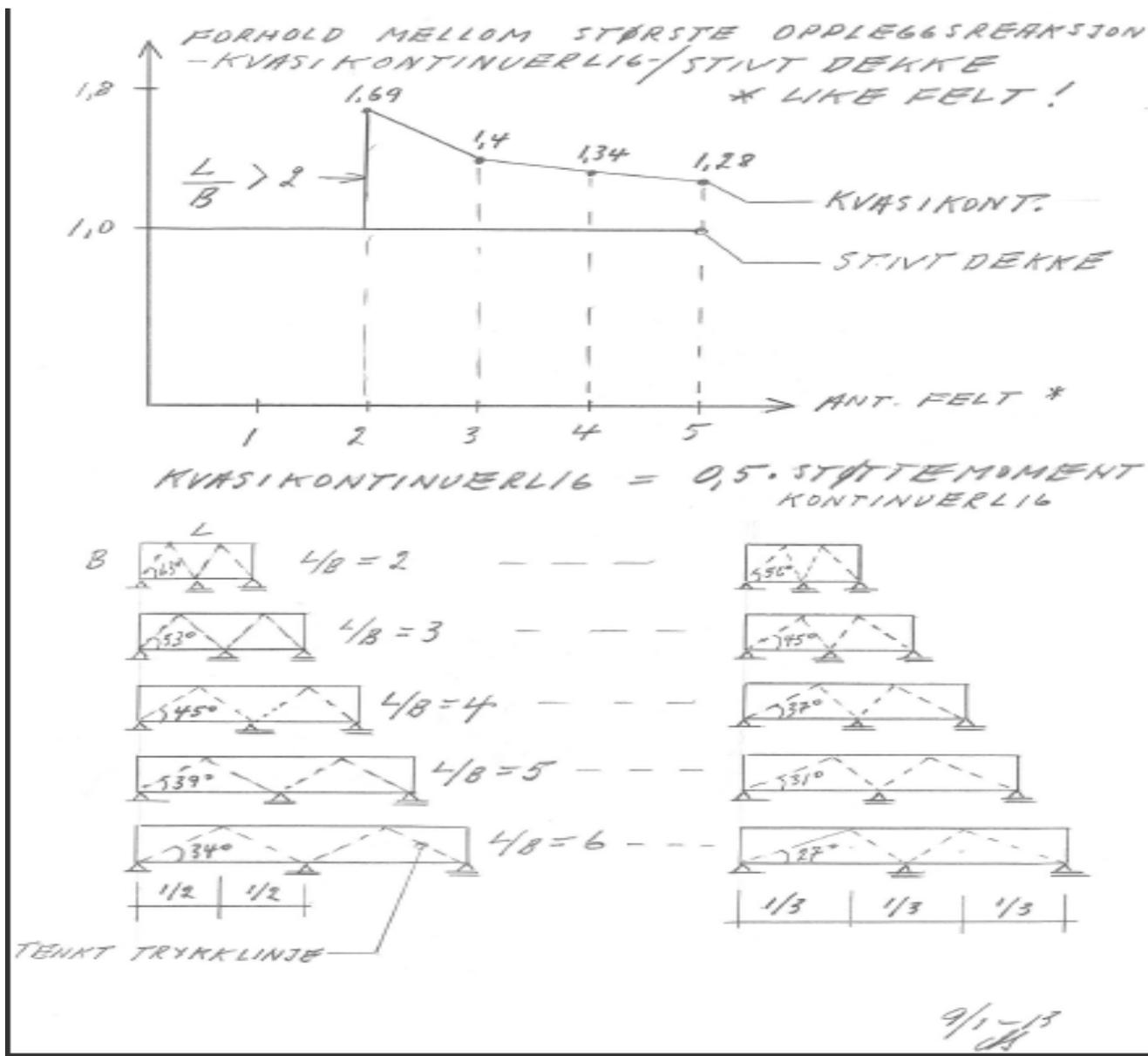
Skivelaster Q i topp på innspente veggskiver - kN:						Vindlaster på dekkekanter kN/m:		
	Topp 4.	Topp 3.	Topp 2.	Topp 1.	Fund.:	Dekke over 4:		
Venstre. gavlvegg:	13	32	52	71	71	Dekke over 3:	3,82	kN/m
Vegg 1:	25	64	103	142	142	Dekke over 2:	3,82	kN/m
Vegg 2:	0	0	0	0	0	Dekke over 1:	3,82	kN/m
Vegg 3:	0	0	0	0	0	Lengste dekke:	10,25	m
Vegg 4:	0	0	0	0	0	<b>Input for fritt opplagte dekkesskiver:</b>		
Vegg 5:	0	0	0	0	0	Dekkene er LEDDET over tverravstivende vegger.		
Vegg 6:	0	0	0	0	0	Kontinuerlige dekker: Bruk K2, K3... og "Dekker".		
Vegg 7:	0	0	0	0	0	Største løpemeterlast:	3,82	kN/m
Vegg 8:	0	0	0	0	0	Skivebredde b:	10	m
Vegg 9:	0	0	0	0	0	Skivelengde l:	10,25	m
Vegg 10:	0	0	0	0	0	Løpemeterlast:	3,82	kN/m
Høyre. gavlvegg:	13	32	52	71	71	Platetype:	22 mm OSB/spon ▼	
<b>Input for innspente veggskiver:</b>						<b>Resultater for innspente veggskiver:</b>		
Dekkene er LEDDET over avstivende vegger.						Spikeravstand:	81	mm
Kontinuerlige dekker: Bruk K2, K3... og "Dekker".						Randbjelker - min.:	C 24	
Største skivelast Q:	142	kN				Plateskjær:	Spon/OSB OK!	
Vegglengde l:	10	m				Forankring i ender:	43	kN ↑
Vegghøyde h:	3	m				Utbøyning av skive:	3,6	mm
Skivelast Q i topp:	142	kN				HVOR I BYGGET ?		
Vertikallast i topp:	0	kN/m						
Platetype:	12 mm OSB/spon ▼							
Plater begge sider:	Ja ▼							
Spikerdiameter:	3,1 mm ▼							
Randbjelker:	48 x 98 mm ▼							
						<b>Resultater for skiveberegning dekker:</b>		
						Spikeravstand:	150	mm
						Randbjelker - min.:	C 24	
						Plateskjær:	OSB/spon OK!	
						Forankring i ender:	20	kN →
						Deformasjon av skive:	3	mm
						HVOR I BYGGET ?		

Sammenligning av metoder:

Største skivelast (oppleggsreaksjon fra dekket):

Stivt dekke .....	: 102 kN
Kvasikontinuerlig dekke .....	: 160 kN
Dekkene leddet til stabiliserende vegger	: 142 kN

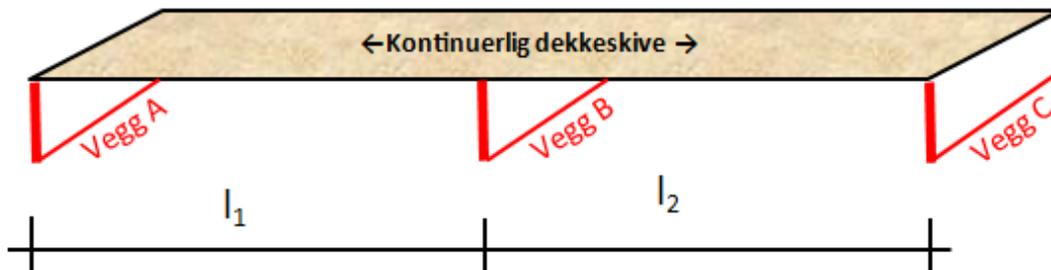
**Faktor: 1,57 !**



## Kontinuerlig dekkeskive med lengde/bredde > 2 over 2 felt.

Arnold 020113

Beregner oppleggsreaksjoner for beregning av veggskiver og krefter for beregning av denne dekkeskiven.



### Automatisk input fra SD:

Last $q_{Ed}$ :	3,82	kN/m
$L_1$ :	10,25	m
$L_2$ :	10,25	m
Lengde/bredde:	2,05	m
Ant. felt:	2,00	

### Moment:

$M_A$ :	0,0	kNm
$M_{AB}$ :	38,4	kNm
$M_B$ :	-25,1	kNm
$M_{BC}$ :	38,4	kNm
$M_C$ :	0,0	kNm

### Skjær:

$V_A$ :	17,1	kN
$V_{BA}$ :	-22,0	kN
$V_{BC}$ :	22,0	kN
$V_C$ :	-17,1	kN

### For beregning av "Dekker":

$M_{Max}$ :	38,4	kNm
$V_{Max}$ :	22,0	kN

### Oppleggsreaksjoner på veggene:

Vegg A:	17,1	kN
Vegg B:	44,0	kN
Vegg C:	17,1	kN

78

Ark K2 gjelder her!

## Vindlastsystem for fleretasjes bygg med gitterbjelker - sterkt idealisert.

Grunnlaget for beregningene: NS 1995-1-1:2004+A1:2008+NA:2010 - EUROKODE 5: Prosjektering av trekonstruksjoner

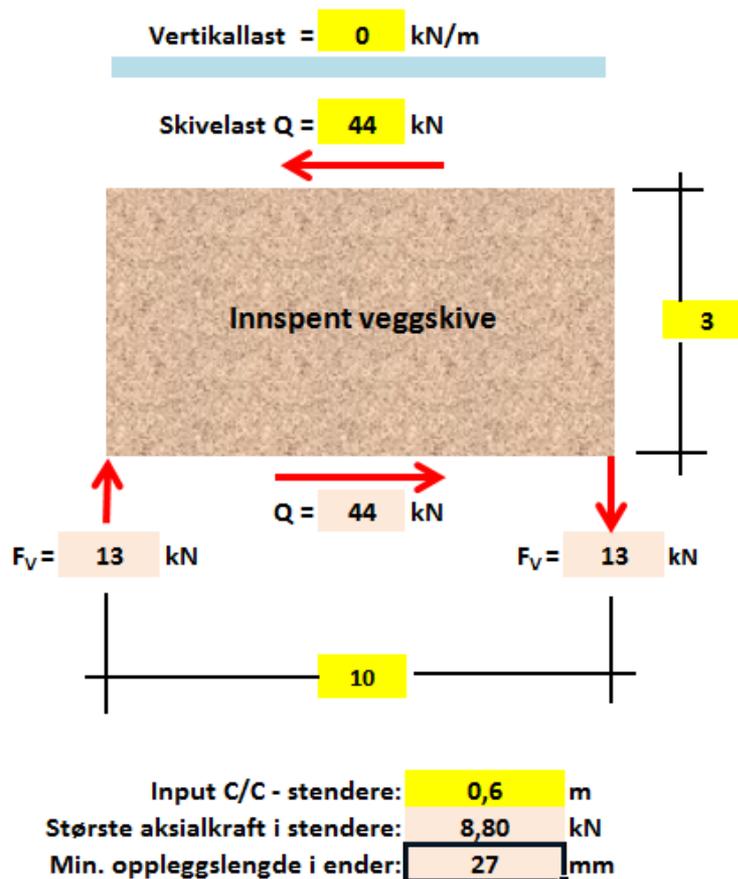
NS-EN 1991-1-4:2005+NA:2009 - EUROKODE 1: Vindlaster

Byggdetaljblad 520.238 Skivekonstruksjoner av tre. Publisert: 8-2011

Arnold 260912

= Input  
 = Resultater

Input for innspenne veggskiver:	
Kontinuerlige dekker med lengde/bredde > 2 opplagt på flere stabiliserende vegger:	
Skivelasten Q (opplegsreaksjonene) finnes ved å benytte arkene "K2, K3, K4 eller K5".	
Vertikallast i topp er egenlast med lastfaktor 1,0!	
Skivebredde b:	10 m
Skivehøyde h:	3 m
Skivelast Q i topp:	44 kN
Vertikallast i topp:	0 kN/m
Platetype:	12 mm kryssfiner <input type="text"/>
Plater begge sider:	Nei <input type="text"/>
Spikerdiameter:	2,3 mm <input type="text"/>
Randbjelker:	48 x 98 mm <input type="text"/>
Resultater for innspenne veggskiver:	
Spikeravstand:	88 mm
Randbjelker - min.:	C 24
Plateskjær:	Kryssfiner OK!
Forankring i ender:	13 kN ↓
HVOR I BYGGET ?	
Vegg i 1. etasje i akse D.	



## Vindlastsystem for fleretasjes bygg med gitterbjelker - sterkt idealisert.

Grunnlaget for beregningene: NS 1995-1-1:2004+A1:2008+NA:2010 - EUROKODE 5: Prosjektering av trekonstruksjoner

NS-EN 1991-1-4:2005+NA:2009 - EUROKODE 1: Vindlaster

Byggdetaljblad 520.238 Skivekonstruksjoner av tre. Publisert: 8-2011

Arnold 260912

= Input

= Resultater

### Input for beregning av kontinuerlige dekkeskiver:

Kontinuerlige dekker med lengde/bredde > 2:

Største moment  $M_{Max}$  og største skjærkraft  $V_{Max}$  finnes ved å bruke arkene "K2, K3, K4 eller K5 "

Skivebredde b:	10	m
Skivelengde l:	20,5	m
Max. moment $M_{Max}$ :	38,4	kNm
Max. skjærkraft $V_{Max}$ :	22	kN
Platetype:	22 mm OSB/spon	<input type="button" value="v"/>
Spikerdiameter:	2,3 mm	<input type="button" value="v"/>
Randbjelker:	48 x 98 mm	<input type="button" value="v"/>

### Resultater for skiveberegning dekker:

Spikeravstand:	150	mm
Randbjelker - min.:	C 24	
Plateskjær:	OSB/spon OK!	

HVOR I BYGGET ?

Lengste dekker over 2. og 3. etasje



## Vindlastsystem for fleretasjes bygg med gitterbjelker - sterkt idealisert.

Arnold 291212

= Input

Grunnlaget for beregningene: NS 1995-1-1:2004+A1:2008+NA:2010 - EUROKODE 5: Prosjektering av trekonstruksjoner

= Resultater

NS-EN 1991-1-4:2005+NA:2009 - EUROKODE 1: Vindlaster. Byggedetaljblad 520.238 Skivekonstruksjoner av tre. Publisert: 8-2011

### Vindlaster:

 Referansevind  $v_{b,0}$ : **24** m/s

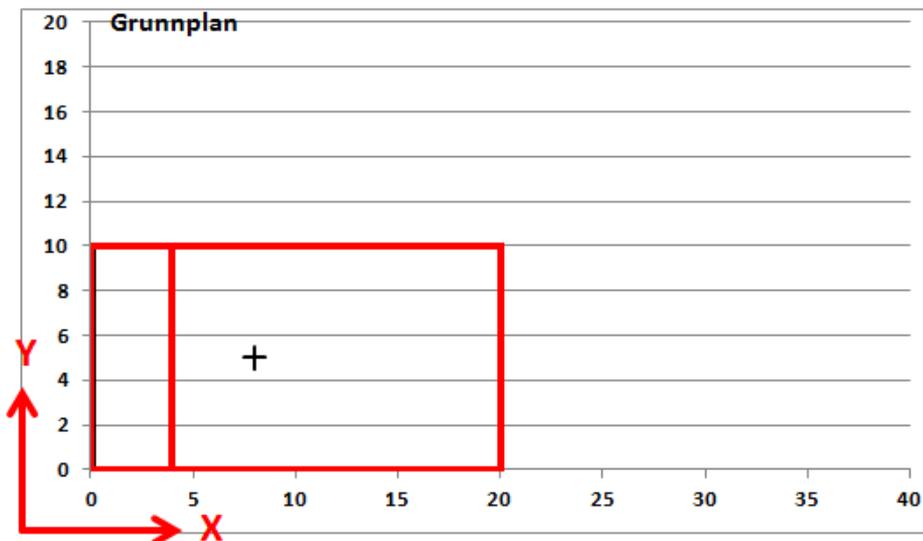
 Terrengruhet: **2**

 Formfaktor vegg lo side: **0,8** Fra PBM-ark

 Formfaktor vegg le side: **0,51** Fra PBM-ark

 Sum formfaktorer tak: **0,28** Fra PBM-ark

 Friksjonsfaktor tak: **0,02**

 Topografifaktor: **1,00**


Røde vegger = stabiliserende vegger!

### Stabiliserende vegger i X-retning: →

Vegg:	X:	Y:	$L_x$ :	Ant. plater:
A:	0,0	0	20	1
B:	0,0	10	20	1
C:				
D:				
E:				
F:				

### Stabiliserende vegger i Y-retning: ↑

Vegg:	X:	Y:	$L_y$ :	Ant. plater:
G:	0,0	0,0	10	1
H:	4,0	0,0	10	1
I:	20,0	0,0	10	1
J:				
K:				
L:				

### Byggets geometri:

 Byggets lengde: **20** m

 $e_x$  - m:

-3,47

 Byggets bredde: **10** m

 $e_y$  - m:

0,73

 Høyde takkonstruksjon: **0,5** m

 Antall etasjer: **4** stk

 $Me_x$  - kNM:

0,00

 Etasjehøyde: **3** m

 Høyde grunnmur etc: **0** m

 $Me_y$  - kNM:

-669,21

Pålitelighetsklasse: Klasse 1

 Max. hastighetstrykk  $q_p$ : **899** N/m<sup>2</sup>

 Byggets høyde over grunnmur: **12,51** m

Side 1

 Tot. vindlast i X-retning: **139** kN

 Tot. vindlast i Y-retning: **278** kN

Tot. vindlast i X-retning: **139** kN

 Tot. vindlast i Y-retning: **278** kN

Dimensjonerende skivelaster i alle etasjer:

Angi vindretning: Y-retning

Skivelaster Q i topp på innspenne veggskiver - kN:						Vir
Veggbeskrivelse:	Topp 4.	Topp 3.	Topp 2.	Topp 1.	Fund.:	Dekk
Vegg A → X-retning:	4	9	15	21	21	Dekk
Vegg B → X-retning:	-4	-9	-15	-21	-21	Dekk
Vegg C → X-retning:	0	0	0	0	0	Dekk
Vegg D → X-retning:	0	0	0	0	0	Lengste felt
Vegg E → X-retning:	0	0	0	0	0	<b>Input for</b>
Vegg F → X-retning:	0	0	0	0	0	Kontinuerlige
Vegg G → Y-retning:	13	34	55	76	76	Max. last på de
Vegg H → Y-retning:	15	38	61	84	84	Skiveb
Vegg I → Y-retning:	21	53	85	117	117	Skivel
Vegg J → Y-retning:	0	0	0	0	0	Last på de
Vegg K → Y-retning:	0	0	0	0	0	Pl
Vegg L → Y-retning:	0	0	0	0	0	Spikerd
Vindresultant per etasje:	49	125	202	278	278	Ran
<b>Input for innspenne veggskiver: (Fra tabellen over)</b>			<b>Resultater for innspenne veggskiver:</b>			
Største skivelast Q:	<b>117</b>	kN	Spikeravstand:	92	mm	Resu
Vegglengde l:	<b>10</b>	m	Randbjelker - min.:	C 24		Spiker
Vegghøyde h:	<b>3</b>	m	Plateskjær:	Spon/OSB OK!		Randbjelke
Skivelast Q i topp:	<b>117</b>	kN	Forankring i ender:	35	kN ↑	Pl:
Vertikallast i topp:	<b>0</b>	kN/m	Utbøyning av skive:	3,0	mm	Forankring
Platetype:	12 mm OSB/spon		HVOR I BYGGET ?			Deformasjon
Plater begge sider:	Ja		HVOR I BYGGET ?			
Spikerdiameter:	2,9 mm					
Randbjelker:	48 x 98 mm					

102 kN med sentrisk midtvegg!

**Vindlastsystem for fleretasjes bygg med gitterbjelker - sterkt idealisert.** Arnold 291212

Grunnlaget for beregningene: NS 1995-1-1:2004+A1:2008+NA:2010 - EUROKODE 5: Prosjektering av trekonstruksjoner  
 NS-EN 1991-1-4:2005+NA:2009 - EUROKODE 1: Vindlaster. Byggedetaljblad 520.238 Skivekonstruksjoner av tre. Publisert: 8-2011

**Grunnplan**

Røde vegger = stabiliserende vegger!

**Vindlaster:**

Referansevind  $v_{b,0}$ : **24** m/s

Terrengruhet: **2**

Formfaktor vegg lo side: **0,8** Fra PBM-ark

Formfaktor vegg le side: **0,51** Fra PBM-ark

Sum formfaktorer tak: **0,28** Fra PBM-ark

Friksjonsfaktor tak: **0,02**

Topografifaktor: **1,00**

**Stabiliserende vegger i X-retning:** →

Vegg:	X:	Y:	$L_x$ :	Ant. plater:
A:	8,0	3	4	1
B:	8,0	7	4	1
C:				
D:				
E:				
F:				

**Stabiliserende vegger i Y-retning:** ↑

Vegg:	X:	Y:	$L_y$ :	Ant. plater:
G:	8,0	3,0	4	1
H:	12,0	3,0	4	1
I:				
J:				
K:				
L:				

**Byggets geometri:**

Byggets lengde:	<b>20</b> m	$e_x$ - m:	1,47
Byggets bredde:	<b>10</b> m	$e_y$ - m:	
Høyde takkonstruksjon:	<b>0,5</b> m	$Me_x$ - kNM:	0,00
Antall etasjer:	<b>4</b> stk	$Me_y$ - kNM:	-282,96
Etasjehøyde:	<b>3</b> m		
Høyde grunnmur etc:	<b>0</b> m		
Pålitelighetsklasse:	Klasse 1		
Max. hastighetstrykk $q_p$ :	<b>899</b> N/m <sup>2</sup>		
Byggets høyde over grunnmur:	<b>12,51</b> m		

Tot. vindlast i X-retning: **139** kN

Tot. vindlast i Y-retning: **278** kN

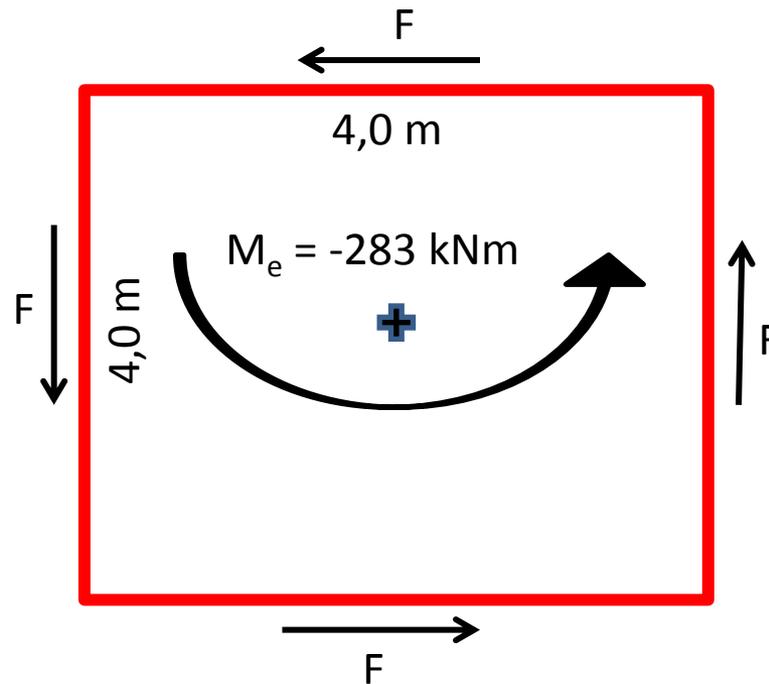
Tot. vindlast i X-retning: **139** kN

 Tot. vindlast i Y-retning: **278** kN

Dimensjonerende skivelaster i alle etasjer:

 Angi vindretning: 

Skivelaster Q i topp på innspenne veggskiver - kN:						Vind
Veggbeskrivelse:	Topp 4.	Topp 3.	Topp 2.	Topp 1.	Fund.:	
Vegg A → X-retning:	6	16	26	35	35	Dekke
Vegg B → X-retning:	-6	-16	-26	-35	-35	Dekke
Vegg C → X-retning:	0	0	0	0	0	Dekke
Vegg D → X-retning:	0	0	0	0	0	Dekke
Vegg E → X-retning:	0	0	0	0	0	Lengste felt i
Vegg F → X-retning:	0	0	0	0	0	<b>Input for fr</b>
Vegg G → Y-retning:	18	47	75	104	104	Kontinuerlige d
Vegg H → Y-retning:	31	79	126	174	174	Max. last på dekl
Vegg I → Y-retning:	0	0	0	0	0	Skivebre
Vegg J → Y-retning:	0	0	0	0	0	Skivelel
Vegg K → Y-retning:	0	0	0	0	0	Last på dekl
Vegg L → Y-retning:	0	0	0	0	0	Plat
Vindresultant per etasje:	49	125	202	278	278	Spikerdia
<b>Input for innspenne veggskiver: (Fra tabellen over)</b>						Randl
<b>Resultater for innspenne veggskiver:</b>						<b>Result</b>
Største skivelast Q: <b>174</b> kN						Spikeravstand: <b>62</b> mm
Vegglengde l: <b>10</b> m						Randbjelker - min.: <b>C 30</b>
Vegghøyde h: <b>3</b> m						Plateskjær: <b>Spon/OSB OK!</b>
Skivelast Q i topp: <b>174</b> kN						Forankring i ender: <b>52</b> kN ↑
Vertikallast i topp: <b>0</b> kN/m						Utbøyning av skive: <b>4,4</b> mm
Platetype: 12 mm OSB/spon						HVOR I BYGGET ?
Plater begge sider: Ja						HVOR I BYGGET ?
Spikerdiameter: 2,9 mm						
Randbjelker: 48 x 98 mm						

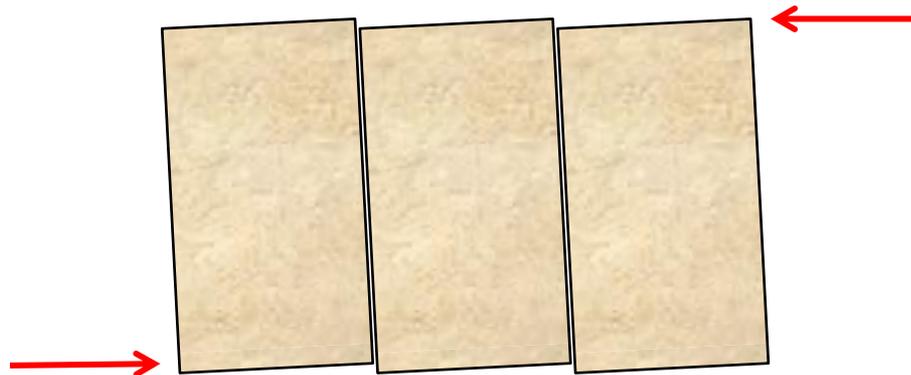


Kontroll:

$$(F \cdot 2,0 \text{ m}) \cdot 4 = 283 \text{ kNm}$$

$$F = 283/8 = 35 \text{ kN (stemmer!)}$$

- **Forbindelsesmidler:**
- Platene i en skivekonstruksjon festes til stendere, sviller, kantbjelker og kantunderstøttelser med spiker eller skruer.
- **Spiker** eller skruer skal **ikke erstattes med lim!**
- Fordel å bruke tykkeste mulig forbindere, **men kontroller kantavstand!**
- Beregnet spikeravstand brukes for **alle platekanter**, ved endebjelker/stendere og ved endene av randbjelker/sviller.
- Avstanden kan økes der skjærkreftene er mindre, men **ikke mindre enn 150 mm** langs platekanter og ikke mindre enn 300 mm inne på platen.
- For **veggskiver** skal avstanden **inne på platen** ikke være mer enn **2 ganger beregnet avstand**.
- I **skjøt** mellom 2 plater i **veggskiver** skal forbindelsen ha en **minste kapasitet på 2,5 kN/m**.



- $$q(z)_p = k_1 \cdot k_2 \cdot k_3 \cdot c_{dir}^2 \cdot c_{alt} \cdot c_{season} \cdot c_{prob} \cdot q_{p0}(z)$$

(Fra NS-EN 1991 -1-4:2005 + NA:2009)

gDet kan være her den aller største feilen ligger - Ikke i beregningsmodellen!

- $k_1$ : Justerer for vindakselerasjon over åser og skråninger  $1,0 < k_1 < 2,6$  (V.4)
- $k_2$ : Justerer for vindkastøkning på lesiden av bratt terreng  $1,0 < k_2 < 1,5$  (V.5)
- $k_3$ : Justerer for tilgrensede områder med annen ruhet  $0,6 < k_3 < 1,65$  (V.6)
- $c_{dir}$ : Tar hensyn til vindretning - kan settes lik 1,0 !  $(0,7 < c_{dir} < 1,0)$
- $c_{alt}$ : Tar hensyn høydenivået - kan settes lik 1,0 !  $(1,0 < c_{alt} < 1,5)$
- $c_{season}$ : Tar hensyn til årsvariasjon - kan settes lik 1,0 !  $(0,8 < c_{season} < 1,0)$
- $c_{prob}$ : Årlig sannsynlighet for overskridelse - kan settes lik 1,0 !  $(1,0 < c_{prob} )$
- $q_{p0}(z)$ : Grunnverdi for hastighetstrykk – tar kun hensyn til høyde Z over terrenget, referansevindhastighet m/s og terrengruhet (0 – IV) på byggestedet.  
 Finnes i V.3. I regnearket:  $q_{p0}(z) = k_w \cdot v_{b,0}^2$  Kompendium - Rørvik/Årskog
- $v_{b,0}$ : Referansevindhastigheten i kommunen - m/s
- $k_w$ : Vindlastfaktor



**Takk for oppmerksomheten!**