

B 5

SUOMEN RAKENTAMISMÄÄRÄYSKOKOELMA

Kevytbetoniharkkorakenteet

Ohjeet 1987

kumottu

Ympäristöministeriö

Määräykset ovat sitovia. Rakennuslain 132 §:n mukaan on ympäristöministeriöllä kaupungin sekä lääninhallituksella muun kunnan osalta kuitenkin valta lainkohdasta ilmenevin edellytyksin myöntää poikkeus rakentamista koskevista säännöksistä, määräyksistä, kielloista ja muista rajoituksista. Sama oikeus on rakennuslautakunnalla, milloin on kysymys vähäisestä poikkeamisesta.

Ohjeet esittävät hyväksyttäviä ratkaisuja. Rakennusvalvontaviranomaisen on näin ollen hyväksyttävä ohjeiden mukainen rakentaminen. Rakentamisessa voidaan kuitenkin käyttää myös muita ratkaisuja, mikäli rakennusvalvontaviranomainen katsoo niiden täyttävän säännösten ja määräysten vaatimukset.

ISBN 951-860-555-6

Valtion painatuskeskus. Helsinki 1987

Suomen rakentamismääräyskokoelma

KEVYTBETONIHARKKORAKENTEET Ohjeet 1987

Nämä ohjeet kuuluvat Suomen rakentamismääräyskokoelmaan, josta on määrätty sisäasiainministeriön päätöksellä (867/75). Ohjeet korvaavat 22 päivänä toukokuuta 1981 annetut ohjeet kevytsoraharkkorakenteista (B 5). Ohjeet korvaavat lisäksi kevytbetoniharkkorakenteita koskevan osan 11 päivänä lokakuuta 1977 annetuissa ohjeissa E 5 kantavien ja osastoivien rakenteiden palonkestävyys.

Uudet ohjeet tulevat voimaan 1 päivänä heinäkuuta 1987 ja koskevat rakentamistoimenpidettä, johon on haettu lupaa mainittuna päivänä tai sen jälkeen kuitenkin siten, että aikaisempia ohjeita saa soveltaa rakentamistoimenpiteeseen, jota koskevaa lupaa on haettu ennen 1 päivää tammikuuta 1988.

Helsingissä 13 päivänä maaliskuuta 1987

Osastopäällikkö

Ylijohtaja Sirkka Hautojärvi

Yli-insinööri Esko Mononen

SISÄLLYS

1. Yleisohjeet
2. Aineet ja tarvikkeet
3. Rakenteiden suunnittelu
 - 3.1 Yleiset suunnitteluohjeet
 - 3.2 Kuormat
 - 3.3 Rajatilat
 - 3.4 Aineominaisuudet
 - 3.5 Ainelujuuden laskenta-arvot
 - 3.6 Rakenteiden mitoitus
 - 3.7 Rakenteellisia ohjeita
 - 3.8 Rakenteiden eristäminen
4. Rakenteiden valmistus
5. Laadunvalvonta ja rakenteiden kelpoisuus
6. Palotekninen mitoitus

LIITE 1 Sovellettavien standardien luettelo
13.3.1987

LIITE 2 Merkinnät

1. Yleisohjeet

1.1 Soveltamisala

Nämä ohjeet koskevat nimellistiheydeltään enintään 1 000 kg/m³ kevytbetoniharkkoista muurattavien rakenteiden kestävyyttä, säilyvyyttä ja valmistusta sekä paloteknistä mitoitus. Kevytbetoniharkkoja ovat sovellettavien standardien mukaiset harkot (liite 1).

Harkkorakenteet suunnitellaan raudoittamattomina tai raudoitettuina lukuunottamatta karkaistuista kevytbetoniharkkoista valmistettuja rakenteita, jotka suunnitellaan raudoittamattomina.

1.2 Asiakirjat

1.2.1 Laskelmat

Rakenteiden laskelmissa esitetään ainakin seuraavat asiat:

- rakennemallit
- kuormat
- voimasuureet
- rakenteiden mitat ja ainetiedot
- rajatilatarkastelut.

1.2.2 Piirustukset

Rakenteiden piirustuksissa esitetään:

- hyötykuormien ominaisarvot
- rakenteiden mitat ja muoto
- harkot ja laastit
- raudoitukset, niiden suojaus ja ankkurointi
- siteiden aineominaisuudet, muoto, määrä ja sijoitus, suojaus ja ankkurointi
- urat, roilot ja syvennykset sekä reiät tarvittaessa
- harkkojen limitys tarvittaessa
- saumatyyppi ja -paksuus tarvittaessa
- työaukot ja -saumat tarvittaessa
- liikuntasauamat, sijainti ja rakenne

1.2.3 Käyttöselosteet

Kevytbetoniharkkorakenteissa käytettävillä erikoislaasteilla tulee olla voimassaoleva, varmennettu käyttöseloste.

1.3 Merkinnät

Näissä ohjeissa käytetyt merkinnät on esitetty liitteessä 2.

2. Aineet ja tarvikkeet

Kevytbetoniharkkorakenteisiin käytetään sovellettavien standardien ja varmennettujen käyttöselosteiden mukaisia aineita ja tarvikkeita.

Aineiden ja tarvikkeiden laatu valitaan siten, että ne vastaavat suunniteltua käyttötarkoitusta. Laasti valitaan siten, että se kovettuessaan sitoo harkot yhtenäiseksi rakenteeksi ja että kovettuneen laastin lujuus ja tartunta harkkoihin vastaa vähintään harkkomuurille käytettäviä, harkon nimellispuristuslujuuteen perustuvia lujuuksia sekä vaadittavaa sään ja korroosion kestävyyttä.

Harkkorakenteissa käytettävät siteet valmistetaan korroosionkestävästä aineesta.

Rakennustarvikkeissa ei saa olla sellaisia vikoja, jotka voivat vaarantaa rakenteen lujuuden tai suunnitellun toiminnan, lyhentää käyttöikää tai merkittävästi huonontaa rakenteen käyttöominaisuuksia.

3. Rakenteiden suunnittelu

3.1 Yleiset suunnitteluperiaatteet

Harkkorakenteet suunnitellaan noudattamalla kuormituksia koskevien määräysten yleisiä suunnitteluperusteita ja rajatilamenetelmää.

Laskelmissa mittoina käytetään nimellismittoja. Kaikki poikkileikkausten heikennykset otetaan laskelmissa huomioon. Kohdan 4.2 mukaisen rakosauman ja sisäänvedetyn sauman rajamitat täyttävän sauman mitaksi rakenteen leveys suunnassa voidaan kuitenkin otaksua rakenteen leveys.

Kun sauman sisäänveto on suurempi tai rakosauman mitat ovat erilaiset kuin kohdassa 4.2, käytetään laskelmissa rakenteen paksuutena sauman kohdalta mitattua paksuutta.

Harkkomuurin pystysaumaa voidaan suunnitella laastittomina, jos vaakasuuntaisen taivutus- ja leikkauskestävyyden pienennys otetaan huomioon.

Rakenteiden jännemitoiksi otaksutaan tukien keskiöiden etäisyydet ja seinien ja pilarien korkeudeksi niiden vapaa korkeus. Jännemitoiksi ei kuitenkaan tarvitse otaksua suurempaa arvoa kuin tukien vapaat välit lisättyinä 5 %:lla.

3.2 Kuormat

3.2.1 Laskentakuormat

Rakenteisiin kohdistuvat kuormat otaksutaan vähintään kuormitusmääräysten mukaisten ominaiskuormista laskettujen laskentakuormien suuruisiksi.

Tavanomaisella maaperällä maanpaine kuormat laskeaan kuvan 3.1 mukaisesti. Täyttömaan tiivistämisen vaikutus otetaan tarvittaessa huomioon.

3.2.2 Kuormien jakautuminen rakenteissa

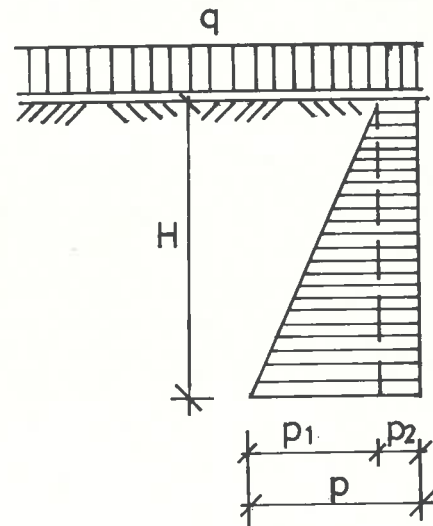
Pystykuormien otaksutaan jakautuvan ja siirtyvän seinissä ja pilareissa kuvan 3.2 mukaisesti. Vaakarakenteiden tuilla sekä seinien ja pilarien alapäissä kuormien otaksutaan jakautuvan tasan koko tukipinnalle.

3.2.3 Voimasuureiden laskeminen

Voimasuureiden jakautuminen rakenteissa sekä murtoetta käyttörajatiloissa lasketaan käyttäen kimmoteoriaa. Kun seinärakenteita mitoitetaan tuulikuormalle, voidaan rakenne laskea käyttäen murtoviiveteoriaa.

Jatkuvissa rakenteissa voidaan poiketa kimmoteorian mukaisesta taivutusmomenttien jakautumisesta enintään 20 %, kun muut voimasuureet korjataan muuttunutta jakautumaa vastaaviksi.

a)



MURTOTILA

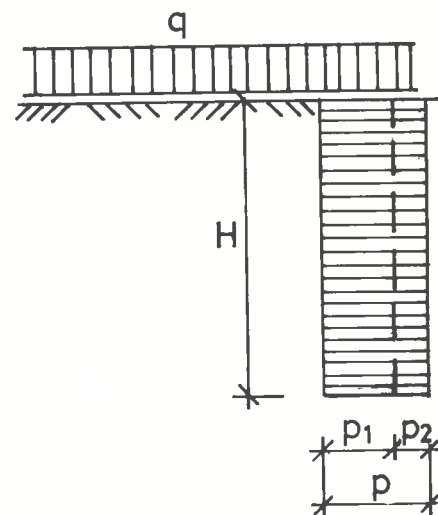
kitkamaa
koheesiomaa

KÄYTTÖTILA

kitkamaa
koheesiomaa

	p_1	p_2
MURTOTILA		
kitkamaa	$6,5H$	$0,5q$
koheesiomaa	$18H$	$1,6q-1,3c$
KÄYTTÖTILA		
kitkamaa	$5,4H$	$0,3q$
koheesiomaa	$18H$	$q-2c$

b)



MURTOTILA

kitkamaa
koheesiomaa

KÄYTTÖTILA

kitkamaa
koheesiomaa

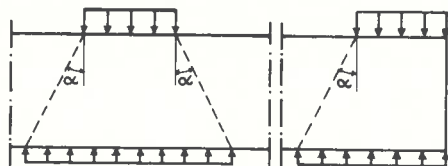
	p_1	p_2
MURTOTILA		
kitkamaa	$3,3H$	$0,5q$
koheesiomaa	$9H$	$1,6q-1,3c$
KÄYTTÖTILA		
kitkamaa	$2,7H$	$0,3q$
koheesiomaa	$9H$	$q-2c$

Kuva 3.1

Maanpaine kuorma. Maanpaine kuorman laskenta-arvo on esitetty kuvassa a). Vaakaraudoitetussa seinässä voidaan käyttää myös kuvan b) mukaisia arvoja.

Kuvan merkinnät ovat:

- p_1 on maan painosta aiheutuvan maanpaineen laskenta-arvo (kN/m^2)
- p_2 on pintakuormasta ja koheesiomaassa lisäksi koheesiosta aiheutuvan maanpaineen laskenta-arvo (kN/m^2)
- H on täyttök korkeus (m)
- q on pintakuorma (kN/m^2)
- c on koheesiomaan koheesio (kN/m^2).



$$\tan \alpha \leq 1/2$$

Kuva 3.2

Pystykuorman jakautuminen seinässä.

3.3 Rajatilat

Rakenteet suunnitellaan sekä murto- että käyttörajatilat huomioonottaen.

Rakenteen taipuman käyttörajatilaa vastaa arvo $L/200$. Jos kohdan 4 mukaisesti mitoitettun maanpaineen kuormittaman vaakaraudoitetun seinän jännemitan L ja seinän paksuuden h suhde $L/h \leq 25$, rakenteen katsotaan täyttävän käyttörajatilavaatimuksen, ellei muodonmuutoksille aseteta erityisvaatimuksia.

3.4 Aineominaisuudet

3.4.1 Lujuus- ja muodonmuutosominaisuudet

Harkkomuurin ja raudoituksen ominaislujuudet on esitetty taulukossa 3.1.

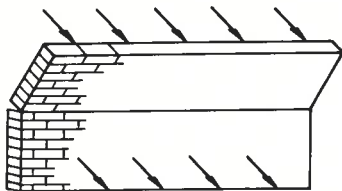
Taulukko 3.1

Harkkomuurin ja raudoituksen ominaislujuudet.

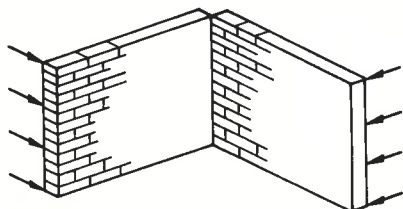
Ominaislujuus	
Harkkomuuri	
– puristus	$f_{ck} = 0,7 K_n$
– taivutusvetolujuus kohtisuoraan harkon lapetta vastaan ¹⁾	$f_{ctk} = 0,26 \text{ N/mm}^2$
– taivutusvetolujuus kohtisuoraan harkon päätä vastaan ²⁾³⁾	$f_{ctk} = 0,1 K_n$
– leikkaus	$f_{vk} = 0,06 K_n$
Raudoitus	
– puristus ja veto	f_{yk}

K_n on harkkokohtaisen standardin mukainen harkon kevytbetonin nimellispuristuslujuus ja f_{yk} on raudoituksen alempi myötöraja- tai 0,2-rajavaatimus.

1)



2)



3) Pätee myös, jos käytetään laastittomia pystysaumoja, kun symmetrisesti sijoitettavan raudoituksen poikkipinta-ala on yhteensä vähintään 0,3 %.

Harkkomuurin kimmokerroin E_c lyhytaikaiselle kuormitukselle lasketaan kaavasta 3.1

$$E_c = 750 K_n \quad (3.1)$$

ja pitkäaikaiselle kuormitukselle kaavasta 3.2

$$E_{cc} = 750 K_n / (1 + \phi) \quad (3.2)$$

jossa ϕ on harkkomuurin virumaluku, joka on 2, paitsi karkaistuilla kevytbetoniharkkoille 1.

3.4.2 Kutistuminen

Harkkomuurin kutistumalle karkaistua kevytbetoniharkkomuuria lukuunottamatta käytetään arvoa $\epsilon_{cs} = 0,6$ ‰, kun muurin kosteus muuttuu 15 %:ista 4 %:iin laskettuna muurin kuivatiheydestä. Karkaistuista kevytbetoniharkkoista tehdyn harkkomuurin kutistumalle käytetään arvoa $\epsilon_{cs} = 0,2$ ‰, kun muurin kosteus muuttuu 40 %:ista 4 %:iin laskettuna muurin kuivatiheydestä.

3.4.3 Lämpöpiteneminen

Harkkomuurin pituuden lämpötilakertoimelle α_{ct} käytetään arvoa $\alpha_{ct} = 6 \cdot 10^{-6} \text{ } ^\circ\text{C}^{-1}$

3.5 Ainelujuuden laskenta-arvot

Harkkomuurin ja raudoituksen laskentalujuudet lasketaan jakamalla taulukon 3.1 mukaiset ominaislujuudet taulukossa 3.2 esitetyillä aineosavarmuusluvulla.

Taulukko 3.2

Aineosavarmuusluvut.

	Osavarmuusluku Murtotila	Käyttötila
Harkkomuuri	$\gamma_c = 2,0$	1,0
Raudoitus	$\gamma_s = 1,2$	1,0

3.6 Rakenteiden mitoitus

3.6.1 Puristuskestävyys

Harkkoseinän ja -pilarin puristuskestävyys N_u lasketaan kaavasta 3.3.

$$N_u = \frac{1-2 e_d/h}{1+0,001 (L_c/h)^2} A_c f_{cd} \quad (3.3)$$

jossa e_d on kuorman epäkeskisyyden laskenta-arvo, joka lasketaan kaavasta 3.6

L_c on nurjahduspituus

h on rakenteen paksuus

A_c on muurin nettopoikkileikkausala.

Kun rakenteen sivusiirtymä on estetty, voidaan nurjahduspituutena L_c käyttää rakenteen vapaata korkeutta L .

Kun puristettu seinä on lisäksi tuettu nurjahdussuunnassa riittävän jäykällä rakenteella toiselta reunaltaan suhteen b/h ollessa enintään 15, tai molemmilta reunoiltaan mainitun suhteen ollessa enintään 30, voidaan nurjahduspituus laskea kaavasta 3.4.

$$L_c = k_c L \quad (3.4)$$

jossa k_c on kerroin, joka on esitetty taulukossa 3.3.

Rakoseinissä, joissa mitoittettava seinä on sidottu toiseen seinään siten, että niiden taipumat murtotilassa

ovat samat, kaavassa 3.3 suhdetta L_c/h laskettaessa h saadaan kaavasta 3.5.

$$h = (h_1^3 + h_2^3)^{1/3} \quad (3.5)$$

jossa h_1 ja h_2 ovat seinien paksuudet.

Taulukko 3.3

Kertoimen k_c arvot.

k_c		
b/L	$b/h < 30$	$b/h < 15$
0,3	0,2	0,5
0,5	0,3	0,7
1,0	0,6	0,9
1,5	0,8	1,0
2,0	0,9	1,0
>2,0	1,0	1,0

Mitta b on vapaan reunan etäisyys jäykistävän rakenteen reunasta tai jäykistävien rakenteiden vapaa väli ja mitta L on seinän vapaan korkeus.

Epäkeskisyyden laskenta-arvo e_d lasketaan kaavasta 3.6

$$e_d = 0,05 h + e_o \quad (3.6)$$

jossa e_o on normaalivoiman alkuperäinen epäkeskisyyden.

3.6.2 Taivutuskestävyys

Raudoittamattoman rakenteen taivutuskestävyyttä voidaan käyttää hyväksi vain mitoitettaessa rakennetta tuulikuormituksille. Taivutuskestävyys M_u lasketaan kaavasta 3.7.

$$M_u = f_{ctd} W \quad (3.7)$$

jossa W on poikkileikkauksen taivutusvastus.

Rakenne voidaan käsitellä myös kaarirakenteena, kun se on tuettu siten, että on olemassa edellytykset kaaren syntymiselle. Kaarena toimivan rakenteen jännemitan suhteen rakenteen korkeuteen ollessa enintään 25, lasketaan rakenteen pituudelle tasan jakautunut murto-kuorma p_u kaavasta 3.8.

Tällöin rakenne mitoitetaan leikkaukselle kaavan 3.10 mukaisesti.

$$p_u = 0,8 f_{cd} b (h/L)^2 \quad (3.8)$$

jossa h on rakenteen paksuus

b on rakenteen leveys

L on kaaren jännemitta.

Raudoitetun poikkileikkauksen taivutuskestävyys M_u lasketaan kaavasta 3.9.

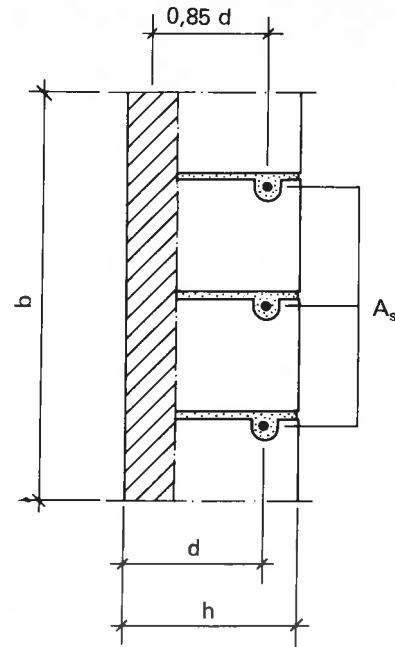
$$M_u = 0,85 A_s f_{yd} d \leq \alpha b d^2 f_{cd} \quad (3.9)$$

jossa A_s on vektoroidituksen poikkileikkauksala

d on poikkileikkauksen tehollinen korkeus

b on poikkileikkauksen leveys

α on 0,4, kun laastia käytetään sekä vaakaeittä pystysaumoissa ja 0,3, kun laastia käytetään vain raudoituksen suuntaisissa saumoissa.



Kuva 3.3

Vaakaraudoitetun seinän poikkileikkauksarvot taivutuksessa.

3.6.3 Leikkaukestävyys

Raudoittamattoman harkkomuurin leikkaukestävyys V_u vaakasaumojen suunnassa lasketaan kaavasta 3.10.

$$V_u = A_{cc} f_{vd} + \mu N_d \leq 1,5 A_{cc} f_{ctd} \quad (3.10)$$

jossa N_d on leikkautumistasoa vastaan kohtisuorassa suunnassa vaikuttavan normaalivoiman laskenta-arvo

A_{cc} on poikkileikkauksen pinta-ala, josta on vähennetty vedetty osuus

f_{vd} on laastin ja harkon välisen leikkauksuu- den laskenta-arvo

μ on 0,5, kun harkkojen nimellistiheys $< 500 \text{ kg/m}^3$ ja 0,3, kun harkkojen nimellistiheys $> 500 \text{ kg/m}^3$.

Taivutusraudoitetun rakenteen leikkaukestävyys V_u lasketaan kaavasta 3.11

$$V_u = 1,4 \beta_1 \beta_2 b d f_{ctd} \quad (3.11)$$

jossa b on poikkileikkauksen leveys

d on poikkileikkauksen tehollinen korkeus

β_1 on kerroin, joka on esitetty taulukossa 3.4

β_2 on kerroin, jonka lukuarvona voidaan käyttää arvoa 1,0 tai sen arvo lasketaan kaavasta 3.12.

$$\beta_2 = V/V_{red} \leq 2 \quad (3.12)$$

jossa V_{red} on leikkauksvoima, jonka lukuarvo saadaan, kun korkeintaan etäisyydellä $2d$ tarkasteltavana olevan tuen tukilinjasta olevat kuormat kerrotaan tekijällä $(a/2d)$, jossa a on kuorman etäisyys tuen reunasta.

Taulukko 3.4

Kerroin β_1 .

Harkkotyyppi	β_1	
	Vaaka- ja pysty- laastisauma	Vain raudoituksen suuntainen laasti- sauma
Umpiharkko	1,0	0,7
Reikäharkko	0,4	0,3

3.6.4 Yhdistetty puristus- ja taivutuskestävyys

Kun puristettua rakennetta rasittaa normaalivoiman epäkeskisyyttä lisäävä taivutusmomentti, tarkistetaan ehto

$$N_u \geq N_d + 2(A_c/h)(M_d/N_d)f_{cd} \quad (3.13)$$

- jossa A_c on harkkomuurin nettopoikkileikkausala
 h on poikkileikkauksen korkeus
 N_u on rakenteen puristuskestävyys kohdan 3.6.1 mukaisesti
 N_d on normaalivoiman laskenta-arvo
 M_d on normaalivoiman epäkeskisyyttä lisäävään taivutusmomentin laskenta-arvo.

Kun tuulikuormasta aiheutuvan taivutusmomentin lisäksi rakennetta rasittaa normaalivoima, joka on enintään 50 % kohdan 3.6.1 mukaisesta puristuskestävyydestä, tarkistetaan ehto

$$M_u \geq M_d + (e_d \cdot h/6)N_d \quad (3.14)$$

- jossa M_u on rakenteen taivutuskestävyys kohdan 3.6.2 mukaisesti
 M_d on tuulikuormasta aiheutuvan taivutusmomentin laskenta-arvo
 N_d on normaalivoiman laskenta-arvo ($\leq 0,5 N_u$)
 N_u on rakenteen puristuskestävyys kohdan 3.6.1 mukaisesti
 e_d on normaalivoiman epäkeskisyyden laskenta-arvo
 h on poikkileikkauksen korkeus

3.6.5 Raudoituksen ankkurointikestävyys

Suoran raudoitustangon ankkurointikestävyys F_{bu} rakenteen tuella lasketaan kaavasta

$$F_{bu} = f_b u_s l_b \quad (3.15)$$

- jossa f_b on ankkurointilujuus, jonka arvo betoniteräksestä A400H, A400HW, A500H ja A500HW valmistetuille raudoitustangoille on $1,5 \text{ N/mm}^2$, kun laastin lujuusluokka on $\geq 8 \text{ MN/m}^2$ (esim. M100/500) ja $1,0 \text{ N/mm}^2$, kun laastin lujuusluokka on $\geq 4 \text{ MN/m}^2$
 u_s on raudoitustangon ympäröimä
 l_b on raudoitustangon ankkurointipituus.

Raudoituksen vetorasitus tarkasteltavassa poikkileikkauksessa on taivutusmomentin ja leikkausvoiman aiheuttamien rasitusten summa. Ankkurointikestävyys tarkistetaan kaavasta 3.16

$$F_{bu} \geq M_d/z + V_d \quad (3.16)$$

- jossa M_d on poikkileikkauksen taivutusmomentin laskenta-arvo
 V_d on poikkileikkauksen leikkausvoiman laskenta-arvo
 z on poikkileikkauksen sisäinen momenttivarssi.

Tankojen vetovoimaa ei kuitenkaan tarvitse otaksua taivutusmomentin kannalta määrävissä leikkauksissa esiintyviä arvoja suuremmaksi.

Kenttäraudoitus ankkuroidaan vapaalle tuelle vähintään leikkausvoiman suurinta arvoa vastaavalle voimalle. Kiinnitettyä tuella kenttäraudoituksen ankkurointipituutena käytetään vähintään arvoa $10 \varnothing$, jossa \varnothing on tangon halkaisija. Ankkurointipituus lasketaan tuen reunasta alkaen.

3.6.6 Paikallinen puristuskestävyys

Kun puristusrasitus kohdistuu vain osalle rakenteen pinnasta, voidaan rakenteen pinnassa puristuslujuuden laskenta-arvona käyttää korotettua arvoa, jos on olemassa edellytykset puristusrasituksen jakaantumiseksi alkuperäistä pintaa suuremmalle pinnalle kuvan 3.2 mukaisesti.

Paikallinen puristuskestävyys N_u lasketaan kaavasta 3.17

$$N_u = A_{co} f_{cd} \sqrt[3]{A_{c1}/A_{co}} \leq k A_{co} f_{cd} \quad (3.17)$$

- jossa A_{co} on kuormitetun pinnan ala
 A_{c1} on kuormituksen jakaantumisalan ala.
 k on 1,5, kun harkkojen nimellistiheys $\leq 500 \text{ kg/m}^3$ ja 2,0, kun harkkojen nimellistiheys $> 500 \text{ kg/m}^3$.

3.7 Rakenteellisia ohjeita

Harkkorakenteet jaetaan tarvittaessa liikuntasauomoilla osiin haitallisten halkeamien estämiseksi. Halkeaminen koon rajoittamiseksi käytetään tarpeen mukaan raudoitusta.

Raudoitustankoja peittävän laastikerroksen vähimmäispaksuus on 15 mm, kuitenkin 10 mm kuvan 4.2 esittämässä tapauksessa.

Raudoitustangon pinnan etäisyys rakenteen ulkopinnasta on vähintään 30 mm.

Raudoituksen limijatkoksia on syytä välttää suurimpien taivutusmomenttien alueilla. Limijatkospituus on vähintään $90 \varnothing$, jossa \varnothing on tangon halkaisija.

Raudoitettuihin rakenteisiin käytettävän laastin vähimmäislujuusluokka on 8 MN/m^2 ulkona olevissa rakenteissa ja 4 MN/m^2 sisätiloissa, joissa ei ole raudoituksen korroosiovaaraa.

3.8 Rakenteiden eristäminen

Suunnittelijan on otettava huomioon muun muassa kosteudesta harkkomuurille aiheutuvat rasitukset harkkotypistä riippuen.

4. Rakenteiden valmistus

Kevytbetonirakenteet tehdään piirustusten, muiden rakennusasiakirjojen ja muiden ohjeiden mukaisesti noudattamalla hyväksi tunnettuja työtapoja.

4.1 Rakennusaineiden säilytys

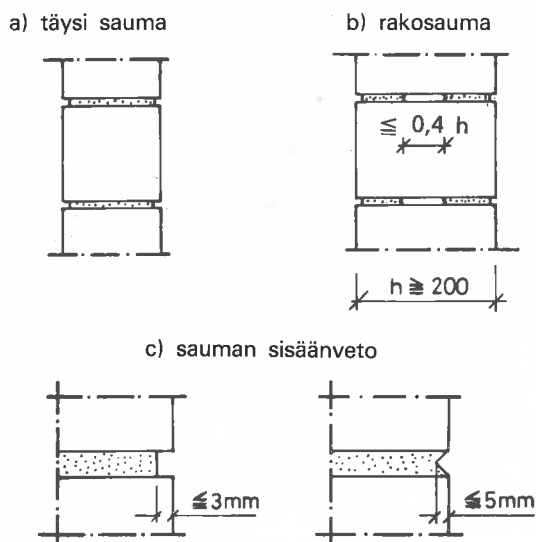
Rakennusaineet ja -tarvikkeet säilytetään suojattuina kaikenlaisilta vahingollisilta vaikutuksilta ja siten, etteivät eri laadut sekoitu keskenään.

4.2 Muuraus

Kevytbetoniharkkorakenne muurataan piirustusten mukaisesti täysin saumoin (kuva 4.1 a), rakosaumoin (kuva 4.1 b) tai piirustusten mukaisin erikoissaumoin. Rakosaumaa käytetään vain rakenteissa, joiden paksuus on vähintään 200 mm. Sauma voi olla harkon pinnasta sisäänvedetty enintään kuvan 4.1 c mukaisesti, ellei piirustuksissa toisin mainita.

Laastisauman nimellispaksuus on yleensä 10 mm. Karikaistuja kevytbetoniharkkomuureja tehtäessä käytetään ohutsaumoja, joiden nimellispaksuus on 2 mm.

Valmistettaessa erikoislaasteja tai käytettäessä laastin lisäaineita tulee laastin valmistuspaikalla olla voimassa oleva, varmennettu käyttöseloste. Rakennuspaikalla tulee olla erikoislaastin käyttöä koskeva ohje.



Kuva 4.1
Täysi sauma ja rakosauma.

4.3 Talvimuoraus

Rakennustarvikkeiden säilytykseen ja varastointiin sekä muuratun rakenteen suojaukseen kiinnitetään talviolosuhteissa erityistä huomiota.

Harkot eivät muurattaessa saa olla märkiä, jäisiä tai lumisia.

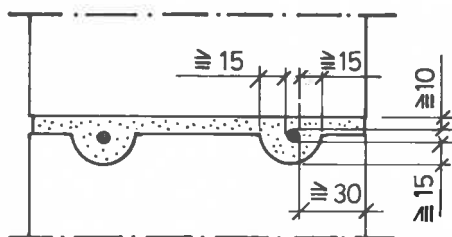
Laastissa ei saa olla jääpaloja eikä jäätyneitä osa-aineita.

Raudoitustankoina käytetään vain tankoja, jotka ovat vapaat lumesta ja jäädästä.

Ulkoilman lämpötilan ollessa alle 0°C rakenne suojataan ja sitä lämmitetään siten, että laasti kovettuu riittävän pitkän ajan tai laastin kovettuminen varmistetaan esimerkiksi käyttöselosteessa esitetyllä tavalla. Muurausmenttilaastin M100/500 voidaan katsoa saavuttaneen jäätymistä vastaan riittävän lujuuden, kun se on kovettunut yli 0°C lämpötilassa vähintään 3 vuorokautta.

4.4 Raudoitustankojen ja siteiden sijoittaminen

Rakenteellisesti toimivaksi tarkoitetut raudoitustangot sijoitetaan piirustuksiin merkittyihin kohtiin harkoissa oleviin uriin siten, että kohdan 3.7 mukaiset ehdot tulevat täytetyiksi (kuva 4.2).



Kuva 4.2
Raudoitustankojen sijoittaminen rakenteisiin.

Kevytbetoniharkkorakenteissa käytettävät siteet sijoitetaan piirustuksiin merkityllä tavalla.

4.5 Työn tarkkuus

Välipohjan kohdalla saa ylä- ja alapuolisen seinän ja pilarin poikkeama suunnitelmien mukaisesta keskilinjasta olla enintään $h/20$, jossa h on rakenteen poikkileikkauksen korkeus tarkasteltavassa suunnassa.

Seinän ja pilarin ylä- ja alapään keskipisteiden yhdyslinja saa poiketa luotilinjasta enintään $L/150$, jossa L on rakenteen vapaa korkeus.

Puristetun seinän ja pilarin ylä- ja alapään keskipisteiden yhdyslinjasta mitattu käyryys saa olla enintään 0,4 % vapaasta korkeudesta.

4.6 Urat ja roilot

Uria, roiloja ja syvennyksiä, joiden syvyys ylittää 20 mm tai leveys 50 mm, saadaan tehdä vain piirustuksissa esitetyllä tavalla.

4.7 Rakenteiden suojaaminen

Rakenne suojataan vahingollisilta vaikutuksilta. Vahingollinen vaikutus saattaa syntyä esim. peruskuoppaa täytettäessä ennenkuin rakenne on saavuttanut siltä edellytetyn lujuuden. Muita vaikutuksia ovat esim. vastamuuratun rakenteen kastuminen sateen, lumen, sulamisveden sekä betonirakenteiden valun ja kastelun vaikutuksesta tai liian nopea epätasainen kuivuminen.

4.8 Rakenteiden kuormittaminen

Työnaikaiset tukirakenteet saa purkaa ja rakennetta kuormittaa, kun se on saavuttanut kuormitusta vastaavan lujuuden. Talviolosuhteissa otetaan huomioon laastin hidastunut kovettuminen. Laastin lujuuden kehittymistä voidaan arvioida lämpötilamittausten perusteella. Muurausmenttilaastilla M100/500 muuratun rakenteen voidaan katsoa saavuttaneen harkkomuurin ominaislujuuksia vastaavan lujuuden, kun laasti on kovettunut yli 10°C lämpötilassa vähintään 2 vuorokautta tai 0...10°C lämpötilassa vähintään 4 vuorokautta.

5. Laadunvalvonta ja rakenteiden kelpoisuus

5.1 Aineiden ja tarvikkeiden laadunvalvonta

Aineiden ja tarvikkeiden laadunvalvonta käsittää kevytbetoniharkkojen, muurauslaastin ja niiden osa-aineiden sekä raudoitteiden ja muiden tarvikkeiden valmistajan ja käyttäjän laadunvalvonnan.

Aineiden ja tarvikkeiden valmistaja valvoo tuotteiden laatua sovellettavan standardin, käyttöselosteen tai tuotelehien mukaisesti tai ympäristöministeriön hyväksymän tarkastuksen suorittajan antamien ohjeiden mukaisesti.

Rakennuspaikalla tarkastetaan silmämääräisesti, että rakennustarvikkeet vastaavat suunnitelmia ja että ne täyttävät kohdan 2 mukaiset edellytykset. Tuotteiden valmistusmerkinnät otetaan talteen.

5.2 Rakenteiden valmistuksen valvonta

Rakenteiden valmistusta tulee johtaa ja valvoa siten, että muuraustyö tehdään ammattitaitoisesti kohdassa 4 annettujen ohjeiden ja suunnittelijan antamien ohjeiden mukaisesti.

5.3 Rakenteiden kelpoisuus

Kevytbetoniharkkorakenteiden kelpoisuus osoitetaan aineista ja tarvikkeista, suunnittelusta ja rakenteiden val-

mistuksesta näissä ohjeissa edellytetyn aineiston perusteella.

Aineiden ja tarvikkeiden kelpoisuus katsotaan yleensä hyväksyttäväksi, jos

- niiden valmistus on tapahtunut hyväksytyin tarkastuksen suorittajan valvonnan alaisena, eikä ole ilmennyt aihetta epäillä niiden laatua, tai jos
- niiltä vaadittavien ominaisuuksien on rakennuspalkalta otetuin näyttein hyväksytyssä koetuslaitoksessa tehtyjen kokeiden perusteella osoitettu täyttävän vaatimukset. Näytteet otetaan ja kokeet tehdään sovellettavan standardin edellyttämällä tavalla. Harkkojen valmistuseränä pidetään tällöin kutakin alkavaa 2 000 harkon erää.

Harkkorakenteissa käytettävien siteiden osalta riittää yleensä silmämääräinen tarkastus.

Harkkorakenteiden kelpoisuus voidaan todeta myös VTT:n kanssa tehdyn laadunvalvontasopimuksen perusteella.

5.4 Toimenpiteet epätydyttävän laadun johdosta

Jos rakenteiden laatua ei kelpoisuuden toteamiseksi tehtyjen tarkastusten perusteella voida katsoa hyväksyttäväksi, on rakenteiden kelpoisuus erikseen selvítettävä.

6. Palotekninen mitoitus

6.1 Mitoitusperiaatteet

Rakennusosan palonkestävyyttä arvostellaan palonkestoajalla, joka voidaan määrittää kokeellisesti voimassa olevan standardin mukaisesti tai näissä ohjeissa esitetyjä menettelytapoja käyttäen.

6.2 Palotekninen taulukkomitoitus

6.2.1 Yleistä

Näissä ohjeissa annetaan luonnon kiviaineita ja kevytso-
raa runkoaineena käyttäen valmistettujen kevytbetoni-
harkkomuurien taulukkomitoitusta koskevat ohjeet.
Käytettäessä muuta runkoainetta on harkkomuurin pa-
lotekniset ominaisuudet selvítettävä erikseen.

6.2.2 Palonkestoajat

Eri palonkestoajoja vastaavat SFS-standardien ja tuo-
telehtien mukaisista kevytsoraharkoista ja karkaistusta

kevytbetoniharkoista muurattujen seinien vähimmäis-
paksuudet on esitetty taulukoissa 6.1, 6.2 ja 6.3.

Kun seinän korkeus ylittää 2 600 mm, on tarkistettava,
ettei hoikkuus L_c/h ylitä arvoa 26.

Taulukko 6.1

Osastoivan kantamattoman kevytbetoniharkkoseinän vähimmäisnimellispaksuus [mm].

Palonkestoajaksi	30	60	90	120	180	240
Karkaistu kevytbetoniharkko $400 \text{ kg/m}^3 \leq \rho_c \leq 650 \text{ kg/m}^3$	68	68	100	100	120	150
Muut kevytbetoniharkot ¹⁾ $\rho_c \leq 1\,000 \text{ kg/m}^3$	70	70	100	100	120	150

¹⁾ Harkoissa saa olla läpimeneviä reikiä enintään 25 % lapepin-
nan alasta.

Taulukko 6.2

Osastoivan ja kantavan kevytbetoniharkkoseinän vähimmäisnimellispaksuus [mm].

Palonkestoajaksi	30	60	90	120	180	240
Karkaistu kevytbetoniharkko $400 \text{ kg/m}^3 \leq \rho_c \leq 650 \text{ kg/m}^3$	100	100	100	150	200	200
Muut kevytbetoniharkot ¹⁾ $\rho_c \leq 1\,000 \text{ kg/m}^3$	100	100	120	150	200	200

¹⁾ Harkoissa saa olla läpimeneviä reikiä enintään 25 % lapepin-
nan alasta.

Taulukko 6.3

Osaston sisäisen kantavan kevytbetoniharkkoseinän vähimmäisnimellispaksuus [mm].

Palonkestoajaksi	30	60	90	120	180	240
Karkaistu kevytbetoniharkko $400 \text{ kg/m}^3 \leq \rho_c \leq 650 \text{ kg/m}^3$	100	100	100	150	200	200
Muut kevytbetoniharkot ¹⁾ $\rho_c \leq 1\,000 \text{ kg/m}^3$	100	150	150	200	240	240

¹⁾ Harkoissa saa olla läpimeneviä reikiä enintään 25 % lapepin-
nan alasta.

Liite 1

B5 Kevytbetoniharkkorakenteet

Sovellettavien standardien luettelo 13.3.1987

1. Kevytbetoniharkot

SFS 4528 1986	Kevytsojaraharkot. Suorakulmainen kevytsojaraharkko 3/650 ja 5/950, laatu ja merkintä
SFS 4529 1986	Kevytsojaraharkot. Näytteenotto, testaus ja hyväksymissäännöt.
SFS 5271 1987	Hohkakiviharkot. Suorakulmainen hohkakiviharkko 3/650 laatu ja merkintä
SFS 5272 1987	Hohkakiviharkot. Näytteenotto, testaus ja hyväksymissäännöt
Tuotelehti 13.3.1987	Karkaistut kevytbetoniharkot, laadut 400, 450 ja 500
Tuotelehti 13.3.1987	Karkaistut kevytbetoniharkot, näytteenotto, testaus ja hyväksymissäännöt

2. Laastit

RIL 85/1972 Muuraussementtilaasti M100/500

3. Raudoitustangot

SFS 1210 1980	Kuumavalssattu harjatanko A400H
SFS 1213 1980	Kuumavalssattu harjatanko A400HW
SFS 1214 1983	Kuumavalssattu harjatanko A500H
SFS 1215 1980	Kuumavalssattu harjatanko A500HW

Liite 2

Merkinnät

A_c	Harkkomuurin nettopoikkileikkausala	W	Poikkileikkauksen taivutusvastus
A_{cc}	Harkkomuurin poikkileikkauksen pinta-ala, josta on vähennetty vedetty osuus	a	Etäisyys
A_{co}	Kuormitetun pinnan ala paikallisessa puristuksessa	b	Etäisyys, poikkileikkauksen leveys, seinän korkeus
A_{c1}	Kuorman jakaantumispinnan ala paikallisessa puristuksessa	c	Koheesiomaan koheesio
A_s	Raudoituksen poikkipinta-ala	d	Poikkileikkauksen tehollinen korkeus
E_c	Harkkomuurin kimmokerroin lyhytaikaiselle kuormitukselle	e_o	Normaalivoiman epäkeskisyyys
E_{cc}	Harkkomuurin kimmokerroin pitkäaikaiselle kuormitukselle	e_d	Normaalivoiman epäkeskisyyden laskenta-arvo
E_s	Raudoituksen kimmokerroin	f_b	Raudoitustangon ankkurointilujuus
F_u	Raudoituksen ankkurointikestävyys	f_{cd}	Harkkomuurin puristuslujuuden laskenta-arvo
H	Täyttökorkeus	f_{ck}	Harkkomuurin ominaispuristuslujuus
K_n	Kevytbetoniharkon nimellipuristuslujuus	f_{ctd}	Harkkomuurin vetolujuuden laskenta-arvo
L	Jännemitta, vapaa korkeus	f_{ctk}	Harkkomuurin vetolujuuden ominaisarvo
L_c	Nurjahduspituus	f_{vd}	Harkon ja laastin välisen leikkaustartunnan laskenta-arvo
M	Taivutusmomentti	f_{yd}	Raudoitustangon laskentalujuus
M_d	Taivutusmomentin laskenta-arvo	f_{yk}	Raudoitustangon ominaislujuus
M_u	Taivutuskestävyys	h	Poikkileikkauksen korkeus, seinän paksuus
N	Normaalivoima	l_b	Raudoitustangon ankkurointipituus
N_d	Normaalivoiman laskenta-arvo	p	Maanpaine
N_u	Puristuskestävyys	q	Pintakuorma
V	Leikkausvoima	u_s	Raudoitustangon ympärysmitta
V_d	Leikkausvoiman laskenta-arvo	z	Poikkileikkauksen sisäinen momenttivarso
V_{red}	Redusoitu leikkausvoima	α_{ct}	Harkkomuurin pituuden lämpötilakerroin
V_u	Leikkauskestävyys	γ	Aineosavarmuusluku
		ϵ_{cs}	Harkkomuurin suhteellinen loppukutistuma
		ρ_c	Kevytbetonin nimellistiheys
		ϕ	Harkkomuurin virumaluku
		\emptyset	Raudoitustangon halkaisija

Tätä julkaisua myy



POSTIMYYNTI
PL 516
00101 Helsinki
Puh. (90) 566 0266
Vaihde (90) 56601
Teleksi 123458 vapk sf

KIRJAKAUPAT HELSINGISSÄ

Annankatu 44
(Et. Rautatiekadun kulma)
Vaihde (90) 173 4396
Eteläesplanadi 4
Puh. (90) 662 801

ISBN 951-860-555-6