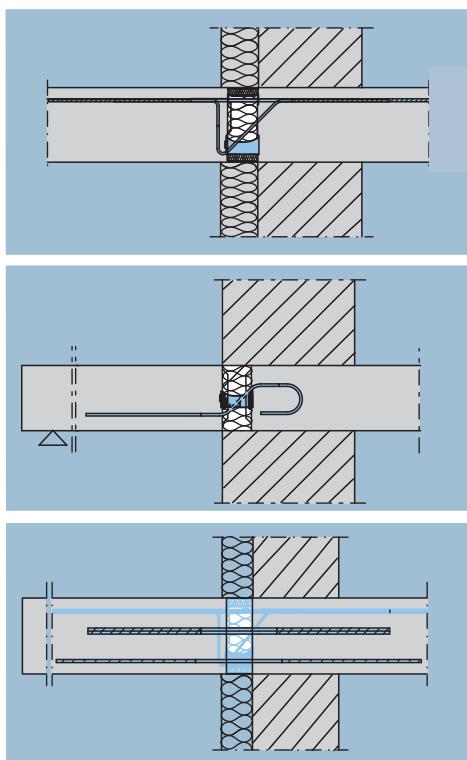
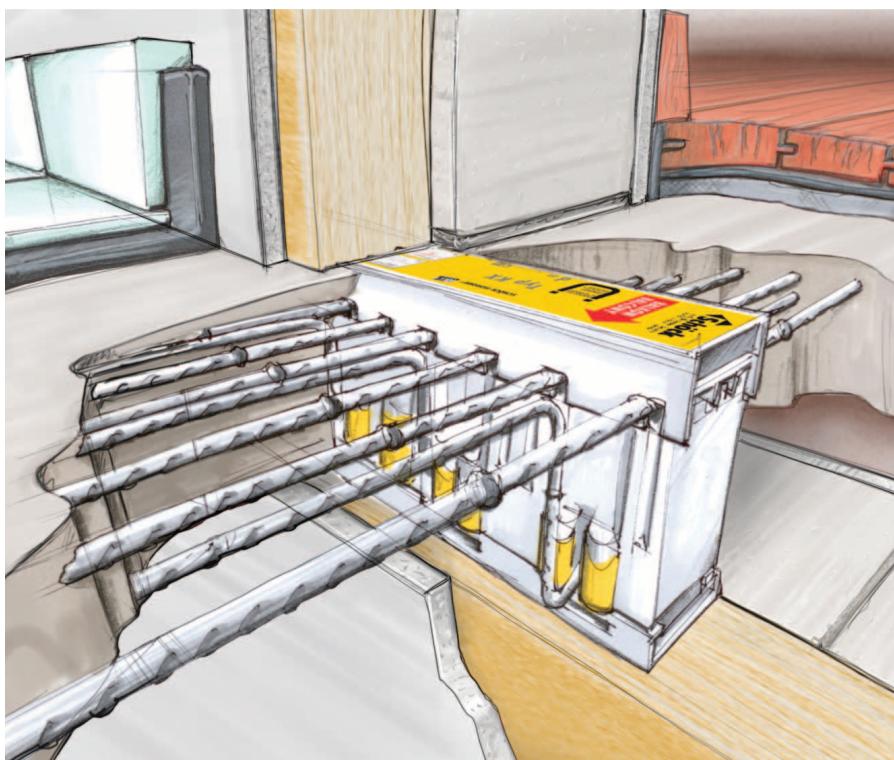


TEHNIČKE INFORMACIJE SCHÖCK ISOKORB®



OŽUJAK 2009

Ako imate pitanja u vezi sa statikom, konstrukcijom ili fizikom zgrade, inženjeri odjela primjene tvrtke Schöck rado će Vas savjetovati i izraditi za Vas prijedloge rješenja s proračunima i nacrtima detalja.

U tu svrhu, molimo pošaljite nam podloge (tlocrte, presjeke, statičke podatke), navodeći i adresu planirane građevine, na adresu:

Schöck Bauteile Ges.m.b.H.
Thaliastraße 85/2/4
1160 Wien (Beč)
Austrija
office@schoeck.at
www.schoeck.com

**Odjel primjene****Hotline centar i odjel za tehničku obradu projekata**

Telefon: +43 (0) 1 7865760

Fax: +43 (0) 1 7865760-20

E-Mail: technik@schoeck.at

Jernej Štandeker, dipl. ing. građ.

Telefon: +43 (0) 1 7865760-45

E-Mail: jernej.standeker@schoeck.at

Jezici:

njemački, engleski, slovenski

**Vaši sugovornici na licu mjesta:**

Michael Unterhofer:

Telefon: +385 1 3378 924

Mobil +385 98 256 760

Fax: +385 1 3378 925

E-Mail: michael.unterhofer@schoeck.at

SCHÖCK ISOKORB®

Odobrenje/Stručno mišljenje

Odobrenje:

Potvrda o suglasnosti ŪA-Zeichen Nr. Z-2.1.8-02-0396

Ured pokrajinske vlade pokrajine Beč.

Stručno mišljenje:

Tehničko sveučilište Beč

Institut za visokogradnju i industrijsku građnju

Sveuč. prof. građevinski savjetnik h.c. dipl.-ing. Dr. A. Pauser

Statički proračuni:

Tehničko sveučilište Beč

dipl. ing. dr. A. Pech

Neovisni stručni nadzor:

Građevinsko-tehnički institut Linz

Ovlaštena ustanova za ispitivanje i istraživanje građevinskih materijala i konstrukcija

dipl.-ing. H. Mayr

Statički nadzor:

SMAGRA d.o.o.

poduzece za projektiranje u graditeljstvu

Miljenko Srkoč dipl.ing.građ.

Izražavamo zahvalnost tvrtki

Smagra d.o.o., poduzeću za projektiranje u graditeljstvu, iz Zagreba

za nostrifikaciju tipsko-statičkog proračuna za Schöck Isokorb.

Velik doprinos dali su gospoda

Miljenko Srkoč, dipl.ing.građ. i suradnik

Damir Platužić, dipl. ing.građ.

čime su značajno pridonijeli stvaranju prvog hrvatskog izdanja priručnika:

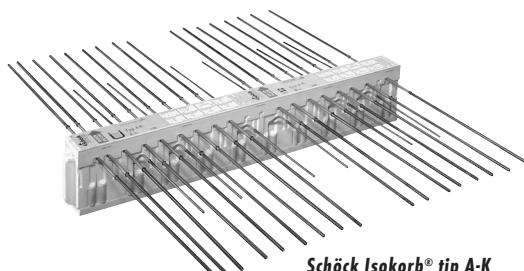
Tehničke informacije Schock Isokorb

SCHÖCK ISOKORB®

Karakteristike

Schöck Isokorb® za razdvajanje armirani beton/armirani beton

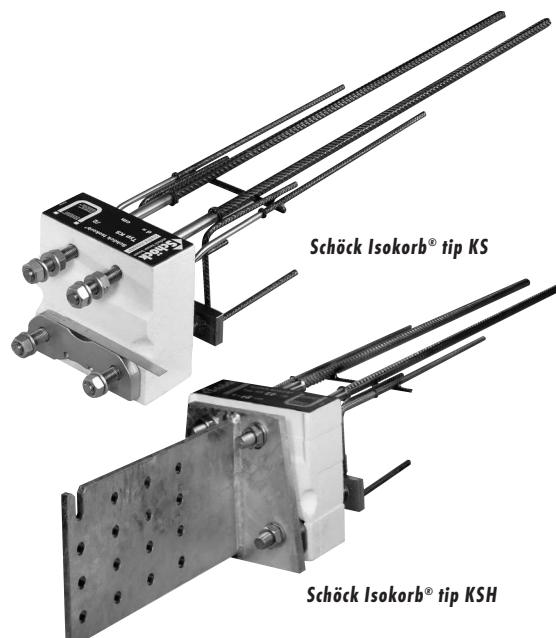
- ▶ termički odvaja vanjske armiranobetonske građevne dijelove od zgrade
- ▶ smanjuje gubitke topline na minimum zahvaljujući inovativnoj izvedbi tlačnog ležaja (HTE-modul)
- ▶ tako doprinosi smanjenju troškova grijanja i emisije CO₂ te zaštiti prirodnih izvora energije
- ▶ garantira nesmetano gibanje konstrukcija zahvaljujući plastičnom omotaču betonskog tlačnog ležaja
- ▶ tlačni ležajevi (HTE moduli) integrirani tako da čine glatku ravninu olakšavaju ugradnju bilo na gradilištu bilo u tvornici predgotovljenih elemenata



Schöck Isokorb® tip A-K

Schöck Isokorb® za razdvajanje armirani beton/čelik i armirani beton/drvo

- ▶ omogućava toplinski izoliran spoj čeličnih i drvenih građevnih dijelova s onima od armiranog betona
- ▶ omogućava visok stupanj prefabrikacije u izradi čeličnih/drvenih građevnih dijelova
- ▶ skraćuje vrijeme montaže na gradilištu na minimum
- ▶ dijelovi koji su izloženi vremenskim utjecajima izrađeni su od nehrđajućeg čelika pa su time otporni na koroziju



Schöck Isokorb® tip KS

Schöck Isokorb® tip KSH

Schöck Isokorb® za razdvajanje čelik/čelik

- ▶ omogućava termičko odvajanje dijelova čeličnih konstrukcija uz istodobni prijenos visokih opterećenja
- ▶ predstavlja posljednju riječ tehnike na području sprječavanja toplinskih mostova kod čeličnih konstrukcija
- ▶ omogućava visok stupanj prefabrikacije kod proizvođača čeličnih konstrukcija
- ▶ modularna izvedba omogućava priključke profila bilo koje veličine za bilo koje statičko opterećenje
- ▶ garantira najkraće vrijeme projektiranja i montaže



Schöck Isokorb® tip KST

Građevinska fizika:

Toplinski mostovi	8 - 12
Balkon kao toplinski most	13 - 16
Ekvivalentna toplinska provodljivost λ_{eq}	17

Schöck Isokorb®:

Mehanizam djelovanja	18
Građevinski materijali	19
Otpornost na zamor	20 - 21
MKE-smjernice	22 - 23
Pregled tipova	24 - 25

Schöck Isokorb® varijante:

Schöck Isokorb® tip A-K	27 - 42
-------------------------	---------

Schöck Isokorb® tip EQ-Modul	43 - 49
------------------------------	---------

Schöck Isokorb® tip A-Q	52 - 61
-------------------------	---------

Schöck Isokorb® tip HP-Modul	63 - 68
------------------------------	---------

Schöck Isokorb® tip A-D	70 - 76
-------------------------	---------

Daljnje varijante konstrukcija za beton-beton	77 - 80
---	---------

Daljnje varijante konstrukcija za čelik-čelik	81
---	----

Daljnje varijante konstrukcija za beton-čelik	81
---	----

Daljnje varijante konstrukcija za beton-drvo	82
--	----

A-K

EQ-modul

A-Q

HP-modul

A-D

GRAĐEVINSKA FIZIKA

Toplinski mostovi

Definicija toplinskih mostova

Toplinski mostovi su ona područja na građevnim dijelovima u vanjskom plaštu zgrade gdje dolazi do povećanog gubitka topline. Povećani gubitak topline nastaje kad građevni dio djelomično strši van iz ravnine vanjskog plašta zgrade (»geometrijski toplinski most«), ili kad su u nekom području građevnog dijela prisutni materijali veće toplinske provodljivosti (»materijalom uvjetovan toplinski most«).

Posljedice toplinskih mostova

U području toplinskog mosta, lokalno povećani gubitak topline dovodi do pada površinskih temperatura s unutarnje strane. Čim površinska temperatura padne ispod takozvane »temperaturu razvoja pljesni« Θ_s , doći će do pojave pljesni. Ako površinska temperatura padne čak ispod temperature rosišta Θ_τ , vлага koja se nalazi u zraku u prostoriji kondenzirat će se na hladnim površinama u obliku rose.

Kad se u području toplinskog mosta razvila pljesan, u prostoriji će u zraku biti gljivičnih spora što može dovesti do znatnih zdravstvenih poteškoća. Spore gljivica pljesni imaju alergijsko djelovanje i zbog toga kod ljudi mogu izazvati jake alergijske reakcije, kao što su na pr. sinusitis, rinitis i astma. Zbog općenito dugotrajne svakodnevne izloženosti u stanovima, postoji velika opasnost da te alergijske reakcije postanu kronične.

Ukratko rečeno, toplinski mostovi imaju dakle sljedeće posljedice:

- ▶ Opasnost od pojave pljesni
- ▶ Opasnost od zdravstvenih poteškoća (alergije itd.)
- ▶ Opasnost od stvaranja kondenzata
- ▶ Povećani gubitak energije za grijanje

Temperatura točke rosišta

Temperatura rosišta Θ_τ neke prostorije je temperatura pri kojoj se sadržaj vlage u zraku ne može održati i zrak je oslobođa u obliku kapljica. Relativna vlažnost zraka tada iznosi 100 %.

Oni slojevi zraka u prostoriji, koji su u direktnom kontaktu s hladnjim površinama elemenata konstrukcije, poprimaju zbog tog kontakta temperaturu te hladne površine. Ako je najniža temperatura površine toplinskog mosta niža od temperature točke rosišta, temperatura zraka na tome mjestu će također biti niža od temperature točke rosišta. To ima za posljedicu da taj sloj zraka oslobođa vlagu koju sadrži u obliku kondenzata na hladnoj površini:

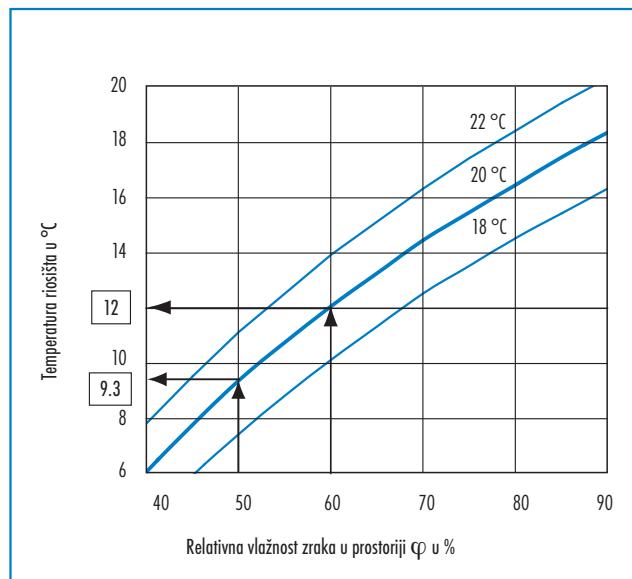
Temperatura rosišta ovisi samo o temperaturi i vlažnosti zraka u prostoriji (vidi sliku 1). Što je veća vlažnost i što je viša temperatura zraka u prostoriji, to je viša i temperatura rosišta, t.j. to će se prije na hladnim površinama stvoriti kondenzat.

Uobičajena temperatura zraka u zatvorenim prostorima iznosi u prosjeku oko 20°C , a relativna vlažnost zraka oko 50 %. To daje temperaturu rosišta od $9,3^\circ\text{C}$. U prostorijama koje su jače opterećene vlagom, kao na pr. u kupaonici, vlažnost zraka može doseći 60 % i više. U skladu s tim bit će viša i temperatura rosišta, pa je veća i opasnost od pojave kondenzata. Tako se u prostoriji gdje vlažnost zraka iznosi 60 %, temperatura rosišta penje na čak $12,0^\circ\text{C}$ (vidi sliku 1). Po strmini krivulje na slici 1 jasno se vidi osjetljiva ovisnost temperature rosišta od vlažnosti zraka u prostoriji: već i mala povećanja vlažnosti zraka dovode do bitnog porasta temperature rosišta. To ima za posljedicu znatno povećanje opasnosti od kondenzacije vodene pare na hladnim površinama građevnih dijelova koje su okrenute prema grijanoj prostoriji.

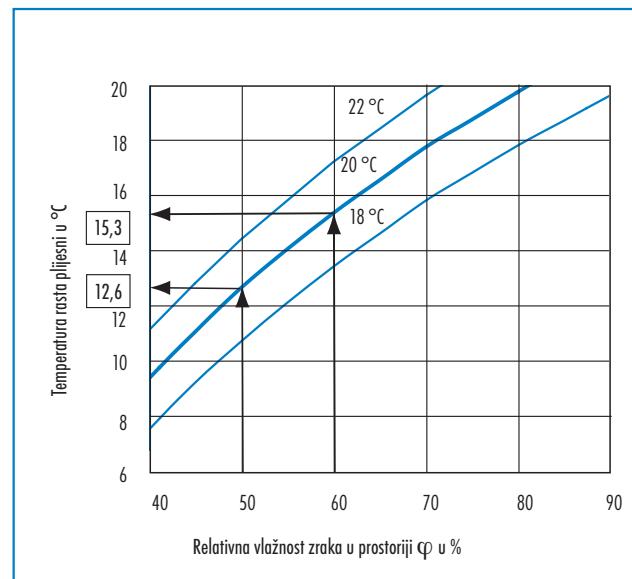
Temperatura rasta plijesni

Da bi na površini građevnog dijela rasle gljivice plijesni, ona mora biti vlažna. Kritična vlažnost dostiže se već kod vlažnosti zraka u prostoriji od 80 %. Drugim riječima, da bi došlo do rasta gljivica, površina mora biti toliko hladna, da u sloju zraka neposredno uz nju vlažnost zraka dosegne vrijednost od 80 %. Temperatura pri kojoj se to događa je takozvana »temperatura rasta plijesni« Θ_s .

Rast plijesni dakle nastupa pri temperaturama iznad temperature rosišta. Kod temperature od 20°C i vlažnosti zraka od 50 % temperatura rasta plijesni iznosi $12,6^\circ\text{C}$, dakle za $3,3^\circ\text{C}$ je viša od temperature rosišta. Zato je, što se tiče izbjegavanja građevinskih šteta (pojave plijesni) na zgradama, temperatura rasta plijesni važnija od temperature rosišta. Nije dovoljno da unutarnje površine budu toplige od temperature rosišta zraka u prostoriji: površinske temperature moraju biti i iznad temperature rasta plijesni!



Slika 1: Ovisnost temperature rosišta o vlažnosti i temperaturi zraka u prostoriji



Slika 2: Ovisnost temperature rasta plijesni o vlažnosti i temperaturi zraka u prostoriji

GRAĐEVINSKA FIZIKA

Toplinski mostovi

Toplinski parametri toplinskih mostova

Toplinski utjecaji toplinskih mostova obuhvaćeni su sljedećim parametrima:

Posljedice	Parametri	
	Kvalitativni prikaz	Kvantitativni parametri
► Pojava pljesni ► Kondenzacija vodene pare	► Izoterme	► Najmanja površinska temperatura Θ_{\min} ► Faktor smanjenja temperature f_{Rsi}
► Gubitak topline	► Linije toplinskog toka	► ψ -vrijednost ► χ -vrijednost

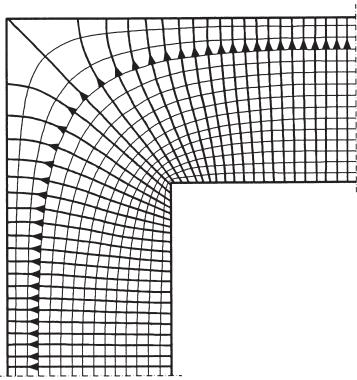
Računsko utvrđivanje tih parametara moguće je isključivo pomoću toplinskog MKE proračuna konkretnog toplinskog mosta. U tu svrhu izradi se računalni model koji obuhvaća geometrijsku strukturu konstrukcije u području toplinskog mosta i toplinsku provodljivost upotrijebljenih materijala. Rubni uvjeti koje valja upotrijebiti pri proračunu i radu s računalnim modelom regulirani su normom DIN EN 10211.

MKE-proračun osim kvantitativnih parametara daje i raspodjelu temperature unutar konstrukcije (»prikaz izotermi«) kao i linije toplinskog toka. Prikaz s linijama toplinskog toka pokazuje kojim se putem kroz konstrukciju gubi toplina. U njemu se dakle lako mogu razabrati slabe točke toplinskog mosta što se topline tiče. Izoterme su linije ili površine iste temperature i pokazuju raspodjelu temperatura unutar građevnog dijela koji je predmet proračuna. Temperaturna razlika između dvije susjedne izoterme obično iznosi 1°C . Linije toplinskog toka i izoterme uvijek su međusobno okomite (vidi slike 3 i 4).

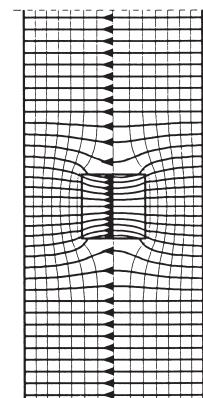
Koefficijenti prolaska topline ψ i χ

Duljinski koeficijent prolaska topline linijskog toplinskog mosta ψ (» ψ -vrijednost«) označava dodatni gubitak topline po dužnom metru linijskog toplinskog mosta. Točkasti koeficijent prolaska topline χ (» χ -vrijednost«) označava dodatni gubitak topline preko točkastog toplinskog mosta.

Razlikujemo ψ -vrijednosti dobivene na temelju vanjskih mjera građevnog dijela one dobivene na temelju unutarnjih mjera, već prema tome da li su ploštine upotrijebljene pri proračunu ψ -vrijednosti izračunate na temelju vanjskih ili unutarnjih mjera. Propis o uštedi toplinske energije i toplinskoj zaštiti u zgradama zahtijeva da u energetskoj iskaznici zgrade moraju biti primijenjene ψ -vrijednosti dobivene na temelju vanjskih mjera. Osim ako nije drukčije navedeno, sve ψ -vrijednosti navedene u ovoj tehničkoj informaciji odnose se na vanjske mjere.



Slika 3: Primjer čisto geometrijskog toplinskog mosta. Prikaz izotermi i linija toplinskog toka (strelice).



Slika 4: Primjer materijalom uvjetovanog toplinskog mosta. Prikaz izotermi i linija toplinskog toka (strelice).

Najmanja površinska temperatura Θ_{\min} i faktor smanjenja temperature f_{Rsi}

Najmanja površinska temperatura Θ_{\min} je najniža površinska temperatura koja se pojavljuje u području toplinskog mosta. Vrijednost najmanje površinske temperature odlučuje o tome hoće li na nekom toplinskom mostu doći do kondenzacije vodene pare i do razvoja pljesni. Najmanja površinska temperatura je dakle parametar odlučujući za posljedice toplinskog mosta što se tiče pojave vlage tj. kondenzata.

Parametri Θ_{\min} i Ψ ovise o konstruktivnoj strukturi toplinskog mosta (geometrijama i toplinskim provodljivostima materijala koji čine toplinski most). Najmanja površinska temperatura osim toga ovisi i o vanjskoj temperaturi zraka: što je niža vanjska temperatura zraka, to je niža i najmanja površinska temperatura (vidi sliku 5).

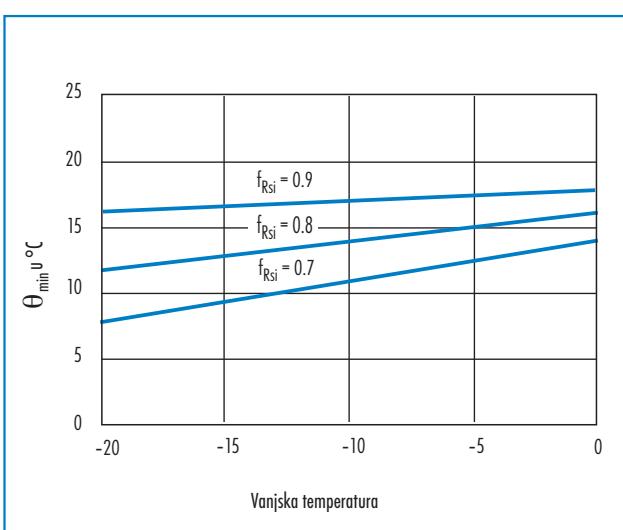
Uz najmanju površinsku temperaturu, kao parametar koji utječe na pojavu kondenzacije vodene pare, upotrebljava se i faktor smanjenja temperature f_{Rsi} . Faktor f_{Rsi} je omjer temperaturne razlike između najmanje površinske temperature i vanjske temperature zraka ($\Theta_i - \Theta_e$) i razlike između unutarnje i vanjske temperature zraka ($\Theta_{\min} - \Theta_e$):

$$f_{Rsi} = \frac{\Theta_{\min} - \Theta_e}{\Theta_i - \Theta_e}$$

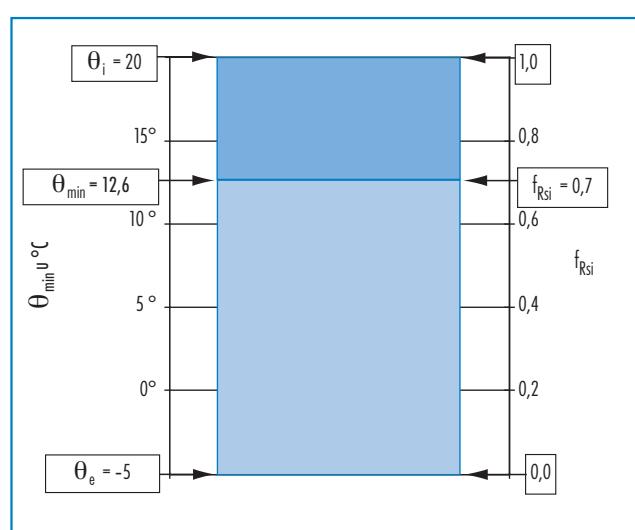
Faktor smanjenja temperature f_{Rsi} je relativna vrijednost, pa ima tu prednost da ovisi samo o konstrukciji toplinskog mosta, a ne kao Θ_{\min} od vanjske i unutarnje temperature zraka. Ako je za toplinski most poznat faktor f_{Rsi} , uz pomoć temperature zraka može se izračunati najmanja površinska temperatura:

$$\Theta_{\min} = \Theta_e + f_{Rsi} \cdot (\Theta_i - \Theta_e)$$

Na slici 5 prikazana je ovisnost najmanje površinske temperature o vanjskoj temperaturi neposredno uz toplinski most za razne vrijednosti temperaturnog parametra f_{Rsi} , pri konstantnoj unutarnjoj temperaturi zraka od 20°C .



Slika 5: Ovisnost najmanje površinske temperature o vanjskoj temperaturi neposredno uz toplinski most. Unutrašnja temperatura konstantna, 20°C .



Slika 6: Uz definiciju temperaturnog parametra f_{Rsi}

GRAĐEVINSKA FIZIKA

Toplinski mostovi

Zahtjevi koje toplinski mostovi moraju zadovoljiti

Zahtjevi koji se tiču najmanje površinske temperature

Ako kao srednje standardne vrijednosti za temperaturu i vlažnost zraka u stambenom prostoru pretpostavimo $20\text{ }^{\circ}\text{C}/50\text{ \%}$, u svrhu ograničenja rizika od pojave pljesni u području toplinskih mostova najmanja površinska temperatura mora zadovoljiti sljedeći minimalan zahtjev:

$$\theta_{\min} \geq 12,6\text{ }^{\circ}\text{C}$$

Za prepostavljenu najnižu vanjsku temperaturu zraka tijekom tri uzastopna dana od $-5\text{ }^{\circ}\text{C}$, gore navedeni zahtjev odgovara sljedećem uvjetu za faktor smanjenja temperature:

$$f_{Rsi} \geq 0,7$$

Utjecaj na gubitak topline

U energetskoj iskaznici, za gubitak topline uslijed toplinskih mostova mogu se upotrijebiti odgovarajuće izračunate ψ -vrijednosti za toplinske mostove. Ukupni takozvani »Koefficijent transmisijskog toplinskog gubitka« H_T izračunava se kako slijedi:

$$H_T = \sum F_i \cdot U_i \cdot A_i + H_{TM} \quad \text{sa:} \quad H_{TM} = \sum F_j \cdot \psi_j \cdot l_j + \sum F_k \cdot \chi_k$$

- ▶ H_{TM} je udio utjecaja toplinskog mosta u H_T (Potrebna količina energije za grijanje)
- ▶ $\sum F_i \cdot U_i \cdot A_i$ opisuje gubitak topline kroz sve plosnate građevne dijelove (zidove, ploče, prozore itd.) gdje je U_i koeficijent prolaska topline zida i, A_i ploština (dobivena na temelju vanjskih mjera) na koju se odnosi vrijednost U_i , a F_i faktor smanjenja temperature.
- ▶ $\sum F_j \cdot \psi_j \cdot l_j$ predstavlja dodatni gubitak topline kroz sve linijske toplinske mostove (na pr. balkone, podnožje zida na postolju zgrade) gdje je ψ_j na temelju vanjskih mjera dobiven duljinski koeficijent prolaska topline za toplinski most j , l_j duljina toplinskog mosta, a F_j faktor smanjenja temperature.
- ▶ $\sum F_k \cdot \chi_k$ predstavlja dodatni gubitak topline kroz sve točkaste toplinske mostove (na pr. prodor čeličnog nosača kroz vanjski zid) gdje je χ_k točkasti koeficijent prolaska topline točkastog toplinskog mosta k , a F_k faktor smanjenja temperature.

Pogoršanje razine toplinske izoliranosti zgrade iznosi kod djelotvorno izoliranih toplinskih mostova samo oko 5 %.

Neizolirani priključak balkona

Kod neizoliranih priključaka balkonskih ploča, uslijed kombinacije djelovanja geometrijskog toplinskog mosta (efekt balkonskih ploča kao rasplaćnih rebara) i materijalom uvjetovanog toplinskog mosta (armiranobetonska ploča je dobar vodič topline), dolazi do snažnog odvoda topline, tako da se neizolirani priključak balkona ubraja u najkritičnije toplinske mostove omotača zgrade. Posljedice su snažan pad površinskih temperatura u priključnom području i znatni gubici energije za grijanje. Dakle u području priključka neizoliranog balkona postoji velika opasnost od pojave plijesni.

Djelotvorna toplinska izolacija sa Schöck Isokorb®-om

Na temelju svoje toplinski i statički optimizirane konstrukcije (minimirana armatura, primjena materijala s osobito niskom toplinskom provodljivošću), Schöck Isokorb® predstavlja vrlo djelotvornu izolaciju balkonskog priključka.

Schöck Isokorb® za armiranobetonske balkone

Kroz primjenu Schöck Isokorb®-a, u području priključka balkona se beton, koji je dobar vodič topline ($\lambda = 1,65 \text{ W}/(\text{K} \cdot \text{m})$) i betonski čelik, koji je jako dobar vodič topline ($\lambda = 50 \text{ W}/(\text{K} \cdot \text{m})$) zamjenjuju izolacijskim materijalom ($\lambda = 0,035 \text{ W}/(\text{K} \cdot \text{m})$) i plemenitim čelikom koji je, u usporedbi s betonskim čelikom, jako loš vodič topline ($\lambda = 15 \text{ W}/(\text{K} \cdot \text{m})$) te finim betonom visoke čvrstoće ($\lambda = 1,52 \text{ W}/(\text{K} \cdot \text{m})$) (vidi tablicu 2). Iz toga proizlazi, primjerice za Schöck Isokorb® tip A-K 12/7, srednja toplinska provodljivost reducirana za oko 93 % u usporedbi s monolitnom armiranobetonskom pločom (vidi sliku 8).

Schöck Isokorb® za čelične balkone

Kroz primjenu Schöck Isokorb®-a, u području priključka čeličnog nosača se građevinski čelik, koji je jako dobar vodič topline ($\lambda = 50 \text{ W}/(\text{K} \cdot \text{m})$) zamjenjuje izolacijskim materijalom ($\lambda = 0,035 \text{ W}/(\text{K} \cdot \text{m})$) i plemenitim čelikom koji je, u usporedbi s građevinskim, jako loš vodič topline ($\lambda = 15 \text{ W}/(\text{K} \cdot \text{m})$) (vidi tablicu 2). Iz toga proizlazi, primjerice za Schöck Isokorb® tip KS 14, toplinska provodljivost reducirana za 94 % u usporedbi s kontinuiranim čeličnim nosačem (vidi sliku 8).

Schöck Isokorb® za priključke čeličnih nosača kod čeličnih konstrukcija

Kroz primjenu Schöck Isokorb®-a, u području priključka čeličnog nosača se građevinski čelik, koji je jako dobar vodič topline, ($\lambda = 50 \text{ W}/(\text{K} \cdot \text{m})$) zamjenjuje izolacijskim materijalom ($\lambda = 0,035 \text{ W}/(\text{K} \cdot \text{m})$) odnosno plemenitim čelikom koji je, u usporedbi s građevinskim čelikom, jako loš vodič topline ($\lambda = 15 \text{ W}/(\text{K} \cdot \text{m})$) (vidi tablicu 2). Iz toga proizlazi, primjerice za Schöck Isokorb® tip KST 16, toplinska provodljivost reducirana za 90 % u usporedbi s kontinuiranim čeličnim nosačem (vidi sliku 8).

	Neizolirani priključak balkona	Priklučak balkona sa Schöck Isokorb®-om	Smanjenje topl. provodljivosti u usporedbi s neizoliranim neizol. priklj.
Priklučak balkona - upotrijebljeni materijali	Beton/građevinski čelik $\lambda = 50 \text{ W}/(\text{K} \cdot \text{m})$	Plemeniti čelik (W-Nr. 1.4571) s $\lambda = 15 \text{ W}/(\text{K} \cdot \text{m})$	70 %
		Fini beton velike čvrstoće s $\lambda = 1,52 \text{ W}/(\text{K} \cdot \text{m})$	97 %
	Beton $\lambda = 1,65 \text{ W}/(\text{K} \cdot \text{m})$	Polistiren s $\lambda = 0,035 \text{ W}/(\text{K} \cdot \text{m})$	98 %

Tablica 2: Usporedba toplinske provodljivosti različitih materijala kod balkonskih priključaka

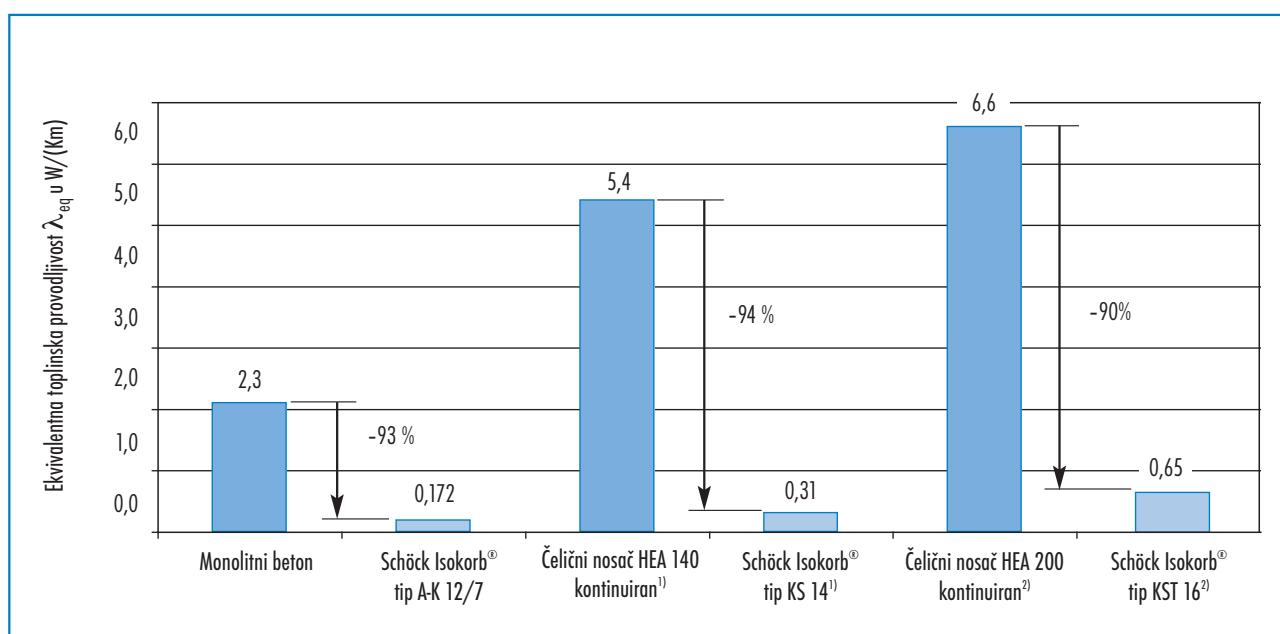
GRAĐEVINSKA FIZIKA

Balkon kao toplinski most

Ekvivalentna toplinska provodljivost λ_{eq}

Ekvivalentna toplinska provodljivost λ_{eq} ukupna je toplinska provodljivost izolacijskog tijela Isokorb®-a odnosno balkonskog priključka iste debljine od drugih materijala, tj. mjerilo termoizolacijskog djelovanja priključka. Što je manja ekvivalentna toplinska provodljivost λ_{eq} , to je bolja toplinska izolacija balkonskog priključka. Kako u ukupnoj toplinskoj provodljivosti (tj. u ekvivalentnoj toplinskoj provodljivosti) pojedini materijali sudjeluju proporcionalno svom udjelu u ukupnoj površini, λ_{eq} je različit za po stupnju nosivosti različite tipove Schöck Isokorb®-a.

U usporedbi s neizoliranim priključkom, Schöck Isokorb® tipovi K, KS i KST standardnog stupnja nosivosti, dostižu smanjenje toplinske provodljivosti u području priključka između 90 % i 94 %.



Slika 8: Usporedba ekvivalentnih toplinskih provodljivosti λ_{eq} kod raznih balkonskih priključaka.

Razlika između ψ -vrijednosti i λ_{eq}

Ekvivalentna toplinska provodljivost λ_{eq} izolacijskog tijela Schöck Isokorb®-a mjerilo je termoizolacijskog djelovanja tog elementa, dok je ψ -vrijednost mjerilo termoizolacijskog djelovanja cijelokupne konstrukcije »balcon«. ψ -vrijednost se mijenja s promjenom konstrukcije, i ako priključni element ostaje nepromijenjen (vidi sliku 9).

Za neku datu konstrukciju pak, ψ -vrijednost ovisi o ekvivalentnoj toplinskoj provodljivosti λ_{eq} priključnog elementa: što je niži λ_{eq} , to je niža i ψ -vrijednost (i to je viša najmanja površinska temperatura) (vidi slike 9 i 10).

¹⁾ Odnosi se na površinu: 180 x 180 mm²

²⁾ Odnosi se na površinu: 250 x 180 mm²

Parametri toplinskog mosta priključaka balkona sa Schöck Isokorb®-om

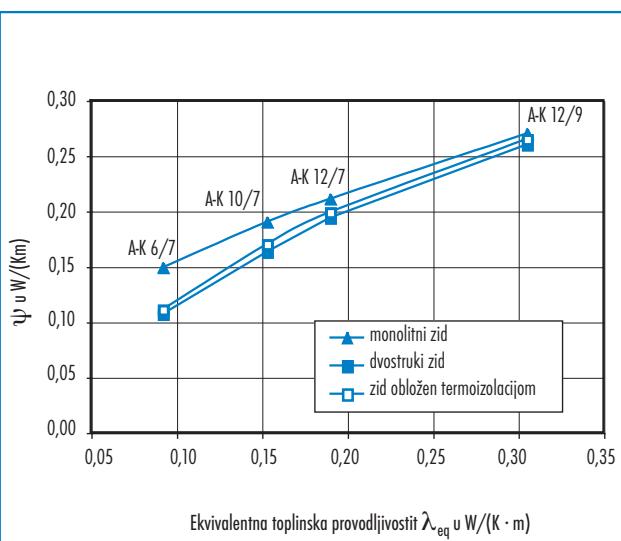
Parametri toplinskog mosta za tipične konstrukcije priključka i razne tipove Isokorb®-a, dati su u tablici 3 i na slikama 9 i 10. Konstrukcije na koje se ti parametri odnose, prikazane su na slikama 11a, 12a i 13a. Kod konstrukcije koja se razlikuje od prikazanih, i parametri toplinskog mosta bit će drukčiji.

Schöck Isokorb® tip	Ekvivalentna toplinska provodljivost (3-dim.) [W/(m · K)]	Koeficijent prolaska topline ψ u W/(m · K) (odnosi se na vanjske mjere) odnosno χ u W/K			Faktor smanjenja temperature f_{Rsi} (Najmanja površinska temperatura Θ_{min})		
		Monolitni zid	Zid izvana obložen termoizolacijom	Dvostruki zid	Monolitni zid	Zid izvana obložen termoizolacijom	Dvostruki zid
A-K 12/7	$\lambda_{eq} = 0,172$	$\psi = 0,211$	$\psi = 0,223$	$\psi = 0,194$	$f_{Rsi} = 0,84$ ($\Theta_{min} = 16,0 \text{ }^{\circ}\text{C}$)	$f_{Rsi} = 0,87$ ($\Theta_{min} = 16,8 \text{ }^{\circ}\text{C}$)	$f_{Rsi} = 0,90$ ($\Theta_{min} = 17,5 \text{ }^{\circ}\text{C}$)
KS 14	$\lambda_{eq} = 0,31^2)$	-	$\chi = 0,086$	-	-	$f_{Rsi} = 0,91$ ($\Theta_{min} = 17,8 \text{ }^{\circ}\text{C}$)	-
KST 16 ¹⁾	$\lambda_{eq} = 0,65^3)$	$\chi = 0,26$	-	-	$f_{Rsi} = 0,74$ ($\Theta_{min} = 13,4 \text{ }^{\circ}\text{C}$)	-	-

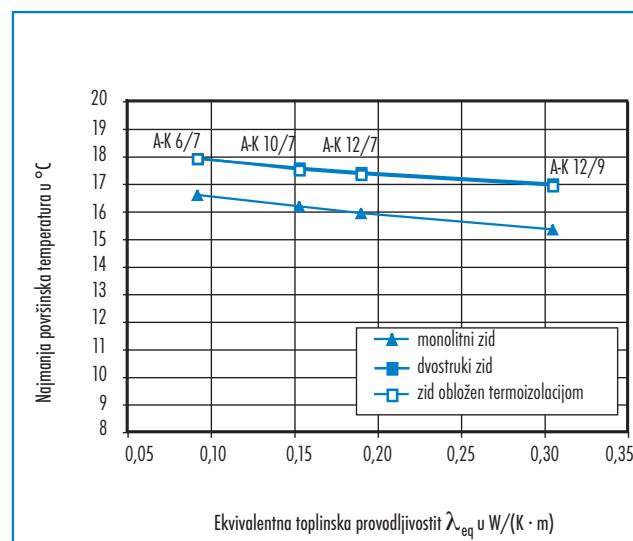
Parametri su određeni na temelju konstrukcija prikazanih na slikama 11a, 12a i 13a, pod sljedećim uvjetima:

vanjski plošni otpor prijelazu topline: $R_{Si} = 0,04 \text{ Km}^2/\text{W}$, proračun Ψ -vrijednosti: unutarnji plošni otpor prijelazu topline: $R_{Si} = 0,13 \text{ Km}^2/\text{W}$, proračun temperature: unutarnji plošni otpor prijelazu topline: $R_{Si} = 0,25 \text{ Km}^2/\text{W}$, vanjska temperatura zraka: $-5 \text{ }^{\circ}\text{C}$, unutarnja temperatura zraka: $+20 \text{ }^{\circ}\text{C}$

Tablica 3: Tipične vrijednosti parametara toplinskog mosta koje se mogu postići upotrebom Schöck Isokorb®-a, za različite vrste konstrukcije vanjskog zida.



Slika 9: Ovisnost ψ -vrijednosti o konstrukciji vanjskog zida i o λ_{eq} priključka balkonske ploče.



Slika 10: Ovisnost najmanje površinske temperature o konstrukciji vanjskog zida i o λ_{eq} priključka balkonske ploče.

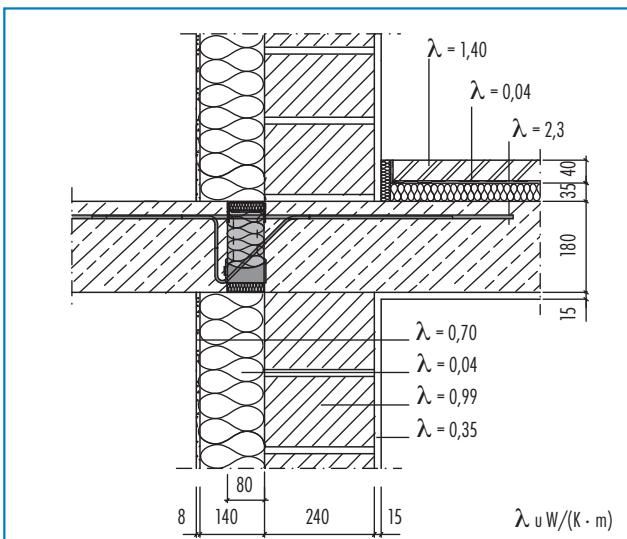
¹⁾ Izvještaj o ispitivanju P7-064/2005, Institut za fiziku zgrade Fraunhofer, Stuttgart

²⁾ Odnosi se na površinu: 180 x 180 mm²

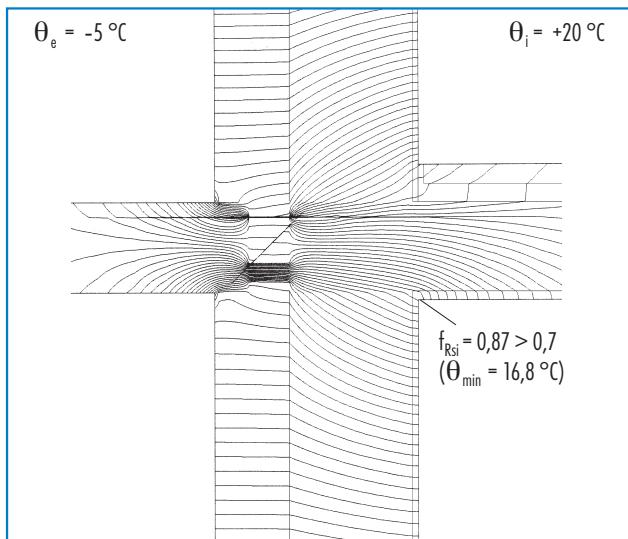
³⁾ Odnosi se na površinu: 250 x 180 mm²

GRAĐEVINSKA FIZIKA

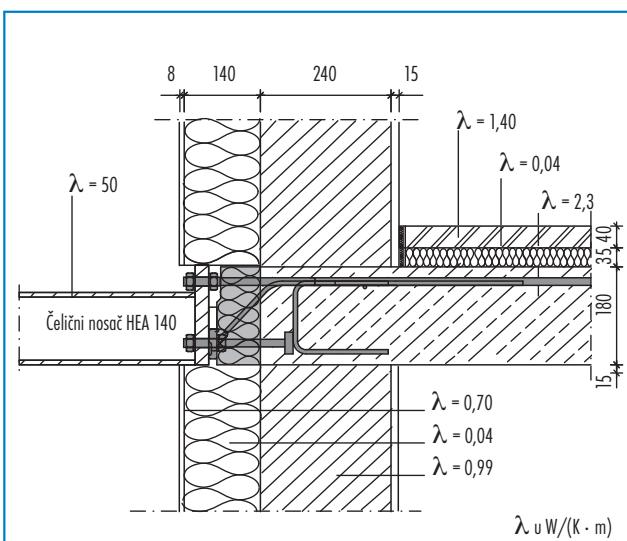
Balkon kao toplinski most



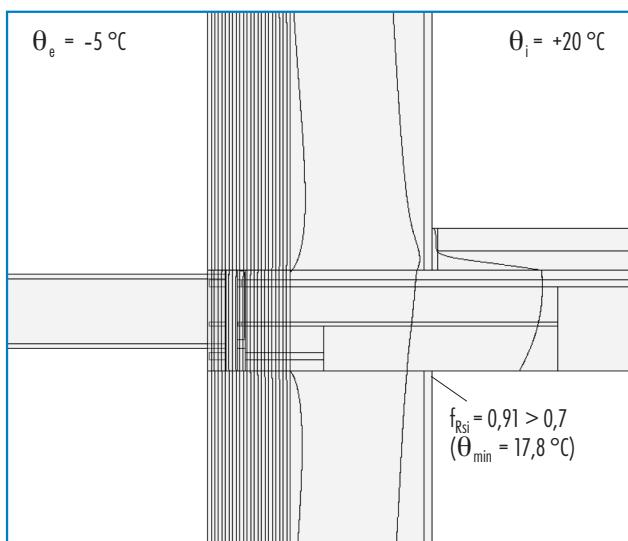
Slika 11a: Priklučak balkanske ploče pomoću Schöck Isokorb®-a tip A-K 12/7 kod zida obloženog termoizolacijom



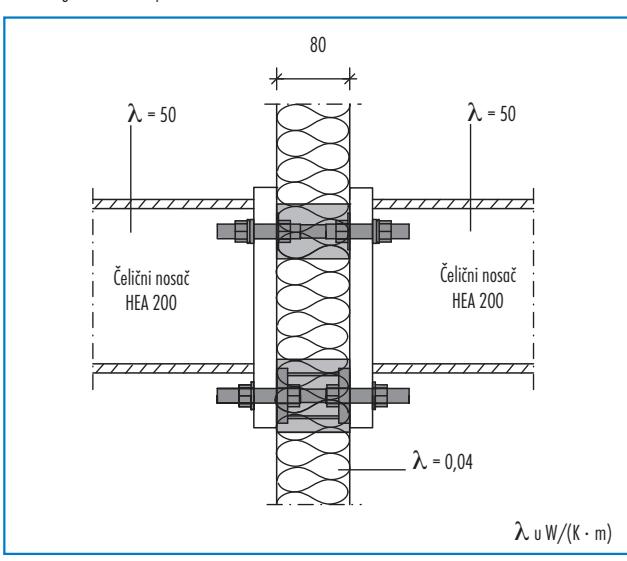
Slika 11b: Prikaz linija toplinskog toka za priključak 11a



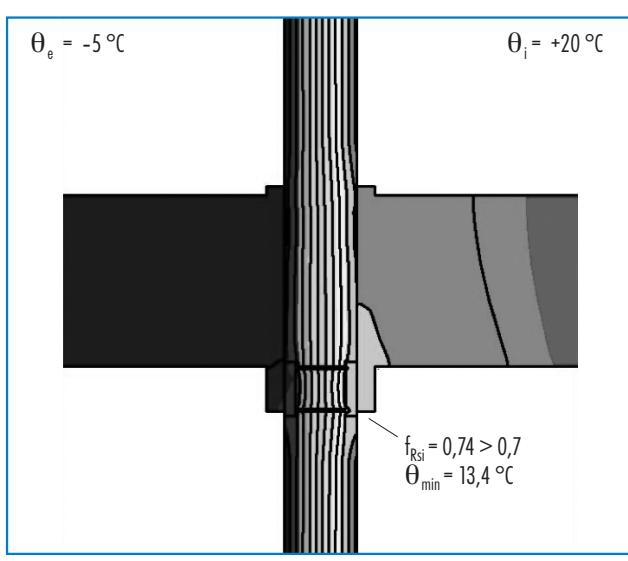
Slika 12a: Priklučak čeličnog nosača HEA 140 pomoću Schöck Isokorb®-a tip KS 14 kod zida obloženog termoizolacijom



Slika 12b: Prikaz linija toplinskog toka za priključak 12a



Slika 13a: Priklučak čeličnog nosača HEA 200 pomoću Schöck Isokorb®-a tip KST 16



Slika 13b: Prikaz linija toplinskog toka za priključak 13a

λ_{eq} (1-dim.) u $W/(K \cdot m)$ za Schöck Isokorb® tip A-K

Schöck Isokorb® tip	Debljina balkonske ploče h [mm]				
	160	170	180	190	200
A-K 6/7	0,094	0,091	0,088	0,085	0,082
A-K 8/7	0,117	0,112	0,108	0,104	0,101
A-K 10/6	0,133	0,127	0,122	0,118	0,113
A-K 10/7	0,157	0,150	0,143	0,138	0,133
A-K 12/6	0,173	0,165	0,157	0,151	0,145
A-K 12/7	0,189	0,180	0,172	0,164	0,158
A-K 12/8	0,215	0,204	0,195	0,187	0,179
A-K 12/9	0,274	0,260	0,247	0,236	0,226
A-K 12/10 Q8	0,298	0,283	0,269	0,257	0,246
A-K 12/11 Q8	0,475	0,450	0,427	0,406	0,387
A-K 12/12 Q8	0,509	0,481	0,456	0,434	0,414

Schöck Isokorb® tip	Debljina balkonske ploče h [mm]				
	210	220	230	240	250
A-K 6/7	0,080	0,078	0,076	0,075	0,073
A-K 8/7	0,098	0,095	0,092	0,090	0,088
A-K 10/6	0,110	0,106	0,103	0,100	0,098
A-K 10/7	0,128	0,124	0,120	0,116	0,113
A-K 12/6	0,140	0,135	0,131	0,127	0,123
A-K 12/7	0,152	0,147	0,142	0,137	0,133
A-K 12/8	0,172	0,166	0,160	0,155	0,150
A-K 12/9	0,217	0,209	0,201	0,194	0,188
A-K 12/10 Q8	0,236	0,227	0,218	0,211	0,204
A-K 12/11 Q8	0,371	0,355	0,341	0,329	0,317
A-K 12/12 Q8	0,396	0,379	0,365	0,351	0,338

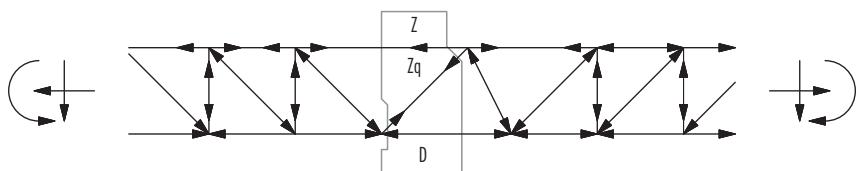
Original - Schöck Isokorb®

Eberhard Schöck, utemeljitelj tvrtke, prvi put se susreo s fenomenom »Toplinski mostovi kod građevinskih konstrukcija« na zimskom odmoru 1979. godine. Taj toplinski most, vidljiv po jakoj pljesnivosti u kutu između vanjskog zida i stropa njegove hotelske sobe, bio je rezultat tradicionalne (monolitne) veze između armiranobetonske ploče i balkona. Kako je bio u stalnoj potrazi za poboljšanjima građevinske prakse, taj ga je ozbiljni problem otada potpuno zaokupio. Njegovo temeljito istraživanje i četverogodišnji program razvoja novog proizvoda konačno su 1983. godine rezultirali izlaskom na tržiste s prvim »nosivim termoizolacijskim elementom« za priključke balkona pod nazivom Schöck Isokorb®.

Princip:

Schöck Isokorb® predgotovljen je armaturni modul za spajanje armiranobetonskih balkonskih ploča s armiranobetonskim međukatnim pločama. Zahvaljujući mudro smislenoj konstrukciji i izboru materijala, on u sebi objedinjuje statički-konstruktivnu funkciju i funkciju visoko učinkovitog termičkog odvajanja.

Pri odabiru materijala, najvažniji kriteriji su toplinska provodljivost, čvrstoća i trajnost. Tako izolacijsko tijelo Isokorb-a u ravnini izolacije beton zamjenjuje polistirenom, a uobičajeni betonski čelik specijalnim nehrđajućim čelikom. Pritom se prijenos sila temelji na takozvanoj »analogiji s rešetkastim nosačima« (sastavljenim od štapova i čvorova) koju pozajmimo i iz proračuna masivnih armiranobetonskih konstrukcija (vidi model rešetkastog nosača za Schöck Isokorb® tip A-K).



Model rešetkastog nosača za Schöck Isokorb® tip A-K

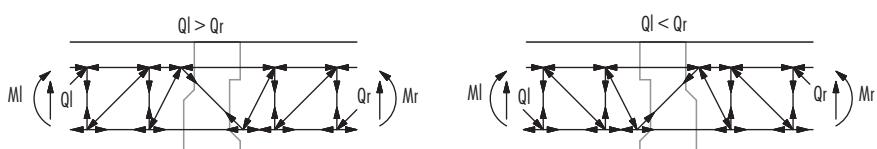
Analogija s rešetkastim nosačima

Za izradu računskog modela rešetke u betonskom presjeku služe sljedeće komponente:

- Vlačna armatura služi kao vlačni štap rešetke.
- Tlačna zona betona fungira kao tlačni štap rešetke.
- Tlačni kosi štap u betonu služi kao dijagonalni tlačni štap.
- Prema gore savijena posmična armatura ima funkciju dijagonalnog vlačnog štapa rešetke.

Prijenos sila kroz Schöck Isokorb® odvija se po istom principu pa se on priklučuje na čvorove u betonskoj konstrukciji. U Schöck Isokorb®-u vlačna armatura zamjenjuje vlačni štap, a specijalni tlačni elementi ili tlačni štapovi zamjenjuju tlačni štap modela rešetkastog nosača. Kroz te dvije komponente prenosi se moment. Dodatni dijagonalni štapovi u Schöck Isokorb®-u napregnuti su na vlast i prenose poprečnu силу.

Prednost tog mehanizma djelovanja je vrlo mala površina prodora materijala visoke toplinske provodljivosti (betona i betonskog čelika) kroz ravninu izolacije, kao i jasno definiran prijenos sila. Kod raznih tipova Isokorb-a u pitanju su i različiti modeli rešetki, neki od kojih su ovdje prikazani kao primjeri.



Model rešetkastog nosača za Schöck Isokorb® tip A-D

Schöck Isokorb®

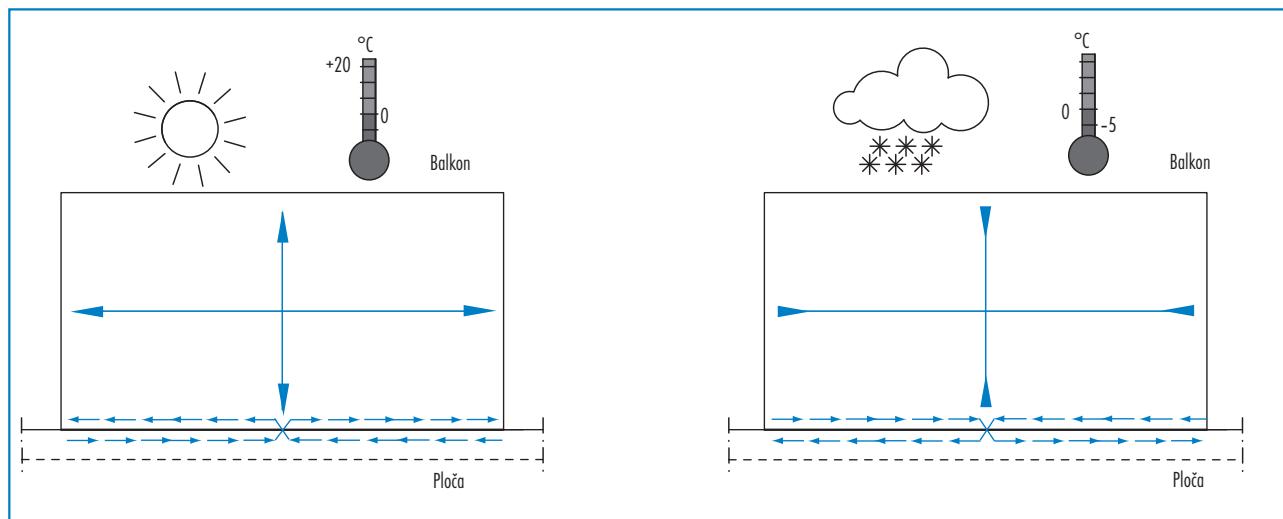
Betonski čelik	BSt 500
Građevinski čelik	S 235 JRG1
Nehrđajući čelik	Šipkasti čelik, materijal 1.4571 čvrstoće S 460, Betonski rebrasti čelik BSt 500 NR, materijal 1.4362
Tlačni ležaj	HTE modul (tlačni ležaj od visokoučinkovitog finog betona armiranog čeličnim mikrovlnkima) PE-HD plastični omotač
Izolacijski materijal	tvrda pjena od polistirena, WLG 035, standardna debљina 80 mm Ploče od tvrdog polistirena, po gustoći odgovaraju materijalu EPS-W25 prema ÖNORM B 6050.
Protupožarne ploče	suhomontažne ploče klase negorivosti A1, cementne protupožarne ploče, mineralna vuna: $\rho \geq 150 \text{ kg/m}^3$, talište $T \geq 1000^\circ\text{C}$ i integrirane protupožarne trake
Varovi	betonski rebrasti čelik - nehrđajući čelik: Spoj između betonskog rebrastog čelika i nehrđajućeg čelika izvodi se otpornim zavarivanjem, kvaliteta vara prema normi DIN 1910. Plosnati čelik - nehrđajući čelik: Spoj između plosnatog čelika tlačnih ležajeva i nehrđajućeg čelika izvodi se otpornim ili zaštićenim elektrolučnim zavarivanjem, kvaliteta vara ili prema normi DIN 1910 ili prema normi ÖNORM B 4300-7.

Građevni dijelovi koji se priključuju

Betonski čelik	BSt 500
Beton	Normalan beton suhe gustoće $> 2000 \text{ kg/m}^3$ (Lagani beton nije dopušten)
	Klasa betona vanjskih građevnih dijelova: Najmanje C25/30 i ovisno o stupnju izloženosti
	Klasa betona unutarnjih građevnih dijelova: Najmanje C25/30 i ovisno o stupnju izloženosti

Za građevne dijelove izložene opterećenjima koja se stalno mijenjaju i ponavljaju, osim stabilnosti valja dokazati i njihovu otpornost na zamor. Dokaz pogonske čvrstoće odnosno otpornosti na zamor isključuje zamor materijala, a time i zatajenje građevnog dijela za njegova planiranog vijeka trajanja.

Kao vanjski građevni dijelovi, balkoni, galerije i konstrukcije nadstreljnice izloženi su najrazličitijim i promjenjivim vremenskim utjecajima. Iz toga proizlaze temperaturne oscilacije, koje uzrokuju znatne deformacije i promjene duljine kod tih građevnih dijelova.



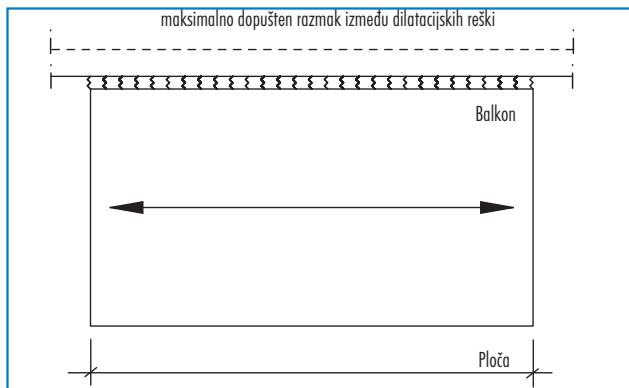
Tlocrt: Deformacije koje nastaju zbog temperaturnih promjena uzrokuju prisilna naprezanja u zoni priključka.

Kako pogonska čvrstoća cijekupne konstrukcije ne bi bila ugrožena (ni) kod priključaka s nosivim termoizolacijskim elementima, za sve građevne dijelove koji se nalaze izvan toplinske izolacije, odnosno koji su zbog toga izloženi deformacijama izazvanim temperaturnim oscilacijama, obavezno se u pokušima s građevnim dijelovima mora dokazati njihova otpornost na zamor - samo tako se može postići 100 %-na sigurnost za planirani vijek trajanja građevnih dijelova.

Što se tiče priključka pomoću Iskorba, to znači: uslijed rastezanja i skraćenja balkonskih ploča, štapovi i tlačni elementi koji prolaze kroz termoizolaciju izloženi su transverzalnim pomacima velikim do nekoliko milimetara. Kako bi štapovi mogli bez oštećenja podnijeti na tisuće promjena temperature, eksperimentalno utvrđena rubna savojna naprezanja ne smiju biti prekoračena.

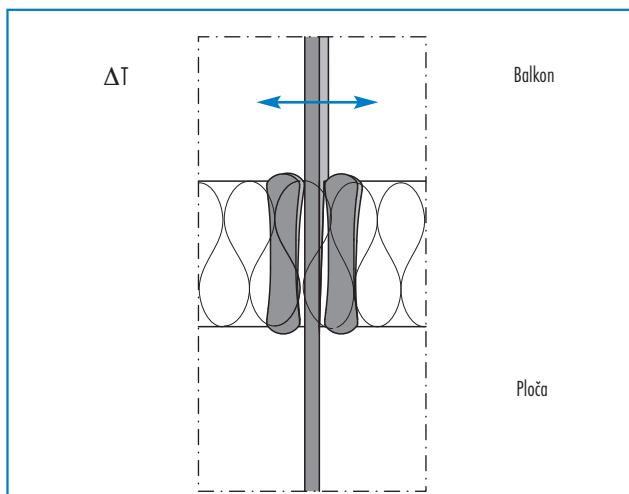
Zato je otpornost na zamor Schöck Isokorb®-sustava, koji se može dobiti za priključke armiranobetonskih, čeličnih i drvenih građevnih dijelova, ispitana od strane neovisnih eksperata u komplikiranim pokušima. Uz poštivanje tako dobivenih maksimalno dopuštenih razmaka između dilatacijskih reški odnosno maksimalno dopuštenih duljina građevnih dijelova, pomoću Schöck Isokorb-a mogu se načiniti priključci slobodni od prisilnih naprezanja i otporni na zamor.

Sustavno rješenje: Schöck Isokorb®



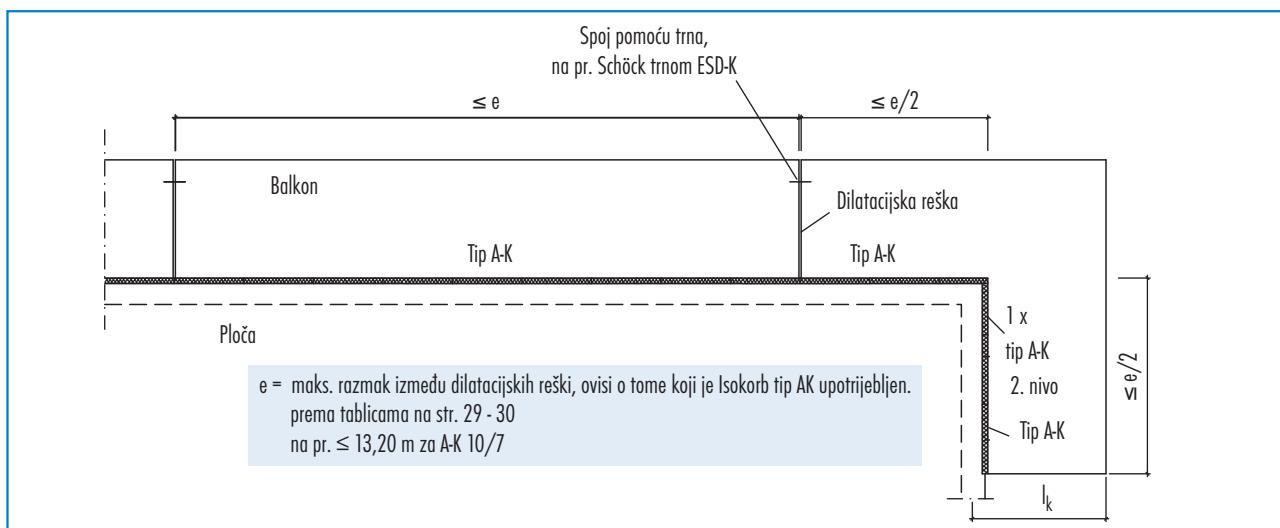
Uz poštivanje maksimalno dopuštenih razmaka između dilatacijskih reški i pod uvjetom izvedbe konstrukcije slobodne od prisilnih naprezanja, priključak je trajno otporan na zamor.

Za razne tipove Schöck Isokorb-a, zbog različitih konstruktivnih rješenja i promjera štapova, različiti su i maksimalno dopušteni razmaci između dilatacijskih reški. Kao primjer slijedi otpornost na zamor i dopušteni razmaci između dilatacijskih reški za Schöck Isokorb® tip A-K (vidi također str. 33):

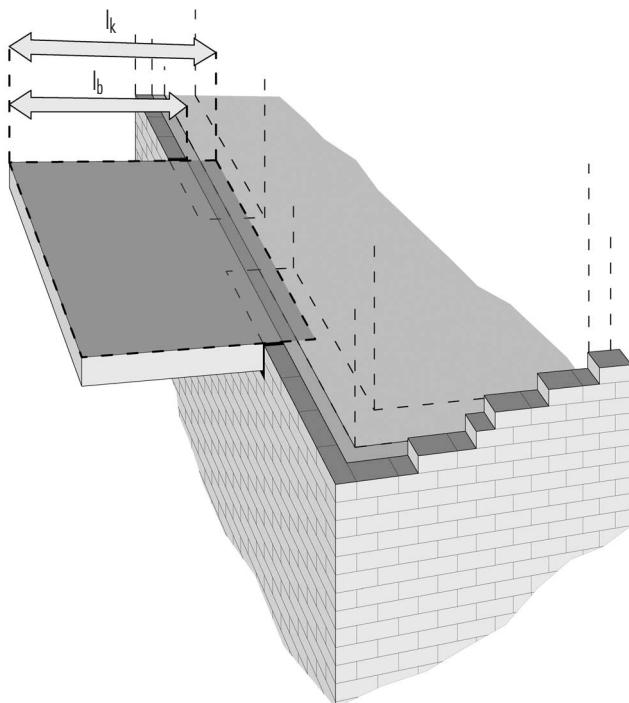


HTE-modul kompenzira pomake građevnih dijelova pomoću individualno različitih nakošenja pojedinih tlačnih elemenata.

Otklon uslijed razlike u temperaturi



Razmak između dilatacijskih reški

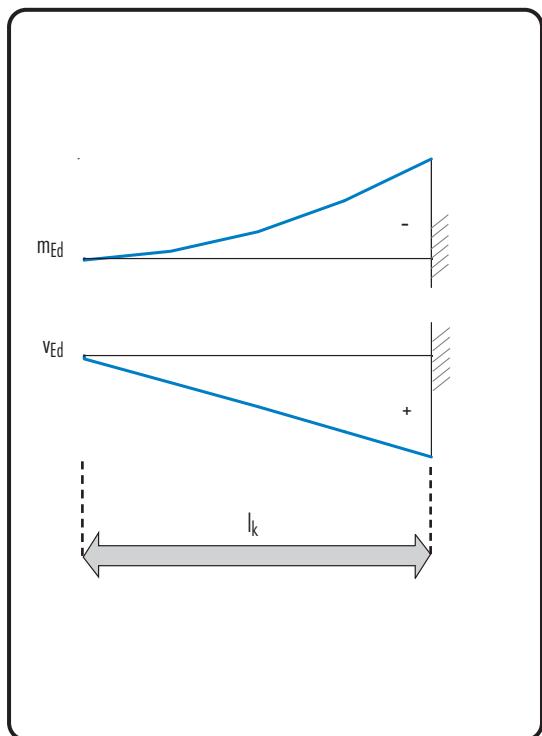


Za dimenzioniranje i odabir Schöck Isokorb®- elemenata pomoću metode konačnih elemenata (MKE) preporučujemo sljedeći postupak:

l_k = duljina prepusta sustava

l_b = geometrijska duljina prepusta od vanjskog ruba izolacijskog tijela Schöck Isokorb®-a

d = debljina nosivog zida



$$\gamma_g = 1,35$$

$$\gamma_q = 1,5$$

g = opterećenje balkonske ploče + podna obloga

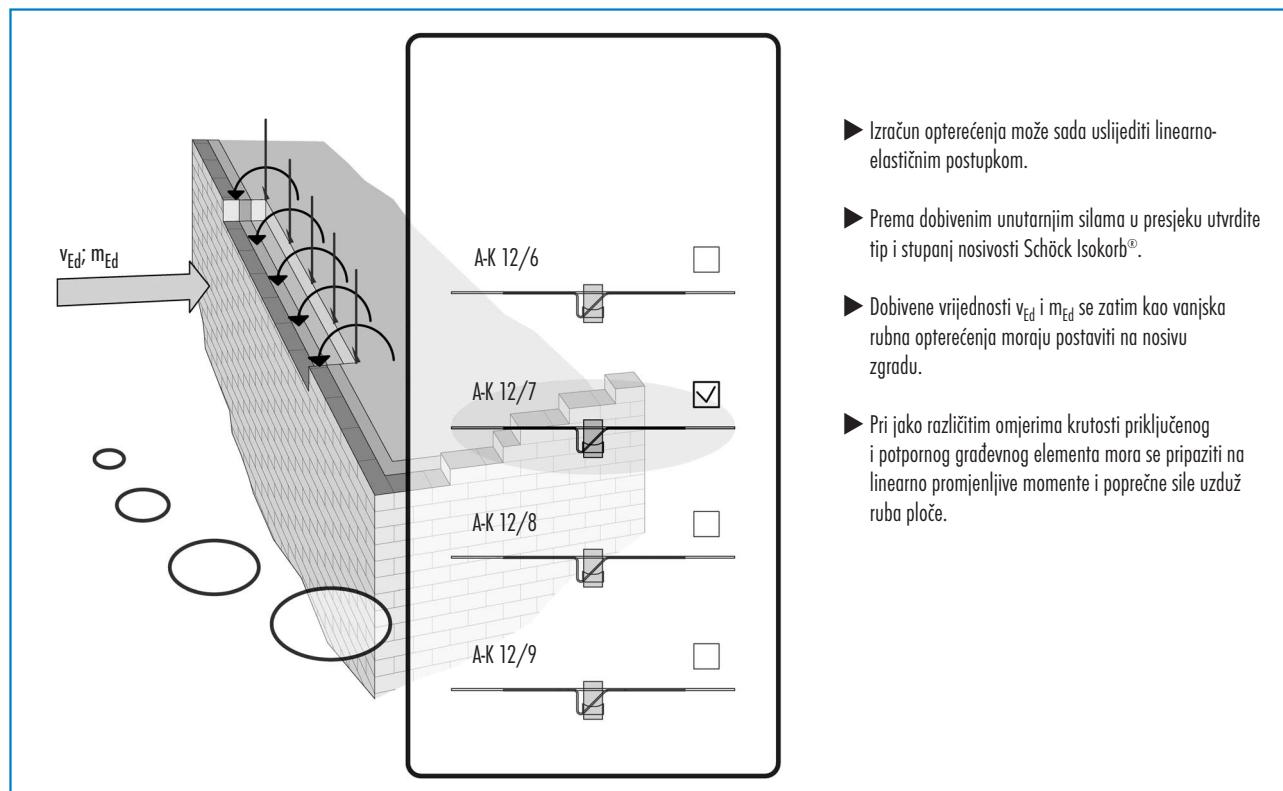
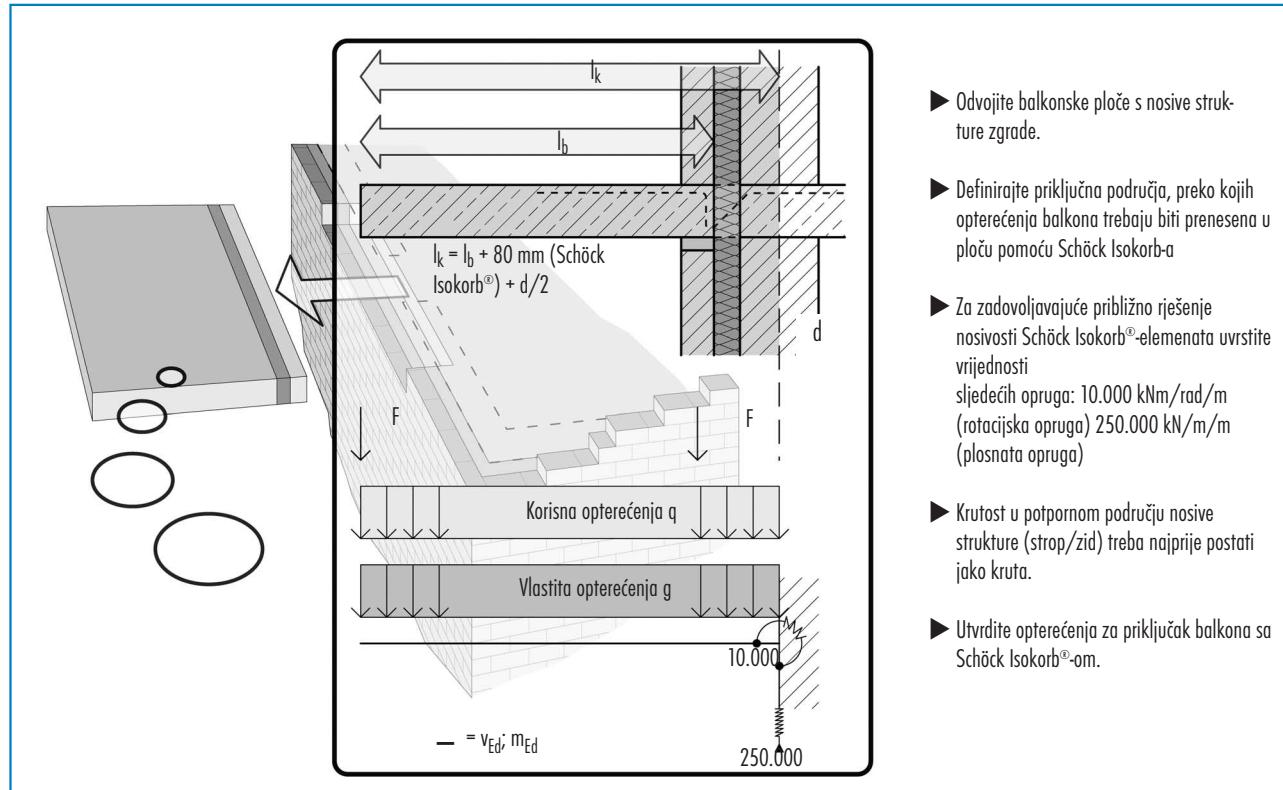
q = korisno opterećenje

F = rubno opterećenje

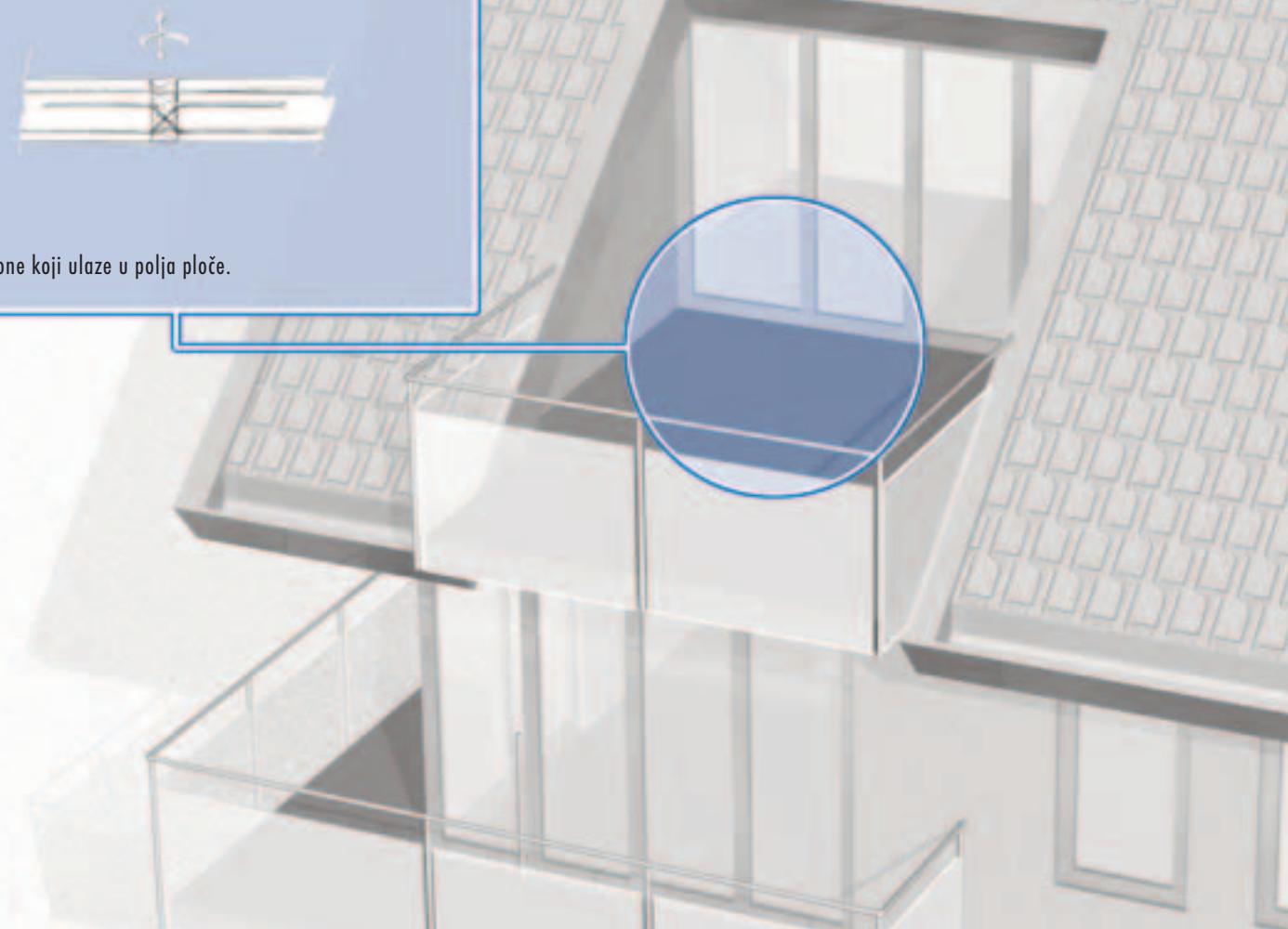
$$l_k = l_b + 0,08m + d/2$$

$$m_{Ed} = (1,35 \cdot g + 1,5 \cdot q) \cdot l_k^2 / 2 + 1,35 \cdot F \cdot l_k$$

$$v_{Ed} = (1,35 \cdot g + 1,5 \cdot q) \cdot l_k + 1,35 \cdot F$$



za balkone koji ulaze u polja ploče.



za priključak poduprtih balkona.

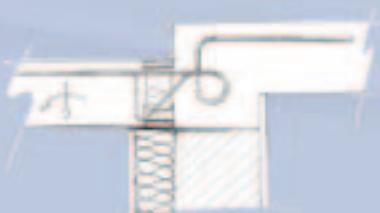




za izolaciju slobodno prepuštenih balkona.

Schöck Isokorb® tip A-KF

za izolaciju konzolnih balkona u montažnom načinu gradnje.

Schöck Isokorb® tip A-K HV

za izolaciju slobodno prepuštenih balkona sa skokom nadolje u odnosu na razinu ploče.

Schöck Isokorb® tip A-K BH

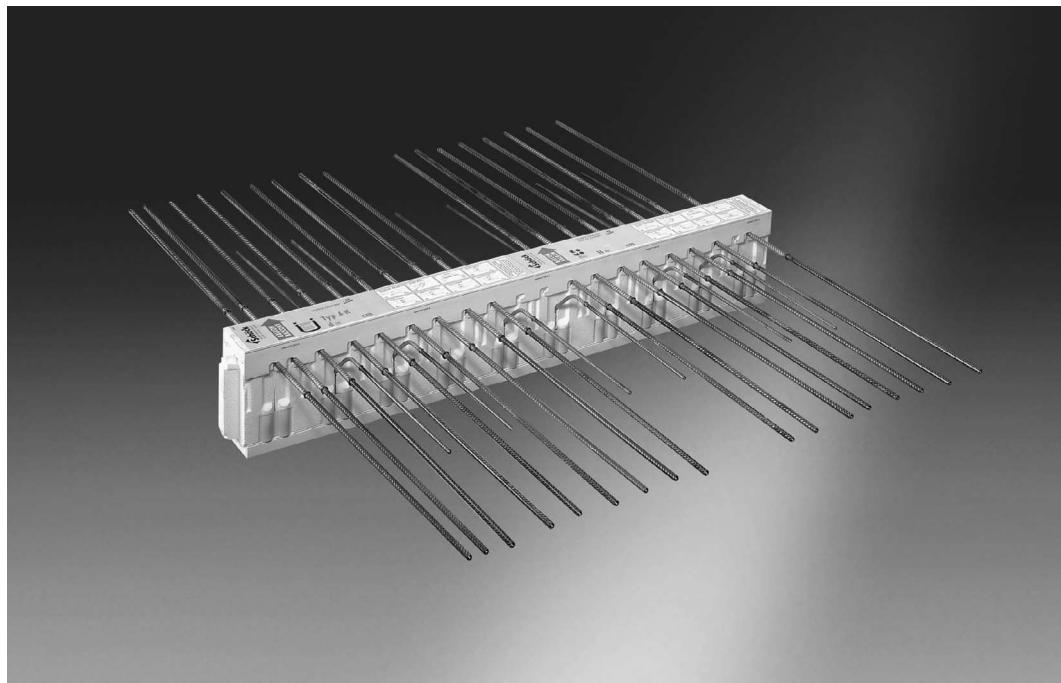
za izolaciju slobodno prepuštenih balkona sa skokom nagore u odnosu na razinu ploče.

Schöck Isokorb® tip A-K WO

za izolaciju slobodno prepuštenih balkona/
nadstrešnica s priključkom na zid nagore.

Schöck Isokorb® tip A-K WU

za izolaciju slobodno prepuštenih balkona/
nadstrešnica s priključkom na zid nadolje.

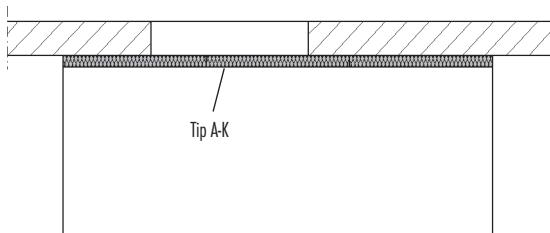


Schöck Isokorb® tip A-K

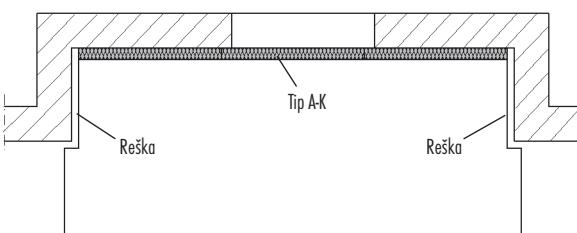
Sadržaj	Stranica
Primjeri rasporeda elemenata i presjeci	28
Tablice za dimenzioniranje	29 - 30
Tlocrti	31
Nadvišenje/Primjer dimenzioniranja	32
Razmak između dilatacijskih reški/Upute	33
Armatura koja se ugrađuje na licu mjestu	34
»Tlačni pojas« kod montažnog načina gradnje	35
Primjer dimenzioniranja za balkon oko vanjskog ugla zgrade	36 - 37
Uputa za ugradnju	38
Podsjetnik	39
Daljnje konstruktivne varijante	40 - 42

A-K

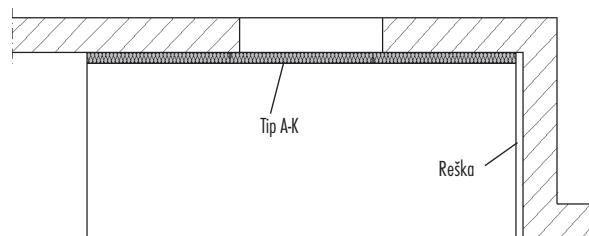
Primjeri rasporeda elemenata i presjeci



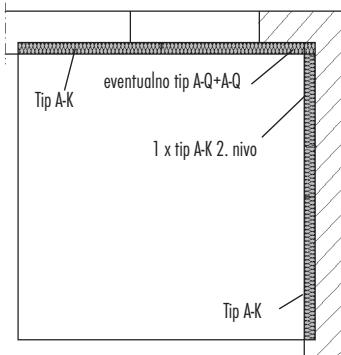
Slika 1: Balkon slobodno prepušten



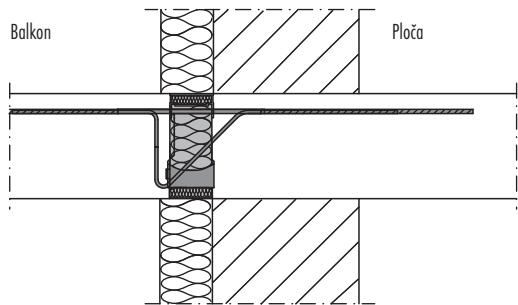
Slika 2: Balkon djelomično uvučen



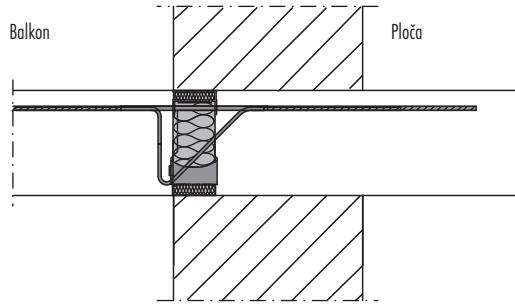
Slika 3: Balkon kod skoka u fasadi



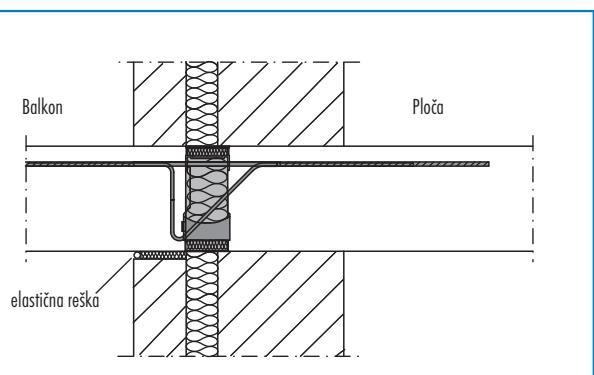
Slika 4: Balkon na unutarnjem uglu, oslonjen na dvije susjedne strane



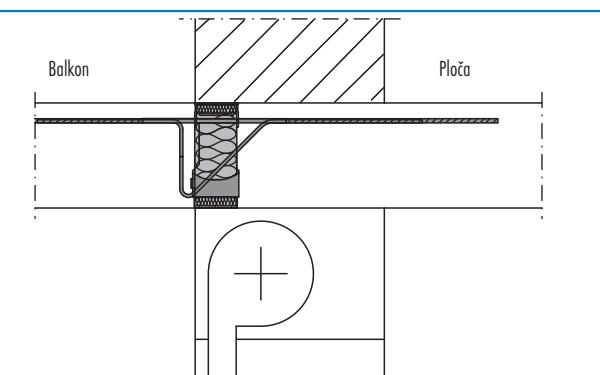
Slika 5: Zid izvana obložen toplinskom izolacijom s balkonom u razini ploče



Slika 6: Jednostruki zid s balkonom u razini ploče



Slika 7: Dvostruki zid s balkonom u razini ploče



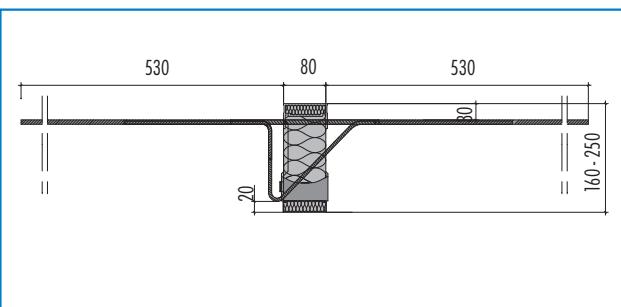
Slika 8: Jednostruki zid s kutijom za roletu, s balkonom u razini ploče

Tablica za dimenzioniranje

Računske otpornosti! Klasa betona ≥ C 25/30

Schöck Isokorb® tip	A-K 6/7	A-K 8/7	A-K 10/6	A-K 10/7	A-K 12/6	A-K 12/7
Duljina elementa [m]	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Vlačne šipke	4 Ø 8	8 Ø 8	10 Ø 8	12 Ø 8	14 Ø 8	16 Ø 8
Šipke za prijenos popr. sile	4 Ø 6	4 Ø 6	4 Ø 6	4 Ø 8	4 Ø 8	4 Ø 8
Broj tlačnih ležajeva ¹⁾	4	5	6	7	8	9
Maks. razmaci izm. dilat. reški [m]	13,20	13,20	13,20	13,20	13,20	13,20
Debljina balkonske ploče h [mm]	m_{Rd} [kNm/m]					
160	-7,4	-14,8	-18,5	-22,2	-25,9	-29,7
170	-8,3	-16,5	-20,6	-24,8	-28,9	-33,0
180	-9,1	-18,2	-22,7	-27,3	-31,8	-36,4
190	-9,9	-19,9	-24,8	-29,8	-34,8	-39,8
200	-10,8	-21,6	-27,0	-32,3	-37,7	-43,1
210	-11,6	-23,2	-29,1	-34,9	-40,7	-46,5
220	-12,5	-24,9	-31,2	-37,4	-43,6	-49,9
230	-13,3	-26,6	-33,3	-39,9	-46,6	-53,2
240	-14,2	-28,3	-35,4	-42,5	-49,5	-56,6
250	-15,0	-30,0	-37,5	-45,0	-52,5	-60,0
v_{Rd} [kN/m]	+26,2	+26,2	+26,2	+46,5	+46,5	+46,5

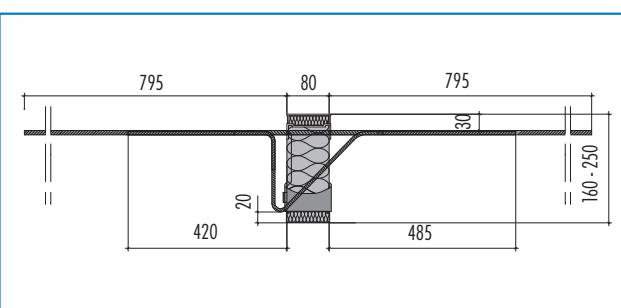
A-K



Schöck Isokorb® tip A-K 6/7 do A-K 10/6

Upute:

Za elemente s oznakom 2. nivo, vrijednosti za m_{Rd} treba očitati kod debljine balkonske ploče reducirane za 20 mm (pri čemu je min h = 180 mm).



Schöck Isokorb® tip A-K 10/7 do A-K 12/7

Upute:

Armatura koja se ugrađuje na licu mesta: vidi str. 34

Nadvišenje oplate: vidi str. 32

Minimalna klasa betona = C 25/30

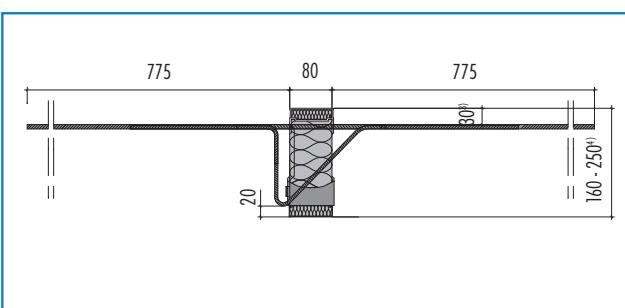
¹⁾ Tlačni ležaj od visokoučinkovitog finog betona armiran celičnim mikrovlačnjima (HTE-modul)

Tablica za dimenzioniranje

Računske otpornosti! Klasa betona $\geq C 25/30$

Schöck Isokorb® tip	A-K 12/8	A-K 12/9	A-K 12/10 Q8	A-K 12/11 Q8	A-K 12/12 Q8
Duljina elementa [m]	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Vlačne šipke	9 Ø 12	10 Ø 12	11 Ø 12	11 Ø 14	12 Ø 14
Šipke za prijenos popr. sile	6 Ø 8	6 Ø 8	6 Ø 8	8 Ø 8	8 Ø 8
Broj tlačnih ležajeva	10	16	18	13 Ø 14	14 Ø 14
Maks. razmaci izm. dilat. reški [m]	11,20	11,20	11,20	11,20	11,20
Debljina balkonske ploče h [mm]	m_{Rd} [kNm/m]				
160	-35,4	-39,4	-43,3	-50,1	-54,6
170	-39,5	-43,9	-48,3	-57,4	-62,6
180	-43,7	-48,5	-53,4	-64,8	-70,7
190	-47,8	-53,1	-58,4	-72,2	-78,7
200	-51,9	-57,7	-63,4	-79,5	-86,7
210	-56,0	-62,2	-68,5	-86,9	-94,8
220	-60,1	-66,8	-73,5	-94,2	-102,8
230	-64,2	-71,4	-78,5	-101,6	-110,8
240	-68,4	-76,0	-83,6	-109,0	-118,9
250	-72,5	-80,5	-88,6	-116,3	-126,9
v_{Rd} [kN/m]	+69,8	+69,8	+69,8	+93,1	+93,1

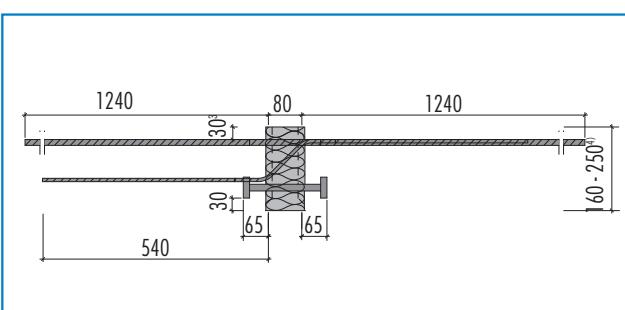
A-K



Schöck Isokorb® tip A-K 12/8 do A-K 12/10 Q8

Upute:

Za elemente s oznakom 2.nivo, vrijednosti za m_{Rd} trebaочитати kod debljine balkonske ploče reducirane za 20 mm (pri čemu je min h = 180 mm).



Schöck Isokorb® tip A-K 12/11 Q8 do A-K 12/12 Q8

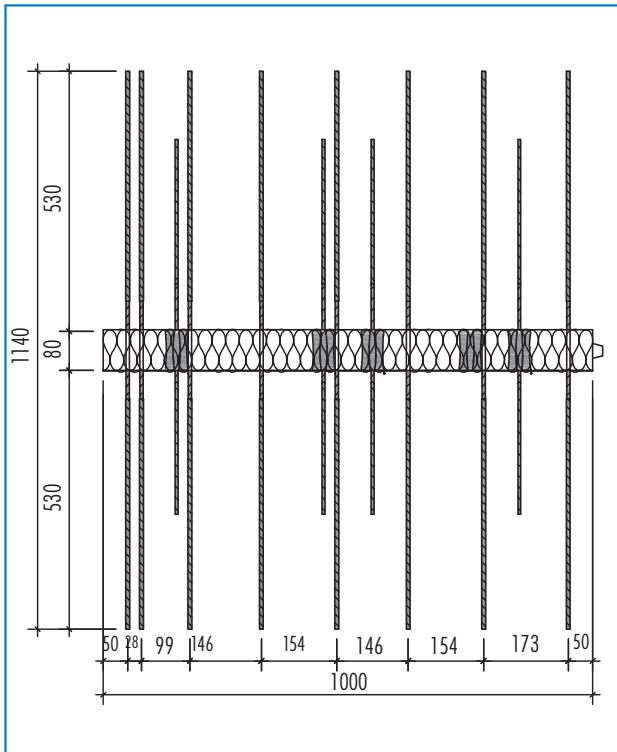
Upute:

Armatura koja se ugrađuje na licu mesta: vidi str. 34

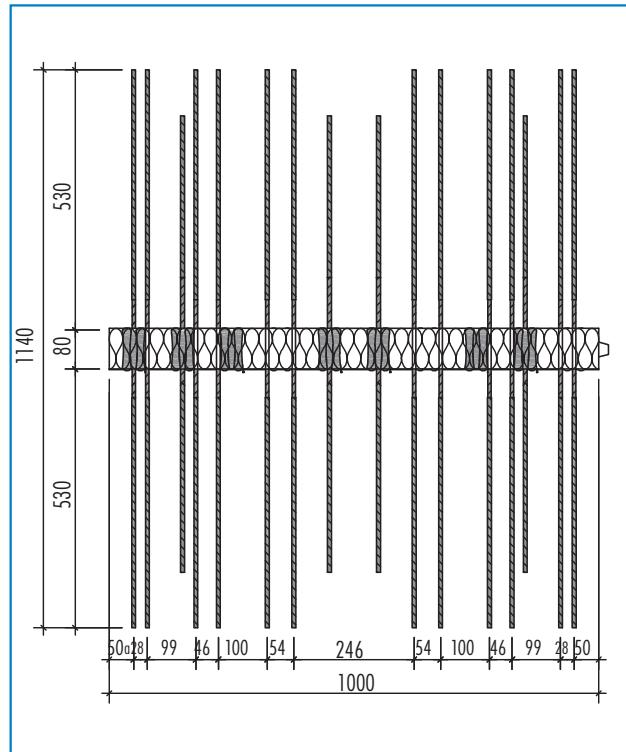
Nadvišenje oplate: vidi str. 32

Minimalna klasa betona = C 25/30

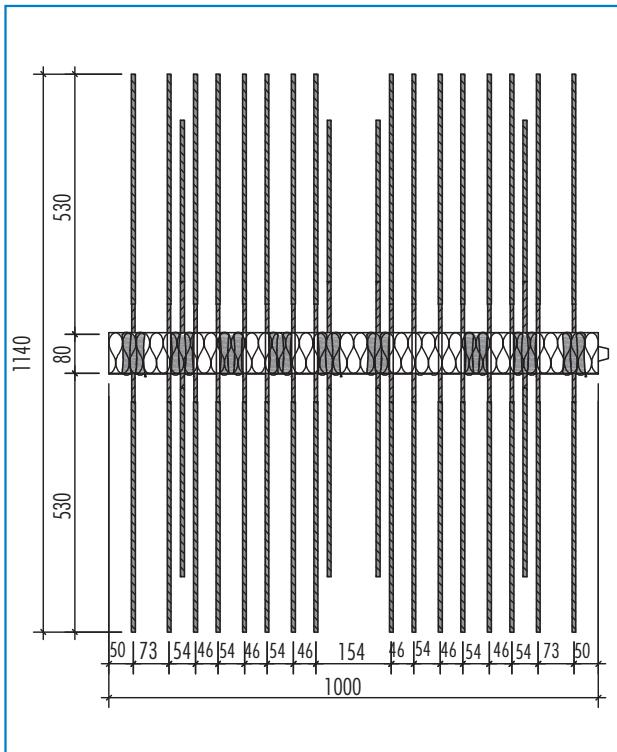
¹⁾ Tlačni ležaj od visokoučinkovitog finog betona armiran čeličnim mikrovlačnjima (HTE-modul)



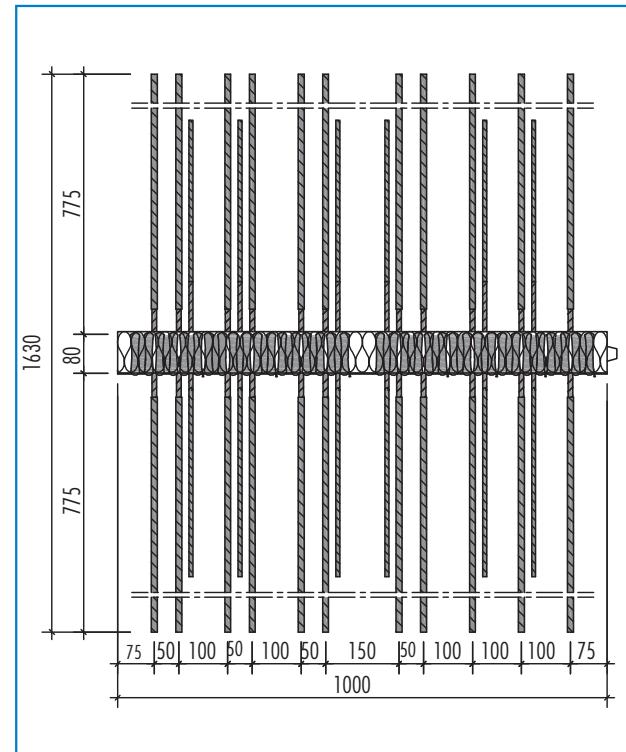
Tlocrt Schöck Isokorb® tip A-K 8/7



Tlocrt Schöck Isokorb® tip A-K 10/7



Tlocrt Schöck Isokorb® tip A-K 12/7



Tlocrt Schöck Isokorb® tip A-K 12/10 Q

Nadvišenje/Primjer dimenzioniranja

Nadvišenje

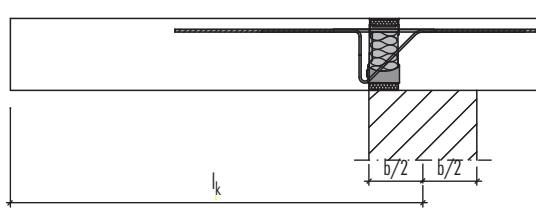
Vrijednosti nadvišenja tan α navedene u tablicama za dimenzioniranje, rezultiraju isključivo iz deformacije Schöck Isokorb®-a pri 100 %-tnom iskorištenju računskih momenata. Služe procjeni dodatnog nadvišenja. Ukupno nadvišenje oplate balkonskih ploča proizlazi iz proračuna prema važećim normama uz dodatak nadvišenja zbog Schöck Isokorb®-a. Nadvišenje oplate balkona, koje statičar treba unijeti u izvedbene nacrte na temelju proračunate ukupne deformacije (koja se sastoji od deformacije konzolne ploče + zakretnog kuta stropne ploče + deformacije zbog Schöck Isokorb®-a) treba zaokružiti tako da se postigne predviđeni pad balkanske ploče u svrhu otjecanja vode (zaokružiti na gore ako je predviđeno otjecanje vode prema fasadi zgrade, a na dolje ako je predviđeno otjecanje prema rubu konzolne ploče).

Nadvišenje (\ddot{u}) zbog Schöck Isokorb®-a

$$\ddot{u} = [\tan \alpha \cdot l_k \cdot (m_{\dot{u}d}/m_{Rd})] \cdot 10 \text{ [mm]}$$

- $\tan \alpha$ Zakretni kut u postocima, vrijednost iz tablice
- l_k Duljina prepusta do osi zida [m]
- $m_{\dot{u}d}$ Mjerodavni moment savijanja za proračun nadvišenja \ddot{u} zbog Schöck Isokorb®-a.
- Kombinaciju opterećenja koju u tu svrhu treba pretpostaviti može odrediti statičar.
- m_{Rd} Maksimalna računska otpornost za Schöck Isokorb® tip A-K (vidi str. 29 - 30).

Pretpostaviti da računska opterećenja djeluju u osi zida.



Primjer dimenzioniranja

odabрано: Klasa betona C25/30 za balkon i ploču
Zaštitni sloj betona $c_v = 30 \text{ mm}$

Duljina prepusta	$l_k = 1,90 \text{ m}$
Debljina balkanske ploče	$h = 180 \text{ mm}$
Pretpostavljeno	
opterećenje Balkonska ploča i podna obloga	$g = 5,7 \text{ kN/m}^2$
Korisno opterećenje	$q = 4,0 \text{ kN/m}^2$
Rubno opterećenje balkona (ograda)	$F_R = 0,5 \text{ kN/m}$
Unutarnje sile Moment savijanja	$m_{Ed} = -26,0 \text{ kNm/m}$
Poprečna sila	$v_{Ed} = +26,7 \text{ kN/m}$

odabran: Schöck Isokorb® tip A-K 10/7 h180

$$\begin{aligned} m_{Rd} &= -27,3 \text{ kNm/m} && (\text{vidi str. 29}) > m_{Ed} \\ v_{Rd} &= +46,5 \text{ kN/m} && (\text{vidi str. 29}) > v_{Ed} \\ \tan \alpha &= 0,76 && (\text{vidi dolje}) \end{aligned}$$

odabrana kombinacija opterećenja za nadvišenje zbog Schöck Isokorb®-a: $g + 0,3 \cdot q$

$$\begin{aligned} m_{\dot{u}d} &= -[(\gamma_G \cdot g + \gamma_q \cdot 0,3 \cdot q) \cdot l_k^2/2 + \gamma_G \cdot F_R \cdot l_k] \\ m_{\dot{u}d} &= -[(1,35 \cdot 5,7 + 1,5 \cdot 0,3 \cdot 4,0) \cdot 1,9^2/2 + 1,35 \cdot 0,5 \cdot 1,9] \\ &= -18,4 \text{ kNm/m} \end{aligned}$$

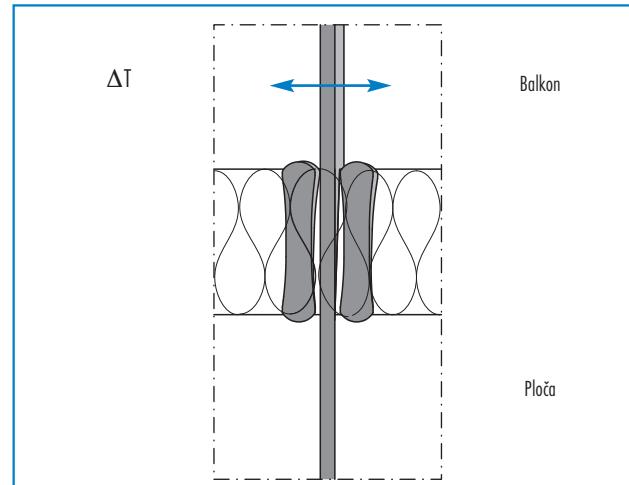
$$\ddot{u} = [\tan \alpha \cdot l_k \cdot (m_{\dot{u}d}/m_{Rd})] \cdot 10 \text{ [mm]}$$

$$\ddot{u} = [0,76 \cdot 1,9 \cdot (18,4/27,3)] \cdot 10 = 10 \text{ mm}$$

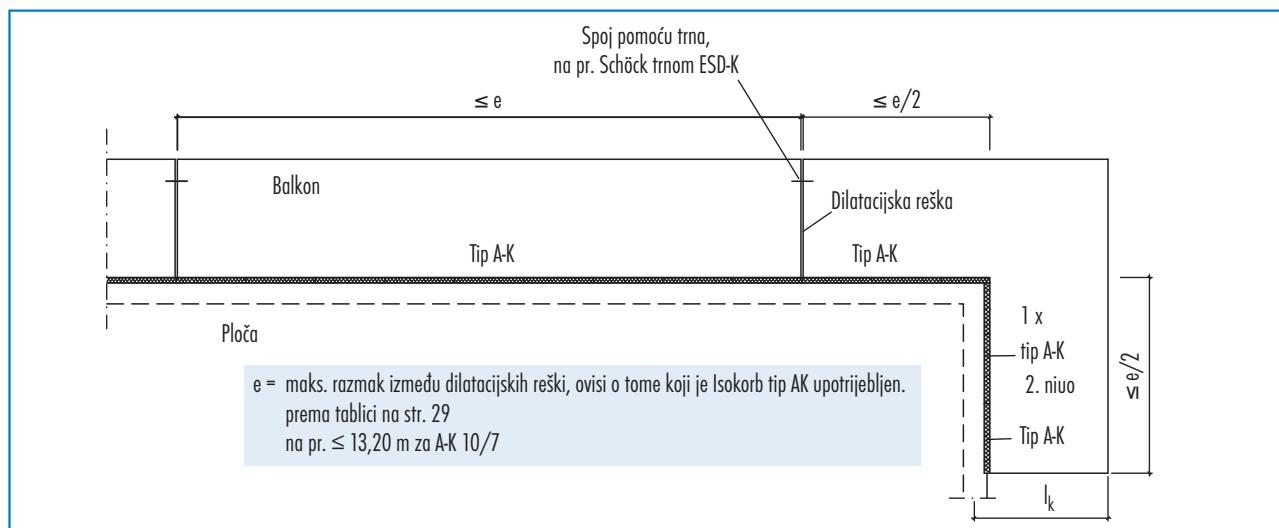
Samo zbog Isokorb-a, pri potpunom iskorištenju momenta

Schöck Isokorb® tip	A-K 6/7	A-K 8/7	A-K 10/6	A-K 10/7	A-K 12/6	A-K 12/7	A-K 12/8	A-K 12/9	A-K 12/10 Q8	A-K 12/11 Q8	A-K 12/12 Q8
Debljina balkanske ploče h [mm]	Zakretni kut $\tan \alpha$ [%]										
160	0,90	0,92	0,93	0,93	0,93	0,93	1,20	1,17	1,17	1,78	1,78
170	0,80	0,83	0,83	0,83	0,84	0,84	1,07	1,05	1,05	1,55	1,55
180	0,73	0,75	0,76	0,76	0,76	0,76	0,97	0,95	0,95	1,37	1,38
190	0,67	0,69	0,69	0,69	0,69	0,70	0,89	0,87	0,87	1,23	1,23
200	0,62	0,64	0,64	0,64	0,64	0,64	0,82	0,80	0,80	1,12	1,12
210	0,57	0,59	0,59	0,59	0,59	0,59	0,76	0,74	0,74	1,02	1,03
220	0,53	0,55	0,55	0,55	0,55	0,55	0,71	0,69	0,69	0,94	0,95
230	0,50	0,51	0,52	0,52	0,52	0,52	0,66	0,65	0,65	0,88	0,88
240	0,47	0,48	0,49	0,49	0,49	0,49	0,62	0,61	0,61	0,82	0,82
250	0,44	0,46	0,46	0,46	0,46	0,46	0,59	0,57	0,57	0,76	0,77

Zbog promjena temperature, kod betonskih ploča dolazi do promjena duljine. Zbog rastezanja i skraćenja balkonskih ploča, nosivi elementi koji prolaze kroz termoizolacijsko tijelo izloženi su pomacima do nekoliko milimetara. Kako bi štapovi mogli bez oštećenja podnijeti na tisuće promjene temperature, eksperimentalno utvrđena rubna savojna naprezanja ne smiju biti prekoračena. HTE-modul kompenzira pomake građevnih dijelova pomoći individualno različitim nakošenja pojedinih tlačnih elemenata.



Otklon uslijed razlike u temperaturi



Razmak između dilatacijskih reški

Upute

U slučaju različitih klasa betona (na pr. balkon C30/37, a ploča C25/30) za dimenzioniranje Schöck Isokorb®-a mjerodavan je slabiji beton. Za Schöck Isokorb® valja upotrijebiti odgovarajuću računsku otpornost.

Kako bi se osigurala uporabivost, sljedeće maksimalne duljine prepusta max l_k [m] ne bi trebale biti prekoračene:

	Debljina balkonske ploče h [mm]				
Zaštitni sloj betona	160	180	200	220	240
$c_v = 30$ mm	1,75	2,00	2,25	2,50	2,70

SCHÖCK ISOKORB® TIP A-K

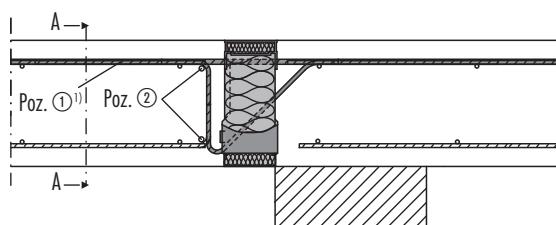


Armatura koja se ugrađuje na licu mesta

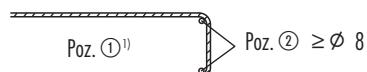
Presjek

Balkon
Klasa betona $\geq C25/30$ (kod XC4)

Ploča
Klasa betona, u pravilu C25/30



Gornja zona aramature od
šipkastog čelika ili mreža²⁾

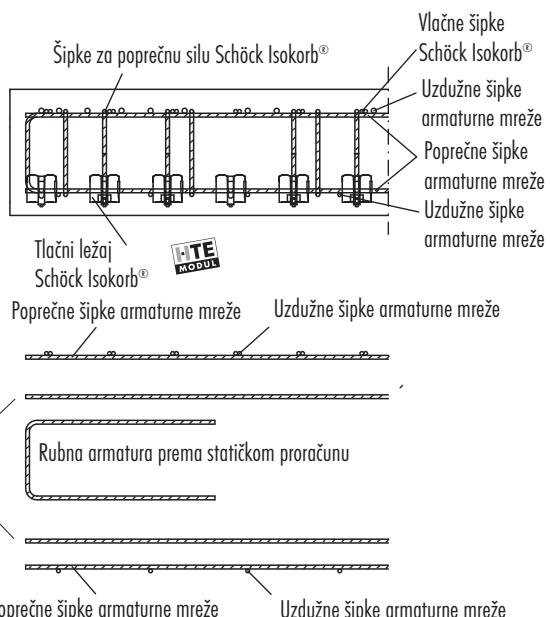


Donja armaturna mreža

¹⁾ Konstruktivna rubna armatura (vilice) balkonske ploče.

²⁾ Gornju zonu armature dimenzionirati uobičajenim
računskim metodama za armiranobetonske konstrukcije.

Presjek A-A

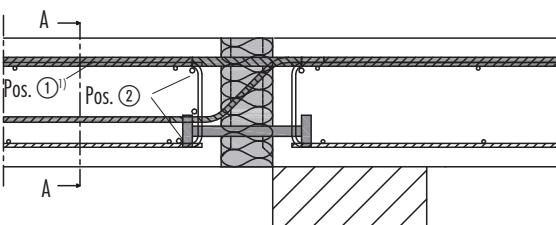


Armatura koja se ugrađuje na licu mesta, kod direktnog oslanjanja, za tip A-K 6/7 do A-K 12/10 Q8

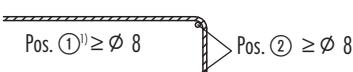
Presjek

Balkon
Klasa betona $\geq C25/30$ (kod XC4)

Ploča
Klasa betona, u pravilu C25/30



Gornja zona aramature od
šipkastog čelika ili mreža²⁾



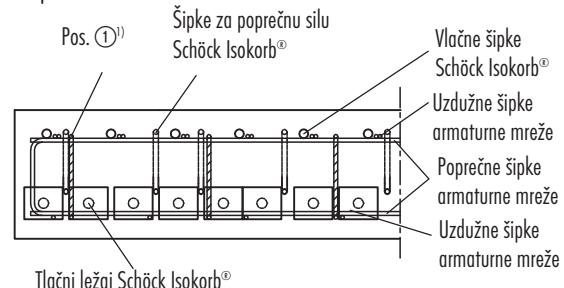
Donja armaturna mreža

Pos. ①¹⁾ $\geq \emptyset 6$ kod svakog tlačnog ležaja

Pos. ② Uzdužne šipke $\geq \emptyset 8$ na uglu sidrene vilice

Pos. ③ Uzdužne šipke $\geq \emptyset 6$ uz šipke za poprečnu silu

Presjek A-A



Pos. ①¹⁾ Uviline $\geq \emptyset 6$ kod svakog tlačnog ležaja

Pos. ② Uzdužne šipke $\geq \emptyset 8$ na uglu sidrene vilice

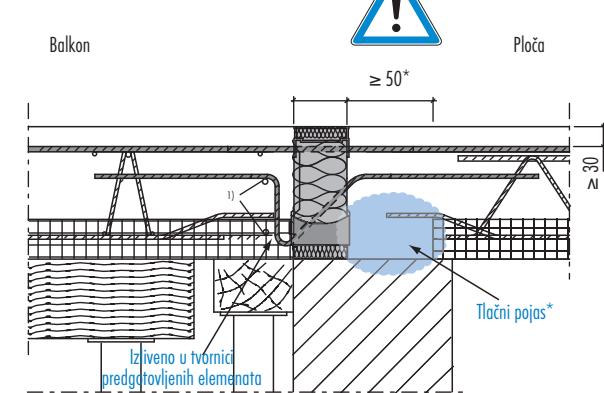
Pos. ③ Uzdužne šipke $\geq \emptyset 6$ uz šipke za poprečnu silu

Armatura koja se ugrađuje na licu mesta, kod direktnog oslanjanja, za tip A-K 12/11 Q8 do A-K 12/12 Q8

Napomena

- Priključnu armaturu koja se ugrađuje na licu mesta, kao i dodatnu armaturu za preuzimanje poprečnih sila kod prekoračenja dopustivih posmičnih naprezanja, izračunava statičar.

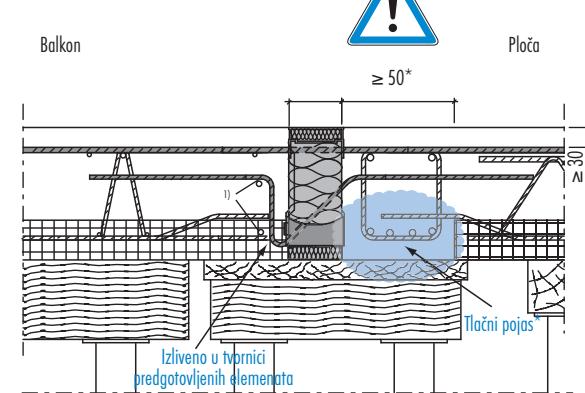
Direktno oslanjanje: tlačni pojas na strani ploče



* Pojas betona izliven na licu mesta neophodan iz statičkih razloga, tlačni pojas pažljivo zapuniti i sabiti!

Ugradnja Schöck Isokorb®-a tip A-K/A-KF s polumontažnim pločama (ovdje: $h \leq 200$ mm), tlačni pojas na strani ploče.

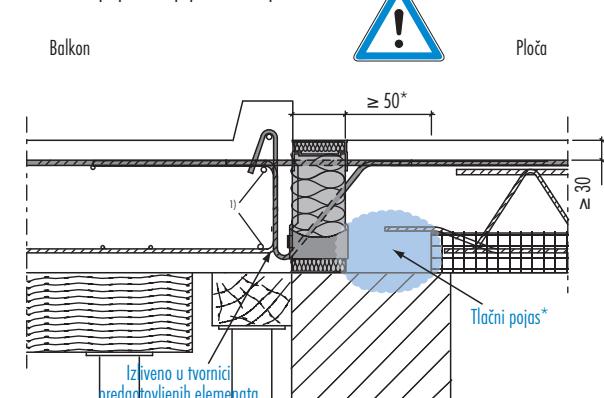
Indirektno oslanjanje: tlačni pojas na strani ploče



* Pojas betona izliven na licu mesta neophodan iz statičkih razloga, tlačni pojas pažljivo zapuniti i sabiti!

Ugradnja Schöck Isokorb®-a tip A-K/A-KF s polumontažnim pločama (ovdje: $h \leq 200$ mm), tlačni pojas na strani ploče.

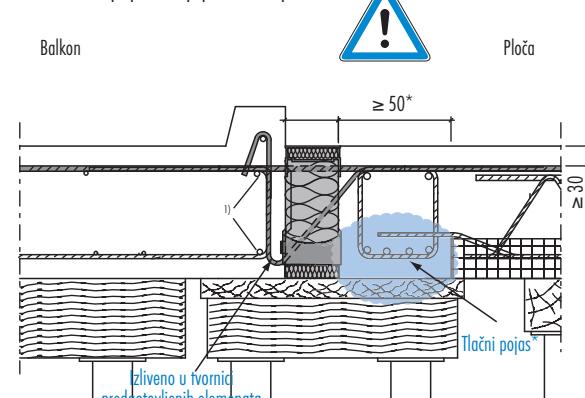
Direktno oslanjanje: tlačni pojas na strani ploče



* Pojas betona izliven na licu mesta neophodan iz statičkih razloga. Tlačni pojas pažljivo zapuniti i sabiti!

Ugradnja Schöck Isokorb®-a tip A-K/A-KF s potpuno predgotovljenom balkonskom poločom i polumontažnim stropom, tlačni pojas na strani polumontažnog stropa.

Indirektno oslanjanje: tlačni pojas na strani ploče



* Pojas betona izliven na licu mesta neophodan iz statičkih razloga. Tlačni pojas pažljivo zapuniti i sabiti!

Ugradnja Schöck Isokorb®-a tip A-K/A-KF s potpuno predgotovljenom balkonskom poločom i polumontažnim stropom, tlačni pojas na strani polumontažnog stropa.

- Tlačni pojas je pojas koji pri najnepovoljnijoj pretpostavljenoj kombinaciji opterećenja ostaje potpuno stlačen.
- Donja strana konzolnog balkona je uvijek tlačna zona. U slučaju potpuno predgotovljenog ili polumontažnog konzolnog balkona, ili/ i polumontažnog stropa, imamo dakle situaciju za koju vrijedi definicija iz norme.
- Tlačni pojasevi između montažnih elemenata uvijek se moraju na licu mesta zapuniti betonom. To vrijedi i za tlačni pojas uz Schöck Isokorb®! Tlačni pojas se u tom slučaju nalazi između Schöck Isokorb®-a i predgotovljenih elemenata.
- Za tlačni pojas između predgotovljenih elemenata i Schöck Isokorb®-a preporučujemo zapuniti na licu mesta betonom pojas širine oko 50 mm.
- Ako je prepustena balkonska ploča također montažna, tlačni pojas kako je propisano normom valja izvesti i između montažnog balkona i Schöck Isokorb®-a. Dakle preporučujemo da se ugradnja Schöck Isokorb-a odnosno zalijevanje betonom tlačnog pojasa na strani balkona izvrši već u tvornici predgotovljenih elemenata!
- U suprotnom, ako se Schöck Isokorb® usprkos korištenju montažnih ili polumontažnih ploča ugrađuje tek na gradilištu, montažni elementi (unutra i vani) moraju biti položeni s oko 50 mm razmaka od Isokorb-a i taj se pojas mora zapuniti betonom na licu mesta.
- Tlačni pojasevi moraju biti naznačeni u planu oplate i armature!

¹⁾ Armatura $\geq \varnothing 8$

Primjer dimenzioniranja za balkon oko vanjskog ugla zgrade

Zadano:

Geometrija prema crtežu na str. 32

Klasa betona C 25/30, za balkon i ploču

Duljina prepusta $l_k = 1,70 \text{ m}$ do osi ležaja

Debljina betonske ploče $h = 180 \text{ mm}$

Slojevi poda = estrih 70 mm + pločice 10 mm

Rubno opterećenje = lagana metalna ograda

Pretpostavljeno opterećenje:

Balkonska ploča i obloga poda $g = 6,1 \text{ kN/m}^2$

Korisno opterećenje $q = 4,0 \text{ kN/m}^2$

Rubno opterećenje $F_R = 0,5 \text{ kN/m}$

Utjecaji u normalnoj zoni (faktori sigurnosti uračunati):

$$m_{Ed} = -[(\gamma_G \cdot g + \gamma_Q \cdot q) \cdot l_k^2 / 2 + \gamma_G \cdot F_R \cdot l_k] = -21,7 \text{ kNm/m}$$

$$m_{Ed} = -[(1,35 \cdot 6,1 + 1,5 \cdot 4,0) \cdot 1,7^2 / 2 + 1,35 \cdot 0,5 \cdot 1,7] = -21,7 \text{ kNm/m}$$

$$v_{Ed} = +(\gamma_G \cdot g + \gamma_Q \cdot q) \cdot l_k + \gamma_G \cdot F_R = +24,9 \text{ kN/m}$$

$$v_{Ed} = +(1,35 \cdot 6,1 + 1,5 \cdot 4,0) \cdot 1,7 + 1,35 \cdot 0,5 = +24,9 \text{ kN/m}$$

Odabрано:

A-K

Schöck Isokorb® tip A-K 10/6 H180

$m_{Rd} = -22,7 \text{ kNm/m}$ (vidi str. 29) > m_{Ed}

$v_{Rd} = +26,2 \text{ kN/m}$ (vidi str. 29) > v_{Ed}

Utjecaji u zoni ugla (faktori sigurnosti uračunati):

$$\Delta M_{Ed} = -[(\gamma_G \cdot g + \gamma_Q \cdot q) \cdot površina trokuta \cdot krak poluge + \gamma_G \cdot F_R \cdot l_k^2]$$

$$\Delta M_{Ed} = -[(1,35 \cdot 6,1 + 1,5 \cdot 4,0) \cdot (1,7 \cdot 1,7 \cdot 0,5) \cdot (2/3 \cdot 1,7) + 1,35 \cdot 0,5 \cdot 1,7^2] = -25,3 \text{ kNm}$$

$$\Delta V_{Ed} = +(\gamma_G \cdot g + \gamma_Q \cdot q) \cdot površina troluta + \gamma_G \cdot F_R \cdot l_k$$

$$\Delta V_{Ed} = +(1,35 \cdot 6,1 + 1,5 \cdot 4,0) \cdot (1,7 \cdot 1,7 \cdot 0,5) + 1,35 \cdot 0,5 \cdot 1,7 = +21,7 \text{ kN}$$

$$\sum M_{Ed} = 1,0 \cdot m_{Ed} + \Delta M_{Ed} = -21,7 - 25,3 = -47,0 \text{ kNm}$$

$$\sum V_{Ed} = 1,0 \cdot v_{Ed} + \Delta V_{Ed} = +24,9 + 21,7 = +46,6 \text{ kN}$$

Odabрано (okomita strana):

Schöck Isokorb® tip A-K 12/9 H180

$M_{Rd} = -48,5 \text{ kNm} > \sum M_{Ed}$ (OK)

$V_{Rd} = +69,8 \text{ kN} > \sum V_{Ed}$ (OK)

Odabрано (horizontalna strana):

Schöck Isokorb® tip A-K 12/11 Q8 H180 2. položaj (vrijednosti očitati pod h180 - 20 = h160!)

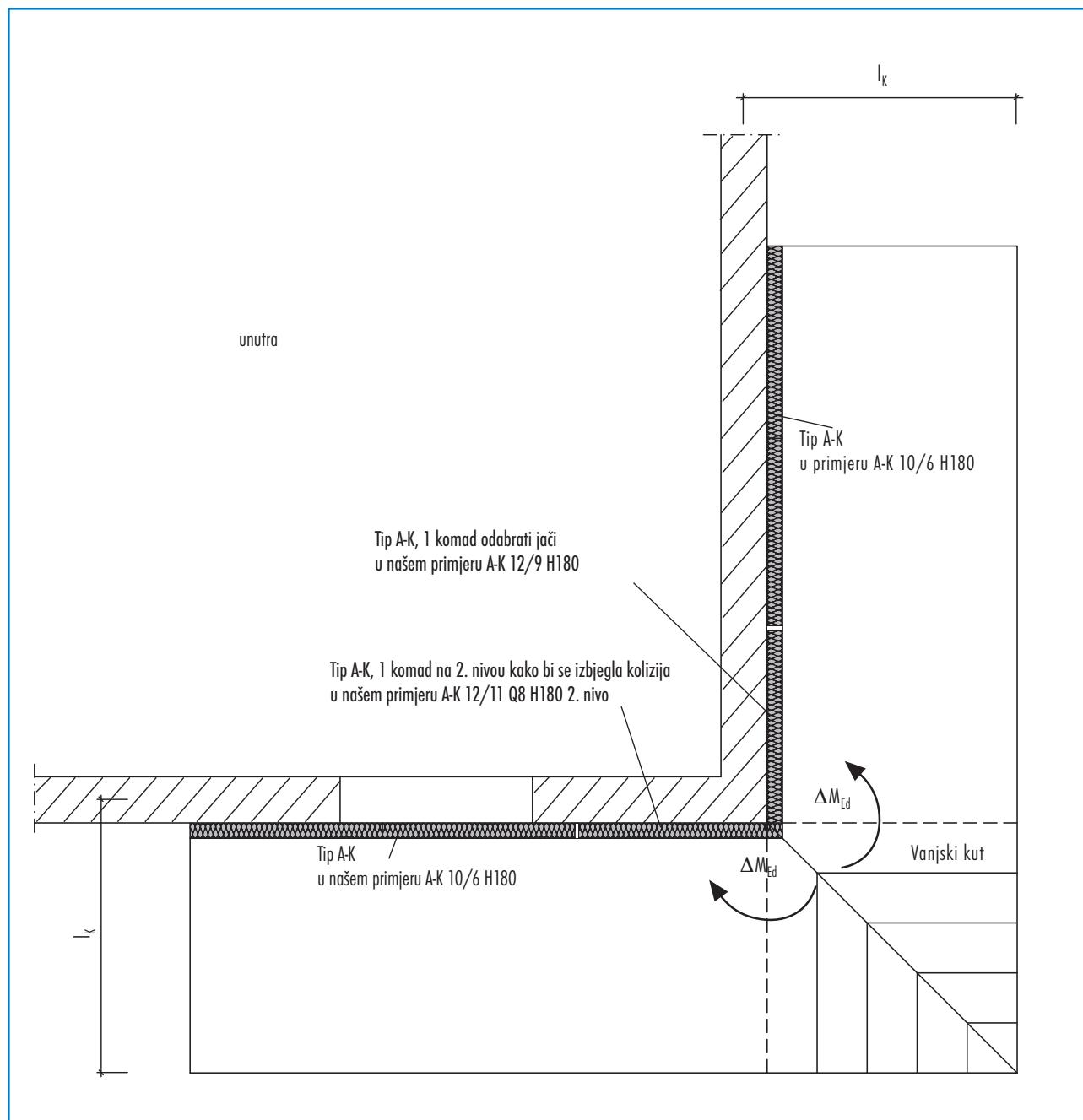
$M_{Rd} = -50,1 \text{ kNm} > \sum M_{Ed}$ (OK)

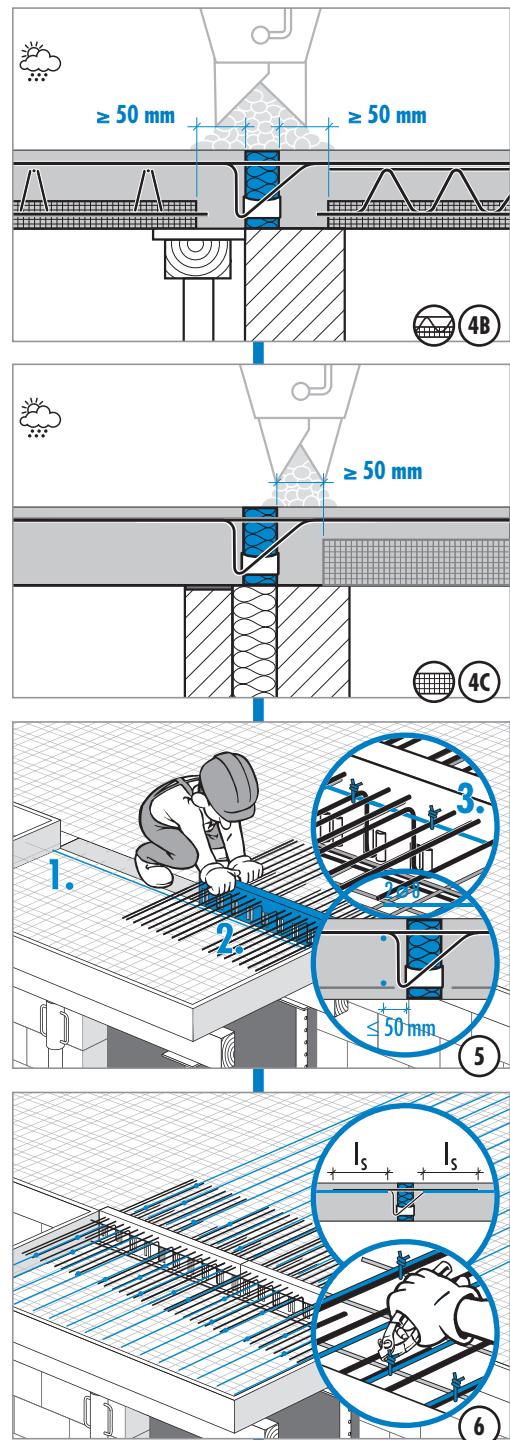
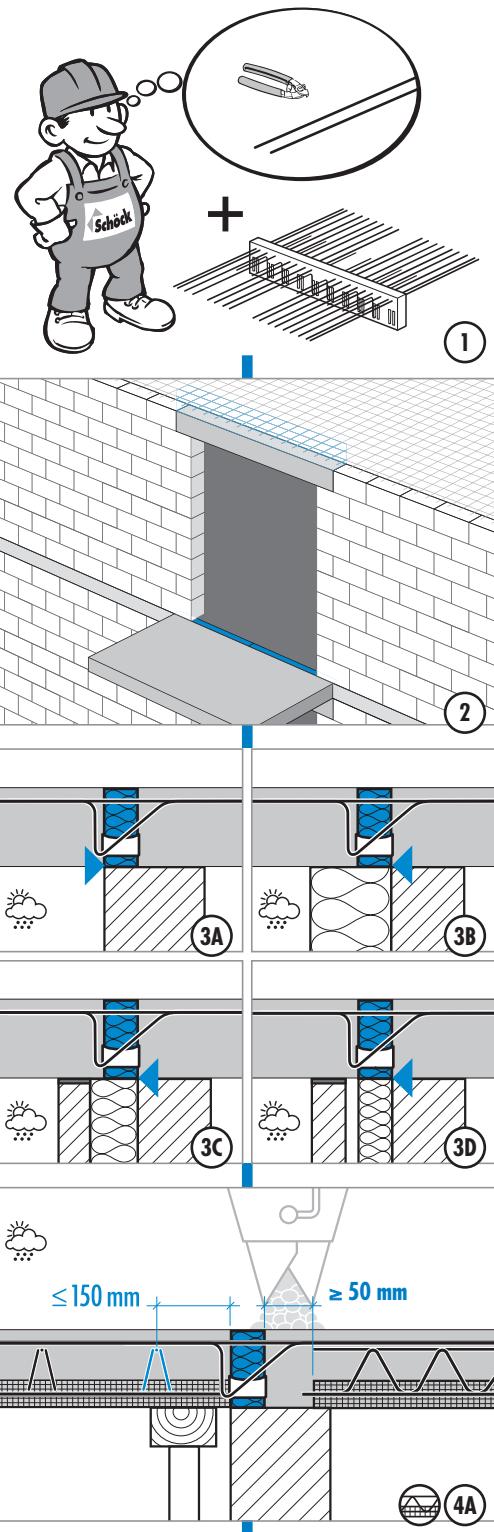
$V_{Rd} = +93,1 \text{ kN} > \sum V_{Ed}$ (OK)

Pozor: A-K 2. nivo

Radi izbjegavanja kolizije, iznad vlačnih štapova Isokorb-a A-K s oznakom 2. nivo, debljina gornjeg zaštitnog sloja betona veća je za 20 mm (50 mm umjesto 30 mm), pa u tablici za dimenzioniranje treba očitavati kod 20 mm tanje balkonske ploče.

U našem primjeru dimenzioniranja dakle, očitati kod $h = 180 - 20 \triangleq h160$.

Pozor: Kod balkona oko ugla zgrade, debljina balkonske ploče mora iznositi $h \geq 180$ mm



► Jesu li kod proračuna unutarnjih sila na priključku sa Schöck Isokorb®-om uračunati faktori sigurnosti?

► Je li proračun metodom konačnih elemenata učinjen prema MKE-smjernicama?

► Je li pritom upotrijebljena duljina prepusta sustava (do osi ležaja)?

► Je li pri odabiru tablice za dimenzioniranje uzeta u obzir mjerodavna klasa betona?

► Je li se vodilo računa o maksimalno dopustivim razmacima između dilatacijskih reški?

► Je li kod tipa A-K i tipa A-KF u kombinaciji s montažnim pločama, u izvedbene nacrte ucrtan tlačni pojas (širine oko 50 mm od tlačnog ležaja) neophodan za siguran prijenos tlačnih sila?

► Je li pri proračunu deformacije cijelokupne konstrukcije uzeta u obzir dodatna deformacija uslijed Schöck Isokorb®-a?

► Je li kod ukupnog nadvišenja uzet u obzir predviđeni smjer otjecanja vode?

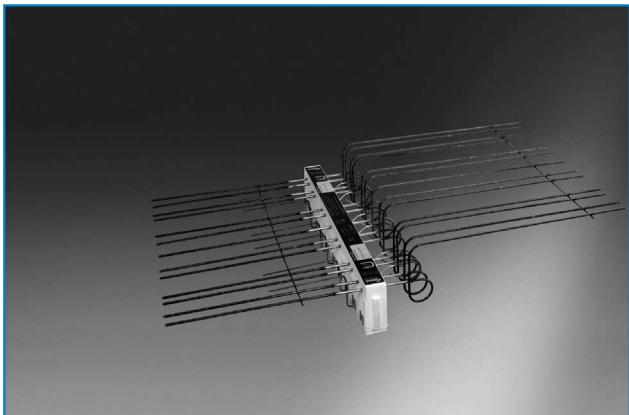
► Jesu li u vezi s V_{Ed} provjerene granične vrijednosti nosivosti ploče V_{Rd1} ?

A-K

► Je li izračunata priključna armatura koja se ugrađuje na gradilištu?

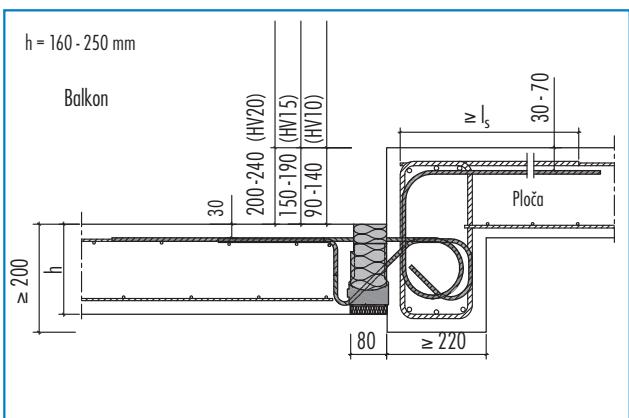
► Je li kod priključka oko ugla uzeta u obzir minimalna debљina ploče (≥ 180 mm) i neophodnost ugradnje elemenata na 2. nivou?

► Je li, zbog priključka sa skokom u visini ili na zid, umjesto Schöck Isokorb®-a tip A-K neophodan tip A-K HV, A-K BH, A-K WO ili A-K WU?

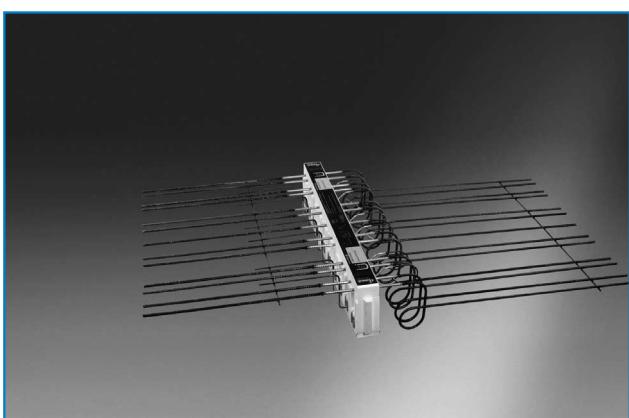


Schöck Isokorb® tip A-K HV

Schöck Isokorb® tip A-K HV s HTE-modulom nosivi je termoizolacijski element za slobodno prepuštene balkone sa skokom nadolje (HV) u odnosu na ploču.

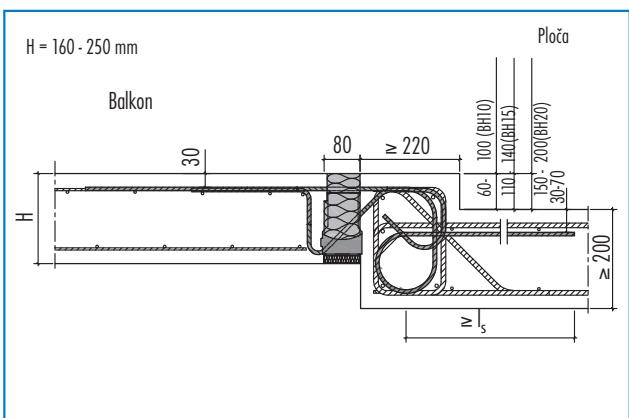


Schöck Isokorb® tip A-K 8/7 HV, A-K 10/7 HV i A-K 12/10 Q8 HV

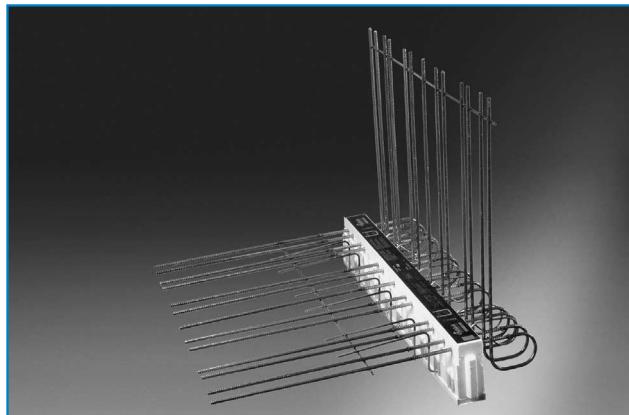


Schöck Isokorb® tip A-K BH

Schöck Isokorb® tip A-K BH s HTE-modulom nosivi je termoizolacijski element za slobodno prepuštene balkone sa skokom nagore u odnosu na ploču.

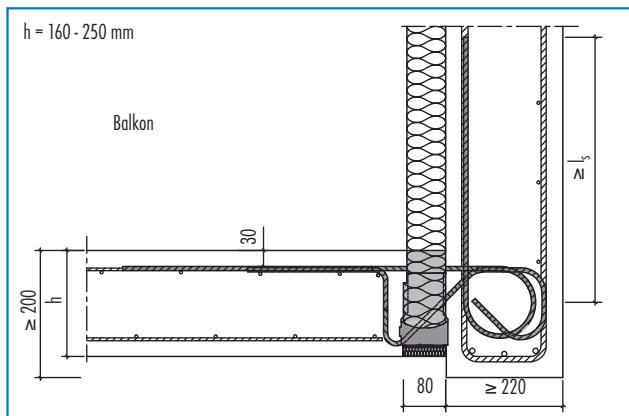


Schöck Isokorb® tip A-K 8/7 BH, A-K 10/7 BH i A-K 12/10 Q8 BH

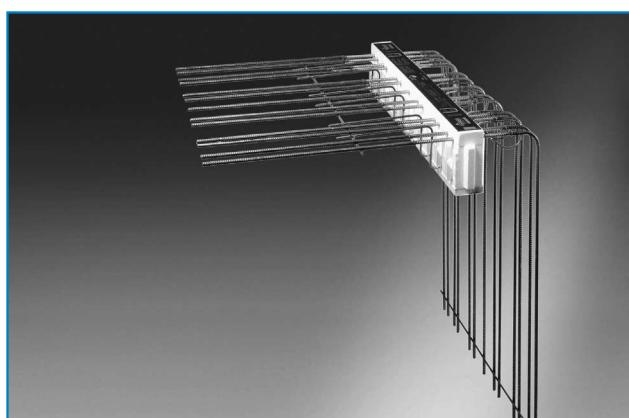


Schöck Isokorb® tip A-K WO

Schöck Isokorb® tip A-K WO s HTE-modulom nosivi je termoizolacijski element za slobodno prepuštene balkone ili nadstrešnice, s priključkom na zid nagore.

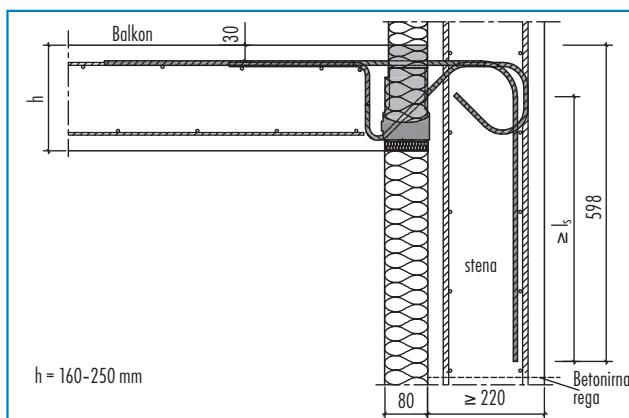


Schöck Isokorb® tip A-K 8/7 WO, A-K 10/7 WO i A-K 12/10 Q8 WO

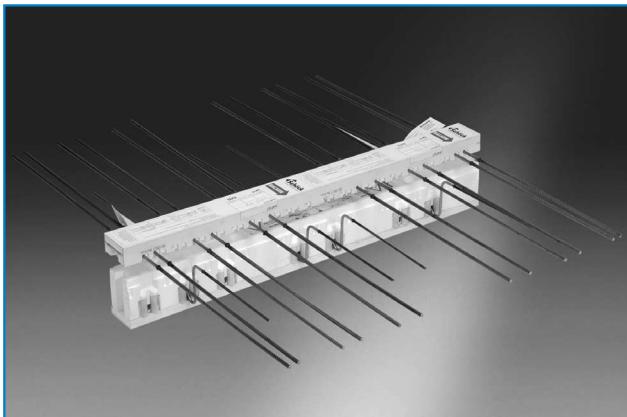


Schöck Isokorb® tip A-K WU

Schöck Isokorb® tip A-K WU s HTE-modulom nosivi je termoizolacijski element za slobodno prepuštene balkone ili nadstrešnice, s priključkom na zid nadolje.



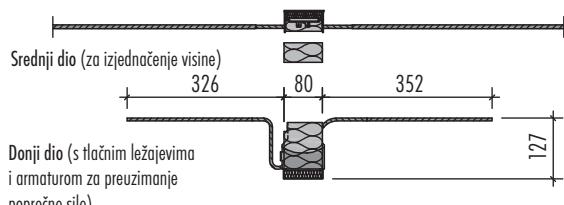
Schöck Isokorb® tip A-K 8/7 WU, A-K 10/7 WU i A-K 12/10 Q8 WU



Schöck Isokorb® tip A-KF

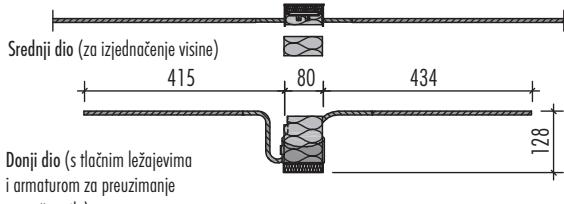
Schöck Isokorb® tip A-KF s HTE-modulom prikladan je za slobodno prepuštenie balkone u montažnom načinu gradnje. Prilagođeno zahtijevima proizvodnje predgotovljenih elemenata, on se isporučuje u dijelovima.

Gornji dio (s vlačnom armaturom)



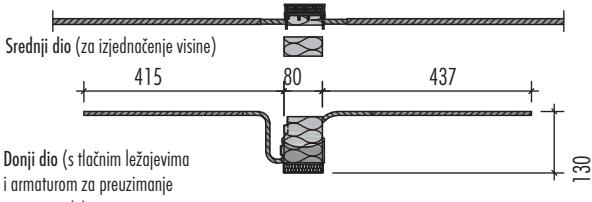
Konstrukcija Schöck Isokorb®-a tip A-KF 6/7 do A-KF 12/7

Gornji dio (s vlačnom armaturom)

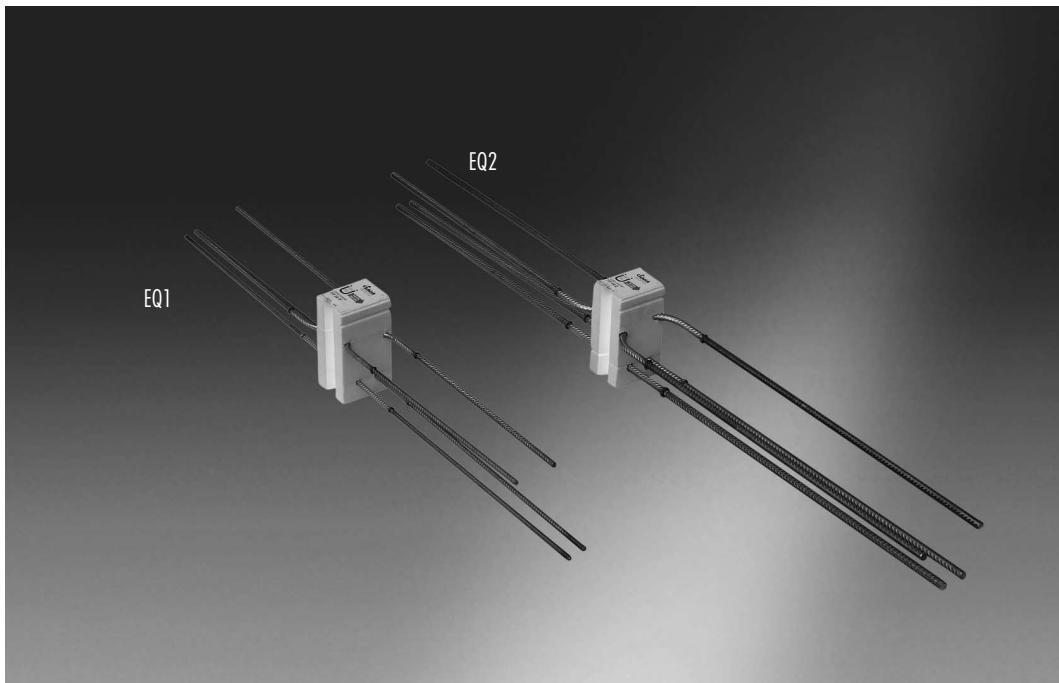


Konstrukcija Schöck Isokorb®-a tip A-KF 12/8

Gornji dio (s vlačnim štapovima)



Konstrukcija Schöck Isokorb®-a A-KF12/10 Q8 do A-KF 12/11 Q8



Schöck Isokorb® tip EQ-Modul

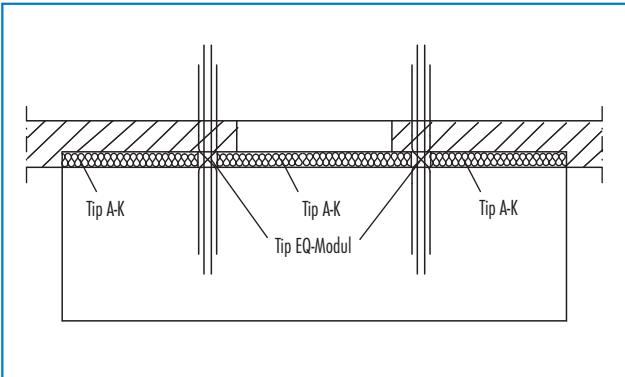
Sadržaj	Stranica
Primjeri rasporeda elemenata i presjeci	44
Tablice za dimenzioniranje/Presjeci/Tlocrti	45
Primjer dimenzioniranja	46
Upute	47
Uputa za ugradnju	48
Podsjetnik	49

EQ-
modul

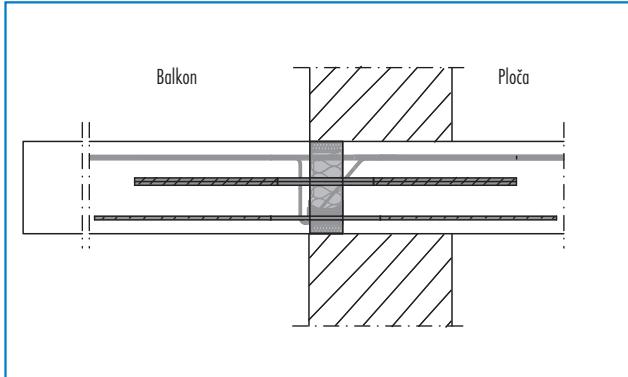
SCHÖCK ISOKORB® TIP EQ-MODUL

Primjeri rasporeda elemenata i presjeci

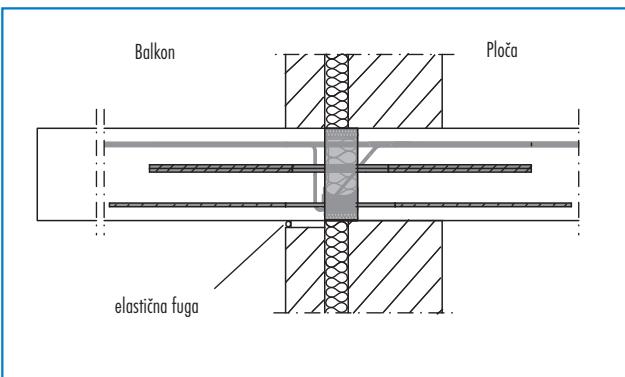
Potrebno samo u slučaju horizontalnog opterećenja paralelnog ili/i okomitog na ravninu termoizolacije (ili za osiguranje balkonske ploče od podiznih sila u slučaju potresa).



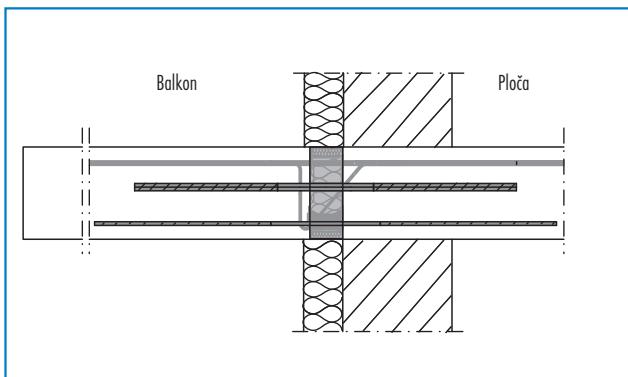
Slika 1: Tlocrt, slobodno prepušteni balkon + tip A-K + tip EQ-Modul



Slika 2: Presjek, jednostruki zid s balkonom u razini ploče + tip A-K + tip EQ1-Modul



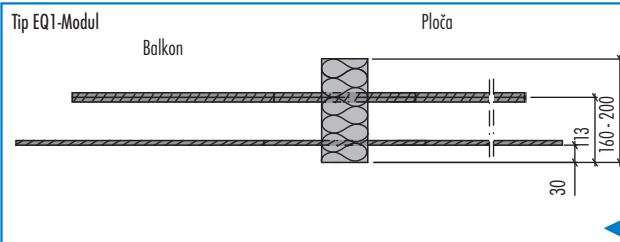
Slika 3: Dvostruki zid s balkonom u razini ploče + tip A-K + tip EQ1-Modul



Slika 4: Zid izvana obložen termoizolacijom s balkonom u razini ploče + tip A-K + tip EQ1-Modul

SCHÖCK ISOKORB® TIP EQ-MODUL

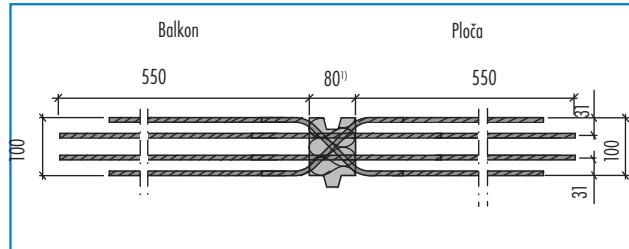
Tablice za dimenzioniranje/Presjeci i tlocrti



Presjek: Schöck Isokorb® tip EQ1-Modul

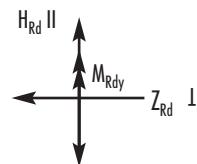
Računsko opterećenje po elementu paralelno odnosno okomito na ravninu izolacije

Schöck Isokorb® tip	Armatura	Duljina elementa [mm]	$\geq C25/30$		
Poprečna sila	H-sidro	[mm]	$H_{Rd} II$ [kN]	$Z_{Rd} \perp$ [kN]	
EQ1-Modul	2 x 1 Ø 8	2 Ø 8	100	$\pm 11,6$	+43,4

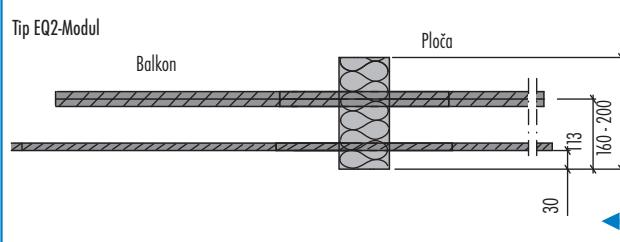


Tlocrt: Schöck Isokorb® tip EQ1-Modul

Tip EQ1-Modul u kombinaciji sa Schöck Isokorb®-om tip A-K²⁾



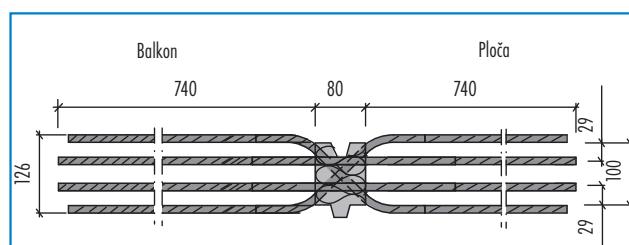
h^1 [mm]	M_{Rdy} [kNm]
160	+4,0
170	+4,4
180	+4,9
190	+5,3
200	+5,7
210	+6,2
220	+6,6
230	+7,0
240	+7,5
250	+7,9



Presjek: Schöck Isokorb® tip EQ2-Modul

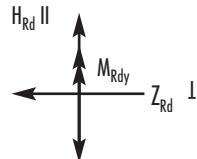
Računsko opterećenje po elementu, paralelno odnosno okomito na ravninu izolacije

Schöck Isokorb® tip	Armatura	Duljina elementa [mm]	$\geq C25/30$		
Poprečna sila	H-sidro	[mm]	$H_{Rd} II$ [kN]	$Z_{Rd} \perp$ [kN]	
EQ2-Modul	2 x 1 Ø 12	2 Ø 12	100	$\pm 26,2$	+95,2



Tlocrt: Schöck Isokorb® tip EQ2-Modul

Tip EQ2-Modul u kombinaciji sa Schöck Isokorb®-om tip A-K²⁾



h^1 [mm]	M_{Rdy} [kNm]
160	+8,4
170	+9,3
180	+10,3
190	+11,2
200	+12,2
210	+13,1
220	+14,1
230	+15,0
240	+16,0
250	+16,9

¹⁾ Debljina balkonske ploče odnosno visina elementa

²⁾ Vidi također primjer dimenzioniranja na str. 46 i upute na str. 47

EQ-modul

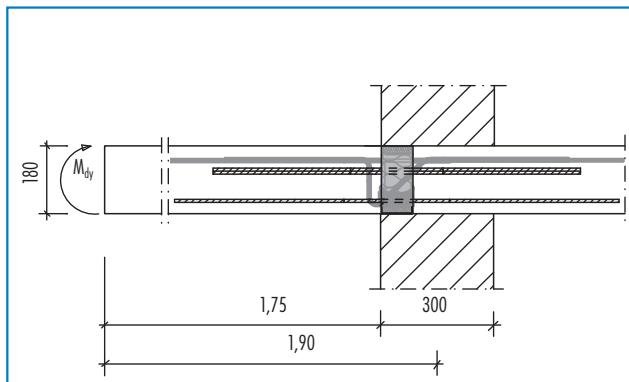
SCHÖCK ISOKORB® TIP EQ-MODUL

Primjer dimenzioniranja

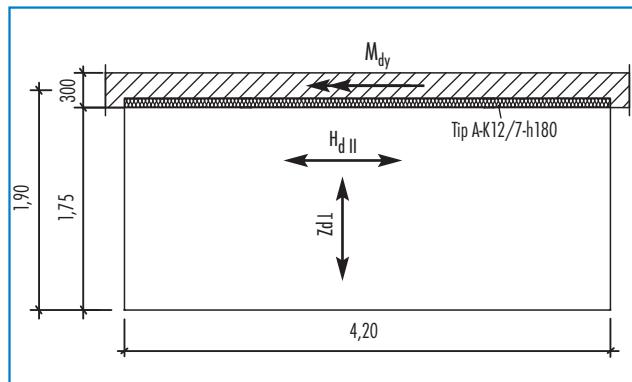
Primjer dimenzioniranja sa Schöck Isokorb®-om tip A-K i tip EQ-Modul za predviđeno opterećenje od potresa

Zadano:

Priklučak konzolne ploče pomoću Schöck Isokorb®-a tip A-K12/7-H180



Slika 1: Presjek



Slika 2: Tlocrt

Dimenzioniranje priklučka i odabir odgovarajućih Schöck Isokorb®-a tip A-K, stupanj nosivosti vidi na str. 29 - 30

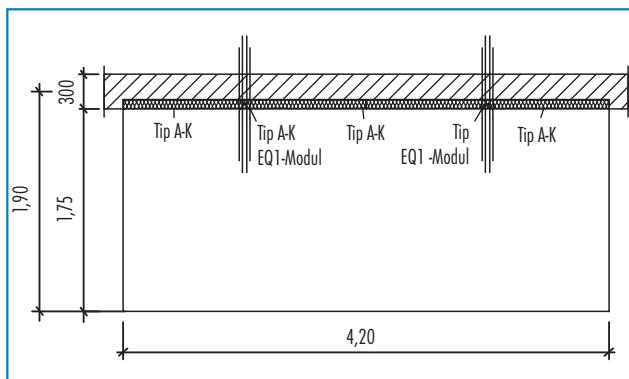
Predviđeno opterećenje od potresa: (zadano, na temelju prethodnog proračuna)

$$\begin{aligned} H_{dII} &= 13,0 \text{ kN/ploča} \\ Z_{dI} &= 43,0 \text{ kN/ploča} \\ M_{dy} &= 7,2 \text{ kNm/ploča} \end{aligned}$$

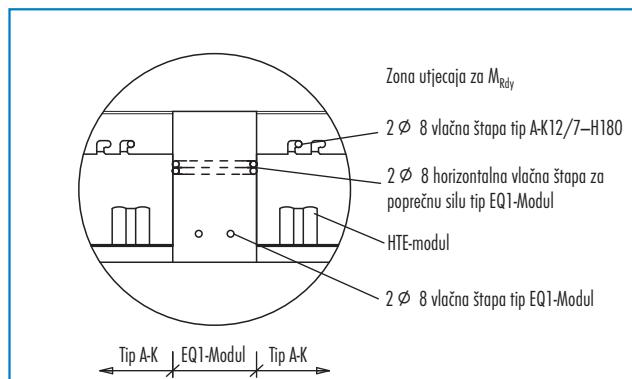
odabrano: 2 komada Schöck Isokorb®-a tip EQ1-Modul

H_{RdII}	$= 2 \cdot 11,6 \text{ kN}$	$= 23,2 \text{ kN/ploča}$	$\geq H_{dII}$	$= 13,0 \text{ kN/ploča}$	✓
Z_{RdI}	$= 2 \cdot 43,4 \text{ kN}$	$= 86,8 \text{ kN/ploča}$	$\geq Z_{dI}$	$= 43,0 \text{ kN/ploča}$	✓
M_{Rdy}	$= 2 \cdot 4,9 \text{ kNm}$	$= 9,8 \text{ kNm/ploča}$	$\geq M_{dy}$	$= 7,2 \text{ kNm/ploča}$	✓
0					

- Da bi se aktivirao M_{Rdy} , Schöck Isokorb-i tip A-K moraju se nalaziti neposredno uz EQ-Modul
- Schöck Isokorb® tip EQ1-Modul ugraditi prema uputama na str. 47 i podsjetniku na str. 49



Slika 3: Tlocrtni raspored Isokorb® elemenata



Slika 4: Presjek uzdužno na element, EQ1-Modul u kombinaciji s tipom A-K12/7-H180

Upute

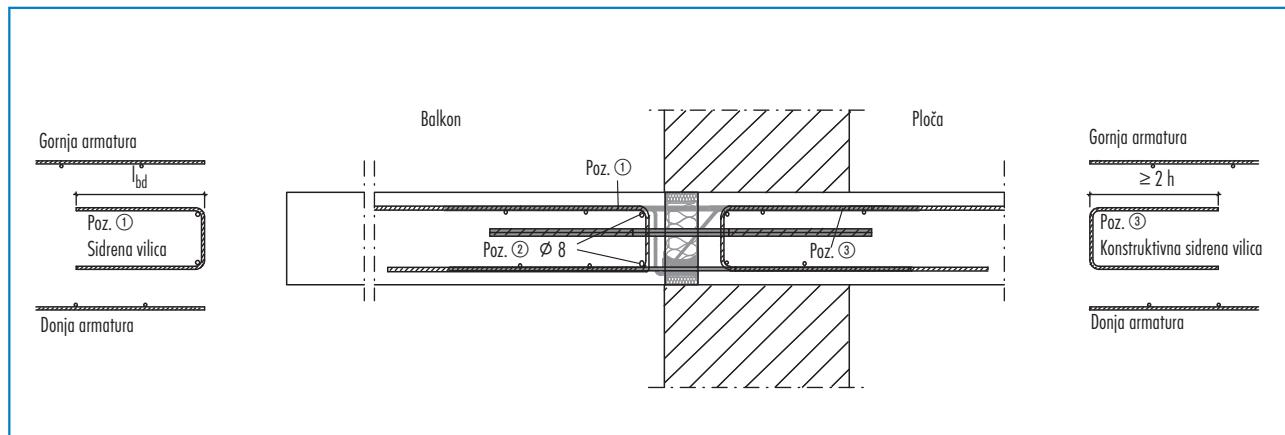
- ▶ Tip EQ-Modul upotrebljava se samo u potresnim zonama i ugrađuje u principu između dva Schöck Isokorb®-elementa osnovnih tipova (na pr. tipa A-K).
- ▶ EQ-Module ne ugrađivati na rubovima, također ne tek jedan uz drugi.
- ▶ Koliki je broj EQ-Modula potreban, proračunava statičar.
Kombinacije EQ-Modula sa Schöck Isokorb®-om tip A-K preporučuju se kako slijedi:
EQ1-Modul u kombinaciji sa Isokorb®-om tip A-K10/7 do A-K12/7; EQ2-Modul od stupnja nosivosti tip A-K12/8.
- ▶ Što se tiče rasporeda, po mogućnosti voditi računa da ne nastanu nepotrebne fiksne točke i da se ne prekorače maksimalno dopustivi razmaci između dilatacijskih reški za upotrebljeni tip Isokorb-a (na pr. tip A-K).
- ▶ Kod dimenzioniranja linijskog priključka voditi računa o tome, da upotreba EQ-Modula može reducirati rezultante opterećenja linijskog priključka (na pr. tip A-K duljine $L = 1,0$ m naizmjence s EQ-Modulom sa $L = 0,1$ m znači redukciju m_{Rd} i v_{Rd} u odnosu na linijski priključak samo s tipom A-K za oko 10 %).

EQ-
modul

SCHÖCK ISOKORB® TIP EQ-MODUL

Uputa za ugradnju

Ugradnja EQ-Modula analogna je ugradnji elemenata za linijski priključak:



Primjer: Jednostruki zid s balkonom u razini ploče i linijski priključak pomoću Schöck Isokorb®-a tip A-K u kombinaciji s EQ1-Modulom

1. Polaganje gornje i donje armature ploče te vilice na rubovima.
2. Postaviti elemente Schöck Isokorb®-a za linijski priključak (na pr. tip A-K), naizmjence s EQ-Modulima između njih, tj. prema izvedbenom nacrtu. EQ-Moduli se u principu ugrađuju samo između dva elementa Schöck Isokorb®-a osnovnog tipa; ne smiju se ugrađivati na rubovima odnosno neposredno jedan uz drugi.
3. Polaganje donje armature balkona.
4. Polaganje priključne armature neophodne za Schöck Isokorb®.
5. Polaganje gornje armature balkona.
6. Radi osiguravanja pozicije Schöck Isokorb®-a, pri betoniranju se mora izlijevati i sabijati jednakomjerno s obje strane.

EQ-
modul

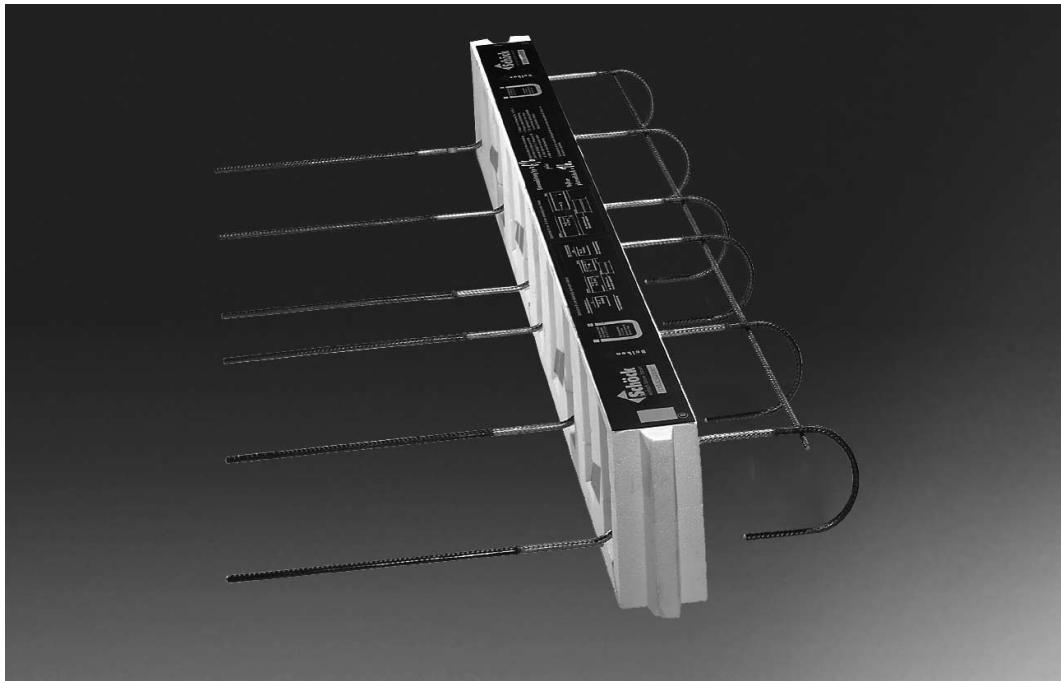
SCHÖCK ISOKORB® TIP EQ-MODUL

Podsjetnik



- ▶ Jesu li kod proračuna unutarnjih sila na priključku sa Schöck Isokorb®-om uračunati faktori sigurnosti?
- ▶ Je li se kod odabira tablice za dimenzioniranje vodilo računa o mjerodavnoj klasi betona?
- ▶ Je li se vodilo računa o maksimalno dopustivim razmacima između dilatacijskih reški mjereno od fiksne točke?
- ▶ Je li uzeta u obzir smanjena vrijednost računske otpornosti linijskog priključka zahvaljujući ugradnji EQ-Modula?
- ▶ U slučaju priključka sa skokom u visini ili na zid, je li odabran Isokorb odgovarajuće geometrije?

EQ-
modul



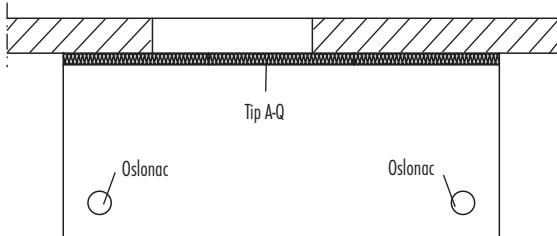
Schöck Isokorb® tip A-Q

Sadržaj	Stranica
Primjeri rasporeda elemenata i presjeci	52
Tablice za dimenzioniranje i presjeci	53 - 54
Tlocrti	55
Primjeri primjene	56
Armatura koja se ugrađuje na licu mesta/Napomene/Razmak između dilatacijskih reški	57
Upute	58
Uputa za ugradnju	59 - 60
Podsjetnik	61

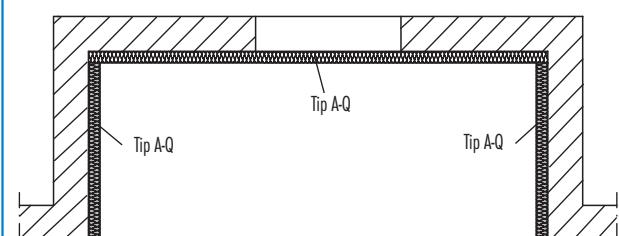
A-Q

SCHÖCK ISOKORB® TIP A-Q

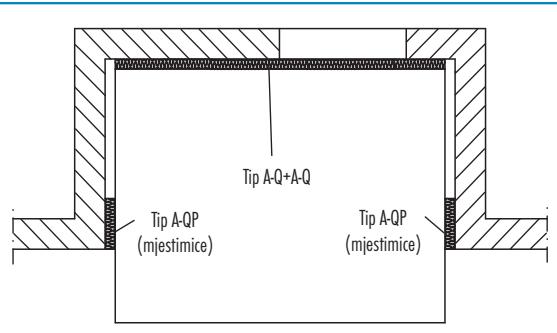
Primjeri rasporeda elemenata i presjeci



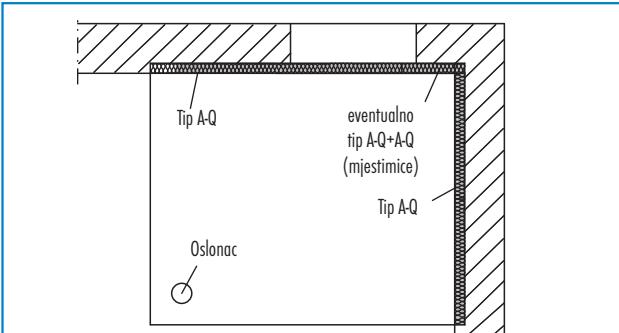
Slika 1: Poduprt balkon



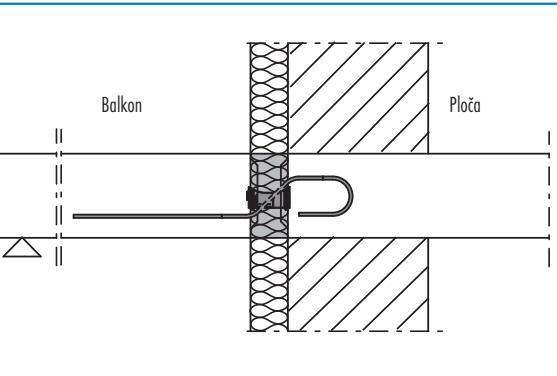
Slika 2: Lođa oslonjena na tri strane



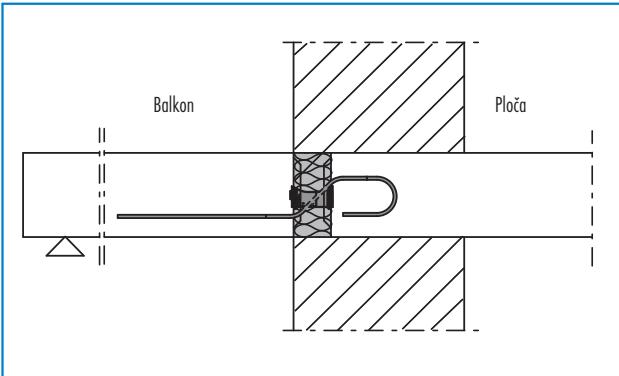
Slika 3: Lođa oslonjena na tri strane s pozitivnim i podiznim poprečnim silama



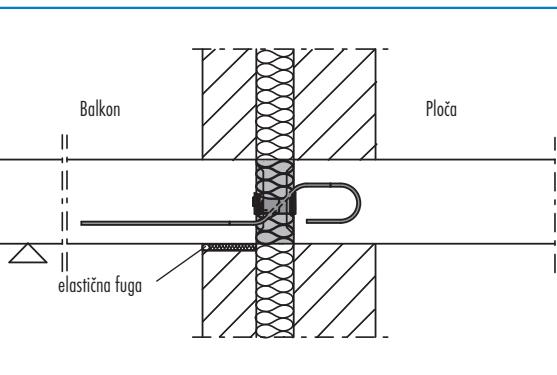
Slika 4: Balkon oslonjen na dve susjedne strane s dodatnim točkastim osloncem i podiznim poprečnim silama



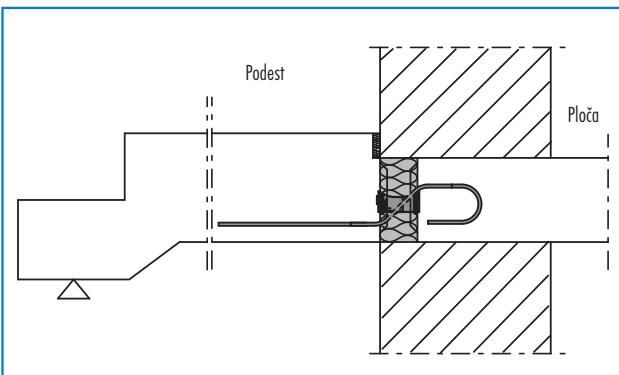
Slika 5: Zid izvana obložen toplinskom izolacijom s balkonom u razini ploče



Slika 6: Jednostruki zid s balkonom u razini ploče

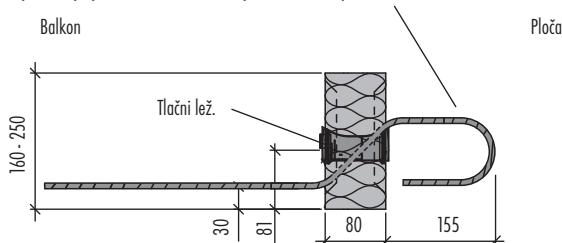


Slika 7: Dvostruki zid s balkonom u razini ploče



Slika 8: Jednostruki zid s podestom stubišta

Šipke za popr. silu Ø 8 mm: krajevi na strani ploče su savinuti



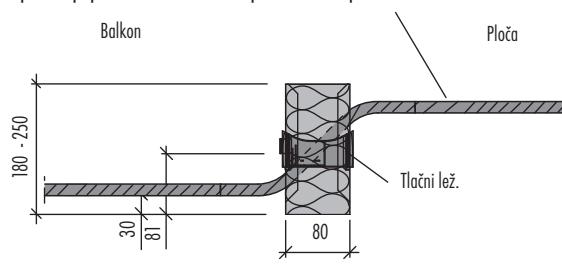
Presjek: Schöck Isokorb® tipovi A-Q 8/3 do A-Q 8/10

Poprečne sile za beton klase ≥ C25/30

Za prijenos pozitivnih poprečnih sila kod linijskog oslanjanja

Schöck Isokorb® tip	Šipke za popr. silu	Tlačni lež.	Duljina elementa [m]	min h [mm]	Vrijednost v_{Rd} [kN/m]
A-Q 8/3 <small>HTE MODUL</small>	3 Ø 8	4	1,00	160	+34,9
A-Q 8/4 <small>HTE MODUL</small>	4 Ø 8	4	1,00	160	+46,5
A-Q 8/6 <small>HTE MODUL</small>	6 Ø 8	4	1,00	160	+69,8
A-Q 8/10 <small>HTE MODUL</small>	10 Ø 8	4	1,00	160	+116,4

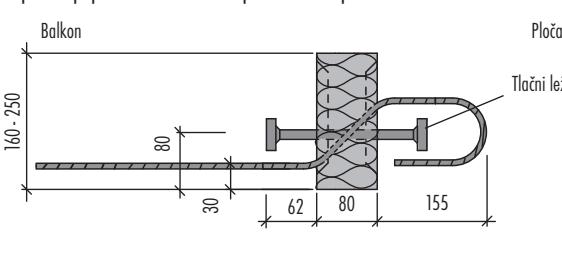
Šipke za popr. silu Ø 12 mm: krajevi na strani ploče su ravni



Presjek: Schöck Isokorb® tip A-Q 12/6

A-Q 12/6 <small>HTE MODUL</small>	6 Ø 12	6	1,00	180	+157,1
-----------------------------------	--------	---	------	-----	--------

Šipke za popr. silu Ø 8 mm: krajevi na strani ploče su savinuti

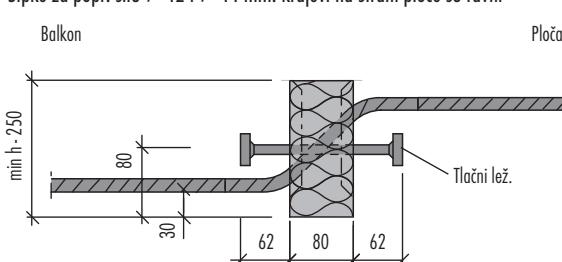


Presjek: Schöck Isokorb® tipovi A-QP 8/2 do Typ A-Q P 8/4

Za prijenos pozitivnih poprečnih sila za točkasto oslanjanje

Schöck Isokorb® tip	Šipke za popr. silu	Tlačni lež.	Duljina elementa [mm]	min h [mm]	Vrijednost v_{Rd} [kN]
A-QP 8/2	2 Ø 8	1 Ø 12	300	160	+23,3
A-QP 8/3	3 Ø 8	2 Ø 12	400	160	+34,9
A-QP 8/4	4 Ø 8	2 Ø 12	500	160	+46,5
A-QP 12/2	2 Ø 12	2 Ø 12	300	180	+52,4
A-QP 12/4	4 Ø 12	3 Ø 14	500	180	+104,7
A-QP 14/2	2 Ø 14	2 Ø 14	300	200	+71,3
A-QP 14/4	4 Ø 14	4 Ø 14	500	200	+142,0

Šipke za popr. silu Ø 12 i Ø 14 mm: krajevi na strani ploče su ravni



Presjek: Schöck Isokorb® tipovi A-QP 12/2 do A-QP 14/4

Razmaci između dilat. reški max. e [m]:

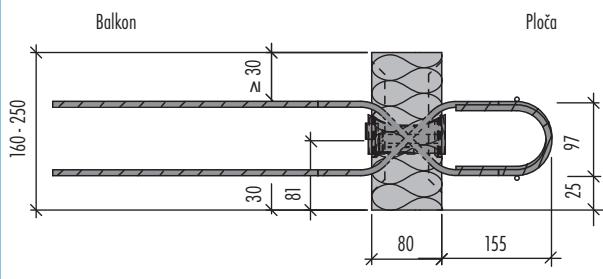
Schöck Isokorb® tip	max. e [m]:
A-Q 8/3	25,9
A-Q 8/4	25,9
A-Q 8/6	25,9
A-Q 8/10	25,9
A-Q 12/6	19,2

Schöck Isokorb® tip	max. e [m]:
A-QP 8/2	14,5
A-QP 8/3	16,4
A-QP 8/4	16,4
A-QP 12/2	16,4
A-QP 12/4	15,8
A-QP 14/2	15,8
A-QP 14/4	15,8

SCHÖCK ISOKORB® TIP A-Q+A-Q

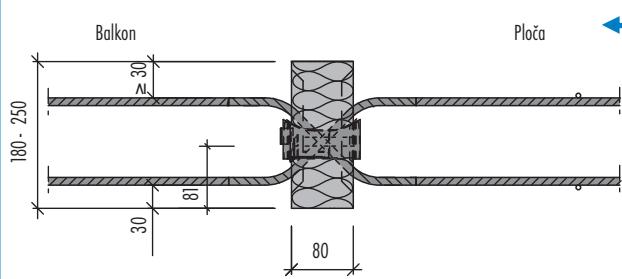
Tablice za dimenzioniranje i presjeci

Šipke za popr. silu \varnothing 8 mm: krajevi na strani ploče su savinuti



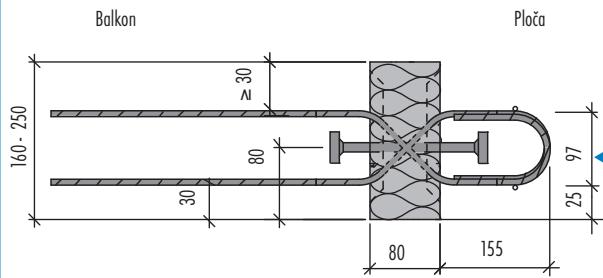
Presjek: Schöck Isokorb® tipovi A-Q 8/3+A-Q 8/3 do A-Q 8/10+A-Q 8/10

Šipke za popr. silu \varnothing 12 mm: krajevi na strani ploče su ravni



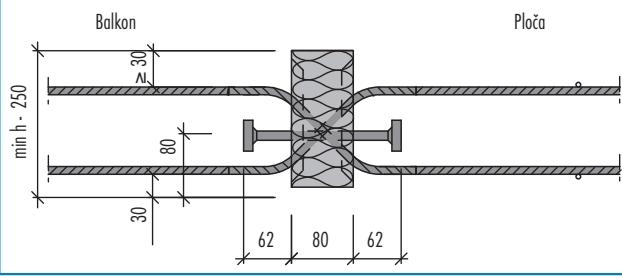
Presjek: Schöck Isokorb® tip A-Q 12/6+A-Q 12/6

Šipke za popr. silu \varnothing 8 mm: krajevi na strani ploče su savinuti



Presjek: Schöck Isokorb® tipovi A-QP 8/2+A-QP 8/2 do A-QP 8/4+A-QP 8/4

Šipke za popr. silu \varnothing 12 i \varnothing 14 mm: krajevi na strani ploče su ravni



Presjek: Schöck Isokorb® tipovi A-QP 12/2+A-QP 12/2 do A-QP 14/4+A-QP 14/4

Poprečne sile za beton klase $\geq C25/30$

Schöck Isokorb® za prijenos pozitivnih i negativnih poprečnih sila kod linijskog oslanjanja

Schöck Isokorb® tip	Armatura Šipke za popr. silu	Tlačni lež.	Duljina elementa [m]	min h [mm]	Vrijednost v_{Rd} [kN/m]
A-Q 8/3+A-Q 8/3	2 x 3 \varnothing 8	4	1,00	160	$\pm 34,9$
A-Q 8/4+A-Q 8/4	2 x 4 \varnothing 8	4	1,00	160	$\pm 46,5$
A-Q 8/6+A-Q 8/6	2 x 6 \varnothing 8	4	1,00	160	$\pm 69,8$
A-Q 8/10+A-Q 8/10	2 x 10 \varnothing 8	4	1,00	160	$\pm 116,4$

A-Q 12/6+A-Q 12/6	2 x 6 \varnothing 12	6	1,00	180	$\pm 157,1$
-------------------	------------------------	---	------	-----	-------------

Schöck Isokorb® za prijenos pozitivnih i negativnih poprečnih sila za točkasto oslanjanje

Schöck Isokorb® tip	Armatura Šipke za popr. silu	Tlačni lež.	Duljina elementa [mm]	min h [mm]	Vrijednost v_{Rd} [kN]
A-QP 8/2+A-QP 8/2	2 x 2 \varnothing 8	1 \varnothing 12	300	160	$\pm 23,3$
A-QP 8/3+A-QP 8/3	2 x 3 \varnothing 8	2 \varnothing 12	400	160	$\pm 34,9$
A-QP 8/4+A-QP 8/4	2 x 4 \varnothing 8	2 \varnothing 12	500	160	$\pm 46,5$
A-QP 12/2+A-QP 12/2	2 x 2 \varnothing 12	2 \varnothing 12	300	180	$\pm 52,4$
A-QP 12/4+A-QP 12/4	2 x 4 \varnothing 12	3 \varnothing 14	500	180	$\pm 104,7$
A-QP 14/2+A-QP 14/2	2 x 2 \varnothing 14	2 \varnothing 14	300	200	$\pm 71,3$
A-QP 14/4+A-QP 14/4	2 x 4 \varnothing 14	4 \varnothing 14	500	200	$\pm 142,0$

Razmaci između dilat. reški max. e [m]:

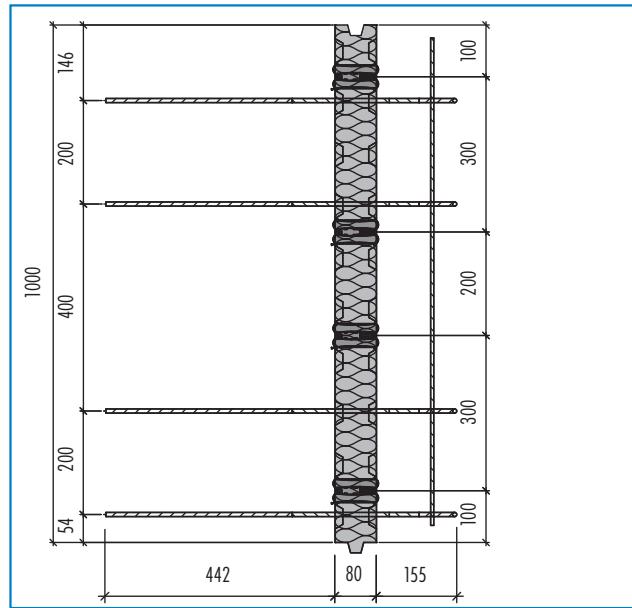
Schöck Isokorb® tip	max. e [m]:
A-Q 8/3+A-Q 8/3	25,9
A-Q 8/4+A-Q 8/4	25,9
A-Q 8/6+A-Q 8/6	25,9
A-Q 8/10+A-Q 8/10	25,9
A-Q 12/6+A-Q 12/6	19,2

Schöck Isokorb® tip	max. e [m]:
A-QP 8/2+A-QP 8/2	14,5
A-QP 8/3+A-QP 8/3	16,4
A-QP 8/4+A-QP 8/4	16,4
A-QP 12/2+A-QP 12/2	16,4
A-QP 12/4+A-QP 12/4	15,8
A-QP 14/2+A-QP 14/2	15,8
A-QP 14/4+A-QP 14/4	15,8

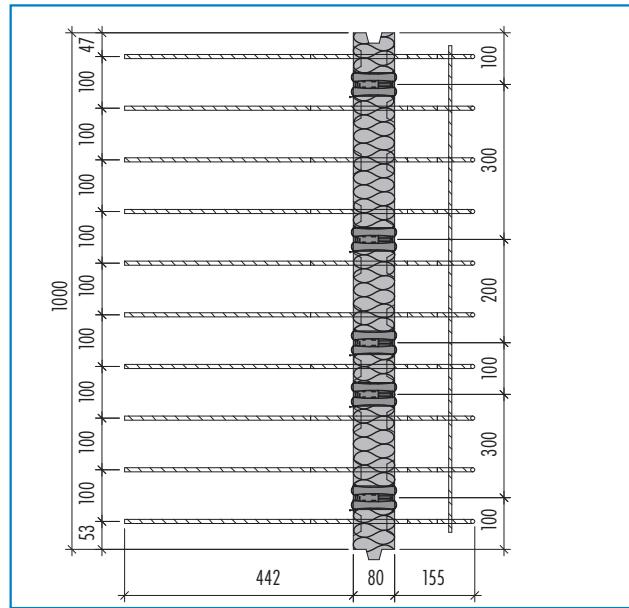
¹⁾Poprečne sile za beton klase C20/25 na upit

SCHÖCK ISOKORB® A-Q, A-Q+A-Q

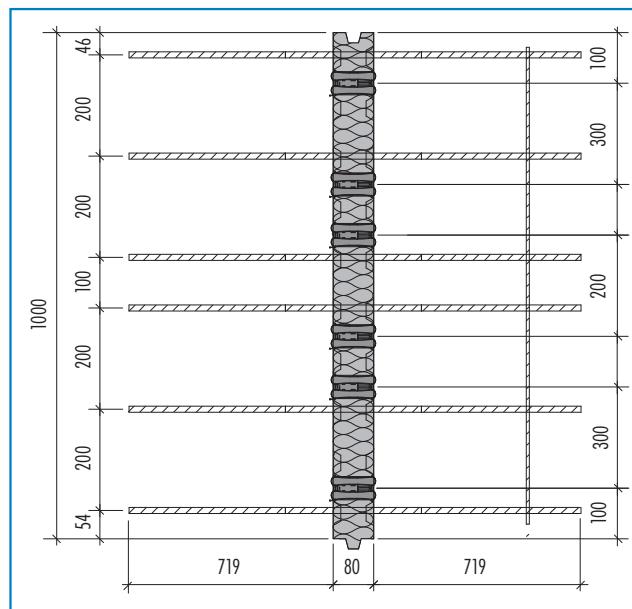
Tlocrti



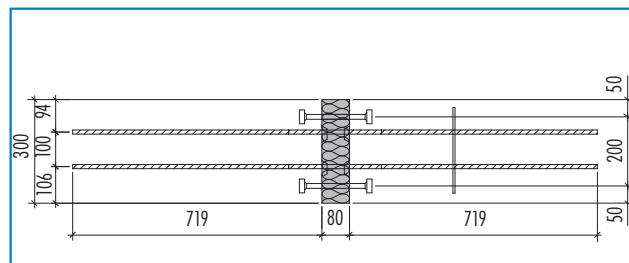
Tlocrti: Schöck Isokorb® tip A-Q8/4



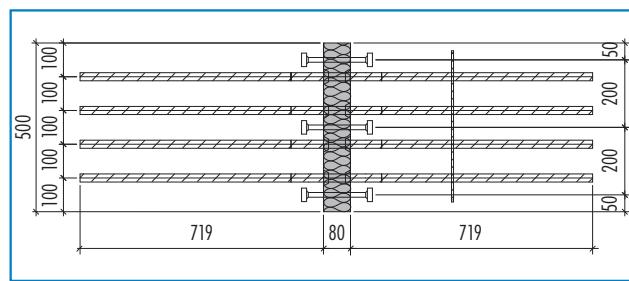
Tlocrti: Schöck Isokorb® tip A-Q8/10



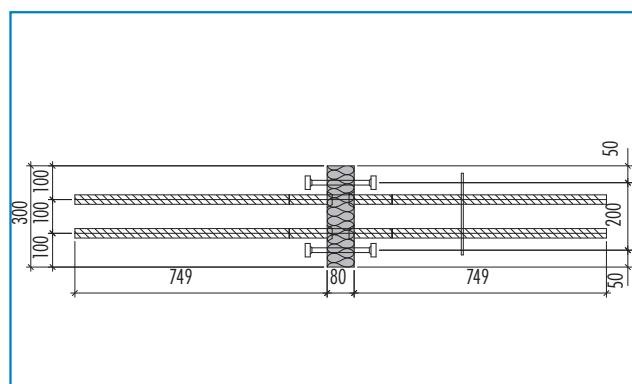
Tlocrti: Schöck Isokorb® tip A-Q12/6



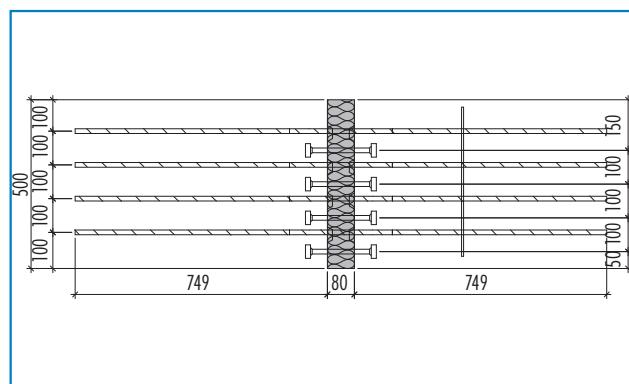
Tlocrti: Schöck Isokorb® tip A-QP12/2



Tlocrti: Schöck Isokorb® tip A-QP12/4+A-Q12/4



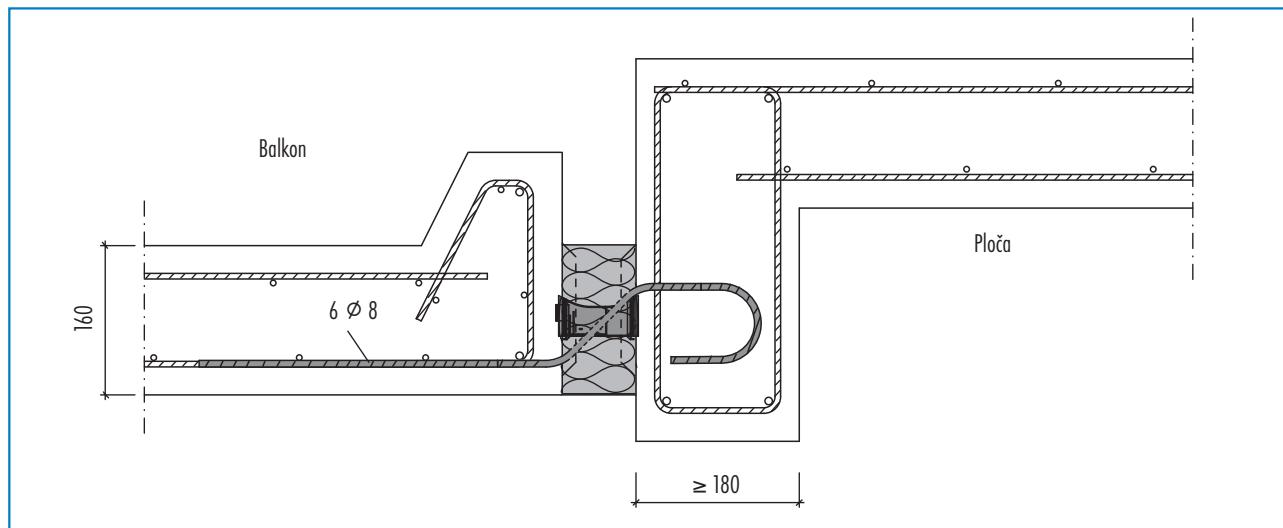
Tlocrti: Schöck Isokorb® tip A-QP14/2+A-Q14/2



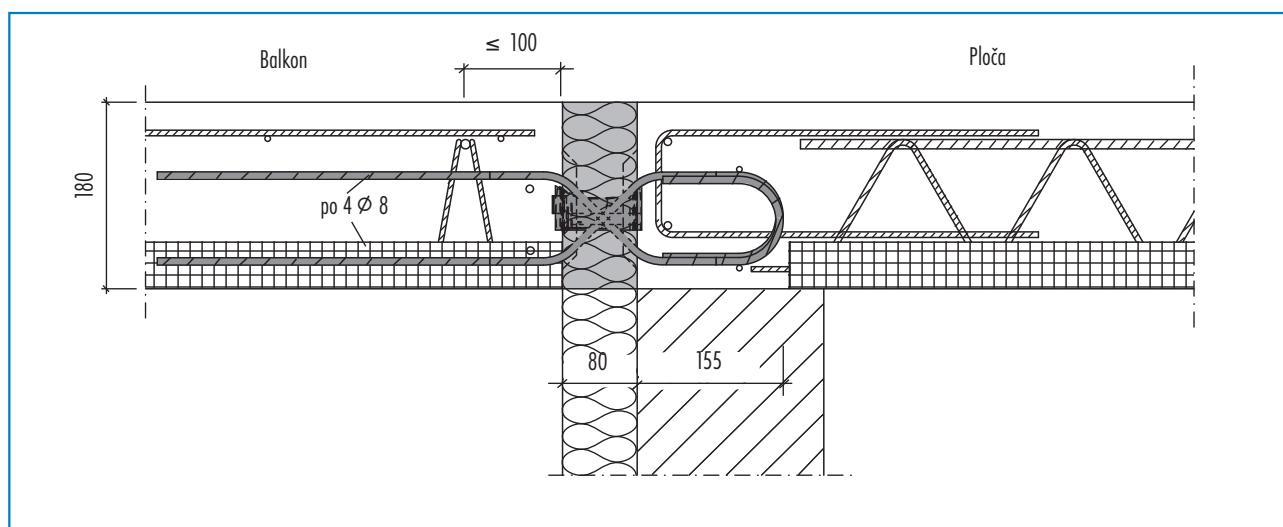
A-Q

SCHÖCK ISOKORB® TIP A-Q

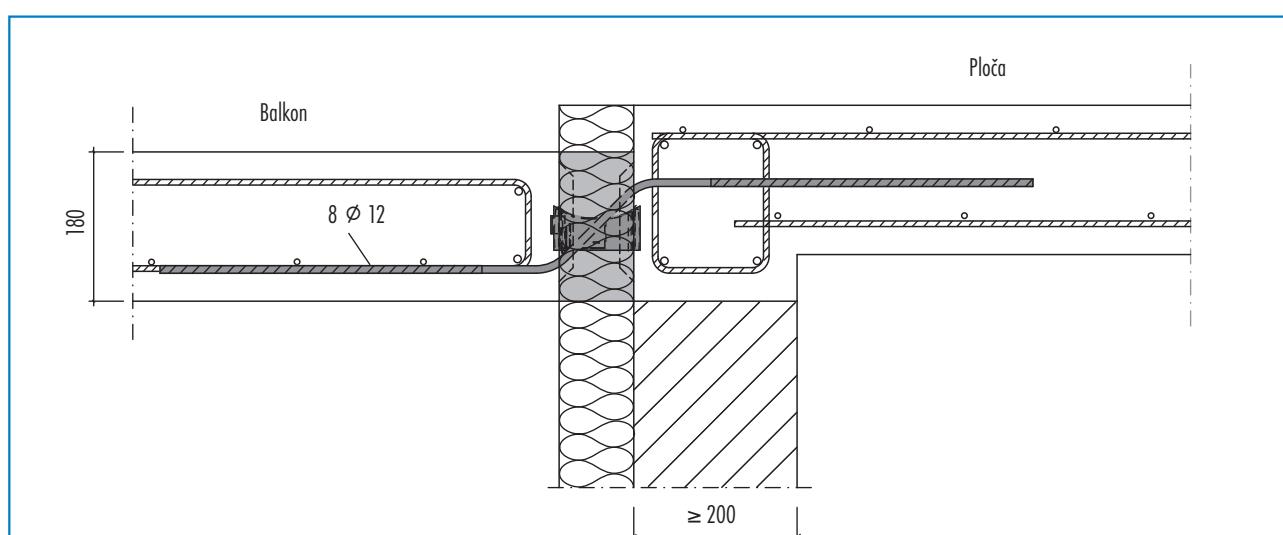
Primjeri primjene



Slika 1: Situacija »Predgotovljena balkonska ploča« sa Schöck Isokorb®-om tip A-Q8/6 H160

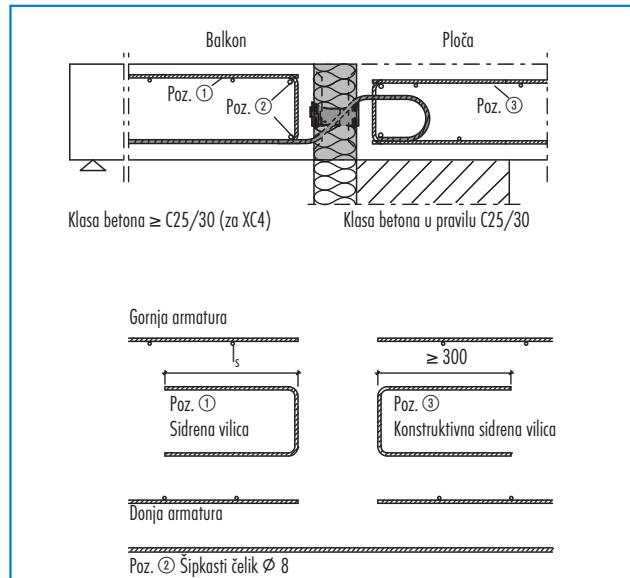


Slika 2: Situacija »Polumontažne ploče« sa Schöck Isokorb®-om tip A-Q8/4+A-Q8/4 H180

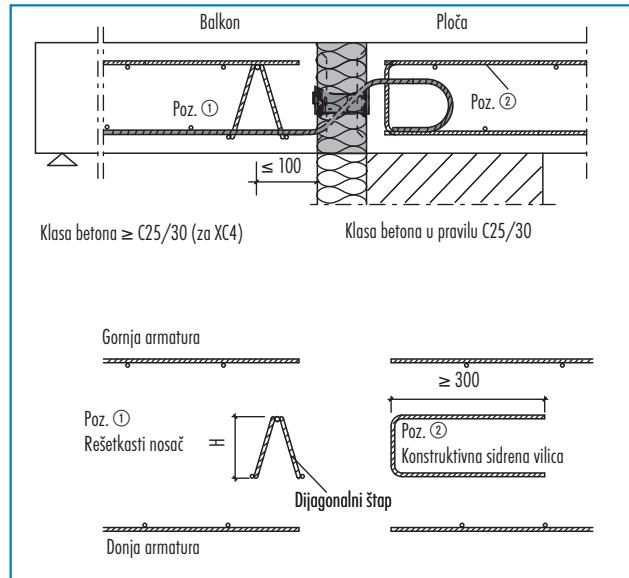


Slika 3: Situacija sa Schöck Isokorb®-om tip A-Q 12/6 H180

Priklučak sa sidrenim vilicama



Priklučak s rešetkastim nosačem

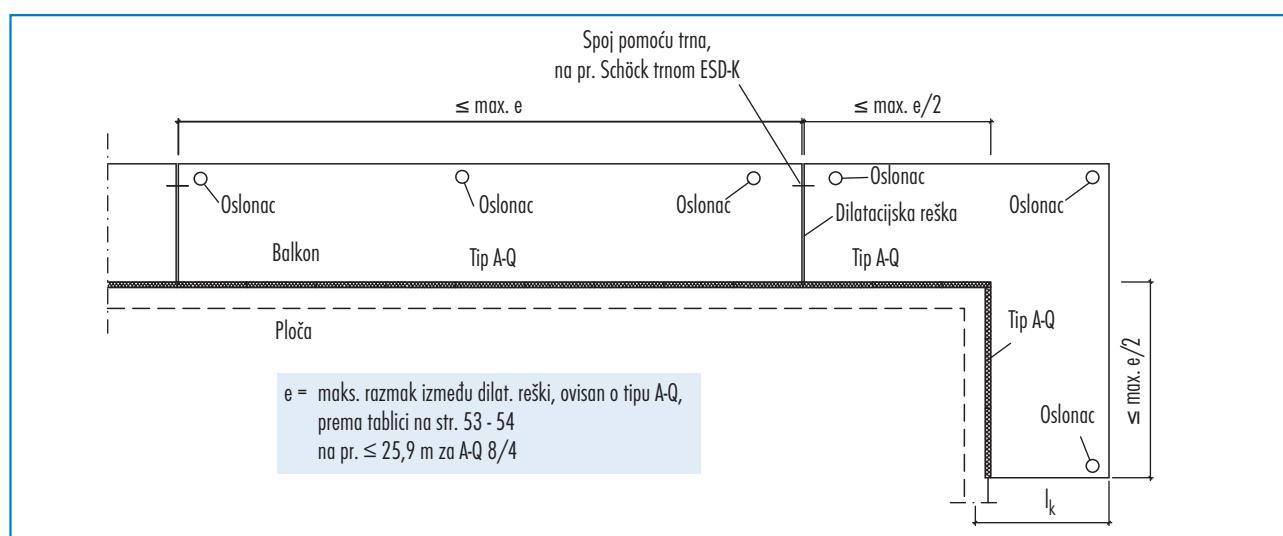


Napomene

- ▶ Priklučnu armaturu koja se ugrađuje na gradilištu izračunava statičar.
- ▶ Posmična naprezanja u armiranobetonskim pločama moraju se odrediti i dokazati. Ako se vrijednost $V_{Rd,max}$ prekorači, poprečna sila mora se pokriti odgovarajućom armaturom. Za debljine ploče ispod $h = 200$ mm, vrijednost $V_{Rd,1}$ ne smije se prekoračiti, ni uz upotrebu dodatne armature. Nosivost na poprečnu silu odabranog Isokorb-a u tom slučaju treba odgovarajuće sniziti.

Razmak između dilatacijskih reški

A-Q



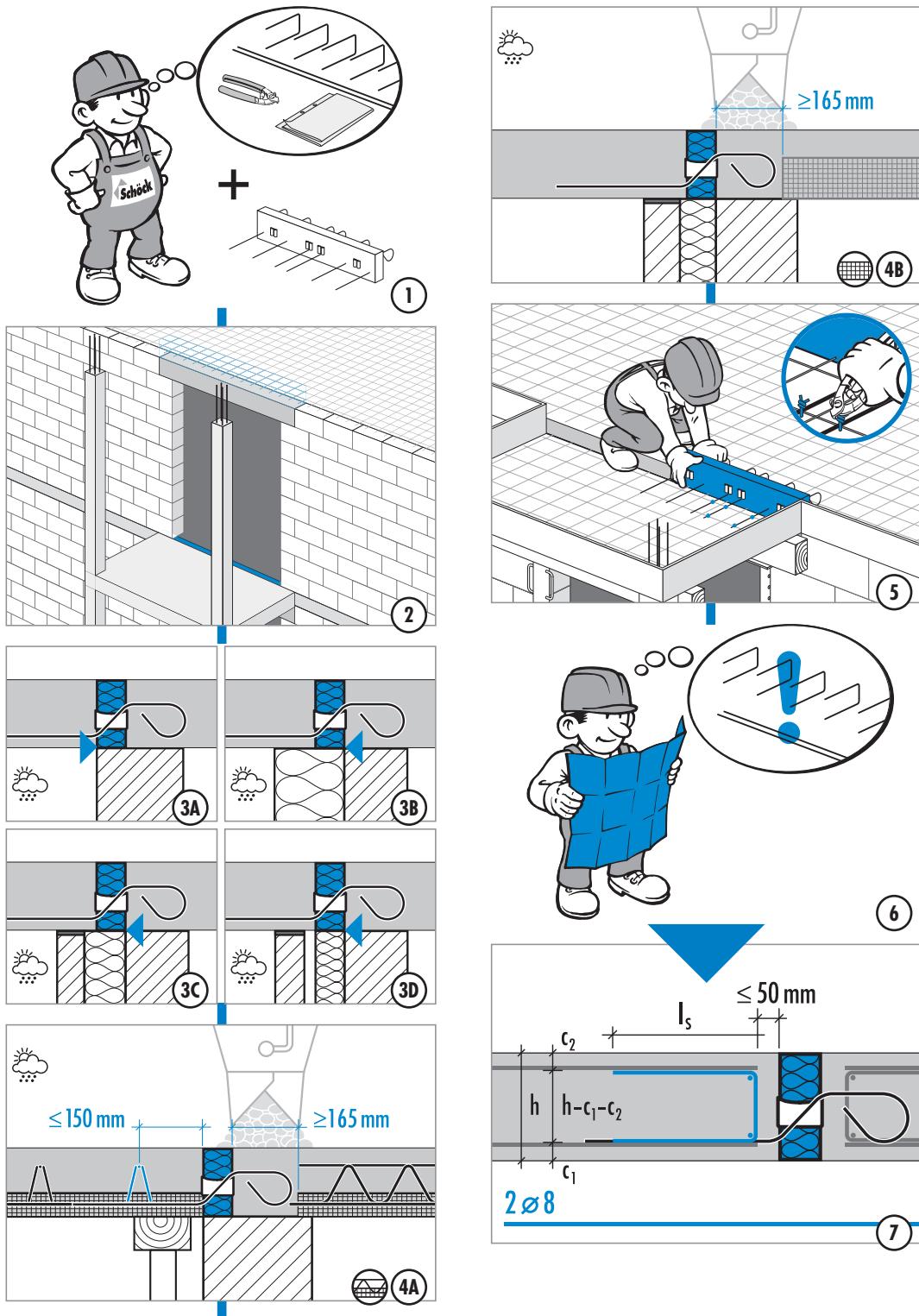
Kod balkonskih ploča priključenih oko ugla, udaljenost dilatacijske reške od ugla ne smije prijeći $e/2$.

SCHÖCK ISOKORB® TIP A-Q

Upute

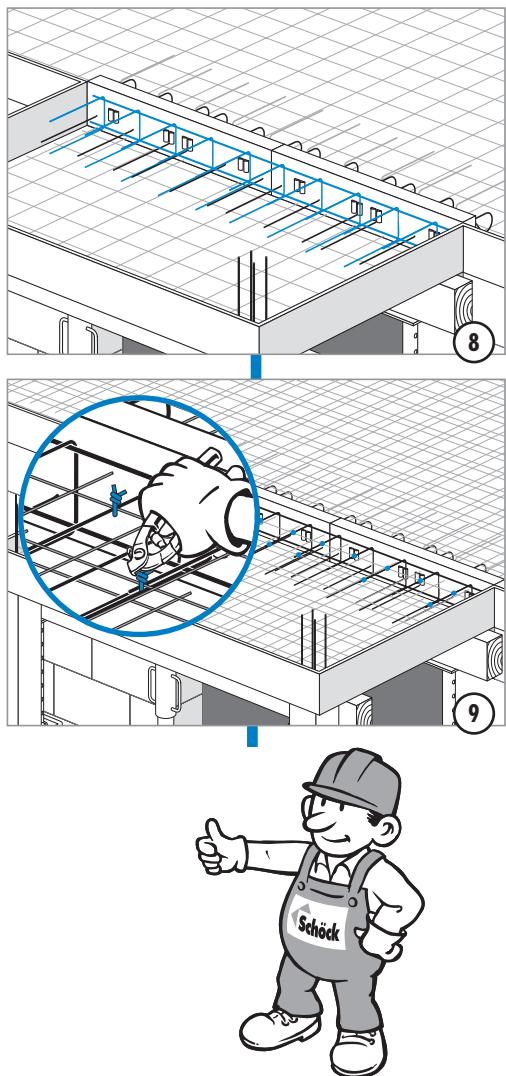
Upute

- ▶ Za obje ploče koje se priključuju sa Schöck Isokorb®-om, mora se načiniti staticki proračun. Pritom pri proračunu armature ploča i balkonskih ploča koje se priključuju pomoću Schöck Isokorb®-a treba pretpostaviti da su slobodno oslonjene, jer Schöck Isokorb® tip A-Q prenosi samo poprečne sile.
- ▶ Zbog ekscentričnosti priključka, na slobodnim rubovima Schöck Isokorb®-a tip A-Q nastaje moment. Prijenos tog momenta u obje priključene ploče mora se dokazati u svakom pojedinom slučaju.
- ▶ Gornju i donju armaturu ploča koje se priključuju treba s obje strane Schöck Isokorb®-a postaviti što bliže termoizolacijskom tijelu, vodeći pritom računa o potrebnom zaštitnom sloju betona.
- ▶ Posmična naprezanja koje se pojavljuju u armiranobetonskim pločama moraju se proračunati i dokazati. U slučaju prekoračenja vrijednosti $V_{Rd,max}$ poprečna sila se mora pokriti odgovarajućom armaturom. Za debljine ploče ispod $h = 200$ mm, vrijednost V_{Rd} ne smije se prekoračiti, ni uz upotrebu dodatne armature. Nosivost odabranog Isokorb-a na poprečnu silu u tom slučaju treba odgovarajuće sniziti.



SCHÖCK ISOKORB® TIP A-Q

Uputa za ugradnju



A-Q

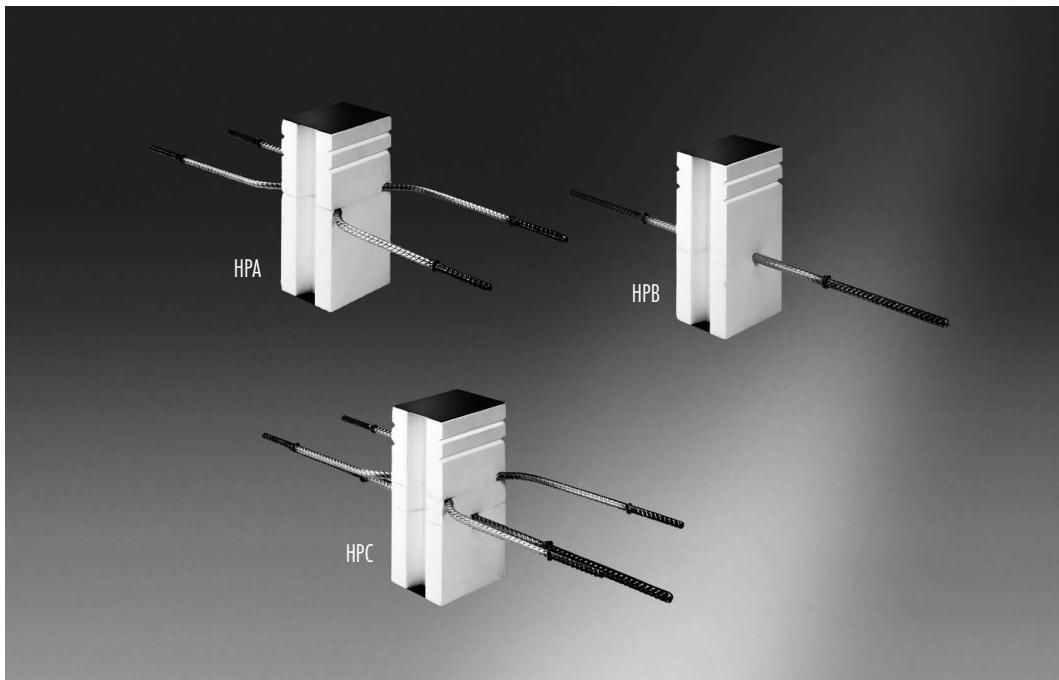
► Jesu li kod proračuna unutarnjik sila na priklučku sa Schöck Isokorb®-om uračunati faktori sigurnosti?

► Je li se pri izboru tablice za dimenzioniranje vodilo računa o mjerodavnoj klasi betona?

► Je li se vodilo računa o maksimalno dopustivom razmaku između dilatacijskih reški?

► Je li kod V_{Rd1} provjerena granična vrijednost nosivosti ploče?

► Je li izračunata armatura koja se ugrađuje na gradilištu?



Schöck Isokorb® tip HP Modul

Sadržaj

Stranica

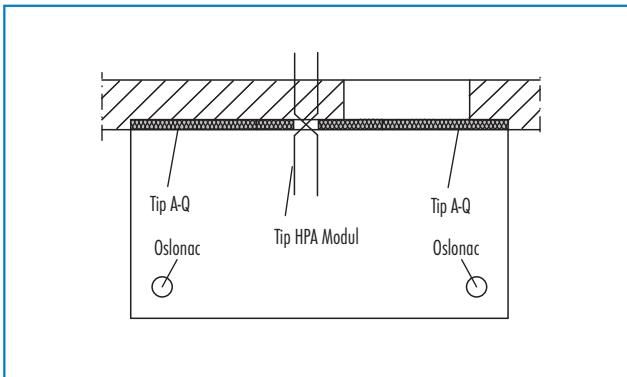
Primjери rasporeda elemenata i presjeci	64
Tablice za dimenzioniranje/Presjeci/Tlocrti	65
Upute	66
Uputa za ugradnju	67
Podsjetnik	68

HP-
modul

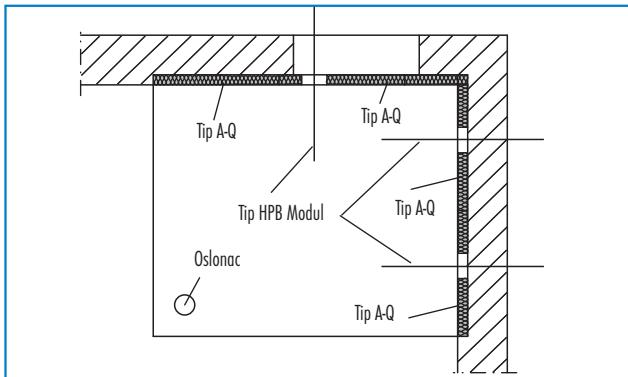
SCHÖCK ISOKORB® TIP HP MODUL

Primjeri rasporeda elemenata i presjeci

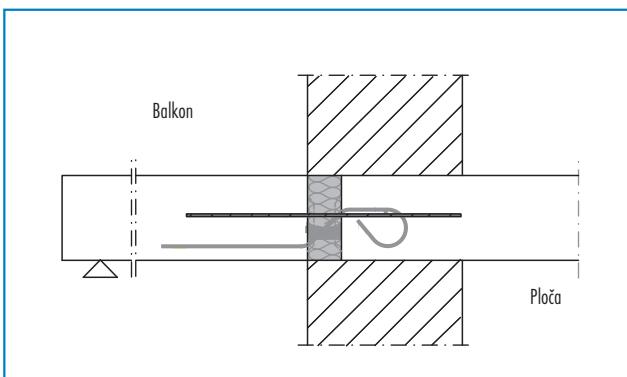
Potrebno samo u slučaju opterećenja horizontalnim silama paralelnim ili/i okomitim na ravninu izolacije.



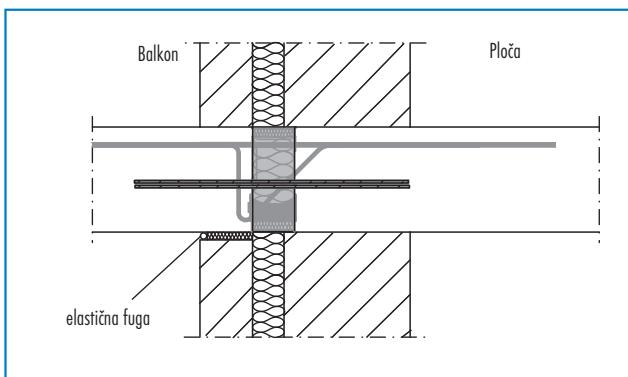
Slika 1: Balkon s dodatnim točkastim osloncima + tip A-Q + tip HPA-Modul



Slika 2: Balkon linjski oslonjen na dvije susjedne strane s dodatnim točkastim osloncem + tip A-Q + tip HPB-Modul



Slika 3: Jednostruki zid s balkonom u razini ploče + tip A-Q + tip HPB-Modul



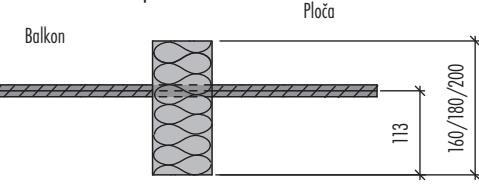
Slika 4: Dvostruki zid s balkonom u razini ploče + tip A-K + tip HPA-Modul

SCHÖCK ISOKORB® TIP HP-MODUL

Tablice za dimenzioniranje/Presjeci/Tlocrti



H-sile paralelne s ravnom izolacije

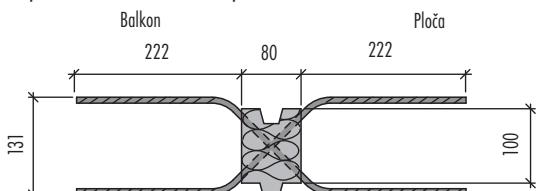


Presjek: Schöck Isokorb® tip HPA-Modul

Računsko opterećenje po elementu paralelno odnosno okomito na ravninu izolacije

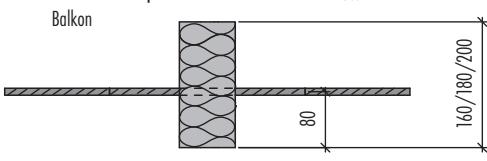
Schöck Isokorb® tip	Armatura		Duljina elementa [mm]	C25/30	
	Poprečna sila	H-sidro		$H_{Rd} II$ [kN]	$H_{Rd} \perp$ [kN]
HPA-Modul	2 x 1 Ø 8	-	100	±10,5	0

H-sile paralelne s ravnom izolacije



Tlocrt: Schöck Isokorb® tip HPA-Modul

H-sile okomite s ravnim izolacije

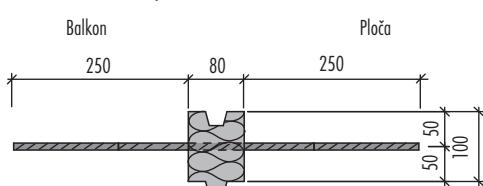


Presjek: Schöck Isokorb® tip HPB-Modul

Računsko opterećenje po elementu, paralelno odnosno okomito na ravninu izolacije

Schöck Isokorb® tip	Armatura		Duljina elementa [mm]	C25/30	
	Poprečna sila	H-sidro		$H_{Rd} II$ [kN]	$H_{Rd} \perp$ [kN]
HPB-Modul	-	1 Ø 10	100	0	±18,8

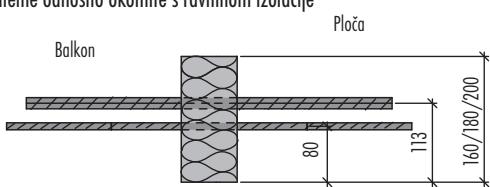
H-sile okomite s ravnim izolacije



Tlocrt: Schöck Isokorb® tip HPB-Modul

$H_{Rd} \perp$

H-sile paralelne odnosno okomite s ravninom izolacije

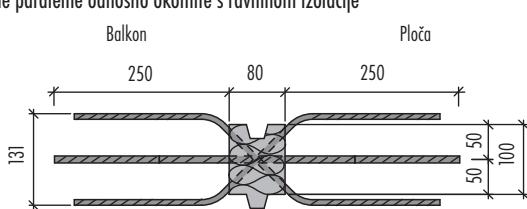


Presjek: Schöck Isokorb® tip HPC-Modul

Računsko opterećenje po elementu paralelno odnosno okomito na ravninu izolacije

Schöck Isokorb® tip	Armatura		Duljina elementa [mm]	C25/30	
	Poprečna sila	H-sidro		$H_{Rd} II$ [kN]	$H_{Rd} \perp$ [kN]
HPC-Modul	2 x 1 Ø 8	1 Ø 10	100	±10,5	±18,8

H-sile paralelne odnosno okomite s ravninom izolacije



Tlocrt: Schöck Isokorb® tip HPC-Modul

$H_{Rd} II$
 $H_{Rd} \perp$

HP-
modul

SCHÖCK ISOKORB® TIP HP-MODUL

Upute

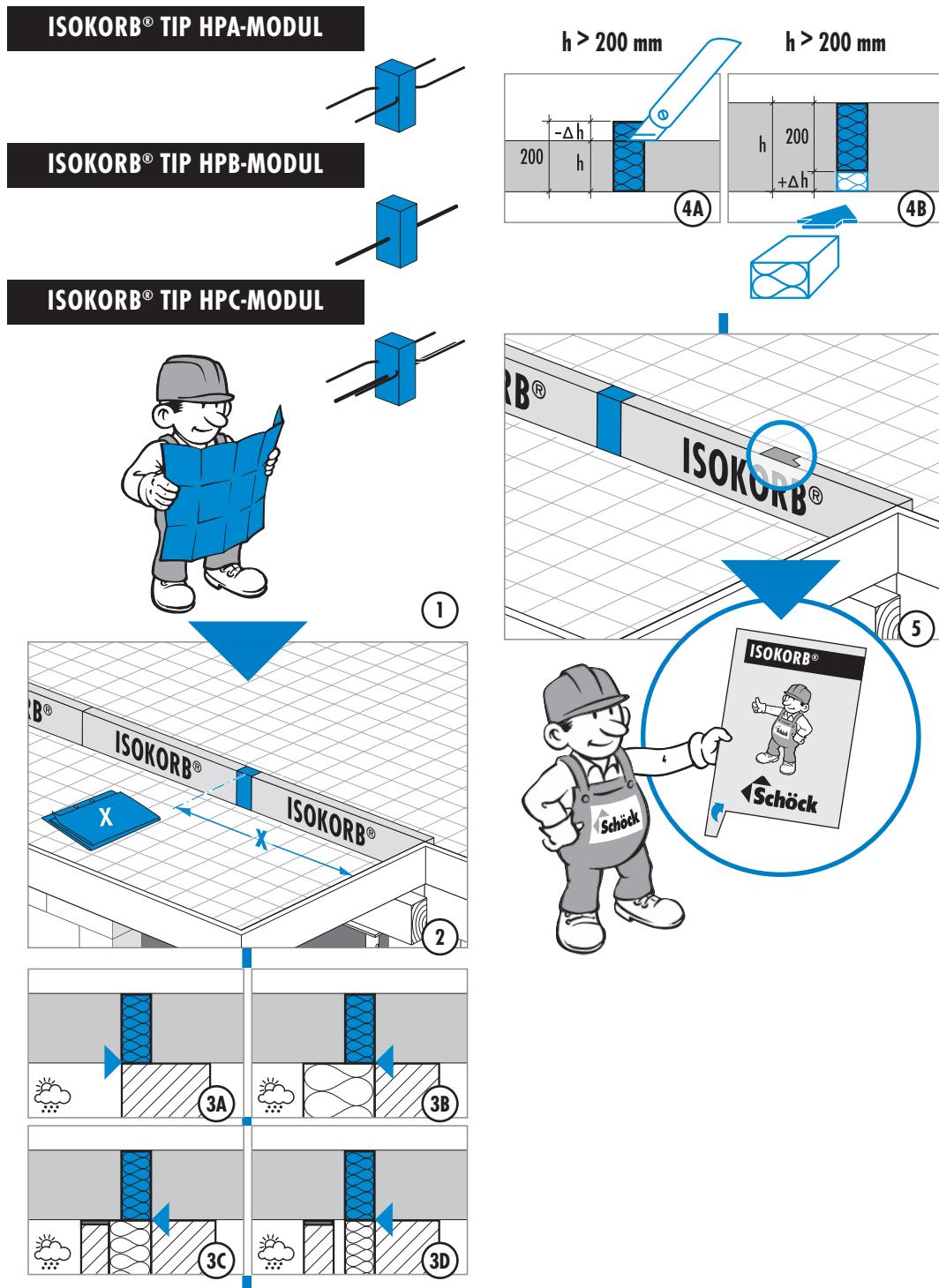
Upute

- ▶ Tip HP-Modul se u principu upotrebljava samo ako se računa s horizontalnim silama i u kombinaciji s jednim od osnovnih tipova Isokorb-a (na pr. tip A-Q, A-QP).
- ▶ Pri odabiru tipa (između tipova HPA-Modul, HPB-Modul ili HPC-Modul) i raspoređivanju elemenata, po mogućnosti voditi računa da ne nastanu nepotrebne fiksne točke i da se ne prekorače maksimalno dopustivi razmaci između dilatacijskih reški za upotrijebljeni tip (na pr. za tip A-Q, A-QP).
- ▶ Koliki je broj HP-Modula potreban, proračunava statičar.
- ▶ Kod dimenzioniranja linijskog priključka voditi računa o tome da upotreba HP-Modula može reducirati rezultante opterećenja linijskog priključka (na pr. tip A-Q duljine $L = 1,0$ m naizmjence s HP-Modulom sa $L = 0,1$ m znači redukciju v_{Rd} u odnosu na linijski priključak samo s tipom A-Q za oko 10 %).

HP-
modul

SCHÖCK ISOKORB® TIP HP-MODUL

Uputa za ugradnju

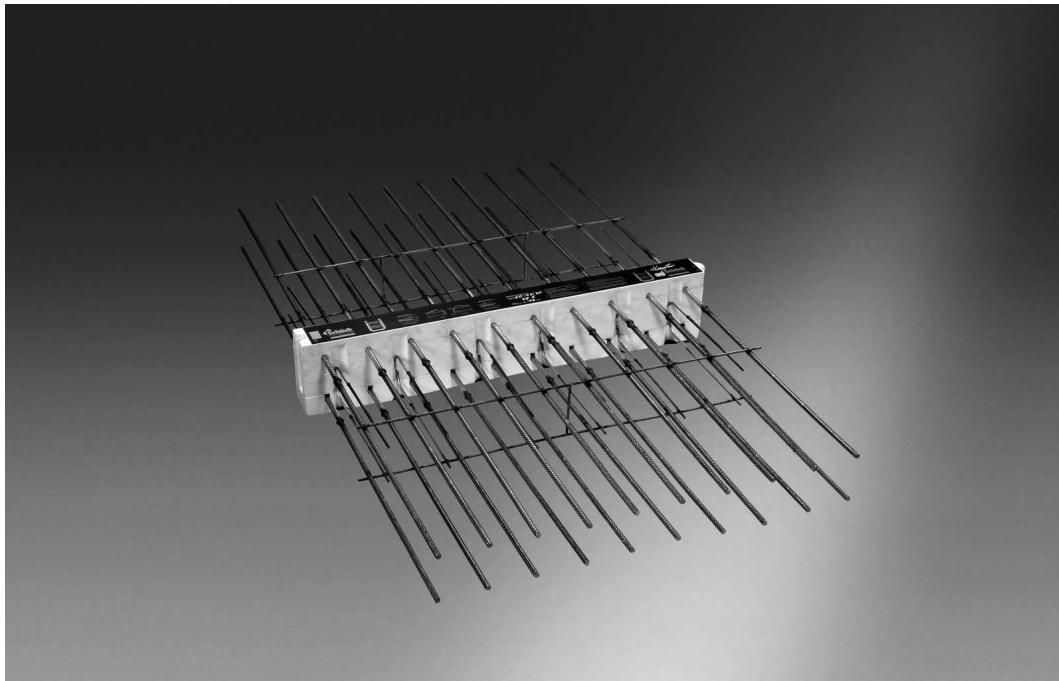


SCHÖCK ISOKORB® TIP HP-MODUL

Podsjetnik



- ▶ Jesu li kod proračuna unutarnjih sila na priklučku sa Schöck Isokorb®-om uračunati faktori sigurnosti?
- ▶ Je li se kod odabira tablice za dimenzioniranje vodilo računa o mjerodavnoj klasi betona?
- ▶ Je li se vodilo računa o maksimalno dopustivim razmacima između dilatacijskih reški mjereno od fiksne točke?
- ▶ Je li uzeta u obzir redukcija rezultanti opterećenja linijskog priklučka zbog ugradnje HP-Modula?
- ▶ U slučaju priklučka sa skokom u visini ili na zid, je li odabran Isokorb odgovarajuće geometrije?



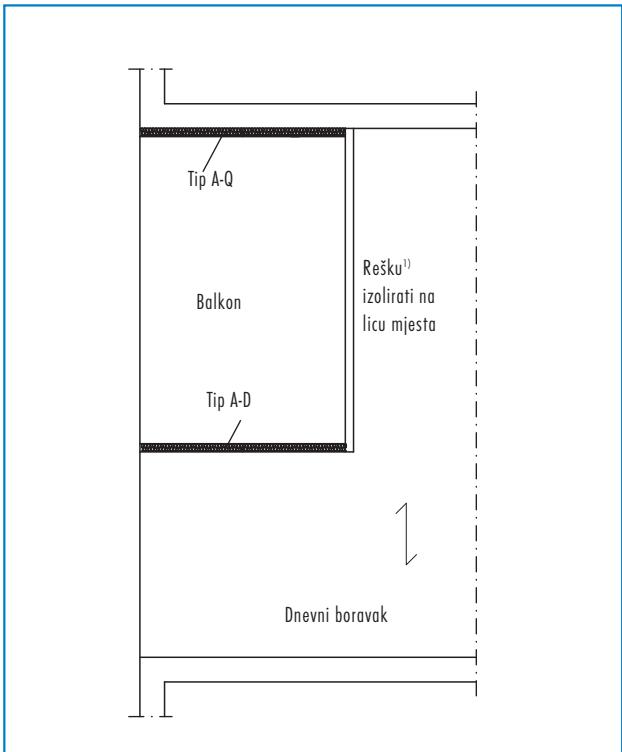
Schöck Isokorb® tip A-D

Sadržaj	Stranica
Primjeri rasporeda elemenata/Presjek	70
Tablica za dimenzioniranje	71
Tlocrti	72
Armatura koja se ugrađuje na gradilištu/Upute	73
Uputa za ugradnju	74 - 75
Podsjetnik	76

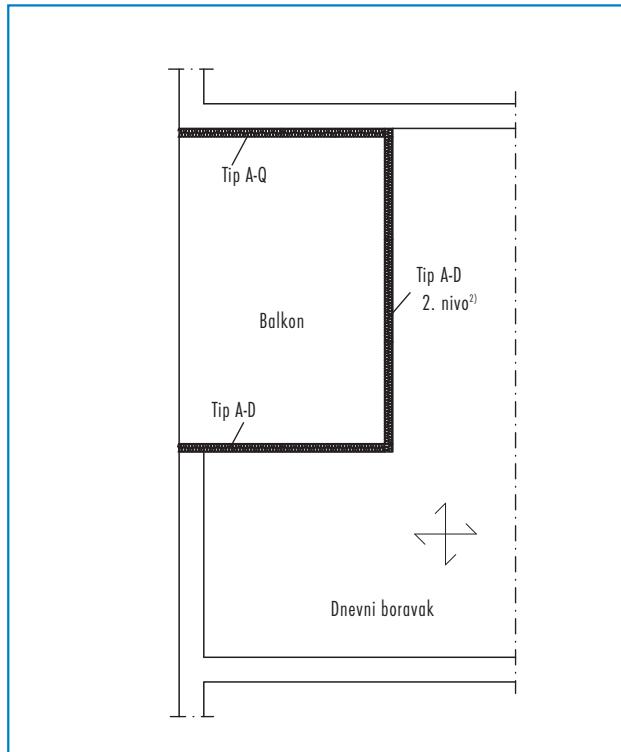
A-D

SCHÖCK ISOKORB® TIP A-D

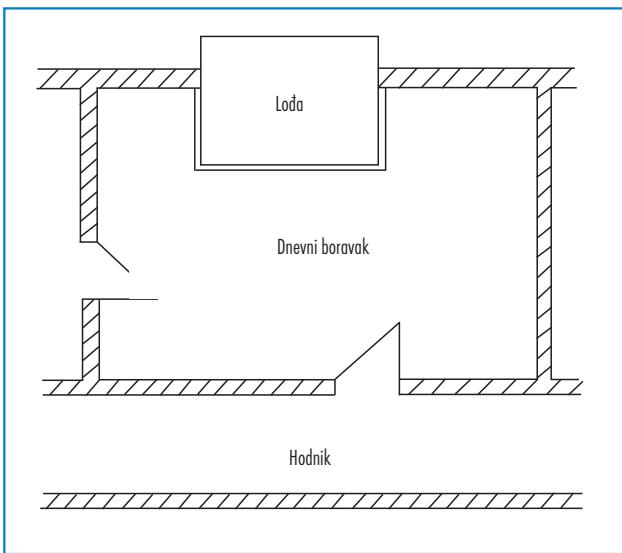
Primjeri rasporeda elemenata/Presjek



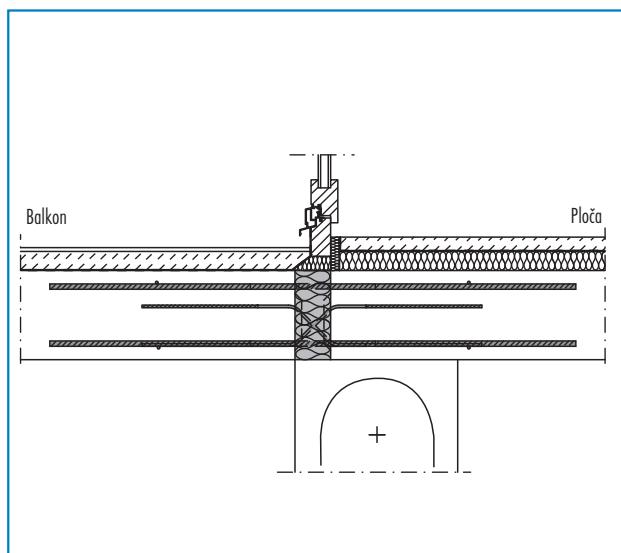
Slika 1: Ploča nosiva u jednom smjeru



Slika 2: Ploča nosiva u dva smjera



Slika 3: Tlocrt



Slika 4: Presjek balkon - ploča

¹⁾ Po potrebi predviđjeti konstruktivni prijenos poprečnih sile. Voditi računa o minimalnoj debljini ploče ovisno o rješenju preuzimanja poprečne sile.

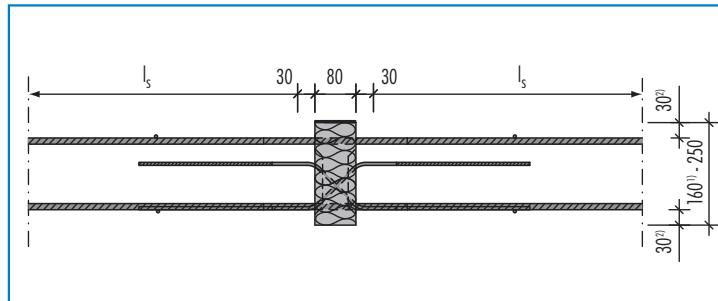
²⁾ Voditi računa da je minimalna debljina ploče u ovom slučaju $h \geq 200$ mm, potrebna zbog rasporeda gdje su elementi tipa A-D «oko ugla» s elementima tipa A-D na 2. nivou

Računska otpornost elemenata

Z = Vlačna armatura e = razmak između šipki
 D = Tlačna armatura vlačne armature
 Q = Armatura za prijenos poprečne sile L = duljina elementa
 poprečne sile h = debljina balkonske ploče

Klasa betona $\geq C25/30$

Zaštitni sloj betona $c_v 30$



Presjek Schöck Isokorb® tip A-D

Isokorb tip	Standardna izvedba		Izvedba za veću poprečnu silu		
	A-D 12/7 Q6+Q6	A-D 12/10 Q6+Q6	A-D 12/7 Q8+Q8	A-D 12/10 Q8+Q8	A-D 14/10 Q8+Q8
$L [m]$	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Z/D	2 x 7 Ø 12	2 x 10 Ø 12	2 x 7 Ø 12	2 x 10 Ø 12	2 x 10 Ø 14
Q	2 x 6 Ø 6	2 x 6 Ø 6	2 x 6 Ø 8	2 x 6 Ø 8	2 x 6 Ø 8
$e [mm]$	100/200	100	100/200	100	100
Maks. razmak između dilatacijskih reški [mm]	12,2	12,2	12,2	12,2	11,8
$h [mm]$	$m_{Rd} [\text{kNm/m}]$	$m_{Rd} [\text{kNm/m}]$	$m_{Rd} [\text{kNm/m}]$	$m_{Rd} [\text{kNm/m}]$	$m_{Rd} [\text{kNm/m}]$
160	±25,7	±38,7	±24,1	±37,1	±51,6
170	±28,6	±43,1	±26,9	±41,3	±57,5
180	±31,5	±47,5	±29,6	±45,6	±63,5
190	±34,5	±51,9	±32,4	±49,8	±69,5
200	±37,4	±56,3	±35,1	±54,0	±75,5
210	±40,3	±60,7	±37,9	±58,2	±81,5
220	±43,2	±65,1	±40,6	±62,4	±87,5
230	±46,1	±69,5	±43,4	±66,7	±93,5
240	±49,1	±73,8	±46,1	±70,9	±99,5
250	±52,0	±78,2	±48,8	±75,1	±105,5
$v_{Rd} [\text{kN/m}]$	±52,2	±52,2	±69,8	±69,8	±69,8

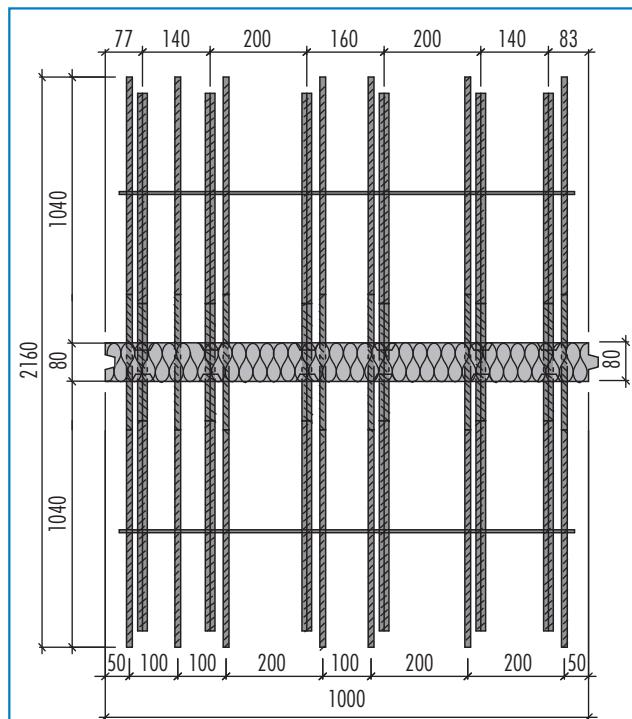
A-D

¹⁾ Kod upotrebe Isokorb-a sa oznakom 2. nivo, minimalna debljina ploče $h = 200$ mm

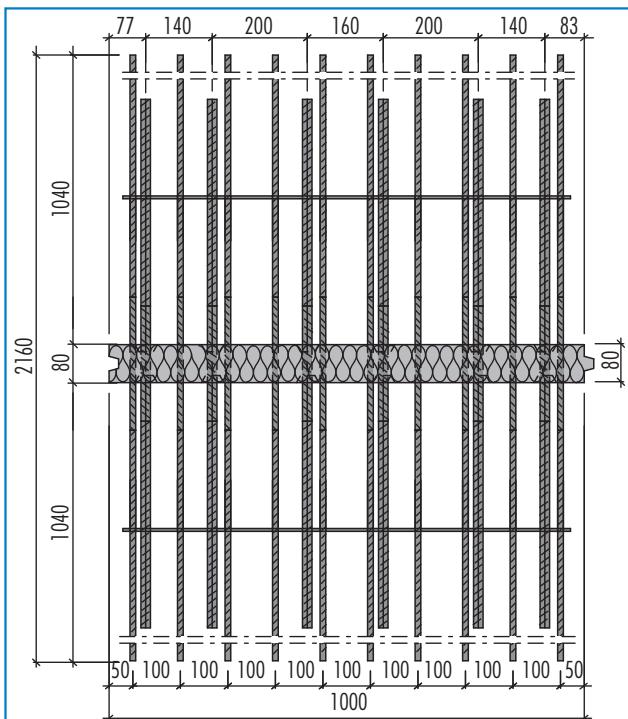
²⁾ Kod Isokorb-a sa oznakom 2. nivo, zaštitni sloj betona gore i dolje = 50 mm

SCHÖCK ISOKORB® TIP A-D

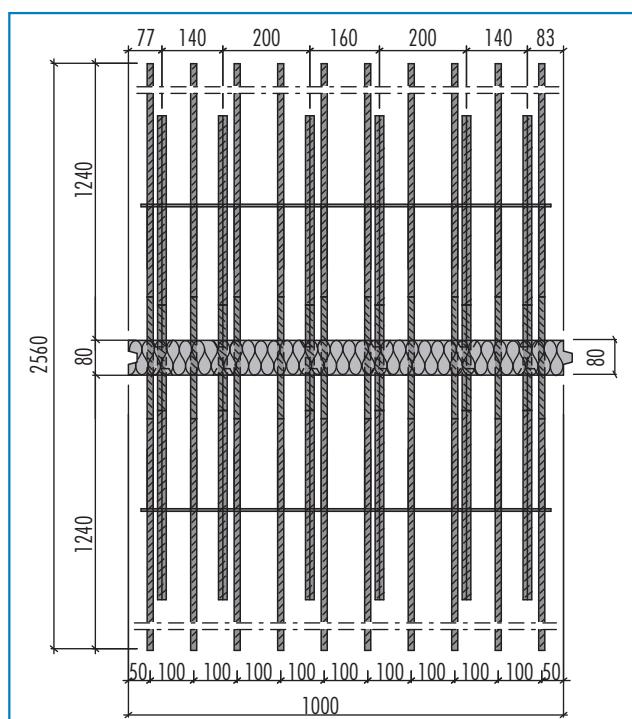
Tlocrti



Tlocrt Schöck Isokorb® tip A-D 12/7 Q6+Q6

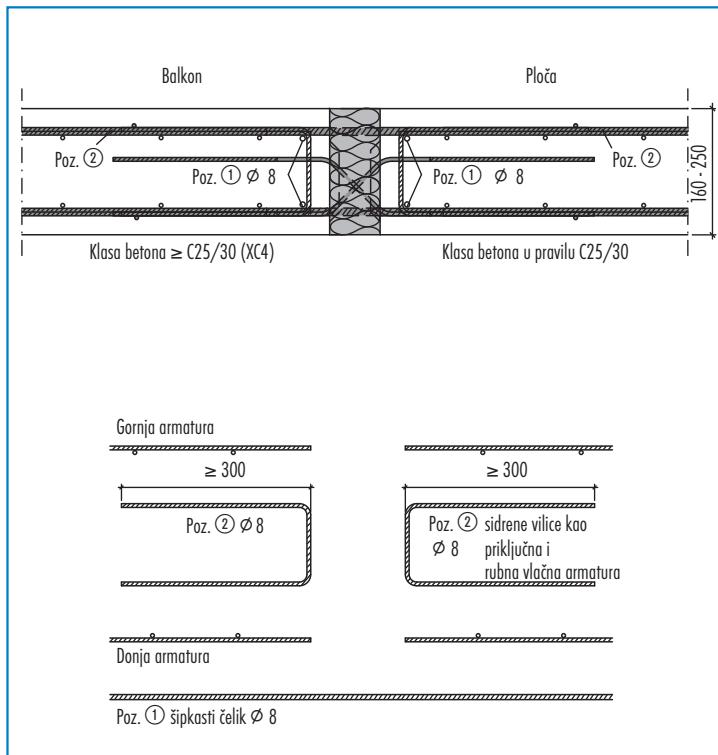


Tlocrt Schöck Isokorb® tip A-D 12/10 Q6+Q6



Tlocrt Schöck Isokorb® tip A-D 14/10 Q8+Q8

Armatura koja se ugrađuje na licu mјesta

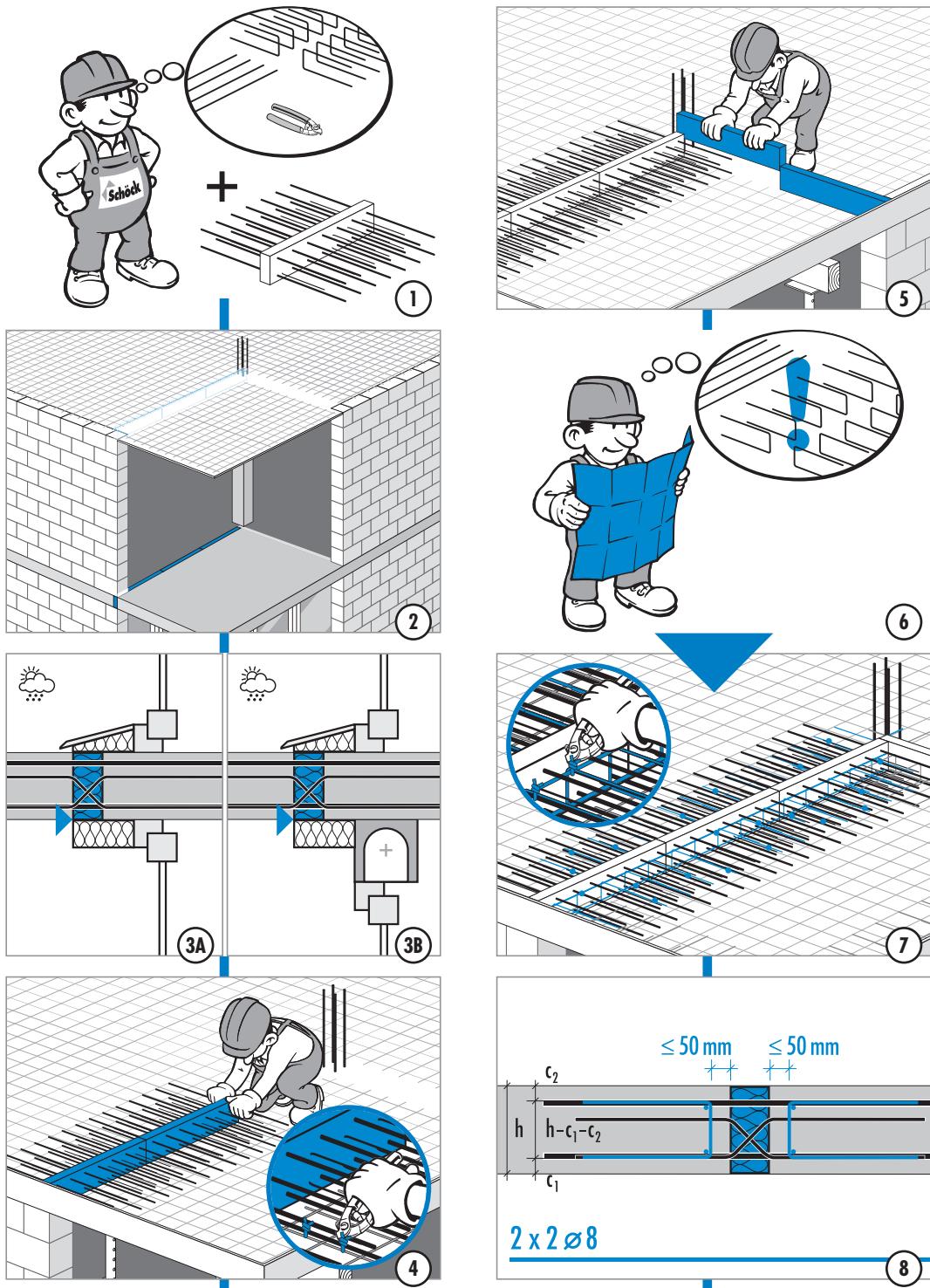


Upute

- ▶ Armaturu koja se ugrađuje na gradilištu proračunava statičar. Dodatna armatura za pokrivanje posmičnih naprezanja na slici nije prikazana.
- ▶ U slučaju različitih klasi betona (na pr. balkon C25/30, a ploča C20/25) za dimenzioniranje Schöck Isokorb®-a mjerodavan je slabiji beton.
- ▶ Za obje ploče koje se priključuju sa Schöck Isokorb®-om, mora se načiniti statički proračun.
- ▶ Gornju i donju armaturu ploča koje se priključuju treba s obje strane Schöck Isokorb®-a postaviti što bliže termoizolacijskom tijelu, vodeći pritom računa o potrebnom zaštitnom sloju betona.
- ▶ Sve slobodne nepoduprte rubove treba armirati konstruktivnom rubnom armaturom (sidrenim vilicama).
- ▶ Posmična naprezanja koje se pojavljuju u armiranobetonskim pločama moraju se proračunati i dokazati. Ako se vrijednost $V_{Rd,max}$ prekorači, poprečna sila mora se pokriti odgovarajućom armaturom. Za debljine ploče ispod $h = 200$ mm, vrijednost V_{Rd1} ne smije se prekoraciti, ni uz upotrebu dodatne armature. Nosivost na poprečnu silu odabranog Isokorb-a u tom slučaju treba odgovarajuće sniziti.

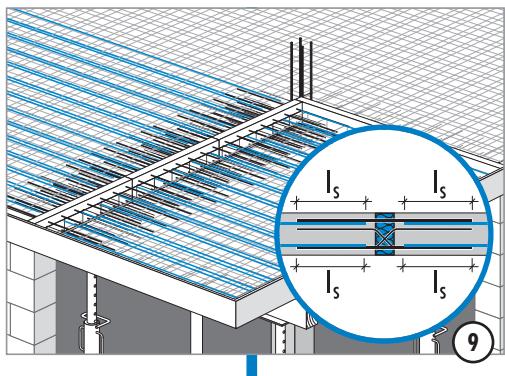
SCHÖCK ISOKORB® TIP A-D

Uputa za ugradnju



SCHÖCK ISOKORB® TIP A-D

Uputa za ugradnju



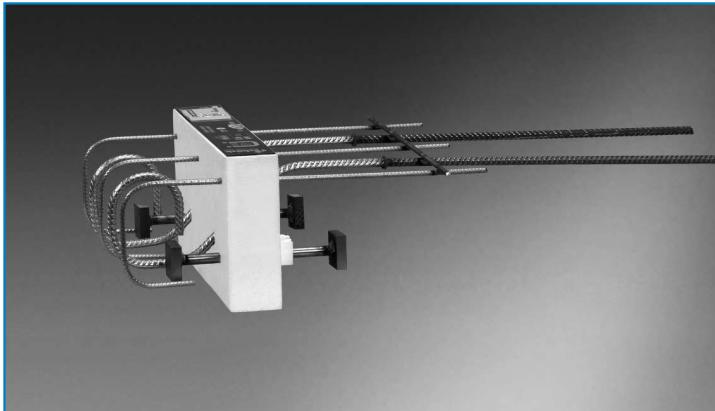
A-D

SCHÖCK ISOKORB® TIP A-D

Podsjetnik

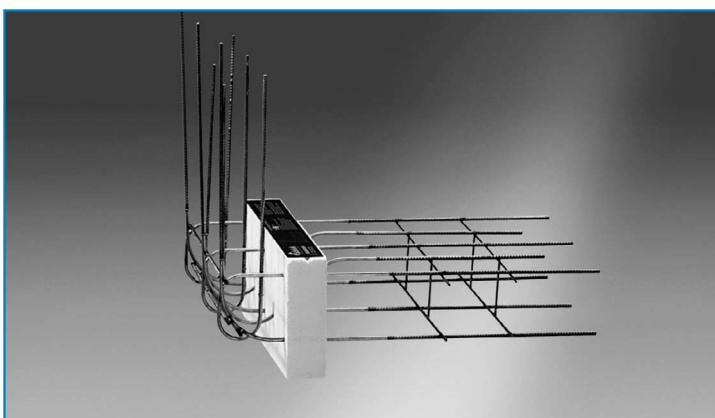
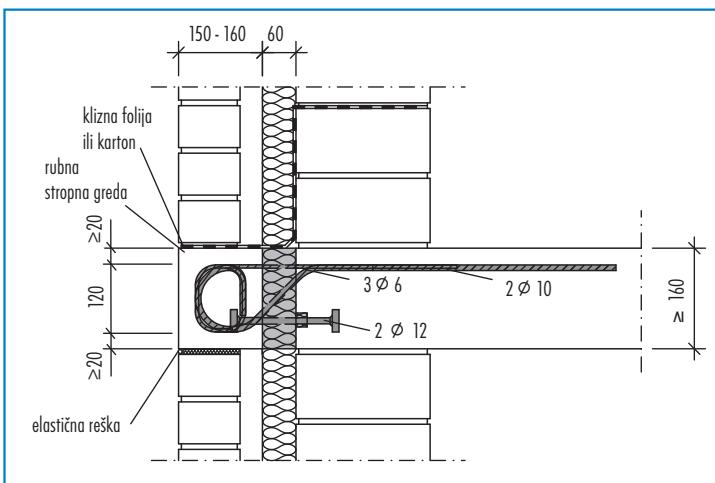


- ▶ Jesu li kod proračuna unutarjih sila na priključku sa Schöck Isokorb®-om uračunati faktori sigurnosti?
- ▶ Je li za dimenzioniranje Schöck Isokorb®-a upotrijebljena odgovarajuća tablica?
- ▶ Je li se pri izboru tablice za dimenzioniranje vodilo računa o mjerodavnoj klasi betona?
- ▶ Je li se vodilo računa o maksimalno dopustivom razmaku između dilatacijskih reški?
- ▶ Je li izračunata priključna armatura koja se ugrađuje na gradilištu?
- ▶ Je li kod priključka oko ugla uzeta u obzir minimalna debljina ploče (≥ 200 mm) i neophodan element s oznakom 2. nivo?



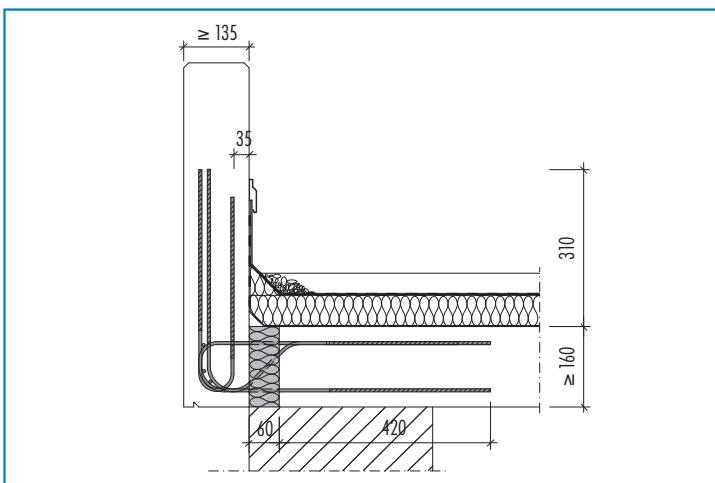
Schöck Isokorb® tip A-O

Schöck Isokorb® tip A-O nosivi je termoizolacijski element koji se upotrebljava za (točkasti) spoj ploče i rubne grede koja nosi predzid (na pr. fasadnu opeku). Razmak između elemenata određuje se statičkim proračunom. U međurazmake između elemenata na gradilištu postavlja se toplinska izolacija.

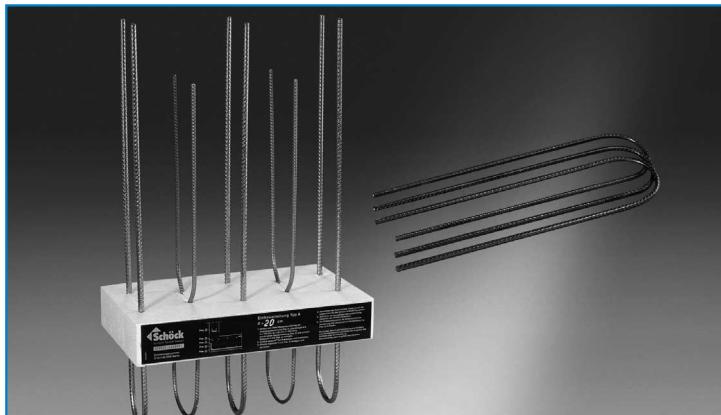


Schöck Isokorb® tip A-F

Schöck Isokorb® tip A-F nosivi je termoizolacijski element za (točkasti) priključak prepuštenog parapeta na stropnu ploču. Razmak između elemenata određuje se statičkim proračunom. U međurazmake između elemenata na gradilištu se postavlja toplinska izolacija.

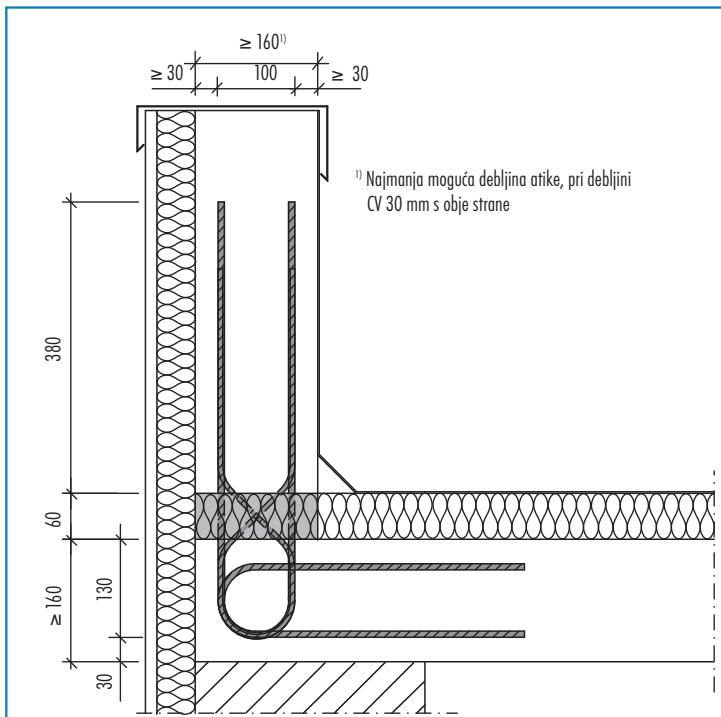


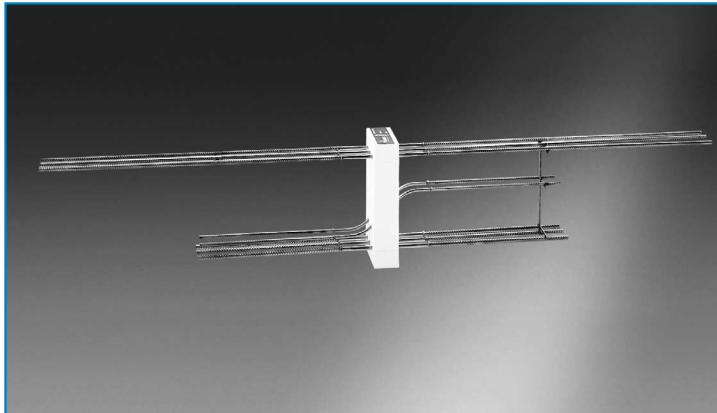
SCHÖCK ISOKORB® TIP A-A



Schöck Isokorb® tip A-A

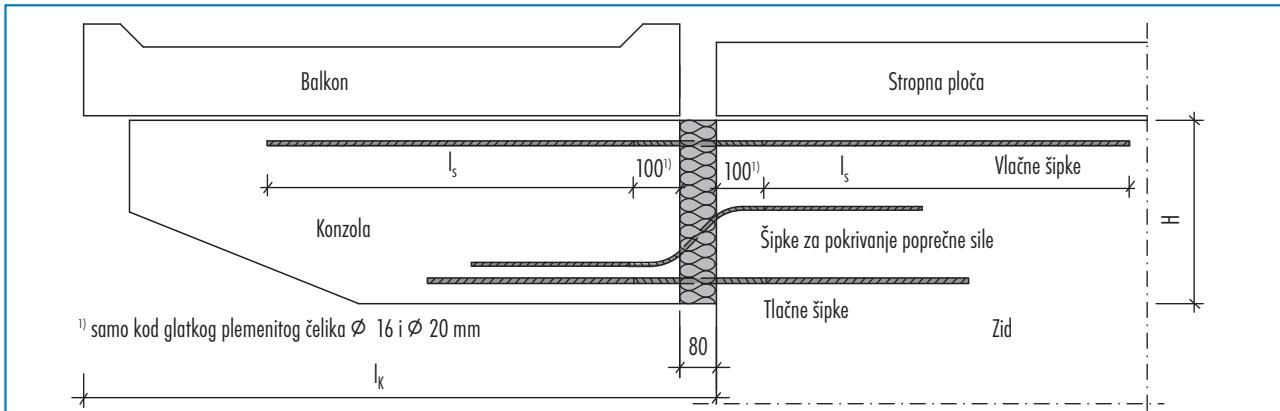
Schöck Isokorb® tip A-A upotrebljava se za (točkasta primjena) priključivanje i toplinsko odvajanje atike od ploče. Razmak između elemenata određuje se statickim proračunom. U međurazmake između elemenata na gradilištu se postavlja toplinska izolacija.



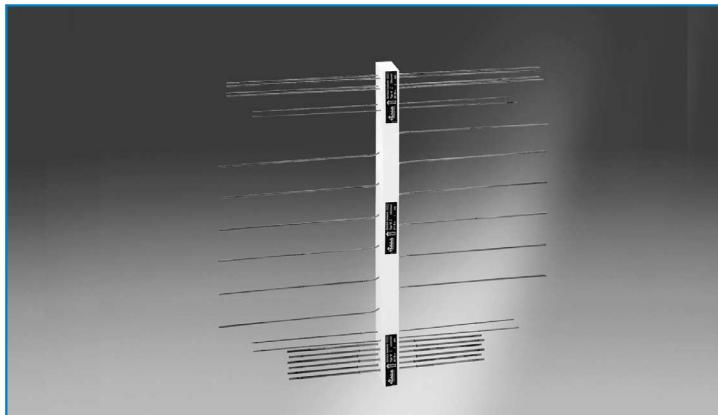


Schöck Isokorb® tip A-S

Schöck Isokorb® tip A-S upotrebljava se za toplinsko odvajanje konzolnih greda. On služi za točkasti prijenos velikih momenata savijanja i poprečnih sila. Dimenzioniranje slijedi prema zahtjevima statičkog proračuna.

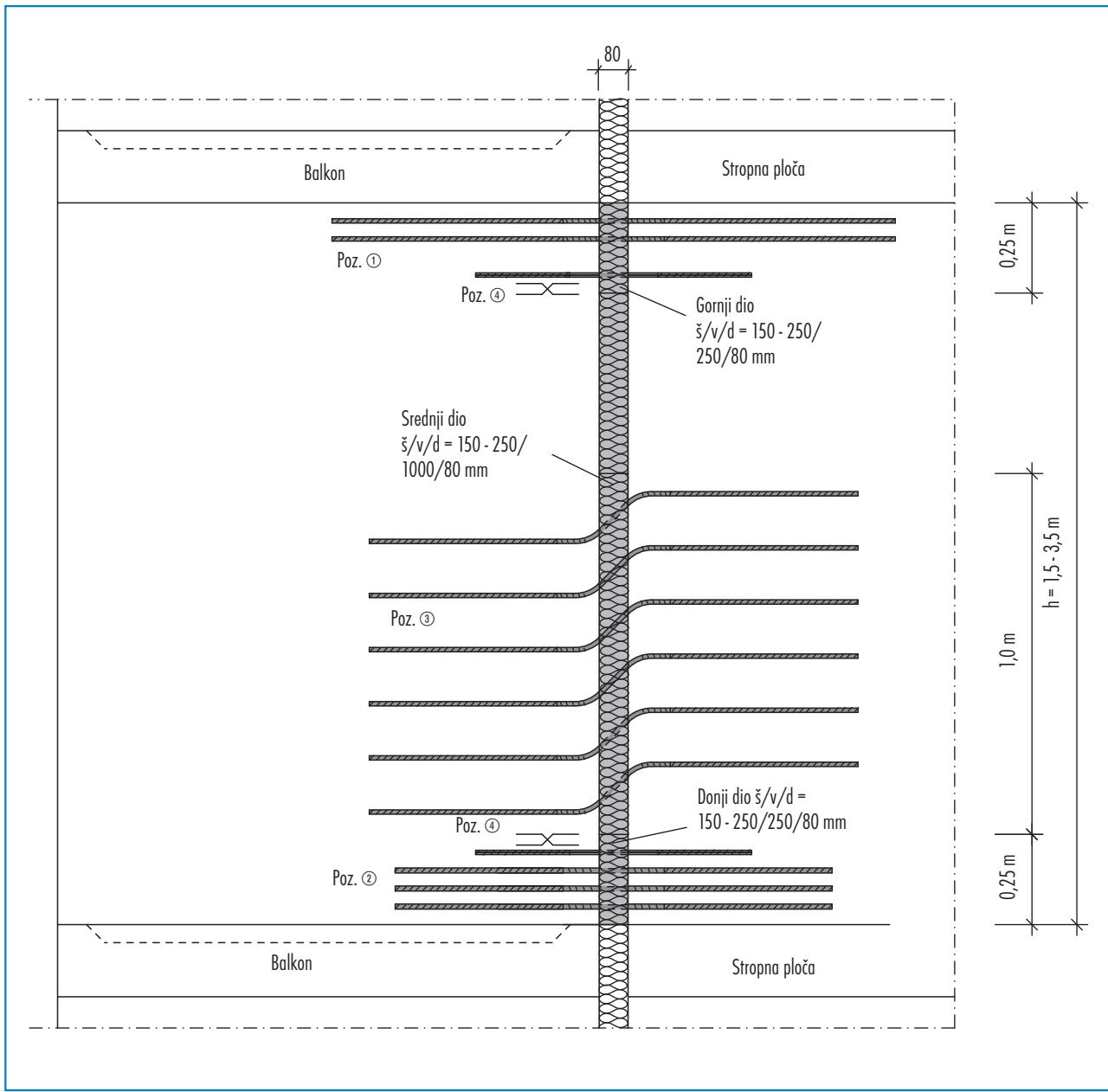


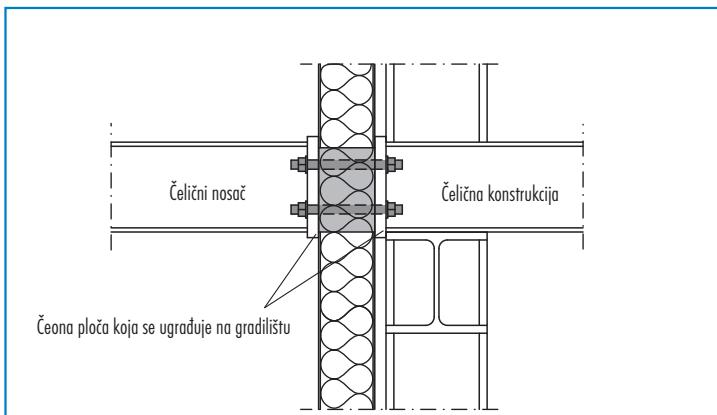
SCHÖCK ISOKORB® TIP A-W



Schöck Isokorb® tip A-W

Schöck Isokorb® tip A-W upotrebljava se za toplinsko odvajanje armiranobetonских zidova katne visine. Element prenosi velike momente savijanja i poprečne sile u vertikalnom i horizontalnom smjeru. Dimenzioniranje slijedi prema zahtjevima statičkog proračuna.

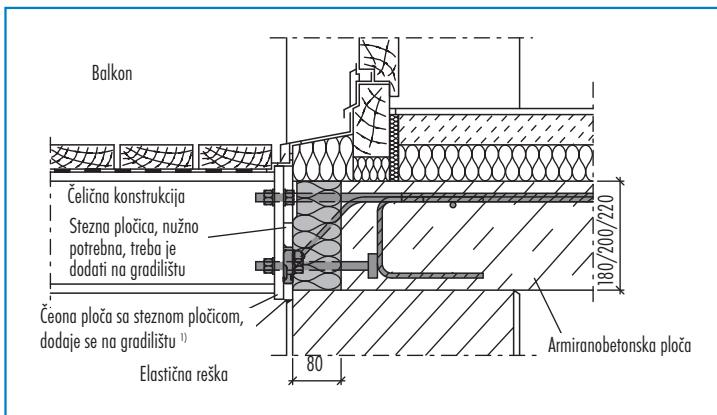




Schöck Isokorb® tip KST

Schöck je razvio Isokorb® KST kako bi i kod čeličnih konstrukcija bilo moguće postići punovrijednu toplinsku izolaciju. Zahvaljujući njemu, po prvi put je moguće ostvariti toplinski izoliran priključak čelika na čelik. Element se isporučuje kao modularni sistem u različitim izvedbama. Schöck Isokorb® tip KST za priključke koji prenose momente i poprečne sile, tip QST za priključke koji prenose poprečne i tlačne sile, tip ZST za priključke čeličnih konstrukcija koji prenose vlačne sile i tip ZQST za priključke čeličnih konstrukcija koji prenose poprečne i vlačne/tlačne sile.

Svi moduli su isporučljivi u dvovrstnim razinama nosivosti i mogu biti skombinirani prema zahtjevima statičkog proračuna.



Schöck Isokorb® tip KS

Schöck Isokorb® tip KS omogućuje je toplinski izoliran priključak slobodno prepustenog čeličnog nosača na armiranobetonsku ploču.

Element prenosi moment savijanja i poprečnu silu. Sastoji se od armaturne košare (s integriranim slojem toplinske izolacije) koja se priključuje na rub ploče.

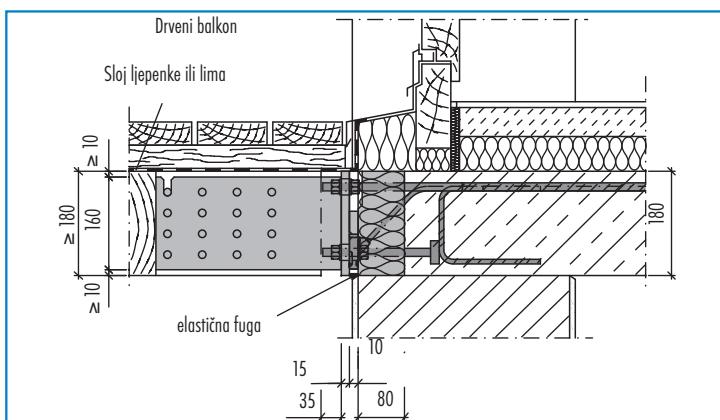
¹⁾ Stezna pločica = plosnati čelik zavaren na čeonu ploču na gradilištu

SCHÖCK ISOKORB® TIP KSH



Schöck Isokorb® tip KSH

Schöck Isokorb® tip KSH omogućuje toplinski izoliran priključak slobodno prepuštene drvene konstrukcije. Element prenosi moment savijanja i poprečnu silu. Sastoji se od armaturne košare (s integriranim slojem toplinske izolacije) koja se priključuje na rub ploče i od «soblje» za pričvršćivanje drvene konstrukcije.



Impresum

Izdavač: Schöck Bauteile Ges.m.b.H
Thaliastraße 85/2/4
1160 Wien (Beč)
Tel.: +43 (0) 1 7865760

Datum izdavanja: Ožujak 2009

Copyright: © 2009, Schöck Bauteile Ges.m.b.H
Ni jedan dio ove publikacije ne smije
se reproducirati ili prenositi mehaničkim,
elektronskim ili bilo kojim drugim sredstvima
bez pismene dozvole izdavača. Svi tehnički
podaci, crteži itd. zaštićeni su zakonom o zaštiti
autorskih prava.

NOSIVI
GRAĐEVINSKI ELEMENTI d.o.o.

Michael Unterhofer
Ulica grada Virgesa 17
10430 Samobor
Tel.: +385/1/3378 924
Fax: +385/1/3378 925
Mobil: +385/98 256 760
michael.unterhofer@schoeck.at

Pravo na tehničke izmjene pridržano

Datum izdavanja: Ožujak 2009

Schöck Bauteile Ges.m.b.H
Thaliastraße 85/2/4 · 1160 Wien (Beč)
Telefon +43(0) 1 7865760 · Telefax 43(0) 1 7865760-20
Internet: www.schoeck.com
E-Mail: office@schoeck.at