

REKONSTRUKCE PREFABRIKOVANÝCH SCHODIŠŤOVÝCH RAMEN VE ZDRAVOTNICKÉM ZAŘÍZENÍ

PETR ŠTĚPÁNEK, IVANA ŠUSTALOVÁ, LIBOR ŠVAŘÍČEK

Obr. 2 Zajištění polohy výzvuže přivařením

*Fig. 2 Securing
of the position
of reinforcement
by welding*

Zesílení prefabrikovaných schodišťových rámů torkretováním z důvodu nadměrných průhybů, které se projevily po osazení prvků do konstrukce. Konstrukce zesílovaného schodiště byla před torkretáží spodní desky nadlehčena (přizvednuta), aby výztuž nové desky byla aktivována již pro část vlastní týhy původního schodiště.

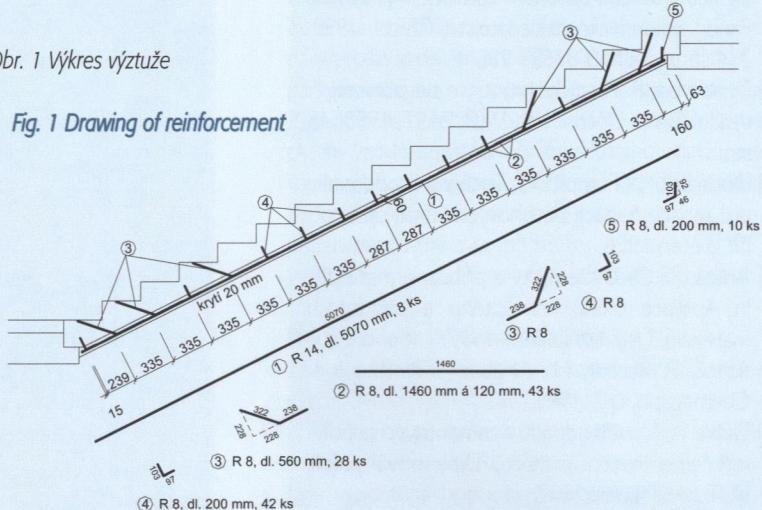
Prefabricated flights of stairs were reinforced by guniting because of excessive deflections which became evident after setting elements in the structure. The structure of the stairs to be reinforced was slightly lifted before guniting of the lower slab so that the reinforcement of the new slab would be activated because of a part of the self-weight of the original stairs.

Po kompletaci prefabrikovaných schodišťových rámů v objektu zdravotnického zařízení bylo zjištěno, že vykazují nadmerně velký průhyb. Výpočtem dle ČSN

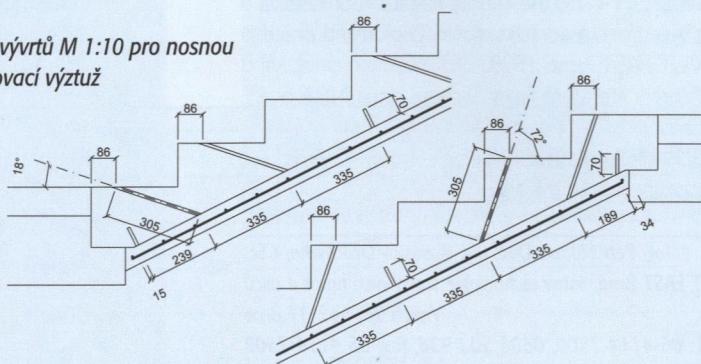


Obr. 1 Výkres výzvuže

Fig. 1 Drawing of reinforcement



Detail vývrtů M 1:10 pro nosnou spřahovací výzvuž



73 1201-86 bylo prokázáno, že obě ramena vyhovují z hlediska posouzení prvního mezního stavu únosnosti, avšak při posuzování druhé skupiny mezních stavů bylo zjištěno, že přetvoření prefábrikátů překračuje limitní hodnotu pro zachování tvaru prvku. Z tohoto důvodu bylo nutno přikročit k zesílení rámů.

Jako jedna z možností se nabízelo zesílení pomocí externí uhlíkové výztuže, avšak při výpočtu se prokázalo, že zvýšení tuhosti nenapojatou uhlíkovou lamenou je nevýznamné a pro tuto konstrukci není tento způsob zesílení vhodným řešením.

Zesílení prefabrikátů bylo provedeno dobetonováním železobetonové desky tloušťky 60 mm ke spodnímu lící prvků metodou torkretu. Do přidané desky byla navržena nosná ocelová výztuž profilu R14 a rozdělovací R8 (viz obr. I – položka 1 a 2). Poloha výztužné sítě byla zajištěna přivařením k nosným spřahovacím a konstrukčním trmům (viz obr. 2).

Spřahovací nosné trny byly navrženy tak, že svírají s rovinou spodního líce schodišťového ramene úhel 45° (položka 3 výkresu výztuže – viz obr. I). Počet nosných tmů pro zajištění spolupůsobení starého betonu s dobetonávkou byl stanoven výpočtem – posouzením rovinného styku.

Kvalitnějšího spolupůsobení prefabrikátu s dobetonávkou bylo dosaženo také očištěním spodního povrchu schodišťových ramen tlakovou vodou, předepsaný minimální tlak 500 barů.

Pro osazení spřáhovacích prvků bylo nutno vyvrtat otvory. Kotevní otvory pro nosnou spřáhovací výztuž byly vrtány jádrovou vrtáčkou s diamantovým vrtákem z horního líce schodiště, průměr otvoru 10 – 12 mm. Kotevní otvory pro konstrukční spřáhovací výztuž



(položka 4 a 5 výkresu výzvuže – viz obr. 1) byly vrtány ze spodní strany ramene schodiště, hloubka vrtu 70 mm, průměr otvoru 10 – 12 mm. Z důvodu nebezpečí rozkmitání konstrukce bylo nutno provádět vrtání bezpríklepově.

Před vlepením nosné konstruktivní výzvuže byly všechny vrtu důkladně vysáty a vypláchnuty vodou a následně v horní části (ze strany schodišťových stupňů) utěsněny zátkou z cementové malty s přísadou urychlovače tuhnutí a tvrdnutí v tloušťce 2,5 cm. Pro vlepení spráhovací výzvuže (nosné i konstruktivní – viz obr. 3) byly použity chemické kotvy HILTI HIT C 100 (postup lepení kotev byl navržen v souladu s technickým listem).



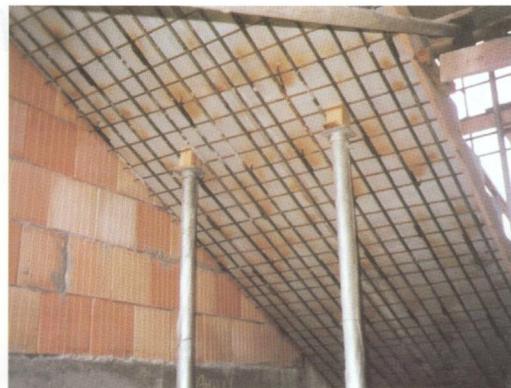
Vyvázaná výzvužná síť byla k trnům přivařena po zatvrdení vlepených kotev (viz obr. 4).

POSTUP VLASTNÍ TORKRETÁŽE

Z důvodu zabránění nárůstu přetvoření vlivem vlastní tily čerstvého betonu dodatečně prováděné vrstvy bylo nutno před zahájením torkretování každý prefabricát podepřít uprostřed rozpětí stojkou (dřevěný hranol 80/80 mm). Při aktivaci podepření se postupovalo směrem zdola nahoru (obr. 5).

Provizorní stojky byly odstraněny po provedení torkretu a po jeho zatvrzení (požadovaná krychelná pevnost minimálně 80 % pevnosti po 28 dnech). Při odstraňování se postupovalo shora dolů.

Nezatorketované místo o velikosti max. 100/100 mm (otisk dřevěného hranolu) bylo zaplněno reprofilací hmotou nanesenou ve dvou až třech vrstvách – v závislosti na zrnitosti použité



hmoty a na max. tloušťce nanášené vrstvy dle technických listů.

Pro umožnění smrštění a odstranění poruch z drzeň betonu v místech napojení torkretu na stávající podesty byla přitorkretovaná deska proškrábnuta do hloubky 20 mm) – oddilatování desky od původních konstrukcí na bočním styku.

Po zatvrdení torkretu a reprofilaci byla na spodní povrch nanesena stěrkové omítka.

ZÁVĚR

Nejdůležitější stránkou návrhu zesílení bylo stanovení statických schémat působení zesilované konstrukce v čase a určení odpovídajících deformací.



Aktivace přizvednutím se prokázala jako dostatečná, schodiště po provedené sanaci slouží svému účelu, deformace jsou v požadovaných mezích.

Poděkování:

Teorie zesilování betonových konstrukcí, podle které bylo popsáne zesílení provedeno, bylo zpracováno při řešení vědeckovýzkumného záměru VUT FAST v Brně „Teorie, spolehlivost a porušování statický a dynamicky zatížených konstrukcí“.

Doc. Ing. RNDr. Petr Štěpánek, CSc.
Ing. Ivana Šustalová, Ing. Libor Švarčík
VUT FAST Brno, Ústav betonových a zděných konstrukcí,
Údolní 53, 662 43 Brno,
tel.: 02 4114 6205, 4114 6220
e-mail: stepanek.p@fce.vutbr.cz
e-mail: sustalova.i@fce.vutbr.cz, svaricek.l@fce.vutbr.cz

Obr. 3
Spřáhovací výzvuž

Fig. 3 Composite reinforcement

Obr. 5 Provizorní podepření stojkami s dřevěným hranolem

Fig. 5 Temporary supporting by columns with a timber element

Obr. 4 Osazená výzvužná síť

Fig. 4 Placed reinforcing steel mesh

Obr. 6 Torkret

Fig. 6 Sprayed concrete