

Verze 23.9

Build	Komponenta	Popis	ID
15.02.24	Protokol	V informacích o systému se zobrazují uložení ve směru y, pokud v tomto směru existuje rovněž zatížení.	17236
15.02.24	Protokol	Momentové klouby se protokolují svojí relativní vzdáleností od začátku příslušného pole.	17063
15.02.24	BETON – Všeobecně	Pokud není definovaný jmenovitý průměr předpjaté výztuže (lana) pro účely posouzení jejího zakotvení, pak se před vlastním výpočtem zobrazuje varování.	17104
15.02.24	BETON – Všeobecně	Únavová pevnost ÖNORM Dovolené rozkmity napětí dle ÖNORM B 1992-1-1 pro únavovou pevnost betonářské výztuže neodpovídaly rakouské národní příloze NA a byly opraveny	17272
15.02.24	BETON – Návrhy	V návrhu na štěpení se zohledňuje dílčí součinitel bezpečnosti účinků z předpětí dle kap. 2.4.2.2 (3) v souladu se zvolenou národní přílohou. (Standardně 1.20, dle DIN EN/NA 1.35.)	17087
15.02.24	BETON – Návrhy	V posudku Omezení napětí se rozlišuje mezi využitím betonářské výztuže a předpjaté výztuže a využitím tlakových napětí betonu.	17307
15.02.24	BETON – Návrhy	Návrh na smyk Pokud se uvažují snížené osamělé síly v blízkosti podpor, pak se kontroluje, zda není rozhodující návrh na smyk se sníženou posouvající silou dle rov. (6.19) normy EN 1992-1-1. Spočtená hodnota nut.asw se pak vkládá v oblasti $0,75 \cdot a_v$. V případě navýšení se protokoluje příslušně upozornění.	17251
15.02.24	BETON – Protokol	Dovolená předpínací síla se protokoluje pro čas předpětí (rov. 5.41) a čas bezprostředně po aktivaci předpětí, resp. vnesení předpětí (rov. 5.43).	17173
15.02.24	BETON – Protokol	Legenda návrhu styku stojina-pásnice obsahuje informaci o uvažovaném úhlu tlačných diagonál.	17249
15.02.24	BETON – Protokol	U elasticky uložených nosníků s výpadkem podloží a současně s podporami se protokolují reakce ke korespondujícím návrhovým kombinacím.	15934
15.02.24	BETON – Protokol	Při existenci ozubů se ve výstupu součinitelů dotvarování a smršťování chybně rozlišovalo mezi průřezem prefa a dobetonávky, ačkoliv se nejednalo o spřažený průřez.	17117
15.02.24	OCEL – Návrhy	V posudku na vzpěr s klopením se zohledňuje torzní elastické uložení.	10215
15.02.24	OCEL – Návrhy	V rámci posouzení stability se nově posuzuje i smykové boulení dle EN 1993-1-5, kap. 5.	17074
15.02.24	OCEL – Návrhy	V posudku na vzpěr s klopením lze zohlednit vliv smykového pole ocelových trapézových profilů.	17075
15.02.24	DŘEVO – Protokol	Protokolují se podpory ve směru y.	17064

Verze 23.0

Build	Komponenta	Popis	ID
02.11.23	Prostředí	Pokud jsou v projektu zadány příčné prostupy nosníkem, pak je deaktivována funkce jeho prostorového zobrazení, která v některých případech způsobovala havárii programu.	17223
02.11.23	BETON – Návrhy	V návrhu styku stojina-pásnice dle národní DIN EN (NA) se pro stanovení dovoleného napětí v tlačných diagonálách uvažuje redukční součinitel dle kap. 6.2.3 (3).	17185
17.08.23	BETON – Návrhy	V posudku požární odolnosti byla nevyšena tolerance zohledňující velikost pásnice.	17134
21.06.23	Protokol	V tabulce <i>Zatěžovacích stavů</i> byly doplněny matematické operátory pro kombinace zatížení. Dále se vyznačuje u únavových ZS jejich násobením dynamickým součinitelem.	16234
21.06.23	Prostředí	Systém dálkového propojení s technickou podporou RIB FastViewer lze nyní spustit přímo z prostředí programu.	16911
21.06.23	Prostředí	V přehledu struktury dat se osamělá zatížení zobrazují se správnou jednotkou [kN].	16898
21.06.23	BETON – Výpočet	Pro výpočet pružinových konstant elastických podpor se nyní nabízejí rovněž materiály <i>zdíva</i> .	16761
21.06.23	BETON – Návrhy	V návrhu prostupů se zohledňuje excentricita tažené výztuže ve zbytkovém průřezu.	16843
21.06.23	BETON – Návrhy	Oprava návrhu excentricky napojovaných průřezů v oblasti ozubu.	14137
21.06.23	BETON – Návrhy	Návrh prostupu dle metodiky Heft 459 nyní rozlišuje hodnotu VRd,max vlevo a vpravo.	16811
21.06.23	BETON – Návrhy	Uživatelé zadaná hodnota přenosové délky se nezohledňovala a uvažovalo se vždy s hodnotou dle rov. (8.16), EN 1992-1-1. Dále se nyní zadaná hodnota přenosové délky protokoluje v legendě předpjeté výztuže a v posudku kotevní oblasti.	16709
21.06.23	BETON – Návrhy	Výstup návrhu na posouvající sílu byl rozšířen o další návrhové řezy.	16680
21.06.23	BETON – Návrhy	U malých prostupů dle metodiky Heft 459 je rozhodujícím posudkem využití napětí.	14058
21.06.23	BETON – Návrhy	Výsledky návrhu smykové spáry chyběly pro převislá koncová pole bez podpor (konzoli).	14433
21.06.23	BETON – Návrhy	V návrhu na smyk se protokoluje rozhodující kroutící moment.	16319
21.06.23	BETON – Návrhy	Posouzení kotevní oblasti u předpjetí s okamžitou soudržností – přenosové délky Ve výpočtu základní hodnoty přenosové délky l_{pt} se zohledňuje napětí předpjeté výztuže σ_{pm0} bezprostředně po ustálení předpínací síly vlivem ztrát ze zkrácení (na začátku lana) a z krátkodobé relaxace při tepelné úpravě. Důsledkem toho jsou, popř. kratší přenosové délky.	16895
21.06.23	BETON – Návrhy	Posouzení kotevní oblasti u předpjetí s okamžitou soudržností – kotevní délky Ve výpočtu celkové kotevní délky l_{bpd} se zohledňuje napětí předpjeté výztuže σ_{pm} bezprostředně po ustálení předpínací síly vlivem ztrát ze zkrácení (na začátku lana) a z krátkodobé relaxace při tepelné úpravě. Důsledkem toho jsou, popř. větší kotevní délky.	16896
21.06.23	BETON – Protokol	U návrhu prostupů dle metodik Heft 399, resp. Heft 459 se protokoluje boční osově krytí výztuže svislých vzpěr.	16417
21.06.23	BETON – Protokol	V návrhu ozubů se protokoluje návrhová tlaková pevnost pro účely posouzení kontaktních napětí v podporách.	16745
21.06.23	BETON – Protokol	Omezení charakteristických tlakových napětí se pro třídy prostředí XC dle EN 1992-1-1, kap. 7.2 nevyžaduje. Tato poznámka se uvádí v protokolu.	16879
21.06.23	BETON – Protokol	Vhodnější měřítko diagramu průběhu šířky trhlin.	16953
21.06.23	BETON – Protokol	Vylepšení kolizní kontroly grafického zobrazení zatížení.	15194
21.06.23	BETON – Protokol	Hodnota využití se opět správně ukládá jak pro mimořádnou, tak i pro seismickou situaci.	16462
21.06.23	BETON – Protokol	Umožněno filtrování v tabulce návrhu styku stojina-pásnice.	16518
21.06.23	BETON – Protokol	Do legendy k tabulce návrhu styku stojina-pásnice byla doplněna veličina ASF.	16519
21.06.23	BETON – Protokol	Značení veličin výztuže na zavěšení u prostupů dle metodiky Heft 459 bylo sladěno s legendou a grafickým schématem.	16852
21.06.23	OCEL – Prostředí	Vzpěr s klopením Pro lepší srozumitelnost výsledků tohoto posudku se uživatelé nabízejí další možnosti na přiřazení řešeného prvku k odpovídajícímu normovému výpočetnímu modelu:	16821

Build	Komponenta	Popis	ID
		<ul style="list-style-type: none"> • působíště zatížení může být na horní nebo dolní pásnici nebo v těžišti • průběh momentů M_y a M_z může být trojúhelníkový nebo parabolický pro výpočet hodnoty součinitele k_c • ideální moment setrvačnosti vzpěru s klopením může být zadáný nebo automaticky spočtený <p>Tato nastavení se zadávají individuálně po polích.</p>	
21.06.23	OCEL – Návrhy	<p>Vzpěr s klopením Byla implementována následující rozšíření posudků:</p> <ul style="list-style-type: none"> • zadání schématu průběhu momentů M_y a M_z jako trojúhelníkové nebo parabolické pro výpočet součinitele k_c • zadání působíště zatížení na horní nebo dolní pásnici nebo v těžišti • volitelné zadání M_{cr} po polích • úprava výpočtu I_w <p>Tyto změny souvisejí s posudkem na vzpěr s klopením dle EN 1993-1-1.</p>	17023
21.06.23	OCEL – Návrhy	Pro výpočet smykových napětí v rozhodujících bodech průřezu byl upraven výpočet statického momentu S_y .	17024
21.06.23	OCEL – Návrhy	Ve výpočtu mezí hodnoty h_w/t pro posouzení smykového boulení dle EN 1993-1-5 se u některých typů průřezů namísto s tloušťkou stojiny počítalo s tloušťkou příruby.	17025
21.06.23	DŘEVO – Všeobecně	Průběžná údržba a aktualizace.	16990

Verze 22.0

Build	Komponenta	Popis	ID
21.03.23	BETON – Návrhy	Do protokolu RTreport se nyní zapisují správné hodnoty z návrhu na ohyb pro mimořádnou situaci .	16865
21.03.23	BETON – Návrhy	Výpočet průhybů s vlivem vzniku trhlin a D+S dle metodiky Krüger/Mertzsch je nyní možný i pro prvky s nekovovou výztuží.	16762
21.03.23	BETON – Protokol	V protokolu návrhů prostupů dle H399 a H459 se nově dokumentuje uvažované vnitřní rameno.	16673
21.03.23	Ocel – Návrhy	Vzpěr s klopením Četná vylepšení výpočtu vlivových součinitelů <ul style="list-style-type: none"> • nový výpočet součinitele k_c v závislosti na průběhu ohybových momentů • uvažování skutečně maximálního momentu v poli namísto momentu ve středu pole • výpočet M_{cr} dle 18800-2, rov. 19 nebo dle Kindmanna (časopis Stahlbau 62 (1993), sešit 1) Toto má vliv na posouzení vzpěru s klopením dle EN1993-1-1.	16642
28.09.22	Prostředí	U nosníků se musejí konstanty plošného elastického uložení přepočítat přes zadanou šířku průřezu na liniové uložení. Vzhledem k tomu, že šířky ovlivněných oblastí jsou pro různé typy průřezů (např. obdélník, T profil, ...) značně odlišné, přičemž v různých aplikačních případech se tyto dále redukuje (např. základové pasy u základových desek) je zadání příslušných parametrů liniového uložení přímo na uživateli.	16609
28.09.22	BETON – Výpočet	Posouzení únavy Oprava stavu při zadání více vzájemně se vylučujících zatěžovacích stavů (s operátorem <i>nebo min/max</i>), přičemž nebyly všechny tyto stavy označeny jako únavové.	16529
28.09.22	BETON – Návrhy	Prostupy Pokud nebylo možné v návrhu výztuže prostupu nalézt stabilní řešení, pak se bez bližších souvislostí protokolovala hodnota využití 999. Toto se týkalo zejména případu s nízkou výškou tlačené zóny. Omezením přetvoření výztuže na 10 mm/m ve většině případů již k tomuto problému nedochází.	16478
28.09.22	BETON – Návrhy	V ohybové únosnosti se správně nezohledňovala předepsaná tlaková výztuž v tlačené zóně.	16579
28.09.22	BETON – Návrhy	Byly kompletně přepracovány požadavky na životnost . Tolerance krytí betonem dle národních parametrů k DIN EN se na rozdíl od ostatních norem EN stanovuje jiným způsobem pro životnost a pro soudržnost .	16549
28.09.22	BETON – Návrhy	Návrh na smyk dle obecné EN a ČSN EN Aktivace vstupního parametru Členěný průřez s předpjatou taženou pásnicí se v případě obecné normy EN a ČSN EN interpretovala při výpočtu součinitele α_{cw} pro $VR_{d,max}$ dle rovnice (6.9) tak, že se jedná o předpjatý prvek, u kterého se aplikuje rov. 6.11.aN-cN.	16574
28.09.22	BETON – Návrhy	Nelineární průhyby se zohlednění vzniku trhlin a vlivů D+S dle metodiky Krüger/Mertzsch Spočtené hodnoty dlouhodobých průhybů byly v některých případech nerealisticky vysoké. Toto bylo způsobeno výpočtem a integrací křivostí od smršťování, a to zejména u nepředpjatých prvků s proměnnou výškou průřezu a rozsáhlými oblastmi se vznikem trhlin. <u>Poznámka:</u> Křivosti vlivem smršťování jsou nezávislé na zatížení a závisejí zejména na uspořádání výztuže v průřezu, tj. při stejném uspořádání výztuže jsou tyto křivosti vždy stejné, nezávisle na zatěžovacích účincích. Výrazně nesymetrické (horní / dolní) uspořádání výztuže vede na vyšší hodnoty křivosti vlivem smršťování a v důsledku toho i vyšší hodnoty průhybů.	16639
28.09.22	BETON – Protokol	Pokud byla tloušťka spodní pásnice průřezu typu "Obrácené T" větší než 1/2 výšky průřezu, pak se nevykreslovalo jeho grafické schéma.	16458
28.09.22	BETON – Protokol	Liniová zatížení působící ve směru X se zobrazovala jako působící ve směru Z.	16561
08.06.22	BETON – Protokol	V přehledu průhybů se namísto původní fixní dovolené hodnoty "leff/500" protokoluje k jednotlivým časům korespondující dovolená hodnota průhybu v závislosti na tom, zda se jedná o oblast pole nebo konzoly.	16378
08.06.22	DŘEVO – Protokol	V přehledu výpočetního modelu se protokoluje požadavek na posouzení požární odolnosti.	16409
08.06.22	DŘEVO – Výpočet	Požární posudek trojstranně ohořených trámů se doposud počítal jako čtyřstranný, což vedlo na nepříznivější hodnoty využití.	16408

Build	Komponenta	Popis	ID
17.05.22	BETON – Výpočet	Průhyby nosníků , u kterých významně převažoval vznik trhlin (II. MS), vycházely nerealisticky velmi velké. Nyní se pro výpočet deformací uvažují, v závislosti na stávajícím napětí, rozhodující efektivní tuhosti průřezů s trhlínami.	16373
17.05.22	BETON – Návrhy	Návrhy nyní akceptují uživatelské zadání součinitel spolehlivosti betonářské výztuže $\gamma_{s.s} > 1,15$.	16348
13.04.22	Všeobecně	Úpravy programu související s novou kompatibilitou se systémy Windows 11 .	16348
13.04.22	Protokol	U nosníků na pružném podloží se nyní reakce v podloží přepočítávají a protokolují přes danou šířku nosníku na kontaktní napětí.	15944
13.04.22	Přenos zatížení	Přenos zatížení Při změnách ve zdrojovém souboru přenosu zatížení následuje okamžitě po otevření projektu, který z tohoto zdroje zatížení přebírá, upozornění o změně stavu.	15911
13.04.22	Návrhy	Pokud existuje více únavových zatěžovacích stavů v rámci jedné kombinace, pak se v posouzení únavy zohledňují všechny tyto zvolené zatěžovací stavy.	16205
13.04.22	Prostředí	Úpravy logických operátorů na panelu <i>Kombinační součinitele</i> se v některých případech neukládaly.	16186
13.04.22	BETON – Návrhy	Omezení průhybů se vznikem trhlin a vlivů D+S Průhyby se vznikem trhlin a vlivem dotvarování a smršťování vycházely v některých případech příliš malé. Z těchto důvodů byla metodika jejich výpočtu dle autorů Krüger/Mertzsch dále rozšířena následujícím způsobem: <ul style="list-style-type: none"> • namísto efektivního tečného E-modulu dle autorů Krüger/Mertzsch se počítá s efektivním sečným E-modulem dle autorů Zilch/Zehetmaier • u průřezů bez trhlin se vliv křivosti od smršťování uvažuje s průřezovými charakteristikami netto (dříve s ideálními průřezovými charakteristikami) • v předcházejících programových verzích se rozhodující efektivní ohybová tuhost (EI)_w uvažovala v závislosti na napětí pro max. nebo min. návrhovou kombinaci. Nově se uvažuje efektivní ohybová tuhost z obou těchto návrhových kombinací. V důsledku těchto úprav vycházejí nyní mírně (po opravě ID 16373) vyšší hodnoty průhybů než v předchozích programových verzích.	15723
13.04.22	BETON – Návrhy	Betonové průřezy s nekovovou výztuží Návrh na posouvající sílu betonových průřezů vyztužených nekovovou výztuží probíhá přesnější metodikou dle autorů M. Kurth / J. Hegger: <i>Zur Querkrafttragfähigkeit von Betonbauteilen mit Faserverbundkunststoff-Bewehrung – Ableitung eines Bemessungsansatzes.</i> [Bauingenieur Band 88, Oktober 2013]	15691
13.04.22	BETON – Návrhy	V případě osamělých zatížení v blízkosti podpor nesmí snížená hodnota návrhové posouvající síly VEd překročit hodnotu maximální odolnosti na posouvající sílu VRd,max. Toto se nyní rovněž zohledňuje ve výpočtu využití průřezu.	15492
13.04.22	BETON – Protokol	Souřadnice a polohy prostupu se měří ve vzdálenosti od počátku pole v [m], nezávisle zda byla zadána hodnotou a nebo poměrem x/L .	16100
13.04.22	BETON – Protokol	U konstrukčních prvků vyztužených nekovovou výztuží se protokoluje odkaz na EN 1992-1-1 spolu s odkazem na použitou metodiku pro ComBAR a autory Kurth / Hegger.	15690
13.04.22	BETON – Protokol	Uspořádání výztuže Průměry výztuže nabízené v nástroji <i>Uspořádání výztuže</i> byly rozšířeny o profily ComBAR.	15692
13.04.22	BETON – Protokol	Ve výpočtu spotřeby materiálu betonářské výztuže třmínků se podíl torzních třmínků započítával dvakrát.	16088
13.04.22	BETON – Prostředí	V případě deskového průřezu se nyní nabízí pouze 1 nebo 2-stranné ohoření.	15959
13.04.22	BETON – Výpočet	V závislosti na zvoleném dělení prvku se mohly u předpjatých systémů se separací vyskytovat neočekávané nesymetrické průběhy účinků předpětí, které vedly na vysoké posouvající síly a nesymetrické průběhy vnitřních účinků a výztuže. Tento toleranční problém byl odstraněn.	16203
13.04.22	BETON – Výpočet	Generování výpočetního modelu FEM pro výpočty vnitřních účinků probíhá s vyšší přesností, což ve většině případů zabraňuje vzniku neočekávané nesymetrickým průběhům výsledků.	16204
13.04.22	OCEL – Všeobecně	Průběžná údržba a aktualizace.	16297

Build	Komponenta	Popis	ID
13.04.22	DŘEVO – Všeobecně	Průběžná údržba a aktualizace.	16298

Verze 21.0

Build	Komponenta	Popis	ID
15.02.22	Kombinace	Při automatickém generování kombinací se nezhledňoval uživatelem upravená hodnota kombinačního součinitele gama stálých zatížení.	15642
15.02.22	BETON – Prostředí	V některých projektech nosníků s prostupy docházelo při jejich otevření a současně aktivním podokně prostorového zobrazení k havárii programu.	15133
15.02.22	BETON-Návrhy	Zadaná hodnota poměru „průměr ohybu/profil třmínků“ se nyní správně přenáší do návrhů na MS únavy.	15261
15.02.22	BETON – Protokol	U tabelární hodnoty únosné návrhové smykové síly se jedná o složku únosnosti nevytuzžené spáry. Názvosloví a identifikátory byly v tomto smyslu upraveny.	15334
15.02.22	DŘEVO – Návrhy	Posudek rovinného ohybu a využití $>> 1.0$ byl v případě EN příliš pesimistický.	15097
10.03.21	VŠEOBECNĚ – Protokol	Nepoužívané průřezy se již neprotokolují.	15028
10.03.21	VŠEOBECN – Protokol	V tabelárním přehledu zatížení se osamělé síly zadané pomocí jejich počtu a rozteče protokolovaly vícenásobně.	15066
10.03.21	BETON – Prostředí	Okamžité automatické uspořádání pořadí prostupů zleva doprava bylo zrušeno, neboť při něm docházelo k nežádoucím efektům. Pokud je setřídění požadováno, pak lze toto provést následně po jejich zadání tlačítkem <i>Setřídít</i> .	14863
10.03.21	BETON – Návrhy	Posouzení požární odolnosti Maximální hodnota uživatelsky zadaného poměru $As.stav./As.nut.$ se dle EN 1992-1-2 automaticky omezuje na 1,30.	14771
10.03.21	BETON – Návrhy	Posouzení požární odolnosti V případě shodných stupňů využití průřezů se protokolují hodnoty pro průřez s nejnižší kritickou teplotou.	14767
10.03.21	BETON – Protokol	V protokolu předpětí se chybně uváděla okamžitá soudržnost namísto dodatečné soudržnosti.	15029
10.03.21	BETON – Protokol	Pokud v návrhu smykové spáry není nutné posouzení sklonu tlačných diagonál, pak jsou na těchto místech hodnoty ve sloupcích vEd_i a vRd_i,max prázdné.	14768
10.03.21	BETON – Protokol	Ve výpočtu množství betonu se nyní rovněž zohledňují zadané prostupy.	14845
10.03.21	OCEL	Průběžná údržba a aktualizace	15200
10.03.21	DŘEVO	Databanka materiálu dřeva byla v základních nástrojích RIBTEC rozšířena o nové třídy pevnosti jehličnatého a listnatého dřeva na základě ohybových zkoušek vyšší hrany průřezu dle EN 338:2016-07.	15057
10.03.21	DŘEVO	V posudku smykové únosnosti dle EN 1995-1-1 se pro masivní listnaté dřevo počítá s doporučenou hodnotou součinitele $k_{cr} = 0,67$.	15051
10.03.21	DŘEVO	Ve výpočtu napětí se uvažovaly vnitřní účinky ze složek <i>krátkodobých</i> a <i>velmi krátkodobých</i> užitných zatížení se součinitelem k_{mod} příslušejícím ke <i>střednědobým</i> užitným zatížením.	15067

Verze 20.0

Build	Komponenta	Popis	ID
26.11.20	BETON – Návrhy	Dekomprese: oprava rozhodujícího napětí v poli.	14902
26.11.20	BETON – Návrhy	Dekomprese: v některých případech se neprotokovalo skutečně rozhodující napětí.	14904
26.11.20	BETON – Návrhy	Dekomprese: při současně aktivním posudku napětí byly výsledky dekomprese chybné, tj. zpravidla nevyhovující.	14905
26.11.20	BETON – Prostředí	Parametry předpínacího systému (rozptyl aj.) se při přímém zadání jejich hodnoty v tabulce Předpětí nepřebíraly. Bylo je možné upravovat pouze šipkami vpravo od vstupního pole.	14685
18.11.20	Všeobecně	Odstraněna havárie programu v případě aktivní volby „projekt před výpočtem automaticky uložit“.	14852
27.10.20	Prostředí	Při větším množství liniových zatížení se významně zpomalovaly funkce jejich úprav v oblasti tabulek.	14811
27.10.20	Prostředí	Cesta ke složce šablon projektů je nově individuální pro každou roční programovou verzi (19.0, 20.0, ...).	14815
27.10.20	Prostředí	V projektech s větším množstvím lichoběžníkových zatížení nebylo možné v oblasti tabulek některá tato zatížení polohovat.	14818
27.10.20	BETON – Prostředí	Volba časté nebo kvazistálé návrhové kombinace jako zatěžovací účinky pro posudek PO se trvale ukládá ve vstupním souboru projektu.	14671
27.10.20	BETON – Prostředí	Parametry smykové spáry se trvale ukládají ve vstupním souboru projektu.	14716
13.10.20	BETON – Návrhy	Při volbě časté návrhové kombinace jako zatěžovací účinky pro posudek PO probíhá tento výpočet skutečně pro tuto kombinaci (dříve pouze pro kvazistálou).	14671
13.10.20	BETON – Návrhy	V posudku PO se zbytková výška průřezu stanovuje přesněji, s tolerancí do 1 mm v oblasti ozubu.	14672
13.10.20	BETON – Návrhy	V oblasti ozubů se rameno vnitřních sil stanovuje ze statické výšky průřezu a s ohledem na odlišně zadanou hodnotu dolního osového krytí výztuže.	
13.10.20	BETON – Návrhy	Výsledky nelineárního výpočtu průhybů se zohledněním vzniku trhlin a vlivů D+S u prvků s velmi vysokými tuhostmi průřezů vycházely příliš konzervativně.	14648
13.10.20	BETON – Návrhy	Všechny návrhy na smyk nyní probíhají pouze v čase tn. V návrhu na posouvající sílu se již neuvažuje s maximální hodnotou ramene vnitřních sil přes všechny řešené časy. Upozornění: v důsledku této změny může v určitých případech, oproti předcházejícím programovým verzím, docházet k výraznějšímu navýšení (cca o 10%) množství nutné výztuže na posouvající sílu.	14727
13.10.20	BETON – Protokol	Rekapitulace smykové výztuže byla rozšířena o sloupeček s nutným přídatkem výztuže do smykové spáry.	14725
13.10.20	BETON – Protokol	Jazyková oprava informace o nastavení pracovních diagramů betonářské a předpjaté výztuže.	14683
11.08.20	BETON – Návrhy	Výsledky nelineárního výpočtu průhybů se zohledněním vzniku trhlin a vlivů D+S u prvků s velmi vysokými tuhostmi průřezů vycházely příliš konzervativně.	14648
21.07.20	Protokol	Schémata průřezů se nyní vykreslují všechna ve stejném měřítku.	
21.07.20	Protokol	Popisy minimálních a maximálních hodnot průběhů průhybů se již nepřekrývají.	
21.07.20	BETON – Prostředí	Pořadí prostupů se nyní třídí v kladném směru podélné osy.	
21.07.20	BETON – Prostředí	U schémat průběhu průřezů číslo 10 se nepopisovaly ve schématu nosníku všechny průřezy.	
21.07.20	BETON – Prostředí	Pokud leží prostupy mimo oblast nosníku, pak následuje před provedením výpočtu chybové hlášení.	
21.07.20	BETON – Prostředí	Uživatelsky upravené součinitele rozptylu předpětí (např. $r_{inf} = r_{sup} = 1.00$) se neukládaly spolu s projektem, takže při jeho příštím otevření byly nastaveny opět standardní hodnoty 0.95 / 1.05	14633
21.07.20	BETON – Prostředí	Výška náběhu obecného průřezu I se v pohledu nosníku zobrazuje správně.	

Build	Komponenta	Popis	ID
21.07.20	BETON – Prostředí	V přehledu struktury dat nebylo možné z kontextové nabídky na pravé klávese myši kopírovat a vkládat zatěžovací stavy.	
21.07.20	BETON – Prostředí	U obecného průřezu I s ozubem se v prostorovém zobrazení chybně vykresloval tvar průřezu nad podporou	
21.07.20	BETON – Výpočet	Oprava přenosu poloh výztuže do výpočetního jádra návrhů u extrémních případů průběhu průřezů se skokovou změnou a současným ozubem u podpor.	
21.07.20	BETON – Návrhy	Posouzení smykové spáry V oblasti šířky podpory a vzdálenosti od hrany podpory = výška řešeného prvku, se již neprovádí posudek tlačené diagonály ($V_{ed} > VR_{d,max}$), neboť toto technicky nedává smysl.	
21.07.20	BETON – Návrhy	Přenos předpětí do prvku Pro výpočet soudržného napětí pro účely stanovení přenosové délky l_{pt} se zohledňuje výklad dle DIN EN 1992-1-1/NA (10/2017).	14634
21.07.20	BETON – Návrhy	Návrh na MS únavy Návrh na posouzení únavy betonu v tlaku dle rov. 6.72 lze provádět nezávisle na návrhu posouzení únavy ohybové výztuže.	14635
21.07.20	BETON – Návrhy	Materiálové parametry předpínací výztuže Přetvoření při maximálním zatížení "Eps.uk" bylo sníženo z původní hodnoty 60% na 40%. Pokud je aktivován pracovní diagram se zpevněním, pak se odpovídajícím způsobem navyšují tahové síly.	14636
21.07.20	BETON – Návrhy	Posudek dekomprese Posudek dekomprese již nezohledňuje pouze nejméně příznivou třídu prostředí, ale rozlišuje třídy prostředí pro horní a dolní povrch, tj. tahová napětí při horním povrchu a třídě prostředí XC1 nehrají roli.	14637
21.07.20	BETON – Návrhy	Oprava výpočtu ramene vnitřních sil u vyššího průřezu na rozhraní ozubu.	
21.07.20	BETON – Protokol	V posudku dekomprese se protokolovalo rozhodující napětí vždy nulové – nezávisle na skutečně spočtené hodnotě.	
21.07.20	BETON – Protokol	Šablona protokolu <i>Stručný výstup</i> nyní zahrnuje i materiálové parametry betonu a výztuže.	
21.07.20	BETON – Protokol	U předpínací výztuže se protokoluje poznámka k použitému pracovnímu diagramu napětí – přetvoření.	
21.07.20	BETON – Protokol	Dílní součinitele spolehlivosti předpínací výztuže se protokolovaly vždy pro stálou návrhovou situaci, i když v případě mimořádných návrhových situací program počítal správně s korespondujícími mimořádnými součiniteli.	
21.07.20	OCEL – Všeobecně	Průběžná údržba a aktualizace.	14598
21.07.20	DŘEVO – Všeobecně	Průběžná údržba a aktualizace.	14599

Verze 19.0

Build/stav	Komponenta	Popis	ID
2019-1.5cz	BETON – Protokol	V případě návrhů na mimořádnou návrhovou kombinaci se formálně chybné protokoly byly kombinační součinitelé pro stálou návrhovou situaci.	
2019-1.5cz	BETON – Návrhy	V případech, kdy v oblasti ozubů ležela střednice mimo průřez, se chybně počítala velikost ramene vnitřních sil.	
2019-1.4cz	Prostředí	V případě prostého nosníku způsobovalo smazání tohoto jediného pole havárii programu.	
2019-1.4cz	BETON – Návrhy	Ve výpočtu průhybů s trhlinami a vlivem D+S dle Krüger-Mertzsch se nově zohledňuje případná existence ozubů.	
2019-1.4cz	BETON – Návrhy	Minimální povrchová výztuž - dle DIN EN, tabulka NA.J.4, se u předpjatých prvků povrchová výztuž předepisuje pouze ve stojině, tlačené pásnici a tlačené zóně, tj. v tažené zóně se tato výztuž nově již nepředepisuje. Stejně tak v případě ostatních národních norem EN tato minimální výztuž nově zcela odpadá. - výztuž na celistvost (tvárnost) se předepisuje pouze v místech, ve kterých je požadován návrh výztuže - konstruktivní minimální povrchová výztuž se u prvků pozemních staveb nepředepisuje	
2019-1.4cz	BETON – Návrhy	Podstatné přepracování posouzení požární odolnosti: - průměrná osová vzdálenost výztuže od nejbližší ohořené strany průřezu ($a_i = \min(a_{ih}, a_{iv})$); případné prostupy a ozuby se přitom zohledňují; - boční osová vzdálenost jednovrstvé rohové výztuže; - efektivní výška nosníku při 4-stranném, resp. 3-stranném ohoření a existenci prostupů. - Odlišná, uživatelsky zadaná hodnota osového krytí u ozubů se zohledňuje i v posouzení požární odolnosti.	
2019-1.4cz	DŘEVO – Posudky	V posudku únosnosti se nezohledňovala mimořádná zatížení.	
2019-1.3cz	BETON – Návrhy	Posudek únavy na posouvající sílu nezohledňoval prostupy.	
2019-1.2cz	BETON – Návrhy	Rozšíření přehledu nutné ohybové výztuže o další značky rozhodujících návrhů (výztuž na široké trhliny, omezení šířky stabilních trhlin a výztuž na únavu).	
2019-1.2cz	BETON – Návrhy	Tip návrhové kombinace pro posouzení šířky trhlin se protokoloval pouze u předpjatých nosníků.	
2019-1.2cz	BETON – Návrhy	V protokolu dekomprese se interpretovalo „rozhodující napětí“ milně jako „maximální využití“. Dále se nyní dekomprese, resp. napětí posuzují a protokolují pouze v předpjatých průřezích, ležících mimo přenosovou oblast předpětí.	
2019-1.2cz	BETON – Návrhy	V návrhu ozubu se výškový posun průřezu oproti globální ose x nezohledňoval správně.	
2019-1.2cz	BETON – Návrhy	Start komponenty BEWE na uspořádání a export výkresu výztuže je opět funkční.	
2019-1.2cz	BETON – Návrhy	Ve výkazu teoretické spotřeby výztuže se případně samostatně vykazuje odlišný druh betonářské výztuže smykové spáry.	
2019-1.2cz	BETON – Návrhy	Grafický průběh dodatečné výztuže na kroucení se v oblasti skokové změny průřezu nevykresloval s korespondující skokovou změnou.	
2019-1.2cz	BETON – Návrhy	Legenda k posouzení průhybů byla rozšířena o zadané údaje k relativní vlhkosti vzduchu a použitý druh cementu.	
2019-1.2cz	BETON – Návrhy	Posudek požární odolnosti - V návrhových řezech, ležících mimo oblasti prostupů a ozubů, se při 3-stranném ohoření stanovovala nutná výška stojiny bezdůvodně jako pro 4-stranné ohoření. - Průřezy se šířkou $b > 100$ cm a poměrem $b/h > 4$ se posuzují jako deskové	
2019-1.1cz	Všeobecně	Aktualizace příruček	
2019-1.1cz	Všeobecně	Při archivaci položky projektu je nově umožněna volba jiné projektové složky.	
2019-1.1cz	Všeobecně	Sjednocení uživatelských prostředí RIBtec: záložka „Zadání“ byla rozdělena na dvě nové záložky „Projekt „ a „Systém“.	
2019-1.1cz	Všeobecně	Ve vlastnostech zatěžovacích stavů se nabízí nový typ "Dodatečné zatížení".	

Build/stav	Komponenta	Popis	ID
2019-1.1cz	BETON – Prostředí	Nastavení posudku tlakových napětí betonu pro MSP V podokně vlastností lze nově aktivovat/deaktivovat zohlednění růstu tlakové pevnosti betonu pro časy $t > 28$ dnů. Zohlednění růstu tlakové pevnosti betonu pro časy $t > 28$ dnů je při otevření starších projektů (z verze 18.0 a nižší) standardně aktivní! Při vytváření nových projektů 19.0 v české jazykové verzi je tato volba, prostřednictvím standardní šablony nových projektů BALKEN, automaticky deaktivována, což odpovídá ustanovením normy ČSN EN.	
2019-1.1cz	BETON – Prostředí	Osové krytí d1 dolní výztuže u ozubů lze nově přímo zadat v parametrech konstrukčních detailů, pokud se toto liší od hodnoty v sousedním plném průřezu.	
2019-1.1cz	BETON – Prostředí	Pro posudek na MS únavy lze nově zadat buď únosný rozkmit napětí, nebo alternativně počet možných zatěžovacích cyklů.	
2019-1.1cz	BETON – Prostředí	MS únavy Únosný rozkmit napětí předpjaté výztuže se informativně zobrazuje v podokně <i>Vlastností</i> ; lze jej uživatelsky upravit na panelu parametrů příslušného předpínacího systému.	
2019-1.1cz	BETON – Prostředí	U variant obecného průřezu "Zdvojené T s náběhy" (<i>obecný, symetrický, profil T</i>) je nově přípustné zadání nulové šířky příruby.	
2019-1.1cz	BETON – Prostředí	Posouzení dekomprese se aktivuje automaticky v případě volby vyšší třídy prostředí než XC0/XC1.	
2019-1.1cz	BETON – Prostředí	V případě režimu <i>Přepočít</i> se v přehledu výsledků posudků nezobrazovaly stupně využití k průhybům a k požární odolnosti.	
2019-1.1cz	BETON – Výpočet	Pružné podloží, rozšíření o vyloučení tahů U betonových nosníků na pružném podloží může být vyloučen vznik tahových pružin. Jedná se o nelineární výpočet, který vyžaduje sestavení a samostatný, postupný výpočet sady automaticky vytvořených, zvolených a / nebo upravených návrhových kombinací. Toto funkční rozšíření poskytuje následující možnosti: <ul style="list-style-type: none"> • volitelně aktivace možného výpadku podloží • automatická tvorba kombinací pro geotechnické posudky dočasné (<i>NS-T/GEO-2</i>) návrhové situace (<i>NS-P/GEO2</i>) • automatická tvorba kombinací pro geotechnické posudky (<i>NS-P/GEO-2</i>) a návrhy nosníku, resp. desky (<i>MSÚ</i>) ve stálé návrhové situaci • automatická tvorba zvoleného typu kombinace pro posouzení deformací (<i>MSP</i>) • uživatelské kombinace nebo úpravy automaticky generovaných kombinací • cílená volba sady kombinací pro následující nelineární výpočty a posudky 	
2019-1.1cz	BETON – Návrhy	Ohyb s normálovou silou ($M_y + N_x$, $N_x > 0$) V situaci ohybu kombinovaného s normálovou silou se na úrovni návrhu průřezu rozlišují stavy "převážně ohybového" a "převážně tahového namáhání". V obou případech existují v průřezu tahové síly. V prvním případě je dominantní ohybový moment a ve druhé normálová síla. Pro tyto případy byl algoritmus návrhu upraven tak, aby poskytoval hospodárnější výsledky. Návrhy na únosnost pro ohyb s normálovou silou jsou vedeny pro kombinace účinků: <ul style="list-style-type: none"> • rozhodující max/min $M_y +$ příslušná N_x • rozhodující max/min $N_x +$ příslušný M_y Výsledkem jsou maximální nutné plochy horní a dolní výztuže. U předpjatých prvků se tento výpočet provádí v pevných časech $t=7$, $t=28$, $t=36500$ dnů. U nepředpjatých prvků nehraje čas $t=7$ žádnou roli a výpočet probíhá s ohledem na stanovení průhybů s vlivem dotvarování a smršťování pouze pro časy $t=28$, $t=36500$ dnů.	
2019-1.1cz	BETON – Návrhy	Únosnost na ohyb s normálovou silou U nosníkových prvků namáhaných na ohyb s tahovou osovou silou mohlo v určitých případech docházet k situaci, kdy se průřez navrhoval jednak na převládající ohyb, tak i na převládající tah ($e = M/N \ll 1$). Důsledkem toho se v určitých oblastech, zejména při horním povrchu ohýbaných nosníků v blízkosti podpor, navrhovala nadbytečně vysoká nutná výztuž.	
2019-1.1cz	BETON – Návrhy	Požadavky na posouzení průhybu konzoly se liší dle národní normy. Dovolená hodnota průhybu tak může být nyní nastavena dle zvolené normy nebo uživatelsky.	
2019-1.1cz	BETON – Návrhy	V Základní kombinaci pro reakce v podporách a v kombinaci pro posouzení průhybů se nadbytečně uvažovalo s mimořádnými zatíženími.	
2019-1.1cz	BETON – Návrhy	Návrh na posouvající sílu	

Build/stav	Komponenta	Popis	ID
		V důsledku kombinace ohybu s tahovou normálovou silou se v oblasti skokové změny průřezu ozubu stanovovali příliš nízké velikosti ramene vnitřních sil, což vedlo na nerealisticky vysoké hodnoty nutné výztuže na posouvající sílu.	
2019-1.1cz	BETON – Návrhy	Omezení šířky trhlín v oblasti ozubu Úprava výpočtu výšky tlačené zóny zbytkového průřezu.	
2019-1.1cz	BETON – Návrhy	V návrhu ozubů se v posouzení tlakových napětí počítá se skutečnou minimální šířkou zbytkového průřezu (relevantní pro průřezy s náběhy, např. tvaru „V“).	
2019-1.1cz	BETON – Návrhy	V návrhu ozubů se při příliš malé výpočetní šířce tlačené diagonály (1 mm) nespočetlo tlakové napětí, a tudíž nebyl protokolován stupeň využití.	
2019-1.1cz	BETON – Návrhy	Posudek požární odolnosti <ul style="list-style-type: none"> - Oprava výpočtu plochy průřezů tvaru I. - Zobrazuje se překročení využití > 1 minimální plochy průřezu při 4-stranném ohoření. - Úprava numerických tolerancí v posudku požární odolnosti oblastí ozubů. 	
2019-1.1cz	BETON – Návrhy	Vodonepropustný beton Zpracována aktualizace směrnice pro navrhování vodonepropustného betonu (WU-Richtlinie), stav 12/2017.	
2019-1.1cz	BETON – Návrhy	V režimu <i>Přepočet</i> mohlo z důvodů numerických tolerancí docházet k mírnému překročení stupně využití 1,0.	
2019-1.1cz	BETON – Návrhy	Návrh smykové spáry V důsledku numerické tolerance se v určitých případech vyskytly při pravém konci nosníku nerealistické špičky přídatku výztuže do smykové spáry.	
2019-1.1cz	OCEL – Posudky	Posouzení metodikou elastický-plastický je nyní možné pro všechny typy ocelových profilů.	
2019-1.1cz	DŘEVO – Prostředí	Volba mimořádného zatížení sněhem byla přesunuta z panelu "Možnosti výpočtu" do podokna Vlastností.	
2019-1.1cz	DŘEVO – Prostředí	Nový materiál dřevěných prvků „ BauBuche GL75 “ nahrazuje dle směrnice ETA-14/0354 ze dne 11.07.2018 původní materiál „BauBuche GL70“.	

Verze 18.0

Build/stav	Komponenta	Popis	ID
2018-1.5cz	BETON – Návrhy	Ozuby: v případě vzniku výpočetně příliš úzké (1 mm) tlačené diagonály havaroval vnitřní výpočet tlakových napětí. V důsledku toho se protokolovala nereálná hodnota stupně využití.	
2018-1.5cz	BETON – Návrhy	Ozuby: ve výpočtu tlačené betonové diagonály se nově uvažuje se skutečnou šířkou průřezu v závislosti na zadané výšce ozubu. Toto funkční rozšíření je např. ve prospěch prefabrikátů s průřezem ve tvaru „V“.	
2018-1.5cz	BETON – Návrhy	V režimu „Přepočít“ mohlo v určitých případech z důvodu vnitřní numerické tolerance docházet k překročení stupně využití 1,00.	
2018-1.5cz	BETON – Návrhy	V návrzích prostupů se posouvající síla rozděluje na horní a dolní zbytkový průřez nyní vždy dle uživatelem zadaného poměru.	
2018-1.4cz	BETON – Návrhy	Prostupy: v případě zadání kruhového nebo obdélníkového příčného prostupu stojinou, s využitím novějšího způsobu reference polohy prostřednictvím jeho středu, interpretovalo výpočetní jádro a návrhy prostupů jeho polohu nadále s referencí k dolní hraně, čímž fakticky docházelo výpočetně k posunutí jeho polohy o jednu polovinu výšky směrem k horní hraně. Důsledkem toho byl v těchto případech konzervativnější, resp. nevyhovující posudek tlačené diagonály v oblasti nad prostupem.	
2018-1.3cz	Prostředí obsluhy	Při označení objektu v podokně přehledu struktury zadání se současně aktivuje příslušná tabulka v podokně tabulek.	
2018-1.3cz	BETON – Návrhy	Návrh ozubu: kontrola tlakových napětí v tlačných diagonálách nyní probíhá dle příslušné národní varianty normy EN 1991-1-1, rov. (6.57N) a zohledňuje rovněž případné snížení $\sigma_{Rd,max}$ u vysokopevnostních betonů dle DIN EN (NA). Dovolená tlaková napětí betonu tak mohou být v porovnání s původní metodikou dle BK 2007, resp. DAfStb Heft 425/525 nižší až o cca 17 %.	
2018-1.3cz	BETON – Návrhy	Ve výpočtu přídatku podélné výztuže na kroucení byla opět aktivována podmínka dle rov. 6.31 normy EN 1992-1-1. Min. podélná výztuž na kroucení tak v určitých případech není nutná.	
2018-1.3cz	BETON – Návrhy	Využití smykové výztuže se v případě existence smykové spáry počítalo příliš vysoké.	
2018-1.3cz	BETON – Návrhy	V případě výpočtu nelineárních průhybů metodikou Krüger-Mertzschoch docházelo v určitých případech ke vzniku singularit ve statickém systému. Tento problém byl odstraněn.	
2018-1.3cz	BETON – Návrhy	Výpočet a zohlednění přírůstku efektivní tuhosti vlivem smršťování ve výpočtu nelineárních průhybů metodikou Krüger-Mertzschoch, které bylo zavedeno ve verzích 18.0, bylo z důvodů dosažení konzervativnějších výsledků, tj. na straně bezpečnosti, deaktivováno. Zjištěné min/max hodnoty nelineárních průhybů tak korespondují s dřívějšími výsledky z verzí 17.0.	
2018-1.3cz	BETON – Návrhy	V individuálních případech lze nyní pro návrhy prostupů uvažovat součinitel posouvající síly v tlačné zóně menší než v tažené zóně.	
2018-1.3cz	BETON – Návrhy	Při rozdílných druzích betonářské výztuže smykových třmínků a smykové spáry se stanovuje započitatelný podíl třmínků na vlastní výztuž smykové spáry. V neobvyklých případech, kdy ve smykové spáře neexistuje deska se smyková výztuž spáry stanovuje jako druhá řada třmínků s jiným druhem oceli. V tomto případě se následně chybně počítalo využití výztuže v poměru rozdílných pevností použitých ocelí.	
2018-1.3cz	BETON – Návrhy	V návrzích ozubů a prostupů se v případě mimořádné návrhové situace rovněž uvažuje s korespondujícími (sníženými) hodnotami součinitelů spolehlivosti materiálů.	
2018-1.3cz	BETON – Protokol	V tabulce kapitoly „Návrh na ohyb – únosnost“ byl zrušen bezvýznamný sloupeček „Využití“ (zde je totiž v každém návrhovém řezu tato hodnota 1,0).	
2018-1.3cz	BETON – Protokol	Případné překročení využití průřezu na interakci posouvající síly s kroucením $> 1,0$ dle rov. (6.29) se u norem EN neprotokolovalo.	
2018-1.3cz	BETON – Protokol	Výška průřezu v oblasti ozubu se protokoloje správně.	
2018-1.2cz	BETON – Prostředí	Odstraněna havárie programu při pokusu o aktivaci a zadání předpětí v projektech původně bez předpětí.	
2018-1.2cz	BETON – Návrhy	V případě odlišných druhů betonářské výztuže třmínků a do smykové spáry se stanovují podíly započitatelné třmínkové výztuže stojiny na výztuž do smykové spáry. V případě nelogické absence desky se stanovují přídatky do smykové spáry jako další třmínky do	

Build/stav	Komponenta	Popis	ID
		stojiny s jiným druhem výztuže. V těchto případech se následně chybně počítaly hodnoty využití jako poměr různých odlišných výztuže.	
2018-1.1cz	Všeobecně	Texty popisující zakázku a řešený konstrukční prvek (položku) se bezdůvodně ořezávaly na délku 21 znaků.	
2018-1.1cz	Všeobecně	Funkce "Uložit jako" nabízí původní název projektu, který lze změnit.	
2018-1.1cz	Protokol	V zobrazení zatěžovacích stavů se spojitá zatížení umístěná vedle sebe zobrazovala nad sebou.	
2018-1.1cz	Protokol	V zobrazení zatěžovacích stavů nebyly u spojitých zatížení s velmi malou hodnotou viditelné texty popisů.	
2018-1.1cz	Protokol	Při existenci více osamělých zatížení na jednom místě se tato vykreslovala přes sebe a nebyla tak jednoznačně rozeznatelná.	
2018-1.1cz	Prostředí obsluhy	V kontextových funkcích, které obsluhují systémovou schránku funkcí "Vyjmout / Kopírovat / Vložit" se nyní zobrazují objekty obsažené ve schránce.	
2018-1.1cz	Prostředí obsluhy	Prostorové zobrazení bylo rozšířeno o prostupy.	
2018-1.1cz	Prostředí obsluhy	Úpravy nastavení barev lze nově ukládat jako standard pro další projekty.	
2018-1.1cz	Prostředí obsluhy	Prostřednictvím nové funkce "Otevřít příklady" ve správě projektu (Oblast A) lze přímo otevírat demonstrační příklady, které jsou součástí instalačního balíčku.	
2018-1.1cz	Prostředí obsluhy	Prostřednictvím nové funkce "Archivovat projekt" ve správě projektu (Oblast A) lze archivovat projektový soubor včetně příslušné podsložky výsledků *.res do jednoho archivu zip.	
2018-1.1cz	Prostředí obsluhy	Systémová úprava dílčích částí grafického prostředí tak, aby velikost jejich zobrazování reagovala na obecná nastavení zobrazení systému Windows.	
2018-1.1cz	Prostředí obsluhy	V nárysu byla viditelná vždy jen jedna vrstva předpjaté výztuže.	
2018-1.1cz	Prostředí obsluhy	Při volbě režimu "bez návrhu" se přesto na závěr výpočtů zobrazovalo prázdné okno s přehledem posudků.	
2018-1.1cz	Prostředí obsluhy	Při mazání vybraných buněk docházelo současně k nechtěnému smazání nadřazeného objektu.	
2018-1.1cz	BETON – Prostředí	Výšková poloha prostupu může být nyní rovněž popsána vzdáleností mezi dolní hranou nosníku a středem prostupu.	
2018-1.1cz	BETON – Prostředí	Na záložce předpětí nebyly dostatečně čitelné parametry výztuže.	
2018-1.1cz	BETON – Prostředí	Osamělá zatížení ve směru x se na statickém systému zobrazovala v chybné poloze, neboť zadání excentricity eZ se vztahuje k těžištové ose.	
2018-1.1cz	BETON – Prostředí	Nastavení "spolupůsobící šířky desky" bylo přesunuto z panelu "Možnosti výpočtu" do podokna "Vlastnosti".	
2018-1.1cz	BETON – Prostředí	Při aktivaci poklesu podpory se současně vytvářelo osamělé zatížení 20 kN.	
2018-1.1cz	BETON – Prostředí	Standardní hodnota krytí betonem podélné výztuže c.vL je nastavena na 3,5 cm.	
2018-1.1cz	BETON – Prostředí	Pro únavová zatížení může být dle EN 1991-1-1 (6.3) předepsán dynamický součinitel; standardní hodnota je 1,40.	
2018-1.1cz	BETON – Prostředí	Nová zatížení lze nyní zadávat i přímo v kontextu struktury objektů.	
2018-1.1cz	BETON – Prostředí	Ve struktuře objektů lze pomocí funkce "zobrazit pouze zatěžovací stavy" cíleně skrýt zobrazení zatížení.	
2018-1.1cz	BETON – Návrhy	Vznik širokých trhlin v oblasti ozubů V případě normy ČSN EN se počítalo s chybnou výškou průřezu.	
2018-1.1cz	BETON – Návrhy	Výpočty torzních charakteristik průřezů nezohledňovaly oslabení průřezů ozuby.	
2018-1.1cz	BETON – Návrhy	Oprava příliš malé hodnoty ramene vnitřních sil v návrhu na posouvající sílu v oblasti podpor.	

Build/stav	Komponenta	Popis	ID
2018-1.1cz	BETON – Návrhy	Úpravy materiálu předpjaté výztuže se přebíraly do protokolu až při 2. programovém běhu.	
2018-1.1cz	BETON – Návrhy	V souvislosti s nelineárním výpočtem průhybů s trhlinami byl upraven výpočet efektivní tuhosti pro dané ohybové namáhání a křivosti vlivem dotvarování a smršťování. Konkrétně byl opraven její podíl související se smršťováním.	
2018-1.1cz	BETON – Návrhy	Požární odolnost: osová vzdálenost výztuže se u nosníků s ozuby protokolovala chybně.	
2018-1.1cz	BETON – Návrhy	Požární odolnost: u desek se ignorovaly ozuby s velmi malou výškou.	
2018-1.1cz	BETON – Protokol	Popisy průřezů v oblasti ozubů se částečně překrývaly.	
2018-1.1cz	BETON – Protokol	Ve výjimečných případech chyběly popisy průběhu As.	
2018-1.1cz	BETON – Protokol	Pokud byl aktivován posudek dekomprese pro třídu prostředí, kde tento norma nepředpokládá, tiskla se poznámka, že tento posudek nebyl veden.	
2018-1.1cz	BETON – Protokol	V případě snížené šířky stojiny na numericky nulovou hodnotu v důsledku odpočtu kanálků se v návrhu na posouvající sílu tiskne chybové hlášení.	
2018-1.1cz	BETON – Protokol	Poloha těžišové osy (x) se vykreslovala u průřezů tvaru T chybně.	
2018-1.1cz	BETON – Protokol	Stručný výstup byl rozšířen o průběh šířky trhlín.	
2018-1.1cz	OCEL – Prostředí	Spojitá zatížení ve směrech x a y se zobrazovala v nárysu nesrozumitelně. Nyní se tato zatížení navíc popisují hodnotami px/py a zobrazení šipky ve směru z bylo odstraněno.	
2018-1.1cz	OCEL – Prostředí	Oprava textu nápovědy k materiálu konstrukční ocele v podokně <i>Vlastností</i> .	
2018-1.1cz	OCEL – Návrh	Ve výpočtu rozpětí polí se pro účely posudku ohybového vzpěru s klopením zohledňují pouze vodorovné podpory.	