

Verze 23.9

Build	Komponenta	Popis	ID
28.02.24	Zadání	Při nastavení projektu na řešení <i>ocelových konstrukcí</i> se automaticky přednastaví materiál nosníků rovněž na konstrukční ocel.	16800
28.02.24	Zadání	Posunutí bodů je možné i v případě, kdy model obsahuje elipsy.	16718
28.02.24	Zadání	Definice proměnného průběhu tloušťky desky izoparametrických ploch se definuje v novém panelu pomocí horní hrany a tloušťky v příslušném bodě desky.	16492
28.02.24	Výpočet	Modální spektrální analýza Aktualizace metod výpočtu a návrhů v souladu s aktualizací německé národní přílohy DIN EN 1998-1/NA:2023-11 ; ostatní normy beze změny	17258
28.02.24	Výpočet	V modální analýze se nyní vedle deformací a vnitřních účinků stanovují rovněž příslušné reakce , které lze v grafickém vyhodnocení zobrazovat analogicky jako u jednotlivých zatěžovacích stavů.	14009
28.02.24	Kombinace	Kombinace u projektů s více stavebními stavy jsou nyní funkční nezávisle na aktivním stavebním stavu.	17118
28.02.24	Vyhodnocení	Posouzení ocelových konstrukcí Výsledky posouzení ocelových konstrukcí nyní obsahují maximální využití jak pro posudek elastický-elastický, tak i elastický-plastický, pokud byl i tento veden. V protokolu se tyto výsledky dokumentují pro elastickou a pro plastickou únosnost odděleně	16949
28.02.24	Vyhodnocení	Ve vyhodnocení lze graficky zobrazovat výsledky návrhů na MSP i pro nosníkové prvky .	14003
07.02.24	Všeobecně	Kompatibilita s aktuálním stavem PONTI® 23.9.	17314

Verze 23.0

Build	Komponenta	Popis	ID
27.10.23	Zadání	Úprava geometrie desek s proměnnou tloušťkou se nyní zadává v novém panelu, ve kterém se již nezadávají hodnoty pro horní a dolní hranu, ale tloušťka a horní hrana desky.	17029
27.10.23	Generování	Pokud bylo současně zadáno bodové uložení na hraně se spárou, pak se automaticky generovala nadbytečná podmínka uložení, což vedlo na nerovnováhu ve výsledcích.	17194
27.10.23	Návrhy	V případě, že cesta k projektu přesahuje přípustný počet znaků povolených systémem Windows (260), již nedochází k havárii návrhů.	17167
27.10.23	Vyhodnocení	Oprava diagramů s průběhy nosníkových vnitřních účinků.	17189
27.10.23	Vyhodnocení	V grafickém rámečku a protokolech se v případě mostních norem protokoluje jejich správné označení.	17166
27.10.23	Vyhodnocení	Ve vyhodnocení výšky tlačené zóny se dokumentuje ve všech případech její správná jednotka [mm].	17164
18.08.23	Vyhodnocení	Oprava výpočtu využití napětí v meziuzlu prostých prutů dřevěných konstrukcí.	17144
18.08.23	Návrhy	Oprava havárie programu při spuštění Návrhů betonu.	17140
18.08.23	Návrhy	Ocel, posudek napětí Přiřazení vnitřních účinků v posudcích napětí bylo v předcházející programové verzi Build 28062023 chybné; tedy byly následně chybné i výsledky napětí a využití.	17137
18.08.23	Zadání	Při editaci plošných zatížení se opět zobrazuje příslušná hodnota zatížení a nedochází k jejímu vynulování.	17141
28.06.23	Zadání	Pokud se kombinace definují v grafickém zadání, pak je standardně jako vyhodnocované místo u plošných prvků nastaveno jejich těžiště.	17032
28.06.23	Zadání	Název subsystému, upravený v dílčím panelu <i>Volba subsystému</i> , otevřeném přes panel Vytváření nebo Úpravy nosníků nebo skořepin, se okamžitě přebírá.	16801
28.06.23	Zadání	Po zadání rozteče třmínek mřížky pro vedení předpjaté výztuže lze projekt uložit, aniž by docházelo k havárii programu.	17035
28.06.23	Zadání	Funkce Kopírování zatěžovacích maker na plochu s odkazem na linii, resp. dělení posloupnosti linie se již nenabízí.	16834
28.06.23	Zadání	Při zadání lineárně proměnných nosníkových nebo plošných zatížení se v příslušném panelu zachovávají hodnoty zatížení i při změně směru účinku.	16803
28.06.23	Generování	Při zápisu řídicího souboru návrhů (*.dan) se pro účely dotvarování a smršťování a existenci více stavebních stavů zapisuje pro t_0 čas prvního stavebního stavu s $t > 0$ a pro t_1 čas stavebního stavu s nejdelším stářím. Pokud není čas zadán, pak se jako standard použije $t_0 = 7$ dnů.	16789
28.06.23	Návrhy	Oprava zrychlení konvergence iterativního výpočtu nutné výztuže při překročení dovolených napětí výztuže.	16598
28.06.23	Návrhy	Pro stanovení návrhové hodnoty odolnosti na posouvající sílu je nutná informace o stupni podélného vyztužení. Uvažuje se s efektivním stupněm vyztužení ρ_{eff} dle disertace autora Latte (2010), rov. (5.14). Toto je uvedeno i v dokumentaci k návrhu.	16538
28.06.23	Návrhy	U posudků na MSP se tlaková napětí betonu a tahová napětí výztuže posuzují vždy společně. Z těchto důvodů byla doposud jejich oddělená volba sloučená do jedné.	16562
28.06.23	Návrhy	Doplňen text varování o druhu chybějících návrhových účinků na MSP.	16921
28.06.23	Návrhy	Výztuž se iterativně navyšuje, pokud jsou napětí betonářské výztuže ve stavu s trhlinami u charakteristické kombinace vyšší než dovolená napětí. Při vysokém poměru tahových normálových sil vůči momentům docházelo k nežádoucímu přerušování iterace.	16814
28.06.23	Návrhy	Výška tlačené zóny pro posouzení těsnosti Nezávisle na směrnici Vodonepropustný beton se tlačená zóna ve stavu s trhlinami zapisuje i v případech, kdy je rozhodující napětí při povrchu > 0 .	16664
28.06.23	Návrhy	Návrhy železobetonu nosníků v grafickém vyhodnocení TRIMAS Pokud předepsané přetvoření výztuže vede na situaci, že návrh v důsledku poměrů přetvoření nelze dokončit, pak se iterativně stanovuje maximální možné přetvoření výztu-	16521

Build	Komponenta	Popis	ID
		že a návrh proběhne s touto hodnotou.	
28.06.23	Návrhy	Zadaná hodnota bočního osového krytí se odpovídajícím způsobem zohledňuje při zadání úsekové výztuže.	16874
28.06.23	Návrhy	V návrhu dle sanační směrnice NRR se nezohledňoval snížený součinitel dílčí spolehlivosti výztuže gam.s.	16861
28.06.23	Vyhodnocení	Ve vyhodnocení výsledků monolitických mostů byla zrušena volba výsledků návrhového stavu „Přehled podélné výztuže“.	16925
28.06.23	Modální analýza	Modální spektrální odezva Po přezkoumání seismických nebezpečí v SRN byla příloha NA k DIN EN 1998-1 přepracována a vydána jako DIN EN 1998-1/NA:2021-07. V této souvislosti byl odpovídajícím způsobem upraven výpočet návrhového spektra.	16935
28.06.23	Řízení návrhů	Pokud se posuzují deformace v libovolném čase, pak je třeba uvážit, že zadaný čas se nevztahuje ke stáří betonu, ale k začátku výstavby. Pro snadnější srozumitelnost bylo označení <i>stáří betonu v čase prvního zatížení</i> změněno na <i>stáří betonu v čase odbednění/aktivace předpjetí</i> . Navíc se v zadání kontroluje, zda je tento čas větší než stáří betonu.	16931
28.06.23	Řízení návrhů	Pokud se pro nosník namáhaný na šikmý ohyb zvolí návrh na rovinný ohyb, pak se ve výpočtu zohledňují pouze veličiny N_x a M_y uvažovaných návrhových účinků.	16882
28.06.23	Řízení návrhů	V posudcích dle sanační směrnice NRR se nestanovuje minimální výztuž.	16860
28.06.23	Kombinace	Seismické atributy ve směru X, resp. Y zatěžovacích stavů se nabízejí pouze pokud je zvolena seismická analýza dle modální spektrální odezvy.	16867
13.02.23	Zadání	V protokolu vstupních dat skořepin chybělo zobrazení vnitřních účinků a stupňů volnosti.	16659
13.02.23	Zadání	Plošná zatížení obsažená v zatěžovacím makru umístěném na šikmé ploše opět generují korespondující zatížení FEM.	16668
13.02.23	Výpočet	U typu kombinace <i>Lager/F(z)</i> se zohledňují pouze relevantní uzly s podporami. Toto má pozitivní dopad na zrychlení výpočtu kombinací.	16802
13.02.23	Návrhy	Doplnění posouzení únavy tláčeného betonu pro kruhové průřezy.	16819

Verze 22.0

Build	Komponenta	Popis	ID
18.08.22	Vyhodnocení	Pokud se pro některý zatěžovací stav provedl nelineární výpočet max. únosného zatížení a v následných výpočtech byla tato volba deaktivována, pak se ve vyhodnocení zobrazoval nadále u tohoto ZS součinitel únosného zatížení stanovený z jeho původního výpočtu.	16490
18.08.22	Návrhy	Návrh betonářské výztuže skořepin pro mimořádnou návrhovou situaci probíhá opět bez zbytečného chybového hlášení.	16531
18.08.22	Všeobecně	Funkce <i>Uložit jako</i> v projektech TRIMAS neukládá projekt jako typ <i>PONTI</i> ani v případech, kdy je nastavena mostní norma.	16473
18.08.22	Výpočet	Po výpočtu vlastních tvarů, za účelem jejich aplikace v následujícím „stavebním stavu“ jako tvar imperfekce, se při potvrzení nabídky <i>Smazat výsledky před výpočtem</i> současně deaktivovalo i nastavení imperfekce.	16504
18.08.22	Zadání	Vylepšení generování plošných zatížení na výpočetních modelech s neobvykle malými rozměry.	16525
13.06.22	Protokol	Při výstupu nosníkových kloubů do protokolu docházelo v ojedinělých případech k havárii programu.	16423
12.05.22	Všeobecně	Vyřešení problémů při načtení projektů ze starších programových verzí; popř. s upozorněním a pokyny k postupu odstranění případné nekompatibility.	16364
20.04.22	Všeobecně	Nastavení programové verze Vlivem úpravy v řízení posudků je nutný souhlas programových verzí Navigátoru a vlastního programu TRIMAS. Z těchto důvodů bylo nastavení programové verze z Navigátoru odstraněno. Poklepáním na položku typu *.x3d se automaticky spouští programová verze Navigátoru, který byl nainstalován jako poslední v pořadí. Zde se současně zobrazuje číslo programové verze spolu s číslem Build. Výběr startu jiné programové verze je možný z kontextové nabídky položky *.x3d na pravém tlačítku myši	16161
20.04.22	Všeobecně	Úpravy programu související s novou kompatibilitou se systémy Windows 11 .	15998
20.04.22	Zadání	Ve výpočtu momentů setrvačnosti tenkostěnných profilů typu C se již nezanedbávají 2 dílčí části hrany s výřezem.	15864
20.04.22	Protokol	Protokol nosníků s elastickým uložením byl rozšířen o korespondující tuhosti.	15721
20.04.22	Návrhy	Posouzení únavy Při posouzení únavy betonářské výztuže se u silničních mostů rozlišuje mezi korekčním součinitelem $\Lambda_{s,1}$ pro podélnou a pro smykovou výztuž. Tuto hodnotu lze nyní nově zadat pro smykovou výztuž samostatně.	15422
20.04.22	Návrhy	MSP Omezení napětí betonářské výztuže na průřezu s trhlinami Pokud napětí v betonářské výztuži při charakteristické návrhové kombinaci překročí dovolené hodnoty, pak se množství výztuže iterativně automaticky navyšuje tak, aby byly dodrženy dovolené hodnoty. Využití při navýšení výztuže je pak rovno 1. Toto se zobrazuje jak graficky, tak i formou tabelárních výsledků.	14443
20.04.22	Návrhy	V <i>Řízení návrhů</i> lze nově navrhovat nosníkové konstrukční prvky na mimořádnou návrhovou situaci.	15098
20.04.22	Návrhy	V návrhu na smyk předpjatých konstrukcí se uvažuje pro výpočet $b_{w,nom}$ <i>vnější průměr</i> kanálu.	14987
20.04.22	Zadání	U zatěžovacích maker je nově standardně aktivována volba přepočtu bodového zatížení na plošné zatížení s roznášecí plochou.	16067
20.04.22	Vyhodnocení	Hlavní normálové síly a momenty se opět zobrazují ve správných hodnotách, a to jak při číselném zobrazení, tak i v dotazu výběrem konečného prvku.	16247
20.04.22	Vyhodnocení	Ve vyhodnocení TRIMAS se nyní vždy automaticky zobrazují výsledky naposledy spočteného návrhu.	14951

Verze 21.0

Build	Komponenta	Popis	ID
18.03.22	Návrhy	Zobrazení nutné výztuže při návrhu železobetonových nosníků s velmi malými přírubami je opět funkční.	16078
02.12.21	Všeobecně	Pokud se v grafice zadání vytvářejí nové návrhové kombinace pomocí šablon nebo uživatelsky, pak je pro všechny výsledky na plošných prvcích standardně nastaveno těžiště jako místo pro kombinovanou veličinu.	15666
02.12.21	Návrhy	Při návrhu nosníkových průvlaků nad a pod deskou se vnitřní účinky v desce opět správně v oblasti spolupůsobící šířky pásnice prutového průřezu integrují a přičítají k posouvající síle v nosníku.	15770
02.12.21	Návrhy	Pokud neexistují příslušné kombinované návrhové účinky, pak se před výpočtem návrhů plošných prvků zobrazuje chybové hlášení.	15632
02.12.21	Vyhodnocení	Zobrazení výsledků návrhů prutových prvků na posouvající sílu formou průběhů apod. je opět funkční.	15797
27.09.21	Vyhodnocení	Průběhy stupňů využití na modelu statického systému se opět zobrazují správně.	15489
27.09.21	Vyhodnocení	V návrhu průřezu nosníku se zohledňuje dolní, resp. horní osově krytí úsekové výztuže, tedy ne boční krytí.	15430
27.09.21	Zadání	Liniová zatížení totožná s polohou liniového uložení po smazání tohoto uložení zůstávají nadále zachována.	15524
27.09.21	Zadání	U lineárně proměnných plošných zatížení funkce „Úpravy > 3 body“ generuje hodnotu přírůstku s odpovídajícím znaménkem.	15398
05.08.21	Návrhy	V návrhu únosnosti tlačенých prvků se počítá s vyšší hodnotou z obou hodnot uživatelem zadané nebo minimální konstrukční výztuže.	15264
15.07.21	Návrhy	Zadané boční osově krytí výztuže se zohledňuje při zobrazení horní a dolní výztuže.	14945
15.07.21	Vyhodnocení	Po provedení posouzení napětí průřezů ocelových nosníků lze opět běžným způsobem zobrazovat výsledky.	15363
15.07.21	Vyhodnocení	Zobrazení reakce max. Fz v grafickém rámečku zohledňuje případné vzájemné vazby stupňů volnosti.	15252
15.07.21	Zadání	Import DWG/DXF opět přenáší kružnice a elipsy.	15268
15.07.21	Zadání	Odstraněny problémy automatického spojení rastrové sítě desek s dělením kruhových izoparametrických stěn.	15250
11.03.21	Zadání	Oprava popisu elastických stupňů volnosti volných spar.	14363
11.03.21	Předpětí	Úprava protokolu předpětí tak, aby se zobrazovala celá délka předpínacích lan.	14833
11.03.21	Kombinace	Součinitele v šabloně kombinací (např. pro výpočet ztrát předpětí vlivem D + S) se při opakovaném generování již nepřepisují standardními (instalačními) hodnotami, ale zachovávají se uživatelem upravené hodnoty těchto součinitelů.	14776
11.03.21	Řízení návrhů	V případě návrhů jako stěna se již nenabízí posudek tlakových napětí v betonu.	15117
11.03.21	Řízení návrhů	V případě návrhu prvku jako stěna je možná aktivace výpočtu minimální povrchové výztuže.	14395
11.03.21	Řízení návrhů	V zadání návrhových parametrů ploch bylo upřesněno označení směru x a y jejich odkazem na směry výztuže 1 a 2. Toto označení se používá i u názvů osově krytí v podélném a příčném směru.	14829
11.03.21	Návrhy	Hydratace (vznik širokých trhlin) Pro usnadnění kontroly výpočtu nutné výztuže A_s na vykrytí vynucených přetvoření byly výsledky rozšířeny vedle veličiny A_{ct} i o veličinu $A_{c,eff}$.	13250
11.03.21	Návrhy	Posudky dřeva V posudku únosnosti na smyk se pro listnaté dřevo uvažuje součinitel $k_{cr} = 0,67$ v souladu s doporučením normy EN 1995-1-1.	15052
11.03.21	Vyhodnocení	Po vytvoření průběhů vnitřních účinků na nosnících ve formě diagramu se následně průběhy vnitřních účinků opět zobrazují barevně.	14992

Build	Komponenta	Popis	ID
11.03.21	Vyhodnocení	Oblasti prvků jsou standardně předvoleny jako viditelné.	14855
11.03.21	Vyhodnocení	V posudcích ocelových a dřevěných profilů se ve výpočtu maximálního využití <i>bezprostředně po výpočtu posudku</i> zohledňují pouze zvolené návrhové kombinace a jednotlivé zatěžovací stavy. Doposud se automaticky současně zohledňovaly všechny jednotlivé zatěžovací stavy.	14955

Verze 20.0

Build	Komponenta	Popis	ID
14.01.21	Návrhy	Návrhy na seizmickou situaci se dle normy ÖNorm nově vedou s materiálovými součiniteli spolehlivosti pro mimořádnou návrhovou situaci.	14878
14.01.21	Vyhodnocení	Pokud byla šířka příruby průvlastku (průřezu typu Nosník T) shodná se šířkou stojiny a současně ponechána spolupůsobící šířka desky (= příruby) oboustranně aktivní, pak byl výsledkem návrhu výztuže průvlastku chybný.	14964
14.01.21	Vyhodnocení	Při zobrazení průběhů nutné ohybové výztuže nosníků se v textovém rámečku zobrazují opět správně její min. a max. hodnoty.	14939
14.01.21	Vyhodnocení	Při zobrazení průběhů výsledků plošných konečných prvků s lineární tvarovou funkcí formou izoploch nebo izolinií se mohly v některých případech vytvářet nesrozumitelné obrazce.	14869
14.01.21	Zadání	Uživatelsky zadaný moment setrvačnosti 2. řádu lyy se u jeklů uvažoval chybně s dvojnásobnou hodnotou.	14989
14.01.21	Řízení návrhů	Pokud se pro skořepinovou plochu zvolí její návrh jako stěna, pak se při následující generaci kombinačních předpisů zatížení automaticky doplní příslušné kombinace normálových sil jako účinků pro tento požadovaný typ návrhu.	14870
27.10.20	Všeobecně	Velikost písma popisu bodových a liniových podpor, ploch skořepin a nosníků lze opět libovolně upravovat.	14778
27.10.20	Vyhodnocení	U některých projektů docházelo k havárii grafického vyhodnocení při pokusu o zobrazení reakcí v podporách.	14825
27.10.20	Vyhodnocení	Grafické průběhy nutných ploch výztuže podél hrany obdélníkových průřezů z návrhu na šikmý ohyb zobrazují shodné hodnoty jako jejich detailní textový protokol.	24769
27.10.20	Předpětí	Při generování ekvivalentního zatížení od předpětí byly působící síly na koncích lan zdvojené.	14792
08.10.20	Návrhy	Úhel tlačených diagonál u tažených prvků s nově počítá v návrhovém programu NAZWEI.	14287
	Zadání	Oprava generování sítí MKP u ploch s křivočarými hranami (docházelo k rozpojování sousedních sítí).	
22.09.20	Zadání	Vytváření nové položky RIBTEC (RTaction) je nyní nově funkční i pro operační systémy Windows server 2019.	14640
12.08.20	Zadání	Zatížení násypem na izoparametrické plochy se v souvislosti s jinou opravou programu (ID 14086) generovalo chybně.	14571
	Zadání	Po výpočtu návrhů v prostředí Řízení návrhů u projektů s prostorovým modelem podloží docházelo následně k neoprávněnému chybovému hlášení, že některým prvkům chybí materiálové parametry.	
	Předpětí	<ul style="list-style-type: none"> Oprava výpočtu zatížení od předpětí v případech, kdy konec a začátek ideálního kabelu neležely na uzlu konečného prvku. Oprava numerické chyby projekce předpínacích sil. Zobrazení součtu předpínacích sil k vztažné ose je opět funkční. 	
22.09.20	Návrhy	Návrhové parametry (základní stávající výztuž, osová krytí, atd.) lze opět v Řízení návrhů a v prostředí Vyhodnocení upravovat a tyto parametry se řádně předávají do příslušných výpočtů.	14732
	Návrhy	V určitých případech se u některých konstrukčních prvků nepočítaly průhyby se zohledněním vzniku trhlin a vlivů D+S, i když byl u nich jejich výpočet zvolen.	
	Návrhy	Návrhy průvlastků se spolupůsobící šířkou v prostředí <i>Řízení návrhů</i> opět správně zohledňují integrované vnitřní účinky v desce.	
12.08.20	Vyhodnocení	Po provedení návrhu ohybové výztuže desky se nutné plochy výztuže As opět automaticky okamžitě zobrazují.	14564
12.08.20	Vyhodnocení	Zobrazení složek staticky určitých a neurčitých účinků z předpětí je opět funkční.	14498
12.08.20	Vyhodnocení	Zobrazení detailního protokolu návrhu konečného prvku je opět funkční bez chybového hlášení i pro případy, kdy se stanovovaly průhyby se zohledněním vzniku trhlin a vlivů D+S (RTgzg-ZII).	14430

Build	Komponenta	Popis	ID
12.08.20	Vyhodnocení	Průběh reakcí podél liniového uložení lze opět zobrazit pomocí diagramu.	14621
09.06.20	Zadání	Funkce "Uložit jako ..." ukládá mostní projekty s korespondujícím typem souboru (*.pos, *.vtr, *.bvtr).	13899
09.06.20	Zadání	Názvy ploch a nosníků mohly obsahovat libovolné znaky, což mohlo způsobit havárii návrhů. Všechny nepřípustné znaky (\ / : * ? " < >), se nyní při zadání potlačují.	13601
09.06.20	Zadání	Plošná zatížení, která zasahují pouze část zakřivené plochy, se generují kompletně.	12812
09.06.20	Zadání	Zadání lineárně proměnného zatížení na izoparametrické prstencové čtyř-vrcholové plochy bylo upraveno. !!! Tato oprava není prozatím k dispozici u troj vrcholových ploch.	14432
09.06.20	Zadání	Lineárně proměnné zatížení na izoparametrických plochách bylo nově definováno, což umožňuje generování konstantního zatížení podél obloukové hrany segmentu prstence. Pro zadání přírůstku zatížení (x') se zadává absolutní konečná hodnota (namísto přírůstku / m).	14086
09.06.20	Zadání	Zapnutí viditelnosti <i>obrysu plochy</i> bylo zrušeno.	13927
09.06.20	Zadání	Indukce směru elastického uložení jsou v panelu zadání opět čitelné.	13802
09.06.20	Zadání	Funkce "Uložit jako ..." u projektů spřažených ocelobetonových mostů s průřezy s náběhy způsobovala havárii programu.	13678
09.06.20	Zadání	Parametry elastického uložení zadané na hladině FEM se nenabízely na hladině Modelu.	14139
09.06.20	Zadání	Optimalizace výstupního formátu průřezových charakteristik v popisu vlastností nosníku.	14118
09.06.20	Zadání	Automaticky vygenerované hodnoty lineárně proměnného elastického uložení se smažou, pokud se toto zadání již nepoužívá.	14112
09.06.20	Zadání	Pokud liniové uložení obsahuje svázané stupně volnosti (např. prostřednictvím spár), pak se při výpočtu výslednice reakce všechny příslušné dílčí reakce počítají.	14164
09.06.20	Zadání	U izoparametrických ploch s náběhy se vyskytovalo v určitých případech chybné přiřazení průřezů.	13658
09.06.20	Výpočet	Při výpočtu vnitřních účinků se zohledněním smykových deformací se uvažuje s efektivní smykovou plochou dle EN 1993-1-1 6.2.6 (3).	13572
09.06.20	Nelineární výpočet betonových prutových prvků se vznikem trhlin	Při výpočtu deformací a vnitřních účinků pro kombinaci na <i>dotvarování</i> a zvolené koncepci bezpečnosti „metodika pro tlačené prvky“ se parametry materiálů již neponižují dílčími součiniteli spolehlivosti.	14339
09.06.20	Nelineární výpočet betonových prutových prvků se vznikem trhlin	Výpočetní hodnota tahové pevnosti betonu pro jeho spolupůsobení mezi trhlinami dle prof. Quasta se nyní uvažuje 60% s odvoláním na dizertační práci autora U. Pfeiffera.	14338
09.06.20	Nelineární výpočet betonových prutových prvků se vznikem trhlin	Výstup deformací pro zatížení způsobující dotvarování obsahuje nyní nejen složku dotvarování a smršťování, ale celkové deformace.	14355
09.06.20	Návrhy	Zadaný sklon tlačené diagonály se v návrhu interpretuje jako <i>dolní mez</i> . Doposud se tento interpretoval jako fixní hodnota.	
09.06.20	Návrhy	V případě existence jednostranných/oboustranných průřezů v rámci jednoho nosníku, se hodnoty výztuže zobrazují správně.	14411
09.06.20	Návrhy	Pokud není aktivní návrh výztuže na únavu ohybem, pak neprobíhá ani návrh na únavu posouvající silou.	14272
09.06.20	Návrhy	V případě obvodové výztuže se zadaná minimální výztuž horní polohy přenáší na všechny ostatní polohy a předává do návrhu.	13886
09.06.20	Návrhy	V případě návrhu konečných prvků s proměnnou tloušťkou se uvažuje s jejich průměrnou tloušťkou v těžišti.	10733
09.06.20	Vyhodnocení	Vyhodnocení smykové únosnosti běží nyní ve formátu VEd/VRd,max resp. VEd/VRd,ct.	13893
09.06.20	Vyhodnocení	Automatická konverze bílé barvy na černou při plotrování se již neprovádí. Pro plotrování ve stupních šedi použijte novou tabulku barev GrayScale.	13215

Build	Komponenta	Popis	ID
09.06.20	Vyhodnocení	Seznam zatěžovacích stavů nyní obsahuje rovněž generované ZS z modální analýzy (statistická kombinace). Toto umožňuje jejich použití při generování kombinačních předpisů pro návrh na seizmickou situaci.	12857
09.06.20	Vyhodnocení	Využití ohybové únosnosti při přepočtech nyní probíhá správně. Při vytváření skupiny objektů se vybírají pouze viditelné objekty.	14208
09.06.20	Vyhodnocení	Návrh na šikmý ohyb nosníku zohledňuje minimální výztuž zadanou v prostředí TRIMAS®.	13884
09.06.20	Vyhodnocení	V dotazu na hodnotu reakce v uzlu se sčítají všechny reakce i případně svázaných stupňů volnosti z jiných uzlů.	13696
09.06.20	Rozhraní	Datové rozhraní přenosu ploch nutné výztuže Allplan NEMETSCHEK (*.asf) již nepřekládá všechny souřadnice do prvního kvadrantu, což bylo pro dřívější verze formátu *.asf nezbytné.	14133

Verze 19.0

Build/stav	Komponenta	Popis	ID
2019-1.4cz	Všeobecně	Všechny objekty, které se na obrazovce vykreslují bílou barvou (kód RGB 245/245/245) se při výstupu na tiskárně vykreslují černou barvou.	
2019-1.4cz	Zadání	Data DWG/DXF, která obsahují pouze body, se importují správně.	
2019-1.4cz	Zadání	Po smazání bodové podpory se současně smažou i její rozměry, takže se již nezobrazují.	
2019-1.4cz	Zadání	Změna přiřazení subsystému k plošným zatížením pomocí funkce „Plošná zatížení > Úpravy > Subsystém“ je opět funkční.	
2019-1.4cz	Výpočet	Pro účely výpočtu roštových modelů nebo komorových mostů s výpočetně rozdělenou komorou na dva trámy lze aktivovat potlačení vlivu deviačního momentu a středu smyku průřezu.	
2019-1.4cz	Řízení návrhů	V řízení návrhů se již nevyužívá návrhový algoritmus ZWAX, ale všechny návrhy nosníků nyní probíhají výhradně v algoritmu NAZWEI.	
2019-1.4cz	Vyhodnocení	V dotazech na vnitřní účinky k jednotlivým zatěžovacím stavům se hlavní normálové síly zobrazují opět správně.	
2019-1.4cz	Vyhodnocení	Pro návrh výztuže se používá nejen délka hrany průřezu, přičemž se současně zohledňuje boční osově krytí. Tomuto bylo přizpůsobeno zobrazení ve vyhodnocení.	
2019-1.4cz	Vyhodnocení	Po přenosu zatížení se ukazatel postupu řádně uzavírá.	
2019-1.4cz	Vyhodnocení	V případě celoplošně konstantní hodnoty výsledku (např. elastické uložení Pz při konstantním zatížení desky vlastní tíhou) se zobrazují příslušné izoplochy v celém rozsahu jednobarevně.	
2019-1.4cz	Vyhodnocení	V posouzení únavy tlačené diagonály vlivem posouvající síly se zjištěný stupeň využití ukládá do databanky a nabízí k zobrazení ve Vyhodnocení podfunkcí „Skořepina > MSP > Využití únosnosti tlačené diagonály“.	
2019-1.4cz	NAZWEI	Oprava osového krytí ve směru úsekové výztuže např. u obdélníkových průřezů nosníků.	
2019-1.4cz	NAZWEI	Posouzení únavy tlačené betonové diagonály v důsledku posouvající síly nyní rozlišuje v závislosti na existenci nutné smykové výztuže případy vyztužené a nevyztužené diagonály.	
2019-1.3cz	Zadání	Import *.dxf / *.dwg ve 3D je opět aktivní.	
2019-1.3cz	Zadání	Materiál prostupu je irelevantní a tudíž se již nezobrazuje.	
2019-1.3cz	Zadání	V protokolu zadání se opět dokumentují teplotní plošná zatížení.	
2019-1.3cz	Vyhodnocení	V dotazech na výsledky návrhů na MSP se návrhové momenty "MEd.x/y max", "MEd.x/y min" zobrazovaly v opačném pořadí.	
2019-1.3cz	Vyhodnocení	V grafickém vyhodnocení napětí předpínací výztuže na průřezech ve stavu s trhlinami se nyní nabízí všechna relevantní napětí a využití.	
2019-1.1cz	Zadání	Při pokusu o smazání objektů, na které se odkazují jiné objekty, obsahuje nyní chybové hlášení podrobné informace o názvu a číslu odkazujících objektů.	
2019-1.1cz	Zadání	Chybové hlášení týkající se neúplného generování liniových zatížení bylo rozšířeno o seznam čísel bodů příslušné linie.	
2019-1.1cz	Zadání	Zatížení MKP pro příčinkové plochy qxz a qyz se generuje v příslušných směrech.	
2019-1.1cz	Zadání	Při kopírování a posouvání prostupů lze vybírat pouze prostupy ve viditelných subsystémech.	
2019-1.1cz	Zadání	Při kopírování a posouvání plošných zatížení lze vybírat pouze plošná zatížení ve viditelných subsystémech.	
2019-1.1cz	Zadání	U velmi dlouhých ideálních předpínacích kabelů (> 200 m, např. jako tzv. referenční kabel) byl zdvojnásoben počet geometrických výpočetních bodů, neboť se při hrubším dělení vyskytovali nepřesnosti.	
2019-1.1cz	Zadání	V případě předpínacích kabelů s geometrií referenčního kabelu se ve výkresu mřížky počítaly výšky chybně.	

Build/stav	Komponenta	Popis	ID
2019-1.1cz	Zadání	Při posouvání nosníku a ploch se nastavení režimu kopírování (<i>s liniemi</i> nebo <i>bez linií</i>) interpretovalo inverzně.	
2019-1.1cz	Zadání	Posouvání bodů kružnice v jeho rovině je možné i v případech, kdy tyto neleží ve výšce $z = 0$.	
2019-1.1cz	Zadání	Pokud u plošných zatížení chyběla informace o jejich referenčním systému (globální, lokální nebo v projekci), pak se z těchto negenerovalo žádné zatížení FEM. Standardní reference je nyní <i>globální</i> a zobrazuje se příslušné varování.	
2019-1.1cz	Zadání	V případě kvadratických konečných prvků a rastrovém generátoru sítě se středy jejich hran generují rovněž na kruhovém obrysu prostupů nebo fixních linií ležících uvnitř plochy.	
2019-1.1cz	Zadání	Ve výpočetních modelech se stavebními stavy docházelo u subsystémů konečných prvků, které nebyly aktivní ve všech stavebních stavech k mylnému chybovému hlášení „Konečný prvek nemá definovaný průřez“, a to v těch případech, kdy zadávání výpočetního modelu bylo uloženo a ukončeno ve stavebním stavu s těmito neaktivními subsystémy.	
2019-1.1cz	Zadání	U výpočetních modelů s více stavebními stavy se v prvním stavebním stádiu nevytvářelo z bodového zatížení na nosník korespondující zatížení na hladině FEM, pokud se na shodném místě v následujícím stavebním stavu vyskytovala deska.	
2019-1.1cz	Zadání	Pokud se na části obrysové hrany plochy zadá nosník, pak dojde automaticky na jeho koncích k dělení linie této hrany tak, aby se generovala souvislá síť konečných prvků.	
2019-1.1cz	Výpočet	Výpočet deformací se vznikem trhlin Výpočty deformací se vznikem trhlin se doposud prováděly standardně pouze pro kvazistálou kombinaci s efektivními tuhostmi stanovenými pro charakteristickou kombinaci, čímž je zohledněno předcházející poškození betonu. Nově je možná volba vyhodnocovaných deformací s trhlínami pro <i>kvazistálou, častou</i> nebo <i>charakteristickou</i> kombinaci. Výpočet efektivních tuhostí pro charakteristickou návrhovou kombinaci zůstává beze změny.	
2019-1.1cz	Řízení návrhů	Součinitel navýšení delta.Phi.fat pro betonářskou výztuž v přechodové oblasti lze zadat v Řízení návrhů.	
2019-1.1cz	Řízení návrhů	Pokud v průběhu výpočtu dlouhodobých deformací (průhyby se zohledněním trhlin) došlo k přerušení výpočtu a následně byly některé konstrukční prvky deaktivovány, pak při následném výpočtu zůstávali jejich tuhosti na snížených hodnotách stanovených v předchozím výpočtu.	
2019-1.1cz	Řízení návrhů	Výpočet kombinací pro MSP je možný s korespondující licencí (RTgzg-...).	
2019-1.1cz	Řízení návrhů	Při změně třídy v grafickém zadání se upravují korespondujícím způsobem nastavení návrhu na MSP. V případě změny konstrukční třídy v Řízení návrhu přímo na konstrukčním prvku nedochází k žádným změnám v nastavení MSP.	
2019-1.1cz	Řízení návrhů	U nově zadáných konstrukčních prvků se způsob namáhání pro účely posouzení vzniku trhlin standardně nastavuje na " <i>Silové zatížení</i> " (u pozemních staveb), resp. " <i>Silové namáhání a vynucené přetvoření</i> " (u staveb mostů).	
2019-1.1cz	Řízení návrhů	Řízení návrhů poskytuje výsledky pro mimořádnou návrhovou situaci i v případech uživatelské návrhové kombinace <i>Mimořádná seismická</i> .	
2019-1.1cz	Řízení návrhů	Pokud se mají některé ze zadaných plošných prvků navrhovat jako stěna, pak se automaticky generují kombinace stěnových vnitřních účinků.	
2019-1.1cz	Návrhy	Nový materiál dřevěných prvků „ BauBuche GL75 “ nahrazuje dle směrnice ETA-14/0354 ze dne 11.07.2018 původní materiál „BauBuche GL70“.	
2019-1.1cz	Návrhy	Ve výpočtu dlouhodobých deformací ve stavu s trhlínami byly eliminovány možné přerušení výpočtu z důvodu vzniku singularit v případě existence nosníků s jednostrannou spolupůsobící šířkou.	
2019-1.1cz	Návrhy	Při návrhu nosníku na rovinný ohyb (MSÚ) a velkém osovém krytí podélné výztuže se mohlo vyskytnout chybové hlášení o překročení dovoleného namáhání průřezu, ačkoliv jeho posouzení na MSP proběhlo bezchybně.	
2019-1.1cz	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	

Build/stav	Komponenta	Popis	ID
		horním povrchu ohýbaných nosníků v blízkosti podpor, navrhovala nadbytečně vysoká nutná výztuž.	
2019-1.1cz	Vyhodnocení	Tlaková napětí v betonu při kvazistálé kombinaci lze nechat spočítat nezávisle na existenci předpětí. Odpovídající volba se nachází v Řízení návrhu, záložka MSP.	
2019-1.1cz	Vyhodnocení	Výslednice reakcí ve stěně se zobrazuje opět ve správném směru.	
2019-1.1cz	Vyhodnocení	Zobrazení výsledku dotazu na výsledky kombinací vnitřních účinků bylo optimalizováno pro velmi vysoké hodnoty.	
2019-1.1cz	Vyhodnocení	Výslednice na stěně s lokální linií podporou se zobrazuje správně v lokálních směrech.	
2019-1.1cz	Vyhodnocení	Ve vyhodnocení smykové výztuže plošných prvků se opět zobrazuje navýšení výztuže na posouvající sílu vlivem návrhu na MS únavy.	
2019-1.1cz	Rozhraní	Při exportu dat DXF v režimu 3D se provádí transformace všech souřadnic se zadanou transformační maticí. Tímto způsobem lze např. zohlednit otočení globální osy Z pro účely importu modelu do jiných systémů CAD.	

Verze 18.0

Build/stav	Komponenta	Popis	ID
2018-1.4cz	Návrhy	V návrhovém algoritmu na MSP (rovnoměrné rozdělení trhlin, stabilní trhliny) se při výpočtu napětí v krajních vlákních pro účely větvení variant návrhového režimu uvažovalo v případě šikmého ohybu pouze se složkami M_y a N_x , tj. ohybový moment M_z se nezhledňoval.	
2018-1.4cz	Návrhy	U kruhových průřezů a mezikruží (trubka) se v případě šikmého ohybu nevažovalo s nepříznivou návrhovou kombinací min/max M_z .	
2018-1.3cz	Zadání	Odstraněn problém napojení ploch s rastrovou a izoparametrickou sítí konečných prvků.	
2018-1.3cz	Zadání	Odstraněna havárie programu při ruční úpravě sledu předpínání předpínacích kabelů.	
2018-1.3cz	Zadání	Na obrysových kruhových obloucích, resp. liniových uloženích se opět generují meziuzly, resp. podpory kvadratických konečných prvků.	
2018-1.3cz	Výpočet	Na hranách na okrajích s pružinovými konstantami a současně elasticky uloženými uzly se stanovují reakce správně, tudíž nevzniká ve statickém systému při jeho výpočtu zdánlivá nerovnováha.	
2018-1.3cz	Výpočet	Při načtení projektů s více stavebními stavy se zobrazovalo chybové hlášení stran chybějících materiálů a průřezů pro subsystémy modelů, které v daném stavebním stavu nebyly aktivní.	
2018-1.3cz	Řízení návrhů	Pokud se v návrzích nastaví zvoleným konstrukčním prvkům transformace pro zobrazení výsledků výztuže v CAD, pak se tato správně předává do vyhodnocení.	
2018-1.3cz	Návrhy	Při návrhu žeber nad deskou se již nezobrazuje chybové hlášení stran záporné plochy celkového průřezu.	
2018-1.3cz	Návrhy	Odstraněna chyba v integraci části ohybového momentu ze spolupůsobící šířky desky u průvlaků s průřezem T (shoda výsledků verze 18.0 s verzí 17.0).	
2018-1.3cz	Vyhodnocení	Sjednocení popisu grafického zobrazení směrů výztuže s informací v textovém rámečku (as1/as2).	
2018-1.3cz	Vyhodnocení	Při integraci vnitřních účinků v desce již nevznikají body rovnoběžné s osou nosníku.	
2018-1.2cz	Zadání	U plošných prvků nebylo možné v grafickém zadání nastavit třídu požadavků v příčném směru (toto nastavení bylo k dispozici pouze v panelu <i>Řízení návrhů</i>).	
2018-1.2cz	Zadání	Při výstupu protokolu vlastností konečných prvků a jejich topologie pro zvolené skupiny nosníků a ploch docházelo k havárii programu.	
2018-1.2cz	Předpětí	Odstraněna havárie programu při změny pořadí postupu předpínání pomocí funkce „Předpětí > Podmínky předpětí > Standard“.	
2018-1.2cz	Řízení návrhů	Návrh na šikmý ohyb na MSÚ poskytuje opět výsledky i v případech, kdy jsou deaktivovány návrhy na MSP (napětí, min. výztuž).	
2018-1.2cz	Návrhy	Při návrhu na šikmý ohyb se do jeho výpočtu předávají pouze uživatelem zadané minimální plochy dolní výztuže, tj. nutné stupně vyztužení z předcházejícího návrhu téhož prvku se nepředávají.	
2018-1.2cz	Návrhy	Nutná výztuž stojiny nosníků s průřezem T na ohyb kolem lokální osy Z se stanovuje z výsledků jejich návrhu na šikmý ohyb, tedy z korespondujících hran průřezu „6-7“ a „8-9“.	
2018-1.2cz	Návrhy	Při načtení výpočetních modelů s více stavebními stavy se pro neaktivní subsystémy v aktuálním stavebním stavu zobrazovalo chybové hlášení o jejich údajně chybějících materiálech a průřezech.	
2018-1.2cz	Vyhodnocení	Celkové vnější účinky se v grafickém okně zobrazují včetně jednotek (kN, resp. kNm).	
2018-1.2cz	Vyhodnocení	Návrh na propíchnutí lze opět startovat z TRIMASu bez nutnosti licence RTool.	
2018-1.2cz	Rozhraní	Přenos ploch nutné výztuže do ZEICONu používá opět původní označení směrů „x/y“ (nahrazuje označení směrů v TRIMASu „1/2“)	
2018-1.1cz	Všeobecně	Při přepnutí stavebního stavu mohou být volitelně uchovány aktuálně zvolené viditelnosti subsystémů. Alternativně se mohou, stejně jako doposud, při přepnutí stavebního systému zobrazovat všechny zúčastněné subsystémy.	

Build/stav	Komponenta	Popis	ID
2018-1.1cz	Všeobecně	Pokud projekt obsahoval více než 150 grafických výstupů typu *.plt, docházelo k havárii zobrazovacího programu.	
2018-1.1cz	Zadání	Odstranění havárie programu při zobrazení „zakřivených“ oblastí prvků.	
2018-1.1cz	Zadání	Úprava viditelnosti lokálních systémů, pokud se nosník skládá ze segmentů linií příslušejících do různých subsystémů.	
2018-1.1cz	Zadání	Beton s trhlinami, RTInmat, prutové systémy 3D Při zadání úsekové výztuže kruhového průřezu se nezobrazovala hodnota As na běžný metr ve vztahu k obvodu výztuže. Celková hodnota výztuže se však ve výpočtu uvažovala správně.	
2018-1.1cz	Zadání	Atribut zatížení "Tlak zeminy od dopravy" se kombinoval chybně ve skupině zatížení „Dodatečná stálá zatížení“.	
2018-1.1cz	Zadání	V případě zatěžovacích maker mohou být definována bodová zatížení s automatickým plošným roznosem do střednicové roviny. Rozměry <i>roznosových ploch</i> jsou součástí definice <i>zatěžovacího makra</i> . Zadání roznosové hloubky jako vzdálenosti od horní hrany konstrukce až po těžišťovou osu nosné desky se zadává přímo u <i>polohy konkrétního zatěžovacího makra</i> . Roznos zatížení se uskutečňuje pod úhlem 45°.	
2018-1.1cz	Zadání	Úspěšné kopírování zatěžovacích maker do nového zatěžovacího stavu se potvrdí.	
2018-1.1cz	Zadání	Bezprostředně po načtení projektu se automaticky aktualizuje síť FEM.	
2018-1.1cz	Zadání	Při smazání uživatelsky definovaného zatěžovacího makra se v projektu smaže i příslušný definiční soubor *.plm.	
2018-1.1cz	Zadání	Standardní nastavení ztrát vlivem dotvarování, smršťování a relaxace předpjatých deskových systémů je pro $t1 = 0.10$ a pro $t_n = 0.15$.	
2018-1.1cz	Zadání	V zobrazení číslování linií a popisů elastického uložení nosníku se používá nastavený textový offset.	
2018-1.1cz	Zadání	V návrhu na smyk <i>předpjatých nosníků</i> se do návrhového programu nepředávala zadaná hodnota krytí betonem cv,l.	
2018-1.1cz	Zadání	Zatěžovací makro, negenerované podél zakřivené osy nosníku, ale excentricky vzhledem ke zvolené posloupnosti linií, se nyní v grafickém zobrazení orientuje podle lokálního systému nosníku. Vlivem možné odlišné orientace lokálních systémů posloupnosti linií a měnící se orientace lokálních systémů linií, se zobrazovala chybná poloha zatěžovacího makra.	
2018-1.1cz	Zadání	Při <i>půdorysném zobrazení</i> (rovina XY, klávesa F5) a zvoleném layout prvků <i>Řez profilem</i> , se průřezy svislých prutů zobrazovaly otočené o 90 stupňů.	
2018-1.1cz	Zadání	Na rozdíl od silničních mostů a lávek se u železničních mostů v základní kombinaci gr11 navzájem nevyklučují zatížení teplotou a větrem.	
2018-1.1cz	Zadání	Mazání subsystémů opět maže veškerá obsažená data.	
2018-1.1cz	Zadání	Pokud se vypne viditelnost aktuálního subsystému, pak následuje příslušné upozornění, přičemž se aktuální subsystém opět zobrazí, pouze pokud je toto uživatelem potvrzeno.	
2018-1.1cz	Zadání	Při kopírování linií v režimu „Kopírovat uložení“ se skutečně kopírují bodová a liniová uložení zdrojové linie.	
2018-1.1cz	Zadání	Na hladině FEM je nově možné přiřazování zvolených konečných prvků do subsystému.	
2018-1.1cz	Předpětí	Při vytváření nosníku se automaticky vytváří stejnojmenná posloupnost linií.	
2018-1.1cz	Výpočet	Stabilizační součinitel pracovního diagramu napětí – přetvoření pro výpočet příčného smyku kvadratických konečných prvků byl snížen o 10%. Toto vede při hrubějších sítích na realističtější výsledky deformací. Změnou tohoto deformačního chování a průběhů smykových napětí v příčném směru jsou ovlivněny rovněž průběhy reakcí v podporách.	
2018-1.1cz	Výpočet	Při provedení lineárního výpočtu průhybů po předcházejícím nelineárním výpočtu průhybů se vznikem trhlin se v textovém rámečku chybně zobrazoval text odkazující na průhyby s trhlinami.	
2018-1.1cz	Výpočet	Zásadní přepracování metodiky výpočtu zakřivených skořepinových prvků, a to zejména ve smyslu výpočtu průběhu normálových sil ve stavech s převládajícími ohybovými a membránovými účinky.	

Build/stav	Komponenta	Popis	ID
2018-1.1cz	Řízení návrhů	Návrhy betonu pro stálou / dočasnou a mimořádnou situaci lze nyní provést v jednom programovém běhu. Vytváření obálky hodnot výztuže max. As zohledňuje výsledky z obou těchto návrhových situací.	
2018-1.1cz	Řízení návrhů	Nastavení vlastnosti jednotlivých nosníků Výpočet s trhlinami lze zkontrolovat a upravit přímo v panelu Řízení návrhů.	
2018-1.1cz	Řízení návrhů	Návrh ohybu nosníků na MS únavy Součinitel ekvivalentního poškození phi.fat musí být zadány uživatelem; standardní hodnota 1,2 odpovídá povrchům s malou drsností.	
2018-1.1cz	Návrhy	Návrh na šikmý ohyb (MSÚ) probíhá pro všech 6 možných řídicích veličin kombinací. Současné se návrhy na MSP a MS únavy neprovádějí.	
2018-1.1cz	Návrhy	Návrhy průvlaků T nad a pod deskou probíhají opět v původní variantě, tj. s integrací vnitřních účinků v pásu spolupůsobící šířky desky.	
2018-1.1cz	Návrhy	Starší označení "Vwd" návrhové hodnoty únosné posouvající síly se smykovou výztuží bylo nahrazeno v souladu s EN 1992-1-1 aktuálním označením "VRd,s" (DIN), resp. "VRd,sy".	
2018-1.1cz	Návrhy	Navrhování betonových ploch s náběhy Vlivem množství různých návrhových řezů docházelo k havárii programu.	
2018-1.1cz	Návrhy	Návrhy kruhových a trubkových průřezů se provádějí a dokumentují vždy na šikmý ohyb.	
2018-1.1cz	Návrhy	Ve výpočtu průhybů se vznikem trhlin byl opraven výpočet složky efektivní tuhosti, která souvisí s vlivem smršťování.	
2018-1.1cz	Vyhodnocení	Při zobrazení nosníkových výsledků byla v grafickém rámečku formálně chybně uvedena jednotka na běžný metr.	
2018-1.1cz	Vyhodnocení	Posouzení tlakových napětí betonu u skořepin probíhá v závislosti na návrhové situaci pro $\sigma_c < 0.60 \cdot f_{ck}$ nebo $\sigma_c < 0.45 \cdot f_{ck}$. Ve vyhodnocení se zobrazují korespondující využití odděleně pro směr <i>x / y</i> a <i>horní / dolní</i> povrch. Navíc lze nechat zobrazovat pouze nejméně příznivou hodnotu (maximální využití).	
2018-1.1cz	Vyhodnocení	Ve vyhodnocení vnitřních účinků základních zatěžovacích stavů na plochách lze nyní nastavovat viditelnost oblastí prvků.	
2018-1.1cz	Vyhodnocení	Při přechodu vyhodnocení výsledků na nosnících do jejich návrhů na ohyb nebo smyk se automaticky aktivovala viditelnost posloupností prutů.	
2018-1.1cz	Vyhodnocení	Nová funkce menu <i>Soubor</i> -> <i>Výstup sestav</i> poskytuje stejné možnosti výstupu jako původní funkce přístupná přes symbol tiskárny na panelu nástrojů.	
2018-1.1cz	Vyhodnocení	Při zobrazení výslednic v elastických uloženích se zobrazují pouze číselné hodnoty aktivního zatěžovacího stavu.	
2018-1.1cz	Vyhodnocení	Ve Vyhodnocení lze opět zobrazovat elastické uložení konečných prvků.	
2018-1.1cz	Vyhodnocení	Při vyhodnocení reakcí se v textovém rámečku zobrazují jejich max. a min. hodnoty. V případě, že neexistují tahové reakce, se stanovuje hodnota min. Fsz správně.	
2018-1.1cz	Protokol	Specifické parametry silničních mostů se protokolují pouze při nastavení tohoto typu konstrukce.	
2018-1.1cz	Rozhraní	Datové rozhraní CAD pro import formátu DWG bylo aktualizováno a rozšířeno. Podporovány jsou modely 2D a 3D ve standardu do verze AutoCAD 2018.	
2018-1.1cz	Rozhraní	Při exportu linií a bodů přes rozhraní DXF se používá formátování 2D – DXF.	
2018-1.1cz	Rozhraní	Při startu TRIMAS přímo z ZEICONu se k fóliím ZEICON automaticky přiřazují subsystémy TRIMAS ve standardních barvách.	