

Verze 23.9

Build	Komponenta	Popis	ID
28.02.24	Generování	Zápis souboru btb již neprobíhá s materiály a průřezy z prvního stavebního stavu, nýbrž aplikuje se ten stavební stav, ve kterém jsou příslušné prvky poprvé aktivovány.	17130
28.02.24	VTR	Posouzení únavy krčkových svarů Pokud nebyl definován případ vrubu, pak se v grafice protokolovala nedefinovaná hodnota. Toto je nyní kontrolováno a v detailním výstupu se protokoluje příslušné upozornění.	17264
28.02.24	VTR	Omezení vzniku širokých trhlin v betonové desce Při překročení tohoto posudku se příslušná hodnota nutné výztuže A_s vyznačuje "***".	17257
28.02.24	VTR	V souvislosti s nastavením <i>Automaticky počítat posudky</i> docházelo k havárii programu při zavření panelu se zadáním součinitelů pro posouzení únavy.	17263
07.02.24	Všeobecně	Kompatibilita s aktuálním stavem PONTI® 23.9.	17313

Verze 23.0

Build	Komponenta	Popis	ID
27.10.23	VQ1	Při definici shodné šířky betonové desky se šířkou horní pásnice ocelového průřezu vznikaly při proměnném průběhu výšky průřezů (náběhy) chybné definice uspořádání výztuže.	17218
18.08.23	Návrhy	V návrhu na omezení šířky trhlin na MSP se mohly v oblastech malých ohybových momentů vyskytovat extrémy, neboť se zde uvažovalo s min. tahovou silou, která se však musí zohledňovat pouze u tažených konstrukčních prvků.	17119
28.06.23	Zadání	Atributy zatěžovacích stavů pro druhy účinků ve <i>stavebním stavu</i> se již nenabízí, neboť pro ně neprobíhají žádné posudky.	16380
28.06.23	VQ1	Úpravy zadání průřezu bezprostředně před ukončením projektu se ukládají.	16763
28.06.23	VTR	<p>Posudek boulení</p> <p>Boulení na MSÚ se posuzuje dle EN 1993-1-5, kap. 10 Metoda redukováných napětí, a to volitelně pro konečný nebo stavební stav. Maximální využití se pak počítá dle rov. (10.4) a rov. (10.5).</p> <ul style="list-style-type: none"> • V konečném stavu působí spřažený průřez, takže tlaková napětí ve stojině nebo dolní pásnici (komoře) vyvolávají pouze záporné ohybové momenty a vyhodnocují se průřezy třídy 4. • Ve stavebním stavu se vyhodnocují všechny průřezy ve variantě 1 (konstrukční ocel), nezávisle na klasifikaci průřezů. • Čistě ocelové průřezy, jako např. pilíře, se nevyhodnocují. <p>Průběh využití se zobrazuje podél nosníku pro oba stavy. Pokud existuje riziko boulení, pak se protokolují všechny charakteristiky zvlášť pro stojiny a pásnice.</p>	9214

Verze 22.0

Build	Komponenta	Popis	ID
13.02.23	Všeobecně	Kompatibilita s aktuálním stavem TRIMAS® 22.0.	16842
18.08.22	Všeobecně	Kompatibilita s aktuálním stavem TRIMAS® 22.0.	16546
13.06.22	Vyhodnocení	Při otevření detailního protokolu ve Vyhodnocení TRIMAS docházelo k havárii programu.	16442
12.05.22	Všeobecně	Kompatibilita s aktuálním stavem TRIMAS® 22.0.	16366
20.04.22	Všeobecně	Úpravy programu související s novou kompatibilitou se systémy Windows 11.	16305
20.04.22	Všeobecně	<p>Nastavení programové verze</p> <p>Vlivem úpravy v řízení posudků je nutný souhlas programových verzí Navigátoru a vlastního programu PONTI stahlverbund. Z těchto důvodů bylo nastavení programové verze z Navigátoru odstraněno.</p> <p>Poklepáním na položku typu *.VTR se automaticky spouští programová verze Navigátoru, který byl nainstalován jako poslední v pořadí. Zde se současně zobrazuje číslo programové verze spolu s číslem Build.</p> <p>Výběr startu jiné programové verze je možný z kontextové nabídky položky *.VTR na pravém tlačítku myši.</p>	16163
20.04.22	VQ1	<p>Primární moment smršťování pro průřezy typu „WIB“</p> <p>Pokud se primární moment smršťování stanovuje s vyloučením tahů, pak nabývá vlivem větší excentricity vyšších hodnot, což vede nezávisle na excentrické obetonávce k nerealisticky vysokým průhybům.</p> <p>Z těchto důvodů se v PONTI stahlverbund nově nabízí následující možnosti výpočtu primárního momentu smršťování:</p> <ul style="list-style-type: none"> stav I (průřezy bez trhlin) stav II (průřezy s trhlinami) stav I a II (zprůměrování analogicky dle EN 1993-2, 6.4.2) <p>Navíc lze zadat součinitel, kterým lze redukovat nebo navyšovat spočtené smršťovací síly a momenty.</p>	15419
20.04.22	VQ1	V případě excentrických lamel na spodní pásnici truhlíkových průřezů se lamely vpravo uvažovaly vně namísto uvnitř. Tímto byl ovlivněn výpočet průřezových charakteristik v příčném směru (lzz).	15579
20.04.22	VTR	Pro výpočet primárních vnitřních účinků vlivem smršťování se u průřezu typu „WIB“ uvažuje pouze s výškou betonového průřezu.	15394
20.04.22	VTR	<p>Posudek krčkových svarů</p> <p>Pro krčkové svary svařovaných otevřených nebo uzavřených průřezů se stanovuje nutná tloušťka svaru na MSÚ a únavy dle EN 1993-1-8, kap. 4.5, zjednodušenou metodou dle kap. 4.5.3.3, se zohledněním minimální tloušťky svaru. Pro posouzení únavy se zadávají případy svarů odděleně pro horní a dolní pásnici.</p> <p>Průběhy nutných tloušťek svarů se zobrazují graficky.</p> <p>Volitelně lze pro tlustostěnné komorové průřezy zohlednit požadavky směrnice RE-ING, část 2, DHK 1 až 3.</p>	14758
20.04.22	VTR	Oprava jednotky normálové síly NxEd v protokolu posouzení na únavu.	15936
20.04.22	VTR	Oprava výpočtu součinitele λ_{bda_1} pro ohybové momenty silničních mostů s rozpětím menším než 30 m dle EN 1993-2, obr. 9.5.	15923

Verze 21.0

Build	Komponenta	Popis	ID
18.03.22	VQ1	U automaticky generovaných, mezilehlých průřezů s náběhem se počítalo s příliš velkou výškou stojiny, což mělo dopad na chybný výpočet jejich průřezových charakteristik. Interpolace geometrie přes všechny spolupůsobící oblasti byla deaktivována.	16160
18.03.22	VQ1	Znak tečky v názvu položky Stahlverbund znemožňoval úpravy spřažených průřezů a jejich posuzování.	16109
11.02.22	Všeobecně	Kompatibilita s aktuálním stavem PONTI® 21.0.	16091
02.12.21	VQ1	Otevřené truhlíkové průřezy Při interpolaci otevřených truhlíkových průřezů podél osy mostu se nyní nově zohledňují pásnice bez tloušťky. Rovněž se interpoluje tato geometrie přes všechny spolupůsobící oblasti. Nezávisle na interpolaci se ve výpočtu FEM pro tento typ průřezů uvažuje správná šířka dolních pásnic.	15833
27.09.21	VQ1	Po vytvoření nového projektu nebyly definovány (NaN) pro varianty průřezu nP, nPT, nS a nD parametry Phi(t, t0) a n popisující dlouhodobé chování.	15447
05.08.21	Kombinace	Po přegenerování kombinačních předpisů se opět správně spočtou kombinace tak, aby bylo možné zobrazení všech aktuálních výsledků.	15393
05.08.21	Kombinace	V dotazu na opětovné generování standardních kombinačních předpisů se nabízí nastavení zvolené při předcházejícím výpočtu.	15391
15.07.21	Všeobecně	Kompatibilita s aktuálním stavem TRIMAS® 21.0.	15366
11.03.21	Zadání	Řešení spřažených ocelobetonových konstrukcí rovněž nabízí standardní šablonu kombinací Balken/M(t).	14333
11.03.21	Zadání	Nastavení variant průřezů pro sekundární stavební stavy Pokud neexistují sekundární stavební stavy, pak se tyto provedením funkce „Výpočet FEM“ a kombinace automaticky vytvoří. Současně se nově automaticky vymění varianty průřezu N0 za korespondující sekundární varianty (NPT, NS a ND).	12215
11.03.21	VQ1	Při vytvoření nového spřaženého průřezu se automaticky vytvářejí i varianty NP, NPT, NS a ND. U obetonovaných profilů I se tyto varianty vytvářejí pro kladný moment My.	12214
11.03.21	VQ1	Čas pro návrh všech průřezů Nově je možné zadání vyhodnocovaného a návrhového času pro <i>všechny</i> průřezy a jejich varianty. Výpočet součinitelů dotvarování a smršťování a redukčních součinitelů lze volitelně vztáhnout k těmto zadaným časům. V prostředí návrhů se zadaný čas zobrazuje v přehledu struktury dat.	8515
11.03.21	VQ1	Při uložení projektu pod novým názvem z prostředí Zadání TRIMAS se definiční soubory spřažených průřezů (QUER*.D01) ukládaly pod názvem s malými písmeny, takže je následně prostředí úprav spřažených průřezů nenacházelo.	15073
11.03.21	VTR	Únosnost spřahovacích trnů na střih Doposud probíhal výpočet množství spřahovacích trnů výhradně <i>metodikou 1</i> , tj. za předpokladu lineárního chování spřahovací páry podél celého nosníku. Program byl nově rozšířen o <i>metodiku 2</i> , která u profilů třídy 1 a 2 zohledňuje nelinearitu ve spřažení (MED > MeI,Rd).	14862
11.03.21	VTR	Po úpravě součinitelů lambda v panelu <i>Posouzení únavy</i> se současně přepočítá i zajištění spřažení tak, aby protokol posudků na vyšetřovaném řezu byl kompletně aktuální.	15084

Verze 20.0

Build	Komponenta	Popis	ID
08.10.20	Všeobecně	Kompatibilita s aktuálním stavem TRIMAS® 20.0	14789
12.08.20	Prostředí	Únosnost na posouvající sílu Vel Oprava diagramu únosnosti na posouvající sílu.	14493
12.08.20	Protokol	Průřezové charakteristiky VQ1 Protokol průřezových charakteristik při existenci více průřezů se generoval chybně; vlastní výpočty a návrhy přesto probíhaly se správnými, korespondujícími hodnotami.	14519
22.09.20	VTR	V přehledu stupňů využití se v legendě nově zohledňují i hodnoty z plastických posudků.	13030
	Všeobecně	Otevření uživatelských příruček z prostředí zadání spřažených průřezů a návrhů je opět funkční.	
09.06.20	VTR	Návrh spřahovací spáry byl rozšířen až o 3 různé řady spřahovacích trnů. První řada trnů se vztahuje ke stojině, zbývající řady trnů se rozmísťují symetricky z každé strany první řady.	14021
09.06.20	VTR	Tlak zeminy a klidový tlak zeminy se nyní zohledňují v kombinační šabloně „zatížení na dotvarování“ při sestavení zatížení od vystrojení konstrukce (G2).	13528
09.06.20	VTR	V posudku smykového boulení dle EN 1994-2, kapitola 6.2.2.3, resp. EN 1993-1-5, kapitola 5, se zohledňuje příspěvek stojiny ke smykové únosnosti dle tabulky 5.1 pro podporové výztuhy.	11767
09.06.20	VTR	V případě mezery v názvu projektu se nezobrazovaly v návrzích jednotlivé trámy mostu.	14045
09.06.20	VQ1	Pokud jsou válcované profily vyztuženy navařeným plechem na spodní pásnici, pak toto již nesnižuje výšku válcovaného profilu.	14184
09.06.20	VQ1	Při vytvoření nového projektu se již automaticky nevytváří průřez Q000.	13470

Verze 19.0

Build/stav	Komponenta	Popis	ID
2019-1.4cz	VQ1	Spřažené ocelobetonové průřezy s prefabrikovaným ztraceným bedněním V automatickém výpočtu vlastní tíhy spřaženého průřezu se současně zohledňuje vlastní tíha betonového prefabrikátu.	
2019-1.4cz	VTR	U posudků zplaztizování se zohledňoval současně jak možný, tak i pravděpodobný pokles podpor .	
2019-1.1cz	Všeobecně	Soubory s výsledky návrhů spřažených průřezů se v <i>Navigátoru</i> interpretují při provádění akcí kopírovat nebo archivovat jako reprodukovatelné výsledky.	
2019-1.1cz	Generování	Průřezy náběhových oblastí hlavních trámů U hlavních trámů s náběhy již není nutné předcházet v minulosti chybovému stavu s interně generovanými, mezilehlými průřezy: <ul style="list-style-type: none"> oblast náběhu se popisuje referenčními průřezy a definuje ve formátu pro VQ1 diskretizací na konečné prvky se v oblasti náběhu interně automaticky vytvářejí další průřezy tyto programem generované průřezy se rovněž automaticky spočtou a zapíší do databanky tak, aby byly plnohodnotně zpracovatelné v navazujících návrzích a posudcích Navazující návrhy probíhají jednotně pro všechny průřezy, nezávisle na tom, zda se jedná o referenční nebo automaticky generované průřezy.	
2019-1.1cz	Kombinace	Kombinace deskových vnitřních účinků ve stavebních stavech, ve kterých existují varianty průřezů s neaktivní deskou dobetonávky, již nevede na chybové hlášení a následující ukončení výpočtu kombinací.	
2019-1.1cz	VQ1	Názvy průřezů obsahující pomlčku nejsou přípustné a při jejich zadání následuje korepondující chybové hlášení.	

Verze 18.0

Build/stav	Komponenta	Popis	ID
2018-1.2cz	Všeobecně	Kompatibilita s programovou verzí TRIMAS® 18.0.	
2018-1.1cz	Generování	Při existenci ocelových nosníků s náběhy, které nebyly v prvním stavební stavu aktivní, se tato oblast náběhu nepředávala do návrhového programu.	
2018-1.1cz	VQ1	Klasifikace ocelových truhlíků V klasifikaci průřezů horní a dolní pásnice se případně nezohledňovaly jejich přesahy.	