

## Advance Design 2013 / SP1

---



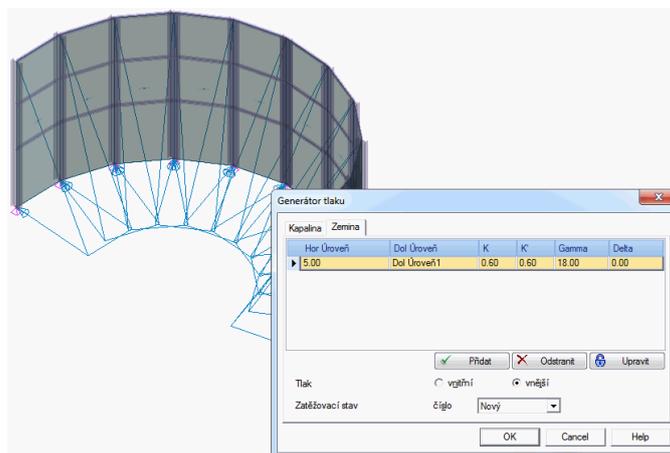
Tento dokument popisuje vylepšení v Advance Design 2013 Service Pack 1.  
První Service Pack pro Advance design 2013 obsahuje více než 110 vylepšení a oprav.

Měl by být nainstalován na verzi Advance Design 2013, která byla dodávaná na DVD.

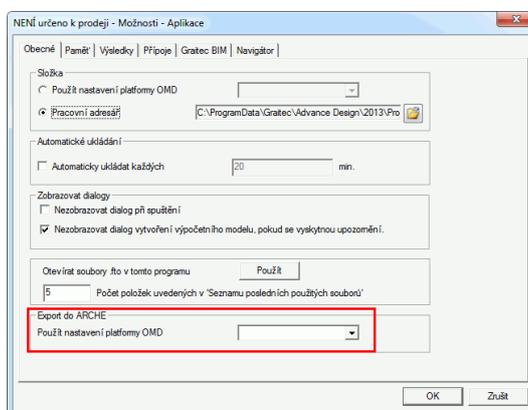
Nejvýznamnějšími vylepšení jsou uvedeny v tomto dokumentu:

## OBECNÉ

- [14222] Na základě požadavků uživatelů lze nyní použít generátor tlaku (zeminy nebo kapaliny) taky na zatěžovací panely.



- [14289] Oprava: Funkce "Komprimovat" nefungovala pro některé velké modely.
- [12722] Během exportu betonových prvků (nosník, sloup, základ, stěna) do ARCHE lze vybrat verzi Graitec OMD.

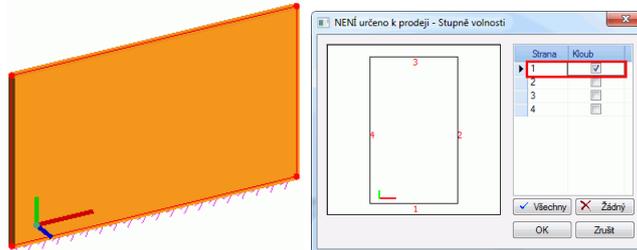


- Oprava: při nastavení kloubu na hraně plošného prvku mohlo vést k nesprávnému přenášení zatížení, pokud byla tato hrana zároveň podepřena bodovou nebo lineární podporou.

Od verze AD 2013 SP1 jsou klouby nastavené na hraně desky ignorovány, pokud jsou připojené k podporám, na co upozorní hláška:

*“Klouby nastavené na hranách, které jsou připojeny k podporám, nebudou uvažovány pro prvek xx.”*

Pro nastavení kloubového uložení stěny na podporu použijte pouze kloubovou lineární podporu.



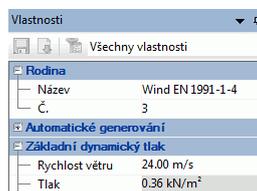
- [13586] Nová možnost popisu izolinií na plošných prvcích – stejná velikost textu popisu pro všechny izolinie.

## EUROKÓD 0

- [14195] Oprava: Kombinace ULS jsou nyní generovány, i pokud model neobsahuje další zatěžovací stavy kromě vlastní hmotnosti.
- Příloha UK: Kódy kombinací jsou upraveny následovně:  
Kombinace ULS STR/GEO nyní mají kód ECULSSTR.  
Charakteristické kombinace SLS nyní mají kód ECSLSC.  
Časté kombinace SLS nyní mají kód ECLSLF.  
Kvazi-stálé kombinace SLS nyní mají kód ECLSLQ.

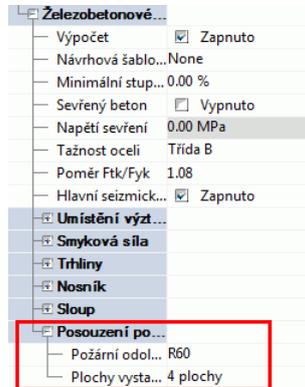
## EUROKÓD 1

- [13950] NA Francie: k dispozici je nová větrová oblast pro Mayotte podle poslední úpravy normy.



## EUROKÓD 2

- [14287] Parametry EN1992-1-2 pro ověření požární odolnosti se nyní nachází v okně Vlastností prvku (dříve byly tyto parametry globální).



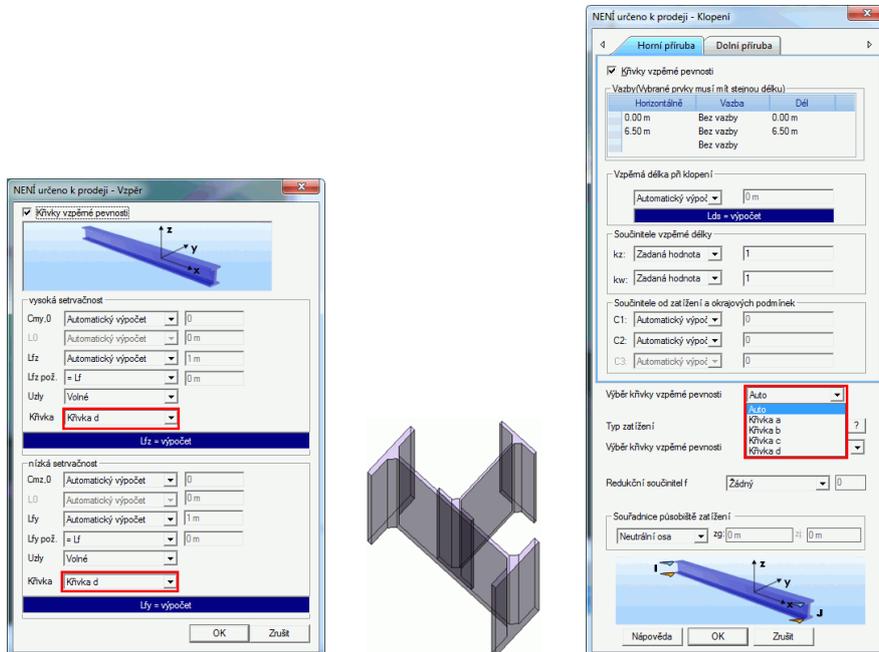
- [14090] V tabulce "Rozměrový torzor plošných prvků" se nyní vypisují hodnoty návrhových zatížení, použitých v posudcích EC2.

Prvek č.	Ocel	Slab	N1 (kN)	N2 (kN)	Mxi (kNm)	Myi (kNm)	Mxs (kNm)	Mys (kNm)	Vu (kN)
1.1	Axi	189	-29.84	-29.84	-0.03	-0.03	-0.03	-0.03	1.80
	Ayi	171	-24.34	-24.34	-0.06	-0.06	-0.06	-0.06	
	Axs	174	-28.91	-28.91	-0.05	-0.05	-0.05	-0.05	
	Ays	187	-28.84	-28.84	-0.03	-0.03	-0.03	-0.03	
	At	242	-30.84	-30.84	-0.06	-0.06	-0.06	-0.06	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
1.2	Axi	171	-21.44	-21.44	-0.07	-0.07	-0.47	-0.47	0.62
	Ayi	173	-21.44	-21.44	-0.07	-0.07	-0.47	-0.47	
	Axs	171	-22.25	-22.25	-0.09	-0.09	-0.09	-0.09	
	Ays	191	-22.25	-22.25	-0.09	-0.09	-0.09	-0.09	
	At	242	-26.99	-26.99	-0.04	-0.04	-0.04	-0.04	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	

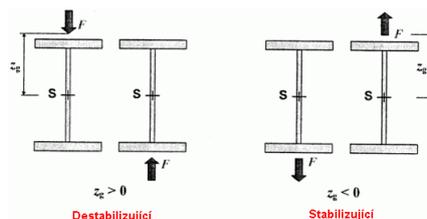
- [14287] Posouzení požární odolnosti může v některých případech upozornit chybovou hláškou na nevhodné rozměry průřezu s ohledem na požadavky podle tabulky 5.2b - EN1992-1-2.
- [13529] Dostupné výsledky hodnot návrhových zatížení na plošných prvcích.

## EUROKÓD 3

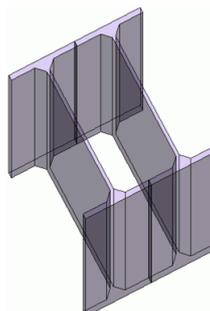
- [11691] V dialogu nastavení vzpěru a klopení byly doplněny nové pole. Uživatel má nyní možnost nastavit pro výpočet manuálně křivku vzpěrné pevnosti. Tímto je umožněno posouzení EC3 pro libovolný tvar.



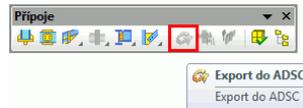
- [14475] V dialogu nastavení klopení byly doplněny 2 nové možnosti pro působišťe zatížení:
  - o **Destabilizující:** Advance Design použije  $z_g = h/2$ , čím se stanoví nejhorší hodnota pro  $M_{cr}$ .
  - o **Stabilizující:** Advance Design použije  $z_g = -h/2$ , čím se stanoví příznivá hodnota pro  $M_{cr}$ .



- [13890] Advance Design je nyní schopen vypočítat charakteristiky  $A_{v,y}$  a  $A_{v,z}$  pro složené průřezy. Dříve byl posudek podle EC3 kvůli chybějícím charakteristikám zastaven.



- V panelu nástrojů "Přípoje" byla doplněna nová ikona pro export do ADSC (Advance Design - Steel Connection).

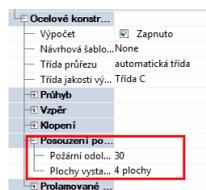


- [14137] Detailní posudek lze nyní generovat prostřednictvím generátoru dokumentů přímo z listu tvaru.

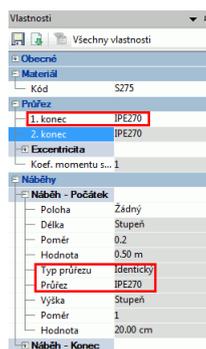
Wyniki dla profilu - element liniowy nr 6

Przekrój	Ujęcia	Wytrzymałość przekroju (0%)	Stateczność elementu (0%)	Odporność ogniowa 0	Klasa												
<table border="1"> <tr> <td>Dł. wybozczeniowa</td> <td>LambdaFy = 47.917 LambdaFz = 75.025</td> </tr> <tr> <td>Dł. zwichrzeniowa</td> <td>LambdaDl = 74.764 LambdaDs = 74.764</td> </tr> <tr> <td>Przypadek niekorzystny</td> <td>Ld1 = 6.50 m Lds = 6.50 m</td> </tr> <tr> <td>Przypadek niekorzystny</td> <td>Nr przypadku 0</td> </tr> <tr> <td>Współczynniki</td> <td>k=0.00 kv=0.00 C1=0.00 C2=0.00 Xy=0.00 Xz=0.00 XLT=0.00 kyy=NF kyx=NF kzy=NF kzz=NF zg=0.00 MCr=0.00 kWh=0.00 kWhz=0.00 NcrT=0.00 kN</td> </tr> <tr> <td>Sprawdzenie (6.61)</td> <td>Ned / (Xy Nrk / gM1) + kyy ( My,Ed + DMy,Ed ) / (XLT My,Rk / gM1) + kyx ( Mz,Ed + DMz,Ed ) / (Mz,Rk / gM1) &lt; 1 0.00000 &lt; 1 ( 0 % )</td> </tr> </table>						Dł. wybozczeniowa	LambdaFy = 47.917 LambdaFz = 75.025	Dł. zwichrzeniowa	LambdaDl = 74.764 LambdaDs = 74.764	Przypadek niekorzystny	Ld1 = 6.50 m Lds = 6.50 m	Przypadek niekorzystny	Nr przypadku 0	Współczynniki	k=0.00 kv=0.00 C1=0.00 C2=0.00 Xy=0.00 Xz=0.00 XLT=0.00 kyy=NF kyx=NF kzy=NF kzz=NF zg=0.00 MCr=0.00 kWh=0.00 kWhz=0.00 NcrT=0.00 kN	Sprawdzenie (6.61)	Ned / (Xy Nrk / gM1) + kyy ( My,Ed + DMy,Ed ) / (XLT My,Rk / gM1) + kyx ( Mz,Ed + DMz,Ed ) / (Mz,Rk / gM1) < 1 0.00000 < 1 ( 0 % )
Dł. wybozczeniowa	LambdaFy = 47.917 LambdaFz = 75.025																
Dł. zwichrzeniowa	LambdaDl = 74.764 LambdaDs = 74.764																
Przypadek niekorzystny	Ld1 = 6.50 m Lds = 6.50 m																
Przypadek niekorzystny	Nr przypadku 0																
Współczynniki	k=0.00 kv=0.00 C1=0.00 C2=0.00 Xy=0.00 Xz=0.00 XLT=0.00 kyy=NF kyx=NF kzy=NF kzz=NF zg=0.00 MCr=0.00 kWh=0.00 kWhz=0.00 NcrT=0.00 kN																
Sprawdzenie (6.61)	Ned / (Xy Nrk / gM1) + kyy ( My,Ed + DMy,Ed ) / (XLT My,Rk / gM1) + kyx ( Mz,Ed + DMz,Ed ) / (Mz,Rk / gM1) < 1 0.00000 < 1 ( 0 % )																
<p>Wyniki dla profilu - element liniowy nr 6 Linear</p> <table border="1"> <tr> <td>(Zalącznik A)</td> <td> <math>\lambda_{max} = 0.00</math> <math>\lambda_0 = 0.00</math> <math>\lambda_{limite} = 0.00</math>  <math>C_{my} = 0.00</math> <math>C_{mz} = 0.00</math> <math>C_{mLT} = 0.00</math>  <math>m_{wy} = 0.00</math> <math>m_{wz} = 0.00</math> <math>w_{wy} = 0.00</math> <math>w_{wz} = 0.00</math> <math>n_{wy} = 0.00</math>  <math>d_{LT} = 0.00</math> <math>c_{LT} = 0.00</math> <math>d_{LT} = 0.00</math> <math>e_{LT} = 0.00</math>  <math>C_{yy} = 0.00</math> <math>C_{zz} = 0.00</math> <math>C_{yy} = 0.00</math> <math>C_{zz} = 0.00</math>  <math>k_{yy} = 0.00</math> <math>k_{yz} = 0.00</math> <math>k_{zy} = 0.00</math> <math>k_{zz} = 0.00</math> </td> </tr> <tr> <td>Współczynniki interakcji (Zalącznik A)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>Sprawdzenie (6.61)</td> <td> <math>\frac{N_{Ed}}{Xy \cdot \frac{N_{Rk}}{\gamma_{M1}}} + k_{yy} \cdot \frac{M_{y,Ed} + \Delta M_{y,Rk}}{Z_{LT} \cdot \frac{M_{y,Rk}}{\gamma_{M1}}} + k_{yz} \cdot \frac{M_{z,Ed} + \Delta M_{z,Rk}}{Z_{LT} \cdot \frac{M_{z,Rk}}{\gamma_{M1}}} \leq 1.00</math>  <math>0.00 + 0.00 + 0.00 = 0.00 &lt; 1.00 (0\%)</math> </td> </tr> <tr> <td>Sprawdzenie (6.62)</td> <td> <math>\frac{N_{Ed}}{Xz \cdot \frac{N_{Rk}}{\gamma_{M1}}} + k_{yy} \cdot \frac{M_{y,Ed} + \Delta M_{y,Rk}}{Z_{LT} \cdot \frac{M_{y,Rk}}{\gamma_{M1}}} + k_{yz} \cdot \frac{M_{z,Ed} + \Delta M_{z,Rk}}{Z_{LT} \cdot \frac{M_{z,Rk}}{\gamma_{M1}}} \leq 1.00</math>  <math>0.00 + 0.00 + 0.00 = 0.00 &lt; 1.00 (0\%)</math> </td> </tr> </table>						(Zalącznik A)	$\lambda_{max} = 0.00$ $\lambda_0 = 0.00$ $\lambda_{limite} = 0.00$ $C_{my} = 0.00$ $C_{mz} = 0.00$ $C_{mLT} = 0.00$ $m_{wy} = 0.00$ $m_{wz} = 0.00$ $w_{wy} = 0.00$ $w_{wz} = 0.00$ $n_{wy} = 0.00$ $d_{LT} = 0.00$ $c_{LT} = 0.00$ $d_{LT} = 0.00$ $e_{LT} = 0.00$ $C_{yy} = 0.00$ $C_{zz} = 0.00$ $C_{yy} = 0.00$ $C_{zz} = 0.00$ $k_{yy} = 0.00$ $k_{yz} = 0.00$ $k_{zy} = 0.00$ $k_{zz} = 0.00$	Współczynniki interakcji (Zalącznik A)		Sprawdzenie (6.61)	$\frac{N_{Ed}}{Xy \cdot \frac{N_{Rk}}{\gamma_{M1}}} + k_{yy} \cdot \frac{M_{y,Ed} + \Delta M_{y,Rk}}{Z_{LT} \cdot \frac{M_{y,Rk}}{\gamma_{M1}}} + k_{yz} \cdot \frac{M_{z,Ed} + \Delta M_{z,Rk}}{Z_{LT} \cdot \frac{M_{z,Rk}}{\gamma_{M1}}} \leq 1.00$ $0.00 + 0.00 + 0.00 = 0.00 < 1.00 (0\%)$	Sprawdzenie (6.62)	$\frac{N_{Ed}}{Xz \cdot \frac{N_{Rk}}{\gamma_{M1}}} + k_{yy} \cdot \frac{M_{y,Ed} + \Delta M_{y,Rk}}{Z_{LT} \cdot \frac{M_{y,Rk}}{\gamma_{M1}}} + k_{yz} \cdot \frac{M_{z,Ed} + \Delta M_{z,Rk}}{Z_{LT} \cdot \frac{M_{z,Rk}}{\gamma_{M1}}} \leq 1.00$ $0.00 + 0.00 + 0.00 = 0.00 < 1.00 (0\%)$				
(Zalącznik A)	$\lambda_{max} = 0.00$ $\lambda_0 = 0.00$ $\lambda_{limite} = 0.00$ $C_{my} = 0.00$ $C_{mz} = 0.00$ $C_{mLT} = 0.00$ $m_{wy} = 0.00$ $m_{wz} = 0.00$ $w_{wy} = 0.00$ $w_{wz} = 0.00$ $n_{wy} = 0.00$ $d_{LT} = 0.00$ $c_{LT} = 0.00$ $d_{LT} = 0.00$ $e_{LT} = 0.00$ $C_{yy} = 0.00$ $C_{zz} = 0.00$ $C_{yy} = 0.00$ $C_{zz} = 0.00$ $k_{yy} = 0.00$ $k_{yz} = 0.00$ $k_{zy} = 0.00$ $k_{zz} = 0.00$																
Współczynniki interakcji (Zalącznik A)																	
Sprawdzenie (6.61)	$\frac{N_{Ed}}{Xy \cdot \frac{N_{Rk}}{\gamma_{M1}}} + k_{yy} \cdot \frac{M_{y,Ed} + \Delta M_{y,Rk}}{Z_{LT} \cdot \frac{M_{y,Rk}}{\gamma_{M1}}} + k_{yz} \cdot \frac{M_{z,Ed} + \Delta M_{z,Rk}}{Z_{LT} \cdot \frac{M_{z,Rk}}{\gamma_{M1}}} \leq 1.00$ $0.00 + 0.00 + 0.00 = 0.00 < 1.00 (0\%)$																
Sprawdzenie (6.62)	$\frac{N_{Ed}}{Xz \cdot \frac{N_{Rk}}{\gamma_{M1}}} + k_{yy} \cdot \frac{M_{y,Ed} + \Delta M_{y,Rk}}{Z_{LT} \cdot \frac{M_{y,Rk}}{\gamma_{M1}}} + k_{yz} \cdot \frac{M_{z,Ed} + \Delta M_{z,Rk}}{Z_{LT} \cdot \frac{M_{z,Rk}}{\gamma_{M1}}} \leq 1.00$ $0.00 + 0.00 + 0.00 = 0.00 < 1.00 (0\%)$																

- [14287] Parametry pro ověření požární odolnosti se nyní nachází v okně Vlastností prvku (dříve byly tyto parametry globální).

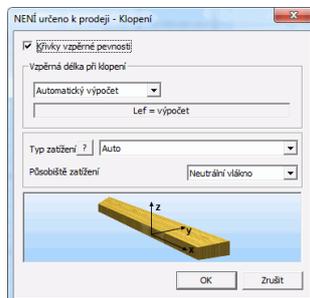


- [13749] Oprava: automatická optimalizace nyní aktualizuje spolu s průřezem taky velikost náběhu, v případě že je na prvku nastavený.



## EUROKÓD 5

- [12980] Pro dřevěné prvky byla doplněna sada nových vlastností. Nově lze nastavit použitou klopící délku pro posudek podle EC5.

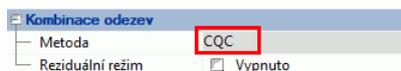


## EUROKÓD 8

- [13796] Možnost reziduálního režimu není jako výchozí aktivní pro EN1998-1-1.



- [14230] Oprava: součinitel duktility vypsaný v tabulce "charakteristiky seizmického zatížení" nyní odpovídá zadání v projektu.
- [14410] Oprava: modální součet SRSS již není k dispozici. Možnost byla dočasně odebrána. Tato metoda bude brzy doplněna se zapracovaným vylepšením s ohledem na výpočet redukovaných vnitřních sil (po skupině a po podlaží), co již bylo zapracováno pro metodu CQC.



- Oprava: výpočet redukovaných vnitřních sil po podlažích byl opraven pro seizmické kombinace. Výsledky byly správné pro sumaci CQC, ale byly příliš vysoké pro vlastní tvary.
- Nová možnost ve vlastnostech betonových sloupů a nosníků umožňuje nastavit prvek jako hlavní nebo vedlejší dle požadavků EC8. Pokud je prvek definován jako „hlavní seizmický prvek“, rozmístění seizmické výztuže bude provedeno podle zadané třídy duktility konstrukce.

The image displays three overlapping windows from the GRAITEC software interface:

- Concrete Design Settings:** A panel with various options. The 'Main seismic element' checkbox is checked and highlighted with a red box. Other settings include 'To calculate' (checked), 'Design Template' (None), 'Minimal reinforcement' (0.00%), 'Confined concrete' (checked), 'Confinement constr.' (0.00 MPa), 'Steel ductility' (Class B), and 'Inclined k value' (1.08).
- Reinforcement Diagrams:** A window titled 'Modifications of longitudinal reinforcement bars - Linear No 68' showing a cross-section of a T-beam and a graph of 'Required and provided longitudinal steel (cm²)' versus 'Length (m)'. The graph shows required steel (red) and provided steel (green) curves.
- Main Design Window:** A large window titled 'Concrete Beams 68 Travée 1 Ferrailage .emf' showing a detailed reinforcement layout. It includes a table of reinforcement bars and a table of bar properties.

Barre	Lg	Forme
1	4HA14	603
2	4HA12	480
3	4HA10	632
4	3SA16	198
5	6SA16	148

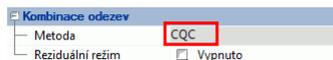
Barre	LgPicks
1SA6	148,232 3
HA12	192,172
HA14	24,128 1
HA10	22,338 6

## CM66

- [14306] Oprava: výsledky posouzení nebyly v některých případech dostupné na počítačích se systémem Windows 8.

## PS92

- [13436] Oprava: parametry zatížení seizmicitou vypsané v tabulce "charakteristiky seizmického zatížení" nyní plně odpovídají zadání v projektu.
- [14410] Oprava: modální součet SRSS již není k dispozici. Možnost byla dočasně byla odebrána. Tato metoda bude brzy doplněna se zapracovaným vylepšením s ohledem na výpočet redukovaných vnitřních sil (po skupině a po podlaží), co již bylo zapracováno pro metodu CQC.

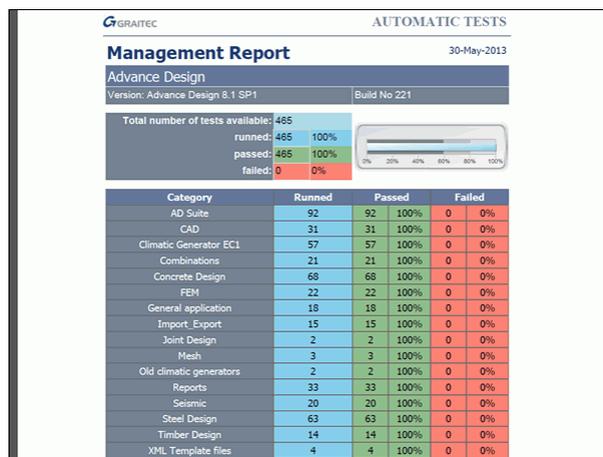


## VALIDACE

Stejně jako všechny předchozí verze service packů, tento SP1 taky podstoupil proces validace.

Na verzi Advance Design 2013 se Service Packem 1 proběhlo 465 automatických testů a pro každý z nich byla vyhotovena detailní zpráva validace.

Souhrnná zpráva validace:



Category	Runned	Passed	Failed
AD Suite	92	92 100%	0 0%
CAD	31	31 100%	0 0%
Climatic Generator EC1	57	57 100%	0 0%
Combinations	21	21 100%	0 0%
Concrete Design	68	68 100%	0 0%
FEH	22	22 100%	0 0%
General application	18	18 100%	0 0%
Import_Export	15	15 100%	0 0%
Joint Design	2	2 100%	0 0%
Mesh	3	3 100%	0 0%
Old climatic generators	2	2 100%	0 0%
Reports	33	33 100%	0 0%
Seismic	20	20 100%	0 0%
Steel Design	63	63 100%	0 0%
Timber Design	14	14 100%	0 0%
XML Template Files	4	4 100%	0 0%

Byla aktualizovaná kompletní příručka „Validation guide“ a je k dispozici ke stažení na webu Graitec Advantage v sekci « Downloads \ Documentation \ Advance Design ».

---

**Poznámka:** *Referenční číslo (Ref. xxxx) se odkazuje na indexy interní databáze GRAITEC.*

---