

Złożone Konstrukcje Metalowe - ND1, 2019/2020 zima

Lp.	Indeks	T1 11/12.01.2020 maks. 300 pkt	PROJEKT	KOŁOKWIUM	OCENA Końcowa	
1	93096	20	4.5	2		Obliczenia wykonano przyjmując siły Ft,w jako Ft,w/zs przez co siły wewnętrzne są przeszacowane.
2	97166	300	4	5	4.5	W klasie 3 niezawodności wsp. Dla wiatru wynosi 1.6. Pomyłka w oznaczeniu wykresów z Robota (zamieniono V,ed z N,ed).
3	99260	0	4	2		W tab. 8 za duże wartości Med. oraz Ved. Na rys. połączenia nie jest dobrze robić styk rur w miejscu blachy wezłowej.
4	99339	275	4	5	4.5	Błędnie obliczone Wy w tabeli 11. Współczynnik X ≤ 1 w tabeli 14.
5	99341	135	4.5	2		Z Soldisa odczytano wartości charakterystyczne sił wew. (trzeba obliczeniowe).
6	100268	200	4.5	3.5	4	Obliczenia wykonano przyjmując siły Ft,w jako Ft,w/zs przez co siły wewnętrzne są przeszacowane.
7	100333	210	4	3.5	4-	Błędnie obliczone Wy w tabeli 11. Współczynnik X ≤ 1 w tabeli 14.
8	101509	75	4-	2		W tym semestrze sił wiatru na anteny należało uwzględnić wg danych producenta anten. Z Soldisa odczytano wartości charakterystyczne sił wew. (trzeba obliczeniowe).
9	101591	40	4.5	2		Z Soldisa odczytano wartości charakterystyczne sił wew. (trzeba obliczeniowe).
10	101612	140	4.5	2		Rys. 6. Wartości momentu obliczeniowe. Dalsze obliczenia wg tabeli 7 gdzie wartości momentu charakterystyczne.
11	101645	160	4	3	3.5	W tab. 8 za duże wartości Med. Oraz Ved. Na rys. połączenia nie jest dobrze robić styk rur w miejscu blachy wezłowej.

12	103040	25	4-	2		W tym semestrze sił wiatru na anteny należało uwzględnić wg danych producenta anten. Z Soldisa odczytano wartości charakterystyczne sił wew. (trzeba obliczeniowe).
13	104077	35	4-	2		Tabele z arkusza kalkulacyjnego należało zestawzić z opisem. W obliczeniach nośności uwzględniono moment charakterystyczny zamiast obliczeniowy. Na rys. połączenia nie jest dobrze robić styk rur w miejscu blachy wezłowej.
14	104171	225	4-	4	4-	Tabele z arkusza kalkulacyjnego należało zestawzić z opisem. W obliczeniach nośności uwzględniono moment charakterystyczny zamiast obliczeniowy. Na rys. połączenia nie jest dobrze robić styk rur w miejscu blachy wezłowej.
15	104205	190	5	3.5	4	
16	104227	290	5	5	5	
17	105322	300	4	5	4.5	W klasie 3 niezawodności wsp. Dla wiatru wynosi 1.6. Pomyłka w oznaczeniu wykresów z Robota (zamieniono V,ed z N,ed).
18	107409	160	5	3	4	
19	107420	240	5	4	4.5	
20	107422	260	4.5	4.5	4.5	Detal połączenia rozwiązany nieprawidłowo.

21	107451	170	5	3	4	
22	107514	225	4	4	4	W ostatnim punkcie nośność krawężnika należy obliczyć wg wzoru $N_{b,rd} = N_{c,rd} \cdot X$, gdzie $X \leq 1$. War. Nośności $N_{c,ed}/N_{b,rd}$.
23	107541	180	4	3	3.5	W ostatnim punkcie nośność krawężnika należy obliczyć wg wzoru $N_{b,rd} = N_{c,rd} \cdot X$, gdzie $X \leq 1$. War. Nośności $N_{c,ed}/N_{b,rd}$.
24	107564	270	5	4.5	5-	
25	107569	280	5	5	5	
26	107578	20	5	2		
27	107659	275	4.5	5	5-	Długości wyboczeniowe x2. Połączenia skratowania z pasami lepiej śrubowe.
28	115984		4.5			Obliczenia wykonano przyjmując siły F_t , w jako F_t , w/zs przez co siły
29	115985	90	4.5	2		Długości wyboczeniowe x2. Połączenia skratowania z pasami lepiej śrubowe.
30	115988	290	5	5	5	
31	115989	290	4.5	5	5-	Obliczenia wykonano przyjmując siły F_t , w jako F_t , w/zs przez co siły wewnętrzne są przeszacowane.