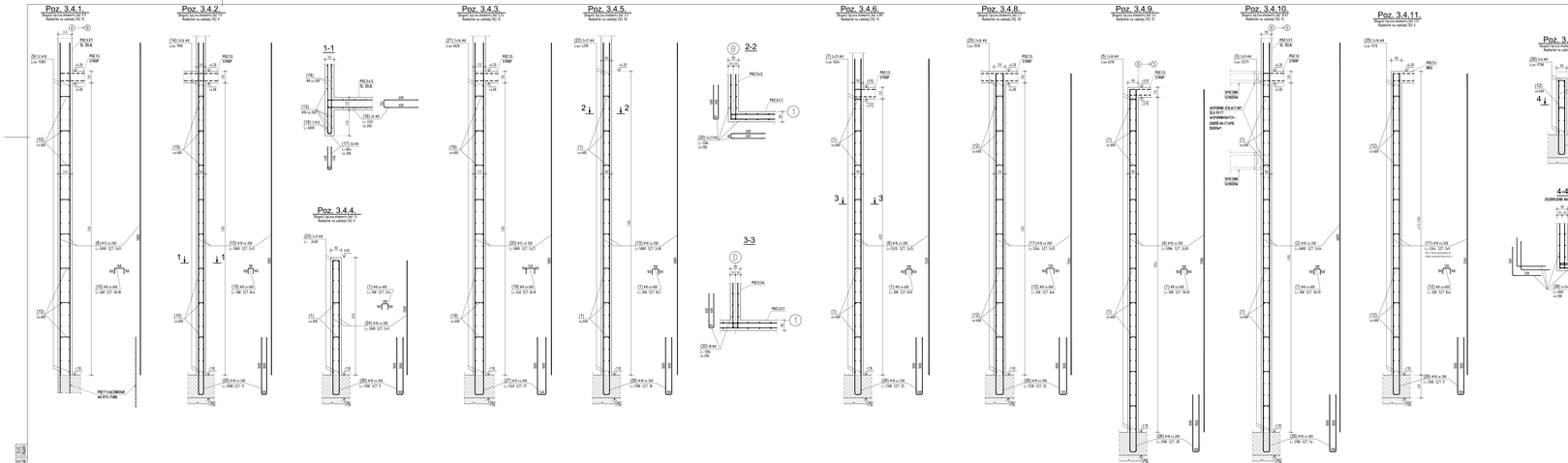

ZESTAWIENIE STALI ZBROJENIOWEJ

NUMER PRĘTA	# PRĘTA	KSZTAŁT STALI	WYMIARY [cm]	GAB	ŁĄCZNA DŁUGOŚĆ PRĘTA [m]	STAL	ŁĄCZNA DŁUGOŚĆ PRĘTA [m]	WYMIARY [cm] #1	#2	#3	#4	#5	#6	#7	#8	#9	#10	UWAGI
Poz. 3.1.1 - wykonać x1																		
1	#12	A-IIIN	580	——	12	12	12											Tylnia
2	#12	A-IIIN	1139	50 / Rys.3a/b/c	12	12		1112	28									Zakrzywić dl. hardtowe
3	#12	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.6											
Poz. 3.1.10. - wykonać x1																		
1	#12	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.6											
2	#12	A-IIIN	685	——	12	12		1114										
3	#12	A-IIIN	1127.50	50 / Rys.3a/b/c	12	12		1112	28									Zakrzywić dl. hardtowe
3b	#12	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.6											
Poz. 3.1.11. - wykonać x1																		
1	#12	A-IIIN	526	——	12	12		1114										
2	#8	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.2											
2b	#8	A-IIIN	1127.50	50 / Rys.3a/b/c	12	12		1112	28									Zakrzywić dl. hardtowe
3b	#8	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.2											
Poz. 3.1.7b - wykonać x1																		
1	#12	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.6											
2	#12	A-IIIN	1139	50 / Rys.3a/b/c	12	12		1112	28									
3	#12	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.6											
Poz. 3.1.8 - wykonać x1																		
1	#12	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.6											
2	#12	A-IIIN	1139	50 / Rys.3a/b/c	12	12		1112	28									
3	#12	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.6											
Poz. 3.1.9 - wykonać x1																		
1	#12	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.6											
2	#12	A-IIIN	1139	50 / Rys.3a/b/c	12	12		1112	28									
3	#12	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.6											
Poz. 3.1.10 - wykonać x1																		
1	#12	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.6											
2	#12	A-IIIN	1139	50 / Rys.3a/b/c	12	12		1112	28									
3	#12	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.6											
Poz. 3.1.11 - wykonać x1																		
1	#12	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.6											
2	#12	A-IIIN	1139	50 / Rys.3a/b/c	12	12		1112	28									
3	#12	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.6											
Poz. 3.1.11a. - wykonać x1																		
1	#12	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.6											
2	#12	A-IIIN	1139	50 / Rys.3a/b/c	12	12		1112	28									
3	#12	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.6											
Poz. 3.4.2b. - wykonać x1																		
1	#12	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.6											
2	#12	A-IIIN	1139	50 / Rys.3a/b/c	12	12		1112	28									
3	#12	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.6											
Poz. 3.4.9a. - wykonać x1																		
1	#12	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.6											
2	#12	A-IIIN	1139	50 / Rys.3a/b/c	12	12		1112	28									
3	#12	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.6											
Poz. 3.4.1a. - wykonać x1																		
1	#12	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.6											
2	#12	A-IIIN	1139	50 / Rys.3a/b/c	12	12		1112	28									
3	#12	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.6											
Poz. 3.4.2a. - wykonać x1																		
1	#12	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.6											
2	#12	A-IIIN	1139	50 / Rys.3a/b/c	12	12		1112	28									
3	#12	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.6											
Poz. 3.1.1 - wykonać x1																		
1	#8	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	8	8	0.2											
2b	#8	A-IIIN	580	——	8	8		1114										
3b	#8	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	8	8	0.2											
4	#12	A-IIIN	1139	50 / Rys.3a/b/c	12	12		1112										
5	#12	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	12	12	0.6											
Poz. 3.1.7b - wykonać x1																		
1	#8	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	8	8	0.2											
2	#8	A-IIIN	1139	50 / Rys.3a/b/c	8	8		1114										
3	#8	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	8	8	0.2											
Poz. 3.1.8 - wykonać x1																		
1	#8	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	8	8	0.2											
2	#8	A-IIIN	1139	50 / Rys.3a/b/c	8	8		1114										
3	#8	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	8	8	0.2											
Poz. 3.1.9 - wykonać x1																		
1	#8	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	8	8	0.2											
2	#8	A-IIIN	1139	50 / Rys.3a/b/c	8	8		1114										
3	#8	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	8	8	0.2											
Poz. 3.1.10 - wykonać x1																		
1	#8	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	8	8	0.2											
2	#8	A-IIIN	1139	50 / Rys.3a/b/c	8	8		1114										
3	#8	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	8	8	0.2											
Poz. 3.1.11 - wykonać x1																		
1	#8	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	8	8	0.2											
2	#8	A-IIIN	1139	50 / Rys.3a/b/c	8	8		1114										
3	#8	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	8	8	0.2											
Poz. 3.4.2b. - wykonać x1																		
1	#8	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	8	8	0.2											
2	#8	A-IIIN	1139	50 / Rys.3a/b/c	8	8		1114										
3	#8	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	8	8	0.2											
Poz. 3.4.9a. - wykonać x1																		
1	#8	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	8	8	0.2											
2	#8	A-IIIN	1139	50 / Rys.3a/b/c	8	8		1114										
3	#8	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	8	8	0.2											
Poz. 3.4.1a. - wykonać x1																		
1	#8	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	8	8	0.2											
2	#8	A-IIIN	1139	50 / Rys.3a/b/c	8	8		1114										
3	#8	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	8	8	0.2											
Poz. 3.4.2a. - wykonać x1																		
1	#8	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	8	8	0.2											
2	#8	A-IIIN	1139	50 / Rys.3a/b/c	8	8		1114										
3	#8	A-IIIN	31	$l_{ef}=\frac{0.7\cdot l_{bd}}{\cos\alpha}=$	8	8	0.2											

ŁĄCZNA DŁUGOŚĆ PRĘTÓW ALL DRĘBNE [m]	2990.50	2207.0k	1112.112
MASA JEDNOSTKOWA [kg/m]	0.395	0.617	0.888
MASA DRĘBNA ALL PRACE DODATKOWE DRĘBNE [kg]	1174.21	2207.0k	988.72
MASA RAZEM [kg]		4394.91	

Uwaga: Wszystkie pręty są wyciągnowane w stosach.
Uwaga: Pręty z oznaczeniem "b" zakrzywić w długościach hardtowych.
Podane długości z oznaczeniem "b" są długościami liczonymi po osiach. Proszę nie ciąć tych prętów na wymiar !

PODBETON:	C12/15
BETON:	C25/30
KLASA KONSTRUKCJI:	S4
KLASA EKSPOZYCJI:	
- fundamenty	XC2, XA1
- konstrukcje nadziemne	XC4,XC3
NOMINALNA GRUBOŚĆ OTULINY ZBROJENIA	
ELEM. MONOLITYCZNYCH:	
- fundamenty	
Cnom = Cmin + ΔCdev =	5,0cm
- pozostałe elem. żelb.	
XC4: Cnom = Cmin + ΔCdev =	3,5cm
XC3: Cnom = Cmin + ΔCdev =	3,0cm
STAL ZBROJENIOWA	A-IIIN (B500SP)

POZIOM PORÓWNAWCZY:
±0,00 = 18,15m n.p.m.

REWIZJA	DATA	OPIS	SPRAWDZIŁ

GRUPA METOKA PROJECT SIARSKI
ul. Grzybowska 20, 00-844 Warszawa / Siarków

TYTUŁ:
PRZYCZYNY BUDOWNICZE PRZYCZYNY PRZYCZYNY
STALOWE PRZYCZYNY BUDOWNICZE PRZYCZYNY
STALOWE PRZYCZYNY BUDOWNICZE PRZYCZYNY
IDENTYFIKATOR ZESTAWIENIA: ZBROJENIE_SZKIELETU

SCHEMAT: Poz. 3.4.1, 3.4.2, 3.4.3, 3.4.4, 3.4.5, 3.4.6, 3.4.8, 3.4.9, 3.4.10, 3.4.11, 3.4.11a, 3.4.2b, 3.4.9a, 3.4.1a, 3.4.2a
1-1, 2-2, 3-3, 4-4, SZCZEGÓŁ ŁĄCZENIA PRĘTÓW

inż. Marcin Siarkowicz MARTEL PROJECT SIARSKI
mgr inż. Marcin Kuchnia MARTEL PROJECT SIARSKI

SKALA: 1:50
DATA: 2021-06-04
ARCH. PROJ. NR: MC-17 / Wersja 2.0