

**Tablice krakowianów transformujących do wyrównywania obserwacji liniowych i kątowych w siatkach kwadratów przy pomiarach realizacyjnych według metody prof. Hausbrandta**

Zbiór krakowianów, zawarty w niniejszych tablicach, służy do wyznaczenia wartości  $d_x$   $d_y$ , o jakie należy przesunąć w kierunkach osi XY wierzchołki założonej siatki kwadratów, aby otrzymać figurę wyrównaną (wytrasowaną) przy założeniu, że suma kwadratów poprawek obserwacyjnych będzie minimum.

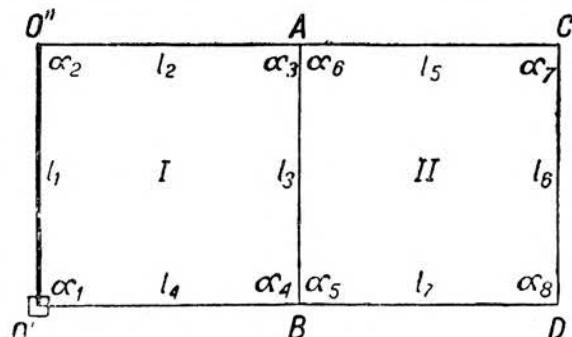
Przy wyrównywaniu siatki przyjmuje się, że os X posiada kierunek zgodny z jednym z boków, oraz jeden z punktów sieci przyjmuje się za wyjściowy. Ilość więc poprawek trasowania będzie równa podwójnej ilości punktów siatki zmniejszonej o trzy.

Na następnej stronie podane są szkice siatek, dla których wyrównania przystosowane są krakowiany, zamieszczone w niniejszych tablicach. Podana jest również numeracja kątów i boków, konieczna do prawidłowego ułożenia krakowianu kolumnowego.

Wyznaczenie poprawek trasowania wymaga uprzedniego ułożenia krakowianu kolumnowego l.

Sposób jego ułożenia zostanie zobrazowany poniżej dla układu dwóch kwadratów.

Bierzemy dla każdego kwadratu sieci różnice między wartościami teoretycznymi kątów, a ich wartościami rzeczywistymi i mnożymy je przez nominalną długość boku  $k$ , oraz różnice między długościami nominalnymi boków, a ich długościami otrzymanymi z pomiarów  $l$ . Tak otrzymane różnice piszemy pod postacią kolumny mając na uwadze kolejność numeracji kwadratów. Przy układaniu krakowianu l nie należy pisać dwa razy tej samej różnicy jeśli bok jest wspólny dla dwóch kwadratów. Po ułożeniu krakowianu l przystępujemy do mnożenia przez kolumny krakowianu t, odpowiedniego dla danego układu siatki i otrzymujemy poprawki trasowania  $d_x$  i  $d_y$ . Do którego punktu należy dana poprawka wskazuje nam umieszczona nad krakowianem t tabela.



Siatka 1

			A				
			$\alpha_3$	$\alpha_6$	$l_5$	$\alpha_7$	
			$l_1$	I	$l_3$	II	$l_6$
O	$\alpha_1$	$l_2$	$\alpha_4$	$\alpha_5$	$l_7$	$\alpha_8$	D
		B					

Siatka 2

			A				
			$\alpha_3$	$\alpha_6$	$l_5$	$\alpha_7$	
			$l_1$	I	$l_3$	II	$l_6$
O	$\alpha_1$	$l_2$	$\alpha_4$	$\alpha_5$	$l_7$	$\alpha_8$	E
		B					

Siatka 3

			A				
			$\alpha_3$	$\alpha_6$	$l_5$	$\alpha_7$	
			$l_1$	I	$l_3$	II	$l_6$
O	$\alpha_1$	$l_2$	$\alpha_4$	$\alpha_5$	$l_7$	$\alpha_8$	D
	$\alpha_{10}$		$\alpha_{14}$	$\alpha_{17}$	$\alpha_{19}$	$\alpha_{22}$	
		H					
G	$\alpha_9$	$l_{10}$	$\alpha_{12}$	$\alpha_{13}$	$l_{12}$	$\alpha_{15}$	I

Siatka 4

			A				
			$\alpha_3$	$\alpha_6$	$l_5$	$\alpha_7$	
			$l_1$	I	$l_3$	II	$l_6$
O	$\alpha_1$	$l_2$	$\alpha_4$	$\alpha_5$	$l_7$	$\alpha_8$	E
	$\alpha_{14}$		$\alpha_{15}$	$\alpha_{18}$		$\alpha_{19}$	$\alpha_{22}$
G	$\alpha_{13}$	$l_{12}$	$\alpha_{16}$	$\alpha_{17}$	$l_{15}$	$\alpha_{20}$	J
	$\alpha_{28}$		$\alpha_{27}$	$\alpha_{30}$		$\alpha_{31}$	$\alpha_{35}$
K	$\alpha_{25}$	$l_{20}$	$\alpha_{28}$	$\alpha_{29}$	$l_{22}$	$\alpha_{32}$	M
	$\alpha_{38}$		$\alpha_{39}$	$\alpha_{42}$		$\alpha_{43}$	$\alpha_{47}$
L	$\alpha_{25}$	$l_{20}$	$\alpha_{28}$	$\alpha_{29}$	$l_{22}$	$\alpha_{32}$	X
N	$\alpha_{37}$	$l_{27}$	$\alpha_{40}$	$\alpha_{41}$	$l_{29}$	$\alpha_{44}$	S

Siatka 5

			A				
			$\alpha_3$	$\alpha_6$	$l_5$	$\alpha_7$	
			$l_1$	I	$l_3$	II	$l_6$
O	$\alpha_1$	$l_2$	$\alpha_4$	$\alpha_5$	$l_7$	$\alpha_8$	F
	$\alpha_{14}$		$\alpha_{15}$	$\alpha_{18}$		$\alpha_{19}$	$\alpha_{22}$
G	$\alpha_{13}$	$l_{12}$	$\alpha_{16}$	$\alpha_{17}$	$l_{15}$	$\alpha_{20}$	J
	$\alpha_{28}$		$\alpha_{27}$	$\alpha_{30}$		$\alpha_{31}$	$\alpha_{35}$
K	$\alpha_{25}$	$l_{20}$	$\alpha_{28}$	$\alpha_{29}$	$l_{22}$	$\alpha_{32}$	M
	$\alpha_{38}$		$\alpha_{39}$	$\alpha_{42}$		$\alpha_{43}$	$\alpha_{47}$
L	$\alpha_{25}$	$l_{20}$	$\alpha_{28}$	$\alpha_{29}$	$l_{22}$	$\alpha_{32}$	X
N	$\alpha_{37}$	$l_{27}$	$\alpha_{40}$	$\alpha_{41}$	$l_{29}$	$\alpha_{44}$	S

Siatka 6

			A				
			$\alpha_3$	$\alpha_6$	$l_5$	$\alpha_7$	
			$l_1$	I	$l_3$	II	$l_6$
O	$\alpha_7$	$l_4$	$\alpha_4$	$\alpha_5$	$l_7$	$\alpha_8$	F
	$\alpha_{14}$		$\alpha_{15}$	$\alpha_{18}$		$\alpha_{19}$	$\alpha_{22}$
G	$\alpha_{13}$	$l_{12}$	$\alpha_{16}$	$\alpha_{17}$	$l_{15}$	$\alpha_{20}$	J
	$\alpha_{28}$		$\alpha_{27}$	$\alpha_{30}$		$\alpha_{31}$	$\alpha_{35}$
K	$\alpha_{25}$	$l_{20}$	$\alpha_{28}$	$\alpha_{29}$	$l_{22}$	$\alpha_{32}$	M
	$\alpha_{38}$		$\alpha_{39}$	$\alpha_{42}$		$\alpha_{43}$	$\alpha_{47}$
L	$\alpha_{25}$	$l_{20}$	$\alpha_{28}$	$\alpha_{29}$	$l_{22}$	$\alpha_{32}$	X
N	$\alpha_{37}$	$l_{27}$	$\alpha_{40}$	$\alpha_{41}$	$l_{29}$	$\alpha_{44}$	R
P	$\alpha_{37}$	$l_{27}$	$\alpha_{40}$	$\alpha_{41}$	$l_{29}$	$\alpha_{44}$	S

$$l = \left\{ \begin{array}{l} \left( \frac{\pi}{2} - \alpha_1 \right) k \\ \left( \frac{\pi}{2} - \alpha_2 \right) k \\ \left( \frac{\pi}{2} - \alpha_3 \right) k \\ \left( \frac{\pi}{2} - \alpha_4 \right) k \\ k - l_1 \\ k - l_2 \\ k - l_3 \\ k - l_4 \\ \left( \frac{\pi}{2} - \alpha_5 \right) k \\ \left( \frac{\pi}{2} - \alpha_6 \right) k \\ \left( \frac{\pi}{2} - \alpha_7 \right) k \\ \left( \frac{\pi}{2} - \alpha_8 \right) k \\ k - l_5 \\ k - l_6 \\ k - l_7 \end{array} \right\}$$

Po wymnożeniu przez wszystkie kolumny krakowianu  $t$  uzyskujemy kolumnę poprawek trasowania  $dx dy$ , którą można wykorzystać do obliczenia średnich błędów wyznaczenia współrzędnych. Mnożymy w tym celu kolumnę poprawek trasowania przez kolejne kolumny krakowianu  $\tau a$ , odpowiadającego danej siatce, otrzymując w wyniku mnożenia kolumnę, której elementy dodajemy do odpowiadających im położeniem elementów kolumny  $l$ .

Otrzymane liczby stanowią kolumnę poprawek obserwacyjnych wyrażonych w jednostkach względnych. Po podzieleniu elementów tej kolumny przez długość boku siatki  $k$ , znajdujemy sumę ich kwadratów [vv] potrzebną do zrealizowania wzorów:

$$m_x = C_x \sqrt{[vv]} \quad m_y = C_y \sqrt{[vv]}$$

We wzorach tych  $m_x$  i  $m_y$  oznaczają poszukiwane średnie błędy współrzędnych, zaś  $C$  są współczynnikami których wartości odszukujemy nad odpowiednimi kolumnami krakowianu  $t$ .

$$C = \begin{array}{|c|cccccccccc|} \hline & 0.323 & 0.370 & 0.333 & 0.309 & 0.333 & 0.651 & 0.471 & 0.634 & 0.471 \\ \hline dx_0 & dx_A & dy_A & dx_B & dy_B & dx_C & dy_C & dx_D & dy_D \\ \hline -0.187 & -0.448 & 0.167 & -0.573 & -0.167 & -0.812 & 0.167 & -0.874 & -0.167 \\ -0.187 & 0.385 & -0.167 & 0.260 & 0.167 & 0.687 & -0.167 & 0.625 & 0.167 \\ 0.187 & -0.052 & -0.167 & 0.073 & 0.167 & 0.312 & -0.167 & 0.374 & 0.167 \\ 0.187 & 0.115 & 0.167 & 0.240 & -0.167 & -0.187 & 0.167 & -0.125 & -0.167 \\ 0.625 & 0.437 & 0 & 0.187 & 0 & 0.375 & 0 & 0.250 & 0 \\ 0 & -0.167 & 0.667 & -0.167 & 0.332 & -0.500 & 0.667 & -0.500 & 0.333 \\ 0.250 & 0.375 & 0 & -0.125 & 0 & 0.250 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0.167 & 0.333 & 0.167 & 0.667 & 0.500 & 0.333 & 0.500 & 0.667 \\ -0.062 & -0.094 & 0 & 0.031 & 0 & -0.354 & 0.167 & -0.541 & -0.167 \\ -0.062 & -0.094 & 0 & 0.031 & 0 & 0.479 & -0.167 & 0.292 & 0.167 \\ 0.062 & 0.094 & 0 & -0.031 & 0 & -0.146 & -0.167 & 0.042 & 0.167 \\ 0.062 & 0.094 & 0 & -0.031 & 0 & 0.021 & 0.167 & 0.208 & -0.167 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & -0.167 & 0.667 & -0.167 & 0.333 \\ 0.125 & 0.187 & 0 & -0.062 & 0 & 0.375 & 0 & -0.250 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0.167 & 0.333 & 0.167 & 0.667 \\ \hline \end{array}$$
  

$$t = \left\{ \begin{array}{l} \text{(dla siatki 1)} \\ \dots \end{array} \right.$$
  

$$\tau a = \left\{ \begin{array}{l} \text{(dla siatki 1)} \\ \dots \end{array} \right.$$

C	0.262	0.300	0.272	0.252	0.272	0.526	0.385	0.516	0.385	0.878	0.472	0.875	0.471
$d\mathbf{x}_0$	$d\mathbf{x}_A$	$d\mathbf{y}_A$	$d\mathbf{x}_B$	$d\mathbf{y}_B$	$d\mathbf{x}_C$	$d\mathbf{y}_C$	$d\mathbf{x}_D$	$d\mathbf{y}_D$	$d\mathbf{x}_E$	$d\mathbf{y}_E$	$d\mathbf{x}_F$	$d\mathbf{y}_F$	$d\mathbf{y}_F$
-0.191	-0.453	0.167	-0.572	-0.167	-0.824	0.167	-0.872	-0.167	-1.171	0.167	-1.195	-0.167	-0.167
-0.191	0.381	-0.167	0.262	0.167	0.680	-0.167	0.632	0.167	1.002	-0.167	0.978	0.167	0.167
0.191	-0.048	-0.167	0.972	0.167	0.323	-0.167	0.371	0.167	0.667	-0.167	0.694	0.167	0.167
0.191	0.119	0.167	0.238	-0.167	-0.179	0.167	-0.132	-0.167	-0.500	0.167	-0.477	-0.167	-0.167
0.619	0.429	0	0.191	0	0.358	0	0.263	0	0.333	0	0.288	0	0
0	-0.167	0.667	-0.167	0.333	-0.500	0.667	-0.500	0.333	-0.836	0.667	-0.836	0.333	0
0.238	0.357	0	-0.119	0	0.214	0	0.024	0	0.167	0	0.072	0	0
0	0.167	0.333	0.167	0.667	0.500	0.333	0.500	0.667	0.836	0.333	0.836	0.667	0.667
-0.072	-0.107	0	0.036	0	-0.382	0.167	-0.525	-0.167	-0.752	0.167	-0.824	-0.167	-0.167
-0.072	-0.107	0	0.036	0	0.453	-0.167	0.311	0.167	0.752	-0.167	0.681	0.167	0.167
0.072	0.107	0	-0.036	0	-0.119	-0.167	0.024	0.167	0.250	-0.167	0.321	0.167	0.167
0.072	0.107	0	-0.036	0	0.048	0.167	0.191	-0.167	-0.250	0.167	-0.178	-0.167	-0.167
0	0	0	0	0	-0.167	0.667	-0.167	0.333	-0.500	0.667	-0.500	0.333	0
0.095	0.143	0	-0.048	0	0.286	0	-0.191	0	0.167	0	-0.072	0	0
0	0	0	0	0	0.167	0.333	0.167	0.667	0.500	0.333	0.500	0.667	0.667
-0.024	-0.036	0	0.012	0	-0.072	0	0.048	0	-0.333	0.167	-0.524	-0.167	-0.167
-0.024	-0.036	0	0.012	0	-0.072	0	0.048	0	0.500	-0.167	0.309	0.167	0.167
0.024	0.036	0	-0.012	0	0.072	0	-0.048	0	-0.167	0.167	0.024	0.167	0.167
0.024	0.036	0	-0.012	0	0.072	0	0	0	0	0.167	0.191	-0.167	-0.167
0	0	0	0	0	0	0	0	0	-0.167	0.667	-0.167	0.333	0
0.c48	0.072	0	-0.024	0	0.143	0	-0.095	0	0.333	0	-0.286	0	0.667
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.167	0.333	0.167	0	0

$t =$   
(dla siatki 2)

$\tau \alpha =$   
(dla siatki 2)

C	0.218	0.250	0.218	0.203	0.191	0.419	0.307	0.401	0.263	0.218	0.289	0.272	0.329	0.450	0.389
$dx_0''$	$dx_A$	$dy_A$	$dx_B$	$dy_B$	$dx_C$	$dy_C$	$dx_D$	$dy_D$	$dx_G$	$dy_G$	$dx_H$	$dy_H$	$dx_I$	$dy_I$	
-0.175	-0.437	0.200	-0.538	-0.150	-0.843	0.212	-0.920	-0.175	-0.012	-0.544	-0.513	-0.594	-0.932	-0.582	
-0.181	0.375	-0.181	0.262	0.112	0.625	-0.175	0.555	0.100	-0.006	0.306	0.275	0.375	0.550	0.381	
0.200	-0.062	-0.175	0.087	0.100	0.219	-0.162	0.269	0.075	-0.012	0.144	0.113	0.219	0.256	0.231	
0.156	0.125	0.156	0.187	-0.062	0	0.125	0.094	0	0.031	0.094	0.125	0	0.125	-0.031	
0.619	0.437	--0.006	0.175	0.013	0.406	-0.012	0.288	0.025	0.006	0.162	0.163	0.156	0.294	0.150	
--0.006	--0.187	0.618	--0.200	0.262	--0.531	0.612	--0.524	0.275	0.006	--0.150	--0.212	--0.031	--0.518	--0.037	
0.262	0.375	0.012	-0.100	-0.025	0.188	0.025	-0.075	-0.050	-0.012	-0.075	-0.075	-0.063	-0.087	--0.050	
0.012	0.125	0.262	0.150	0.475	0.313	0.275	0.300	0.450	-0.012	0.300	0.175	0.562	0.288	0.575	
--0.094	--0.094	-0.031	-0.031	0.062	-0.188	0.125	-0.345	0	0.031	-0.094	-0.094	-0.126	-0.314	-0.220	
-0.050	-0.094	0.012	0.056	-0.025	0.407	-0.162	0.207	0.075	-0.013	0.082	0.081	0.094	0.194	0.170	
0.069	0.094	0.006	-0.019	-0.012	-0.188	-0.175	-0.007	0.100	-0.006	-0.007	-0.007	0	-0.013	0.068	
0.075	0.094	0.012	--0.006	-0.025	-0.031	0.212	0.145	-0.175	-0.012	0.019	0.019	0.031	0.132	-0.018	
--0.006	0	-0.006	-0.012	0.013	--0.156	0.613	-0.149	0.275	0.006	-0.025	-0.025	--0.031	-0.143	0.088	
0.119	0.187	--0.006	-0.075	0.013	0.406	-0.012	-0.212	0.025	0.006	-0.087	-0.088	-0.094	-0.206	-0.100	
0.013	0	0.012	0.025	--0.025	0.063	0.275	0.051	0.450	-0.013	0.050	0.050	0.063	0.038	0.326	
0.006	0.031	0.069	0.044	0.112	0.062	0.075	0.056	0.100	0.181	0.306	-0.069	0.125	-0.013	0.131	
0.012	-0.031	-0.050	-0.006	-0.150	-0.157	-0.038	-0.169	-0.175	0.175	-0.544	-0.107	-0.344	-0.244	-0.332	
--0.031	-0.031	-0.094	-0.094	-0.062	0.062	-0.125	0.094	0	-0.156	0.094	-0.031	0.251	0.188	0.219	
0.013	0.031	0.075	0.056	0.100	0.031	0.087	0.019	0.075	-0.200	0.144	0.207	-0.031	0.069	-0.019	
--0.006	0	-0.006	-0.012	0.013	0.031	-0.012	0.037	0.025	-0.619	0.162	-0.275	0.157	-0.081	0.151	
0.012	0	0.013	0.025	-0.025	--0.063	0.025	-0.076	-0.050	-0.262	-0.075	-0.450	-0.063	-0.338	-0.050	
--0.006	0.062	0.119	0.050	0.262	0.219	0.112	0.225	0.275	0.006	-0.150	0.038	0.469	0.232	0.462	
0.013	0	0.013	0.025	-0.025	-0.031	0.087	-0.043	0.075	0.050	0.082	0.175	0.094	-0.243	-0.081	
-0.031	0	-0.031	-0.062	0.062	0.125	-0.125	0.156	0	0.094	-0.094	0	-0.125	0	0.031	
0.012	0	0.013	0.025	--0.025	-0.094	-0.037	-0.107	-0.175	-0.075	0.019	-0.075	0.031	0.068	0.231	
0.006	0	0.006	0.012	-0.012	0	0.075	-0.006	0.100	-0.069	-0.006	-0.100	0	0.175	-0.181	
--0.006	0	-0.006	-0.012	0.012	0.031	-0.012	0.037	0.025	-0.119	-0.088	-0.275	-0.094	-0.583	-0.100	
--0.006	0	-0.006	-0.012	0.012	0.094	0.112	0.100	0.275	0.006	-0.025	-0.025	-0.031	0.106	0.587	

C	0.175	0.199	0.176	0.163	0.154	0.331	0.246	0.321	0.206	0.516	0.301	0.506	0.250	0.175	0.232	0.216	0.264	0.349	0.310	0.527	0.355	
$dx_0''$	$dx_A$	$dy_A$	$dx_B$	$dy_B$	$dx_C$	$dy_C$	$dx_D$	$dy_D$	$dx_E$	$dy_E$	$dx_F$	$dy_F$	$dx_G$	$dy_G$	$dx_H$	$dy_H$	$dx_I$	$dy_I$	$dx_J$	$dy_J$		
-0.177	-0.440	0.200	-0.532	-0.150	-0.853	0.214	-0.907	-0.179	-1.263	0.215	-1.293	-0.182	-0.013	-0.537	-0.506	-0.586	-0.913	-0.571	-1.299	-0.569		
-0.184	0.369	-0.181	0.263	0.112	0.612	-0.174	0.560	0.098	0.870	-0.174	0.844	0.098	-0.006	0.308	0.277	0.376	0.555	0.383	0.841	0.383		
0.205	-0.056	-0.175	0.087	0.099	0.222	-0.157	0.268	0.064	0.444	-0.154	0.460	0.056	-0.014	0.145	0.113	0.221	0.266	0.238	0.450	0.242		
0.156	0.127	0.156	0.181	-0.060	0.020	0.118	0.080	0.017	-0.052	0.112	-0.010	0.029	0.034	0.085	0.117	-0.011	0.092	-0.050	0.008	-0.056		
0.611	0.426	-0.007	0.177	0.014	0.393	-0.017	0.295	0.035	0.430	-0.021	0.388	0.042	0.008	0.164	0.166	0.157	0.292	0.146	0.394	0.142		
-0.007	-0.188	0.619	-0.200	0.263	-0.528	0.611	-0.526	0.280	-0.855	0.610	-0.852	0.282	0.007	-0.151	-0.213	-0.032	-0.524	-0.040	-0.848	-0.041		
0.250	0.356	0.012	-0.092	-0.025	0.152	0.022	-0.053	-0.046	0.037	0.020	-0.061	-0.042	-0.011	-0.066	-0.064	-0.053	-0.067	-0.042	-0.064	-0.044		
0.014	0.125	0.263	0.150	0.474	0.305	0.280	0.301	0.442	0.459	0.282	0.452	0.436	-0.014	0.302	0.176	0.564	0.297	0.580	0.444	0.584		
-0.097	-0.102	-0.030	-0.025	0.060	-0.219	0.134	-0.328	-0.017	-0.412	0.140	-0.478	-0.029	0.026	-0.087	-0.092	-0.116	-0.293	-0.202	-0.472	-0.197		
-0.054	-0.104	0.015	0.063	-0.030	0.359	-0.148	0.224	0.046	0.496	-0.138	0.411	0.028	-0.017	0.091	0.087	0.106	0.231	0.192	0.397	0.201		
0.086	0.115	0.009	-0.020	-0.018	-0.180	-0.155	-0.013	0.060	0.038	-0.140	0.092	0.030	-0.014	-0.005	-0.012	0.004	0.011	0.091	0.074	0.106		
0.066	0.090	0.005	-0.018	-0.011	0.041	0.169	0.117	-0.090	-0.123	0.139	-0.025	-0.029	0.006	0	0.018	0.006	0.050	-0.080	0.001	-0.110		
-0.010	-0.003	-0.008	-0.014	0.016	-0.142	0.601	-0.153	0.299	-0.427	0.593	-0.416	0.315	0.011	-0.028	-0.024	-0.036	-0.163	0.073	-0.406	0.066		
0.098	0.150	-0.002	-0.054	0.004	0.291	0.009	-0.157	-0.017	0.121	0.022	-0.128	-0.043	-0.003	-0.061	-0.069	-0.063	-0.128	-0.053	-0.139	-0.040		
0.021	0.008	0.016	0.029	-0.032	0.037	0.298	0.058	0.405	0.108	0.314	0.087	0.373	-0.021	0.058	0.050	0.074	0.079	0.356	0.065	0.372		
-0.042	-0.054	-0.006	0.007	0.012	-0.029	-0.045	0.026	0.090	-0.082	0.110	-0.238	0.030	0.018	0.002	0.020	-0.004	-0.038	-0.043	-0.204	-0.138		
-0.015	-0.029	0.004	0.017	-0.008	-0.097	0.022	0.047	-0.044	0.372	-0.153	0.169	0.056	-0.009	0.023	0.016	0.027	0.071	0.044	0.154	0.120		
0.026	0.040	0	-0.013	0	0	0.068	0.007	-0.037	-0.014	-0.213	0.174	-0.030	0.098	-0.003	-0.014	-0.017	-0.013	-0.024	-0.007	-0.035	0.062	
0.030	0.043	0.002	-0.012	-0.003	0.058	0.017	-0.035	-0.033	-0.077	0.217	0.099	-0.184	-0.007	-0.011	-0.019	-0.009	0.005	0.086	-0.044			
-0.004	-0.004	-0.001	-0.002	0.003	0.010	-0.009	-0.003	0.019	-0.137	0.609	-0.130	0.282	0.004	-0.003	0	-0.004	-0.016	-0.012	-0.123	0.106		
<i>t =</i> <i>(dla siatki 4)</i>	0.041	0.068	-0.004	0.030	0.008	0.165	-0.014	-0.084	0.029	0.412	-0.021	-0.197	0.043	0.006	-0.037	-0.033	-0.040	-0.096	-0.051	-0.190	-0.058	
	0.008	0.007	0.003	0.003	-0.019	0.019	0.006	-0.038	0.023	0.282	0.009	0.436	-0.008	0.006	-0.001	0.009	0.031	0.025	-0.004	0.288		
	0.006	0.031	0.069	0.044	0.111	0.060	0.076	0.056	0.099	0.082	0.076	0.079	0.099	0.184	0.309	-0.061	0.128	0.004	0.135	0.053	0.135	
	0.013	-0.032	-0.049	-0.006	-0.151	-0.163	-0.034	-0.170	-0.181	-0.314	-0.033	-0.322	-0.184	0.178	-0.541	-0.099	-0.340	-0.224	-0.326	-0.352	-0.325	
	-0.033	-0.032	-0.096	-0.060	0.078	-0.134	0.091	0.018	0.248	-0.140	0.266	0.029	-0.157	0.088	-0.042	0.242	0.151	0.204	0.308	0.198		
	0.014	0.033	0.076	0.058	0.099	0.025	0.093	0.023	0.064	-0.014	0.097	-0.023	0.056	-0.205	0.145	0.202	-0.030	0.069	-0.012	-0.008		
	-0.008	-0.002	-0.007	-0.013	0.014	0.037	-0.017	0.034	0.035	0.098	-0.021	0.104	-0.043	-0.611	0.165	-0.262	0.158	-0.064	0.147	0.063	0.144	
	0.011	-0.003	0.013	0.026	-0.026	-0.066	0.024	-0.080	-0.047	-0.135	0.022	-0.138	-0.042	-0.250	-0.068	-0.422	-0.055	-0.285	-0.044	-0.236	-0.046	
	-0.007	0.062	0.119	0.049	0.263	0.220	0.111	0.222	0.279	0.392	0.109	0.396	0.282	0.007	-0.152	0.036	0.466	0.224	0.458	0.400	0.457	
	0.018	0.004	0.015	0.028	-0.030	-0.049	0.101	-0.041	0.047	-0.123	0.110	-0.138	0.029	0.054	0.093	0.196	0.108	0.177	-0.056	-0.222	-0.047	
	-0.026	0.006	-0.030	-0.060	0.060	0.122	-0.117	0.157	-0.017	0.216	-0.112	0.222	-0.029	0.097	-0.086	0.017	-0.115	0.049	0.049	0.156	0.054	
	-0.006	0.018	0.007	0.016	-0.012	-0.053	-0.080	-0.120	-0.090	-0.005	-0.109	0.021	-0.030	-0.066	-0.002	-0.092	0.003	-0.044	0.166	0.118	0.137	
	0.014	0.008	0.009	0.016	-0.018	-0.020	0.096	0.004	0.060	-0.088	0.110	-0.105	0.029	-0.086	-0.005	-0.120	0.004	0.172	-0.159	-0.052	-0.144	
	0.003	0.008	-0.002	-0.006	0.004	0.007	0.008	0.035	-0.017	-0.042	0.021	-0.054	-0.042	-0.098	-0.060	-0.211	-0.062	-0.412	-0.051	-0.302	-0.039	
	-0.011	-0.004	-0.008	-0.015	0.016	0.105	0.102	0.095	0.298	0.319	0.094	0.330	0.314	0.010	-0.030	-0.026	-0.038	0.084	0.572	0.340	0.563	
	0.009	0.007	0.004	0.006	-0.008	-0.026	0.021	-0.001	-0.044	-0.086	0.097	-0.100	0.056	0.015	0.023	0.051	0.027	0.144	0.044	-0.305	-0.130	
	-0.018	-0.018	-0.006	-0.006	0.012	0.041	-0.044	-0.023	0.090	0.210	-0.139	0.242	0.029	0.042	0.001	0.055	0.032	-0.044	0.085	0.111		
	0.006	0.008	0.002	0.001	-0.003	-0.012	0.016	0.014	-0.032	-0.119	-0.033	-0.131	-0.183	-0.030	-0.010	-0.053	-0.008	-0.079	0.006	0.046	0.207	
	0.003	0.004	0	-0.001	0	0	-0.003	0.007	0.010	-0.014	-0.005	0.076	-0.011	0.098	-0.026	-0.014	-0.053	-0.013	-0.096	-0.006	0.174	-0.188
	-0.006	-0.003	-0.004	-0.006	0.008	0.023	-0.014	0.011	0.029	-0.082	-0.021	0.088	0.043	-0.041	-0.036	-0.104	-0.040	-0.237	-0.051	-0.523	-0.058	
	-0.004	-0.004	-0.001	-0.002	0.003	0.009	-0.003	0.019	0.113	0.109	0.119	0.282	0.004	-0.003	0	-0.005	-0.016	-0.013	0.127	0.606		

*τ a =* *(dla siatki 4)*	o - i	i	o	i	

C	0.140	0.160	0.140	0.131	0.120	0.265	0.195	0.257	0.159	0.409	0.238	0.399	0.192	0.139	0.183	0.167	0.206	0.277	0.232	0.413	0.257	0.195	0.342	0.198	0.342	0.298	0.358	0.433	0.381
	$dx_0$	$dx_A$	$dy_A$	$dx_B$	$dy_B$	$dx_C$	$dy_C$	$dx_D$	$dy_D$	$dx_E$	$dy_E$	$dx_F$	$dy_F$	$dx_G$	$dy_G$	$dx_H$	$dy_H$	$dx_I$	$dy_I$	$dx_J$	$dy_J$	$dx_K$	$dy_K$	$dx_L$	$dy_L$	$dx_M$	$dy_M$		
	-0.176	-0.439	0.206	-0.530	-0.145	-0.857	0.225	-0.910	-0.176	-1.278	0.228	-1.310	-0.180	-0.020	-0.531	-0.492	-0.578	-0.914	-0.581	-1.323	-0.585	-0.026	-1.002	-0.484	-1.016	-0.912	-1.002	-1.327	-0.099
	-0.184	0.368	-0.184	0.263	0.105	0.607	-0.175	0.555	0.090	0.859	-0.175	0.832	0.090	-0.008	0.314	0.278	0.365	0.551	0.369	0.829	0.368	-0.008	0.613	0.278	0.640	0.552	0.643	0.828	0.644
	0.206	-0.058	-0.175	0.088	0.091	0.210	-0.155	0.257	0.054	0.418	-0.149	0.432	0.045	-0.020	0.155	0.118	0.208	0.260	0.211	0.418	0.210	-0.023	-0.313	0.122	0.345	0.264	0.357	0.414	0.362
	0.153	0.128	0.153	0.178	-0.050	0.040	0.106	0.098	0.031	0	0.096	0.046	0.044	0.048	0.062	0.097	0.005	0.102	0.001	0.076	0.007	0.058	0.077	0.084	0.032	0.096	0.002	0.085	-0.007
	0.610	0.426	-0.008	0.176	0.014	0.396	-0.021	0.297	0.037	0.441	-0.026	0.401	0.045	0.012	0.158	0.160	0.158	0.291	0.157	0.411	0.158	0.015	0.300	0.156	0.295	0.289	0.286	0.414	0.282
	-0.008	-0.192	0.610	-0.206	0.251	-0.534	0.598	-0.533	0.267	-0.858	0.594	-0.853	0.270	0.014	-0.154	-0.228	-0.055	-0.532	-0.048	-0.845	-0.046	0.019	-0.382	-0.236	-0.342	-0.533	-0.352	-0.841	-0.355
	0.251	0.356	0.014	-0.091	-0.026	0.146	0.028	-0.058	-0.049	0.027	-0.076	-0.045	-0.016	-0.059	-0.055	-0.071	-0.055	-0.059	-0.019	-0.090	-0.050	-0.082	-0.071	-0.073	-0.085	-0.072			
	0.014	0.119	0.251	0.145	0.446	0.283	0.267	0.279	0.411	0.419	0.270	0.411	0.406	-0.014	-0.315	0.168	0.518	0.279	0.532	0.402	0.531	-0.013	0.543	0.164	0.642	0.283	0.649	0.402	0.651
	-0.100	-0.102	-0.032	-0.029	0.062	-0.210	0.130	-0.319	-0.066	-0.386	0.134	-0.449	-0.016	0.034	-0.101	-0.109	-0.114	-0.283	-0.168	-0.439	-0.162	0.040	-0.261	-0.120	-0.278	-0.281	-0.319	-0.436	-0.318
	-0.052	-0.102	0.017	0.067	-0.032	0.354	-0.145	0.220	0.036	0.476	-0.134	0.388	0.016	-0.024	0.102	0.099	0.107	0.232	0.162	0.368	0.164	-0.029	0.236	0.104	0.245	0.236	0.364	0.292	
	0.088	0.116	0.011	-0.018	-0.020	-0.189	-0.151	-0.020	0.048	0.012	-0.134	0.064	0.016	-0.020	0.003	-0.005	0.005	0.012	0.060	0.040	0.065	-0.024	0.026	-0.002	0.032	0.018	0.072	0.035	0.082
	0.064	0.089	0.004	-0.020	-0.010	0.046	0.166	0.119	-0.078	-0.102	0.134	-0.003	0.016	-0.005	0.015	0.001	0.039	-0.054	0.031	-0.066	0.014	0	0.018	0.001	0.028	-0.039	0.036	-0.056	
	-0.013	-0.006	-0.012	-0.019	0.016	-0.140	0.583	-0.154	0.286	-0.416	0.571	-0.403	0.302	-0.022	-0.043	-0.041	-0.037	-0.175	0.071	-0.381	0.077	0.031	-0.121	-0.050	-0.131	-0.185	-0.104	-0.372	-0.114
	0.099	0.151	-0.001	-0.053	0.004	0.290	0.012	-0.157	-0.19	0.113	0.026	-0.138	-0.045	-0.006	-0.058	-0.066	-0.061	-0.122	-0.061	-0.154	-0.057	-0.009	-0.116	-0.066	-0.157	-0.098			
	0.022	0.008	0.016	0.030	-0.035	0.024	0.286	0.047	0.370	0.072	0.302	0.049	0.335	-0.022	0.062	0.053	0.076	0.069	0.292	0.027	0.305	-0.022	0.140	0.052	0.146	0.069	0.254	0.027	0.260
	-0.046	-0.057	-0.010	0.001	0.013	-0.020	-0.058	0.030	0.095	-0.046	0.096	-0.200	0.044	0.030	-0.014	0.005	-0.008	-0.052	-0.012	-0.152	-0.069	-0.039	-0.051	-0.001	-0.060	-0.065	-0.090	-0.142	-0.136
	-0.013	-0.027	0.006	0.020	-0.008	-0.101	0.027	0.044	-0.046	-0.357	-0.149	0.151	0.045	-0.014	0.030	0.023	0.028	0.074	0.032	0.131	0.084	-0.018	0.072	0.026	0.076	0.079	0.089	0.127	0.121
	0.027	0.040	0.001	-0.012	0	0.067	0.008	-0.038	-0.015	-0.219	-0.176	-0.036	0.090	-0.004	0.012	-0.016	-0.013	-0.024	-0.010	-0.043	0.042	-0.004	-0.023	-0.014	-0.022	-0.023	-0.018	-0.044	0.009
	-0.005	-0.004	-0.003	-0.008	-0.004	0.054	0.023	-0.036	-0.034	-0.091	0.229	0.085	-0.180	-0.013	-0.004	-0.012	-0.007	0.001	-0.010	-0.064	-0.057	-0.017	0.002	-0.010	0.005	0.009	0.019	0.058	0.006
	-0.005	-0.004	-0.003	-0.004	0.003	0.013	-0.015	-0.001	0.020	-0.128	0.595	-0.120	0.270	-0.008	-0.003	-0.023	0.001	-0.106	0.100	0.012	-0.024	-0.004	-0.026	-0.032	-0.017	0.001	0.004		
	0.040	0.067	-0.005	-0.032	0.008	0.168	-0.018	-0.083	0.031	0.423	-0.027	-0.187	0.045	0.010	-0.042	-0.038	-0.041	-0.099	-0.041	-0.174	0.042	0.013	-0.095	-0.041	-0.098	-0.102	-0.172	-0.112	
	0.008	0.008	0.004	-0.006	-0.021	0.019	0.006	-0.041	0.010	0.270	-0.004	0.406	-0.009	0.009	0.004	0.028	0.022	0.018	0.226	0.010	0.025	0.008	0.024	0.034	0.017	0.133			
	0.011	0.039	0.088	0.059	0.133	0.064	0.108	0.062	0.121	0.070	0.112	0.064	0.118	0.162	0.333	-0.009	0.164	0.008	0.132	0.023	0.108								

C	0.120	0.137	0.120	0.112	0.103	0.227	0.167	0.220	0.135	0.350	0.204	0.342	0.164	0.119	0.157	0.142	0.178	0.237	0.197	0.353	0.217	0.165	0.288	0.165	-0.290	0.252	0.302	0.369	0.316	0.202	0.427	0.188	0.422	0.269	0.427	0.387	0.440
dx <sub>0''</sub>	dx <sub>A</sub>	dy <sub>A</sub>	dx <sub>B</sub>	dy <sub>B</sub>	dx <sub>C</sub>	dy <sub>C</sub>	dx <sub>D</sub>	dy <sub>D</sub>	dx <sub>E</sub>	dy <sub>E</sub>	dx <sub>F</sub>	dy <sub>F</sub>	dx <sub>G</sub>	dy <sub>G</sub>	dx <sub>H</sub>	dy <sub>H</sub>	dx <sub>I</sub>	dy <sub>I</sub>	dx <sub>J</sub>	dy <sub>J</sub>	dx <sub>K</sub>	dy <sub>K</sub>	dx <sub>L</sub>	dy <sub>L</sub>	dx <sub>T</sub>	dy <sub>T</sub>	dx <sub>M</sub>	dy <sub>M</sub>	dx <sub>N</sub>	dy <sub>N</sub>	dx <sub>P</sub>	dy <sub>P</sub>	dx <sub>R</sub>	dy <sub>R</sub>	dx <sub>S</sub>	dy <sub>S</sub>	
-0.176	-0.437	0.206	-0.528	-0.144	-0.854	0.226	-0.906	-0.174	-1.276	0.230	-1.307	-0.178	-0.023	-0.528	-0.489	-0.574	-0.909	-0.578	-1.320	-0.583	-0.032	-0.992	-0.477	-1.006	-0.904	-1.002	-1.327	-1.001	-0.034	-1.436	-0.473	-1.439	-0.903	-1.430	-1.329	-1.427	
-0.184	0.366	-0.183	0.261	0.103	0.601	-0.176	0.549	0.088	0.852	-0.175	0.824	0.088	-0.006	0.311	0.275	0.360	0.546	0.363	0.819	0.361	-0.006	0.608	0.275	0.629	0.546	0.633	0.818	0.634	-0.006	0.894	0.274	0.904	0.547	0.905	0.818	0.905	
0.207	-0.057	-0.176	0.088	0.090	0.210	-0.155	0.257	0.053	0.417	-0.149	0.430	0.044	-0.020	0.120	0.207	0.261	0.415	0.207	-0.024	0.320	0.124	0.344	0.266	0.352	0.411	0.354	-0.025	0.475	0.124	0.488	0.267	0.494	0.410	0.497			
0.153	0.128	0.153	0.178	-0.049	0.043	0.104	0.100	0.033	0.007	0.093	0.053	0.046	0.049	0.050	0.094	0.007	0.102	0.008	0.085	0.015	0.063	0.077	0.033	0.092	0.016	0.098	0.014	0.065	0.066	0.075	0.047	0.089	0.031	0.101	0.025		
0.610	0.426	-0.008	0.176	0.015	0.398	-0.022	0.298	0.037	0.445	-0.028	0.404	0.045	0.012	0.158	0.159	0.159	0.292	0.160	0.415	0.161	0.017	0.298	0.154	0.295	0.288	0.291	0.419	0.290	0.018	0.433	0.153	0.430	0.287	0.425	0.420	0.423	
-0.008	-0.191	0.608	-0.206	0.249	-0.532	0.594	-0.532	0.264	-0.857	0.590	-0.851	0.267	0.014	-0.153	-0.229	-0.057	-0.533	-0.050	-0.840	-0.046	0.023	-0.383	-0.243	-0.347	-0.535	-0.348	-0.833	-0.348	0.026	-0.645	-0.247	-0.633	-0.536	-0.641	-0.831	-0.643	
0.250	0.355	0.015	-0.091	-0.026	0.145	0.028	-0.060	-0.049	0.020	0.028	-0.079	-0.045	-0.017	-0.059	-0.055	-0.071	-0.057	-0.086	-0.060	-0.022	-0.086	-0.047	-0.081	-0.070	-0.077	-0.090	-0.078	-0.022	-0.109	-0.046	-0.105	-0.069	-0.100	-0.091	-0.099		
0.015	0.118	0.249	0.144	0.442	0.278	0.264	0.274	0.405	0.412	0.267	0.403	0.399	0.012	0.316	0.166	0.510	0.274	0.394	0.522	0.008	0.545	0.157	0.626	0.277	0.037	0.396	0.640	-0.006	0.724	0.152	0.759	0.278	0.397	0.758			
-0.100	-0.102	-0.933	-0.029	0.063	-0.207	0.130	-0.316	-0.003	-0.384	0.134	-0.014	-0.034	-0.101	-0.109	-0.112	-0.281	0.162	-0.432	-0.156	0.041	-0.265	-0.122	-0.277	-0.307	-0.428	-0.306	0.042	-0.432	-0.123	-0.439	-0.278	-0.455	-0.427				
-0.052	-0.103	0.618	0.067	-0.032	0.351	-0.145	0.217	0.034	0.470	-0.134	0.382	0.014	-0.025	0.102	0.099	0.106	0.230	0.156	0.361	0.157	-0.031	0.238	0.105	0.245	0.234	0.356	0.280	-0.031	0.376	0.106	0.380	0.234	0.356	0.400			
0.088	0.117	0.011	-0.016	-0.020	-0.189	-0.152	-0.019	0.047	0.011	-0.134	0.062	0.015	-0.021	0.005	0.006	0.014	0.057	0.015	0.030	0.036	0.020	0.066	0.032	0.073	0.073	0.059	0.001	0.062	0.020	0.079	0.032	0.083					
0.063	0.088	0.004	-0.022	0.011	0.045	0.167	0.118	-0.077	0.102	0.134	-0.002	-0.015	0.011	-0.006	0.014	-0.001	0.037	-0.051	0.033	-0.062	0.015	-0.004	0.016	-0.004	0.034	0.039	-0.046	0.015	0.023	-0.020	0.040	-0.027					
-0.014	-0.007	-0.013	-0.021	0.015	-0.141	0.578	-0.155	0.281	-0.417	0.565	-0.403	0.296	0.025	-0.046	-0.039	0.180	0.066	-0.378	0.074	0.040	-0.137	-0.062	-0.138	-0.196	-0.103	-0.363	-0.104	-0.046	-0.248	-0.067	-0.256	-0.254	-0.358	-0.262			
0.099	0.151	-0.001	0.053	0.004	0.289	0.013	-0.158	-0.019	0.111	0.028	-0.140	-0.045	-0.007	-0.057	0.066	-0.061	-0.122	-0.156	-0.059	-0.111	-0.113	-0.064	-0.114	-0.109	-0.161	-0.104	-0.012	-0.165	-0.064	-0.164	-0.113	-0.159	-0.162				
0.022	0.007	0.015	0.030	-0.037	0.021	0.282	0.043	0.362	0.064	0.297	0.042	0.325	-0.021	0.061	0.050	0.073	0.064	0.279	0.020	0.291	-0.132	0.045	0.143	0.058	0.237	0.026	0.248	-0.012	0.188	0.040	0.187	0.054	0.221	0.030			
-0.046	-0.058	-0.011	0.001	0.012	-0.021	-0.059	0.029	0.094	-0.045	0.095	-0.198	0.045	0.033	-0.017	0.002	-0.010	-0.055	-0.010	-0.148	0.063	0.046	-0.064	-0.009	-0.068	-0.072	-0.084	-0.134	-0.115	-0.048	-0.124	-0.130	-0.174	-0.146	-0.132			
-0.012	0.025	0.005	0.023	-0.008	0.026	0.050	0.044	0.364	-0.150	0.158	0.046	0.014	0.034	0.028	0.032	0.083	0.035	0.138	0.084	-0.017	0.082	0.034	0.085	0.087	0.093	0.134	0.117	-0.018	0.136	0.035	0.138	0.088	0.144	0.133			
0.026	0.038	0.002	-0.014	0.001	0.062	0.138	0.068	0.114	0.067	0.128	0.075	0.120	0.067	0.126	0.159	0.337	0.002	0.173	0.016	0.138	0.131	0.181	0.044	0.130	0.016	0.128	0.124	0.096	0.054	0.084	0.0						