

ПРОТОКОЛ
ОТ ИЗПИТВАНЕ
№002/15.03.2018г.

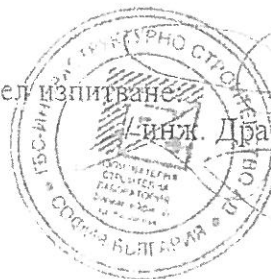
1. **Наименование на продукта:** Втвърден бетон.
Определяне вероятната якост на натиск на бетон в съществуваща сграда по безразрушителен метод.
Обект: Дом за деца лишени от родителска грижа "Незабравка", находящ се в УПИ-детско заведение, кв.449, с идентификатор 68850.520.168 по плана на гр.Стара Загора, с административен адрес: гр.Стара Загора, ул."Родопи" № 48
2. **Заявител на изпълнението:**
"ТЕОДЕТ" ЕООД гр.Стара Загора
3. **Методи на изпитване:**
БДС EN 12504-2:2012. Изпитване на бетон в конструкции.
Част 2: Изпитване без разрушаване. Определяне големината на отскока ("Rm"-стойност)
БДС EN 13791:2007/NA:2011. Оценяване якостта на бетона на място в конструкции и готови бетонови елементи. Национално приложение (NA).
Вид на уреда : Дигитален склерометър "CONTROLS", Италия, тип 58-C0181/G
4. **Дата на получаване на образите/пробите за изпитване в лабораторията:**
Изпитването е извършено на обекта на 15.03.2018г.
5. **Количество на изпитваните образци:**
Проба №1: Стена в котелно
Проба №2: Стена в котелно
Проба №3: Плоча на кота ±0,00

Изпитването е извършено по сухи и равни повърхности на стоманобетонните елементи.

6. **Дата на извършване на изпитването:**
15.03.2018г.

Ръководител изпитване

инж. Драган Муеров /



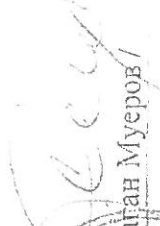
7.1 Резултати от изследването

№ по ред	Наименование на показателя	Единица на величината	Метод и стандартизиран	№ на протокола	Резултат от изпитването	Стойност и допуск на показателя	Условия на изпитването	Отклонение от метода на изпитването
1	2	3	4	5	6	7	8	9
Проба №1	Средна големина на отскока	с.л.	БДС EN 12504-2:2012	№002/15.03.2018г.	ср 42,7±1,2		t=17° C	
	Вероятна якост на натиск на бетона на място	МПа	БДС EN 13791:2007 /NA:2011	№002/15.04.2018г.	35,6	≥BM200	сухо	няма
Проба №2	Средна големина на отскока	с.л.	БДС EN 12504-2:2012	№002/15.03.2018г.	ср 45±1,8		t=17° C	
	Вероятна якост на натиск на бетона на място	МПа	БДС EN 13791:2007 /NA:2011	№002/15.03.2018г.	38,4	≥BM200	сухо	няма
Проба №3	Средна големина на отскока	с.л.	БДС EN 12504-2:2012	№002/15.04.2018г.	ср 43,8±1,7		t=17° C	
	Вероятна якост на натиск на бетона на място	МПа	БДС EN 13791:2007 /NA:2011	№002/15.03.2018г.	37,1	≥BM200	сухо	няма

Забелешка: Резултатите от тестовете се отнасят само за изпитваните образци. Извлечения от изпитателния протокол не могат да се размножават без писменото съгласие на изпитвателната лаборатория.

Провел изпитването:

инж. Узунова

Ръководител на изпитването:

инж. Драган Муеров



Проектсофт - PSCAD v 2.5/2017

Проектиране на строителни конструкции по Еврокод

Изчислителна записка

Обект:
НЕЗАБРАВКА

Подобект:

Задача:

СТАТИЧЕСКО ИЗСЛЕДВАНЕ



ПРОЕКТСОФТ

Клиент:
ОБЩИНА
СТАРА ЗАГОРА

Съставил:
инж.Радев

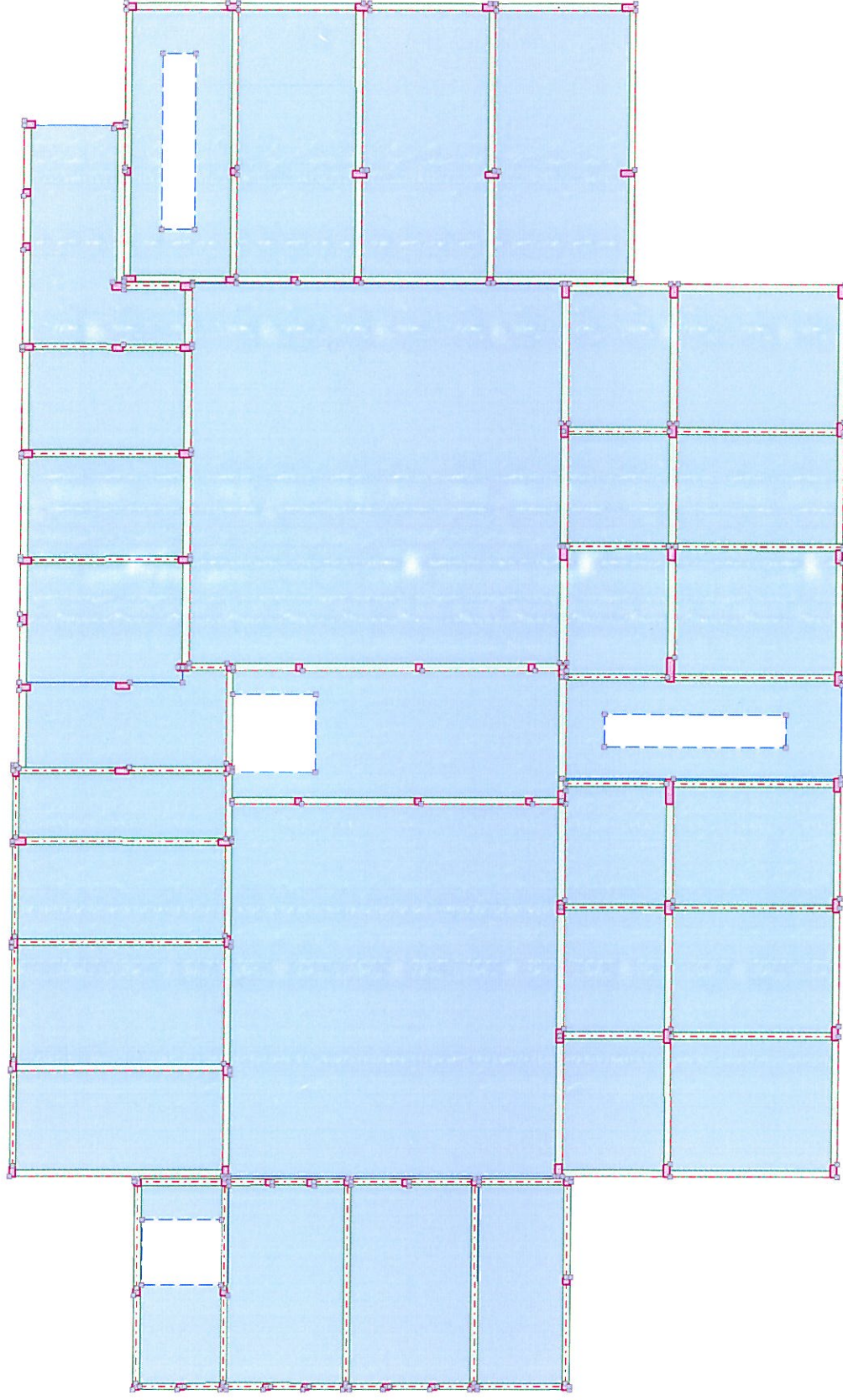
Дата:
06.2018

Проверил:

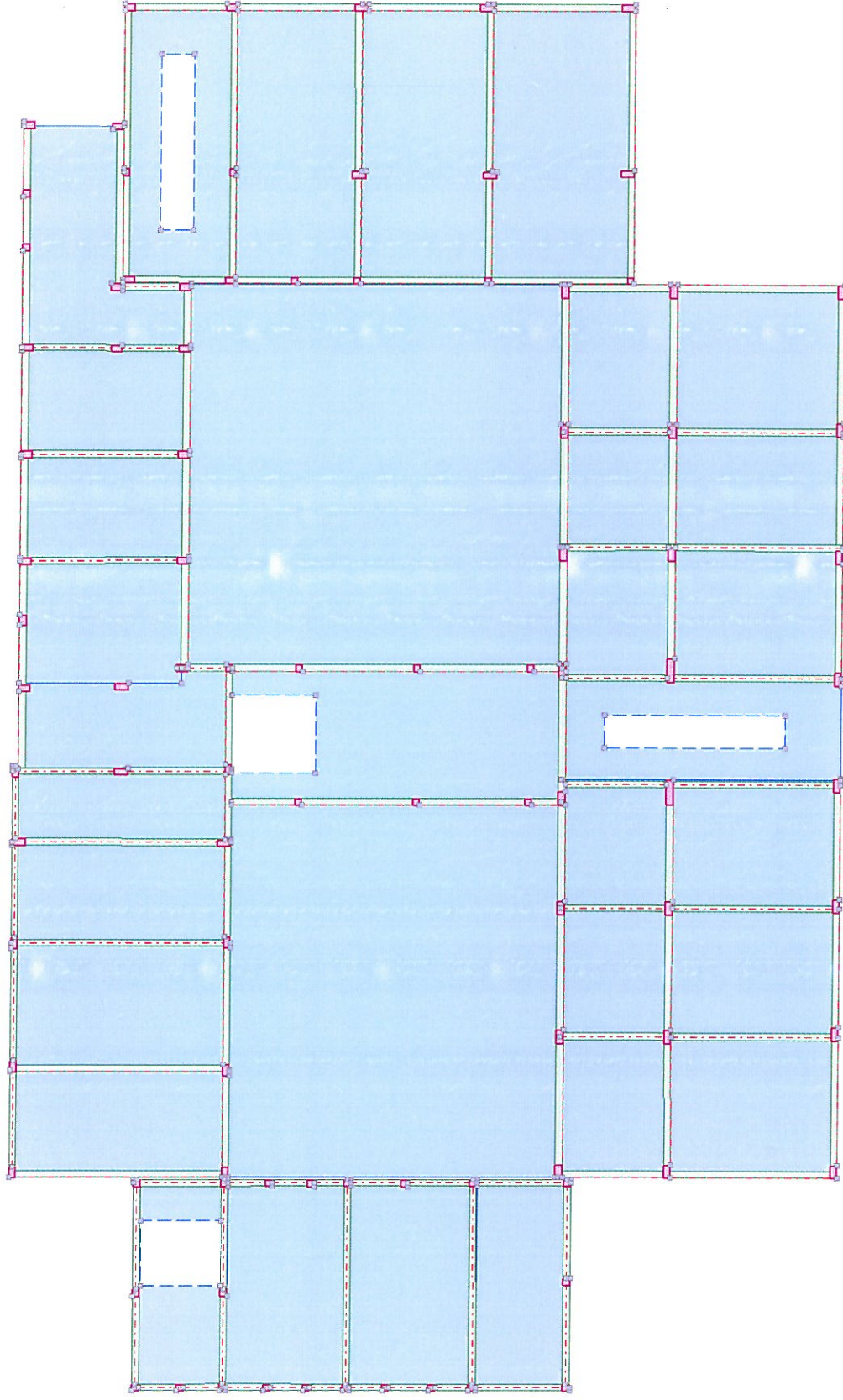
Лист:

Файл с данни: D:\New Planove 2018\sanirane 2018\НЕЗАБРАВКА\DXF Незабравка\Nezabravka.psc

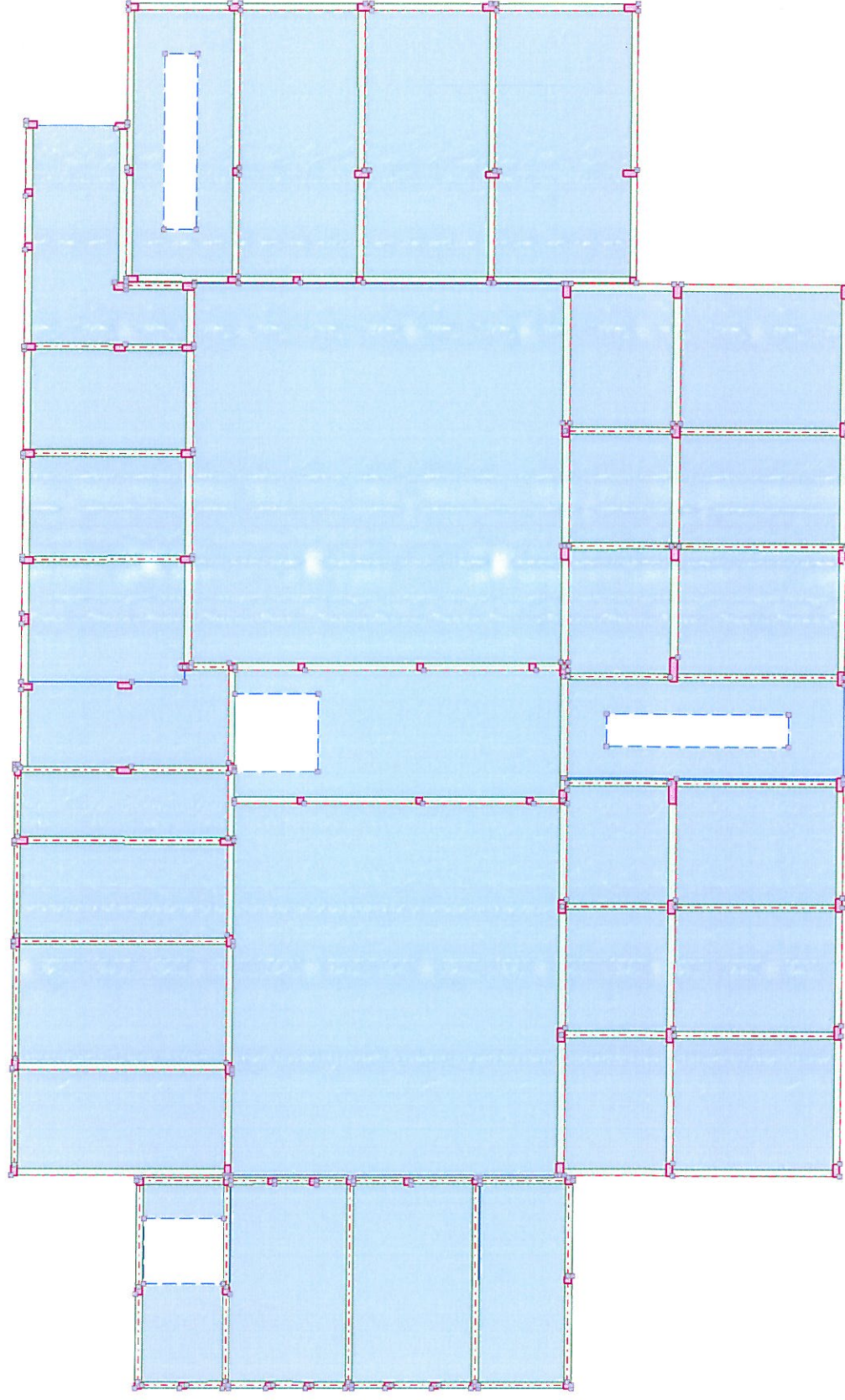
Етаж 1. Материали



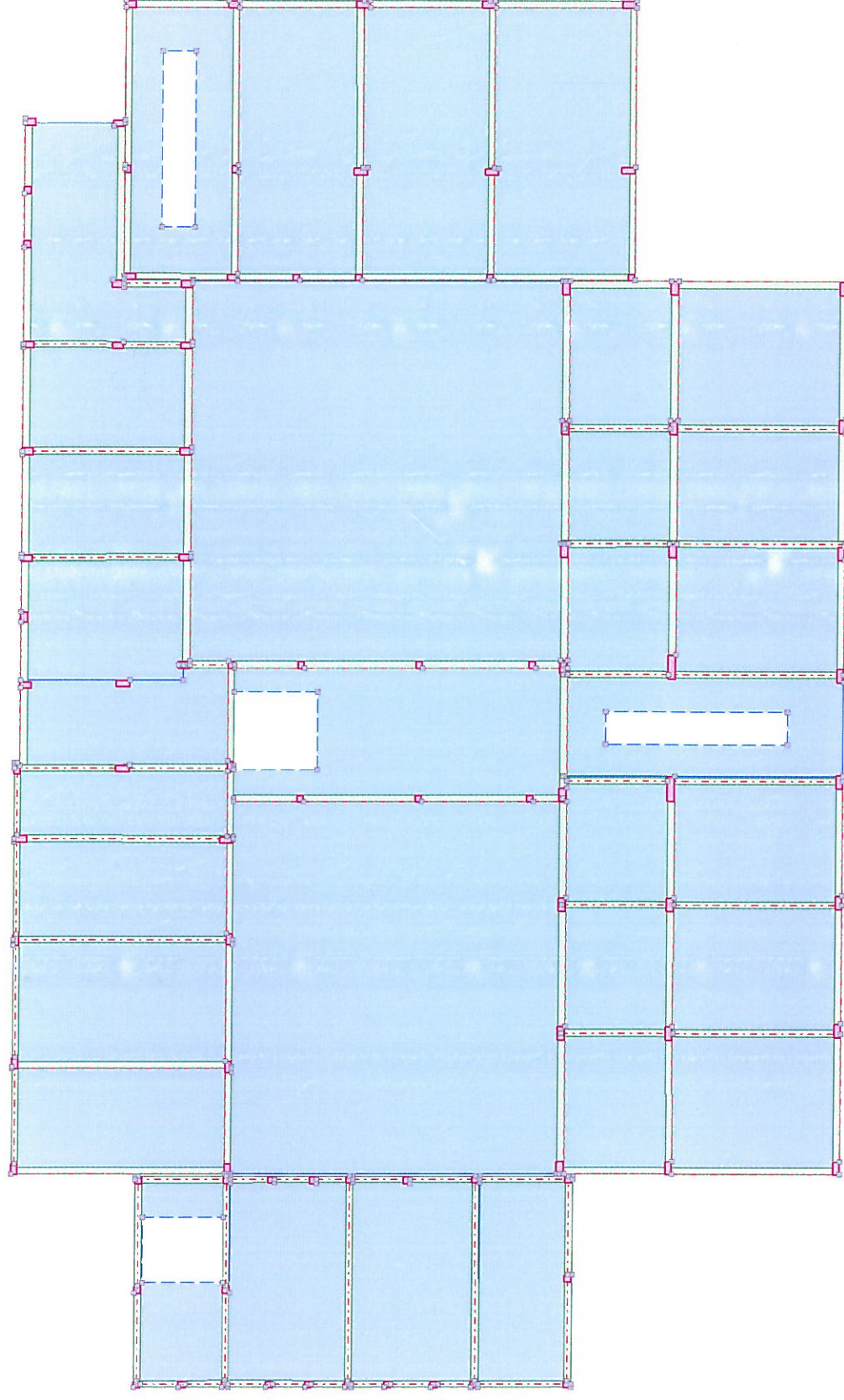
Етаж 1. Напречни сечения



Етаж 1. Натоварвания от състояние 2 - Постоянно



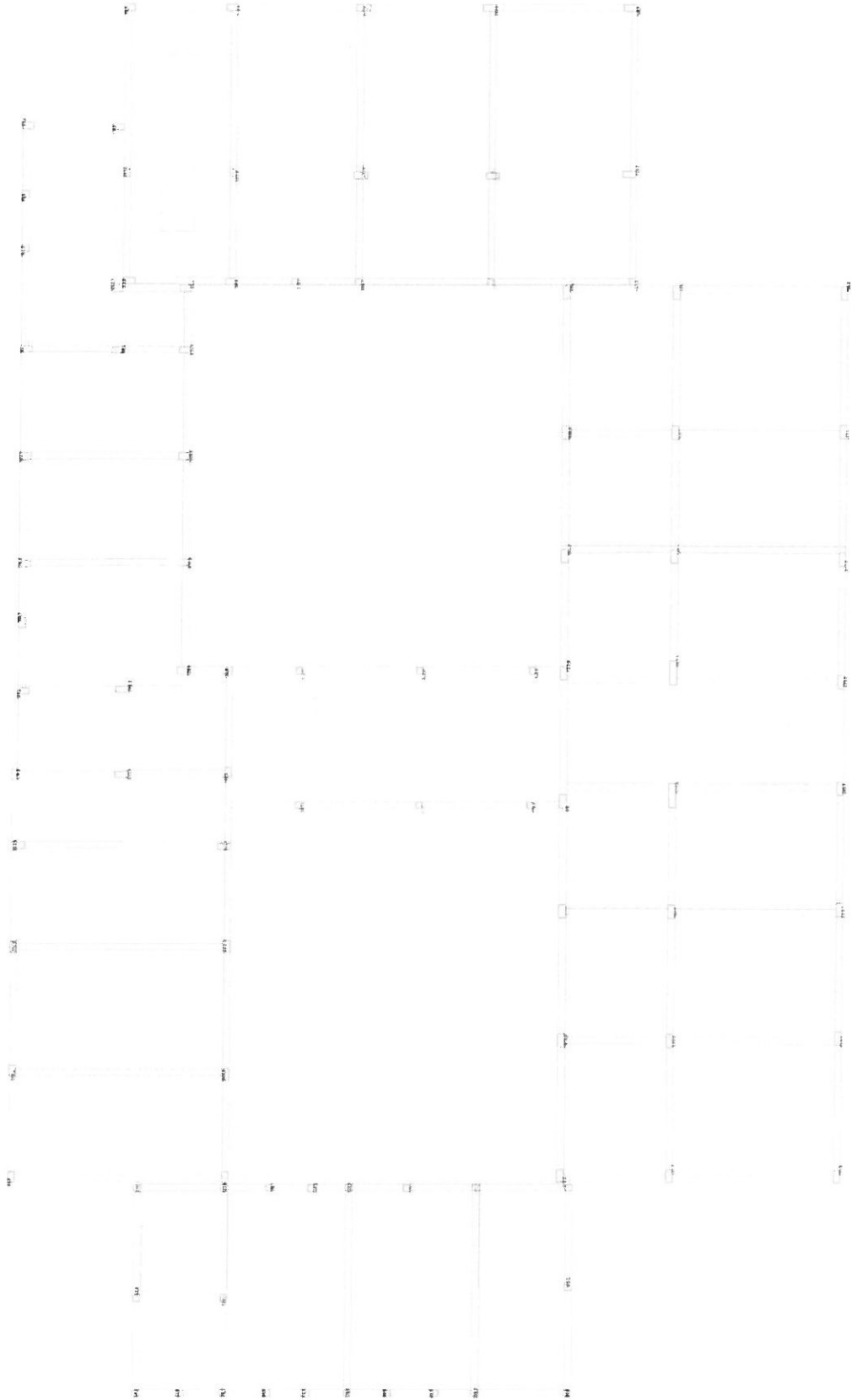
Етаж 1. Натоварвания от състояние 3 - Временно



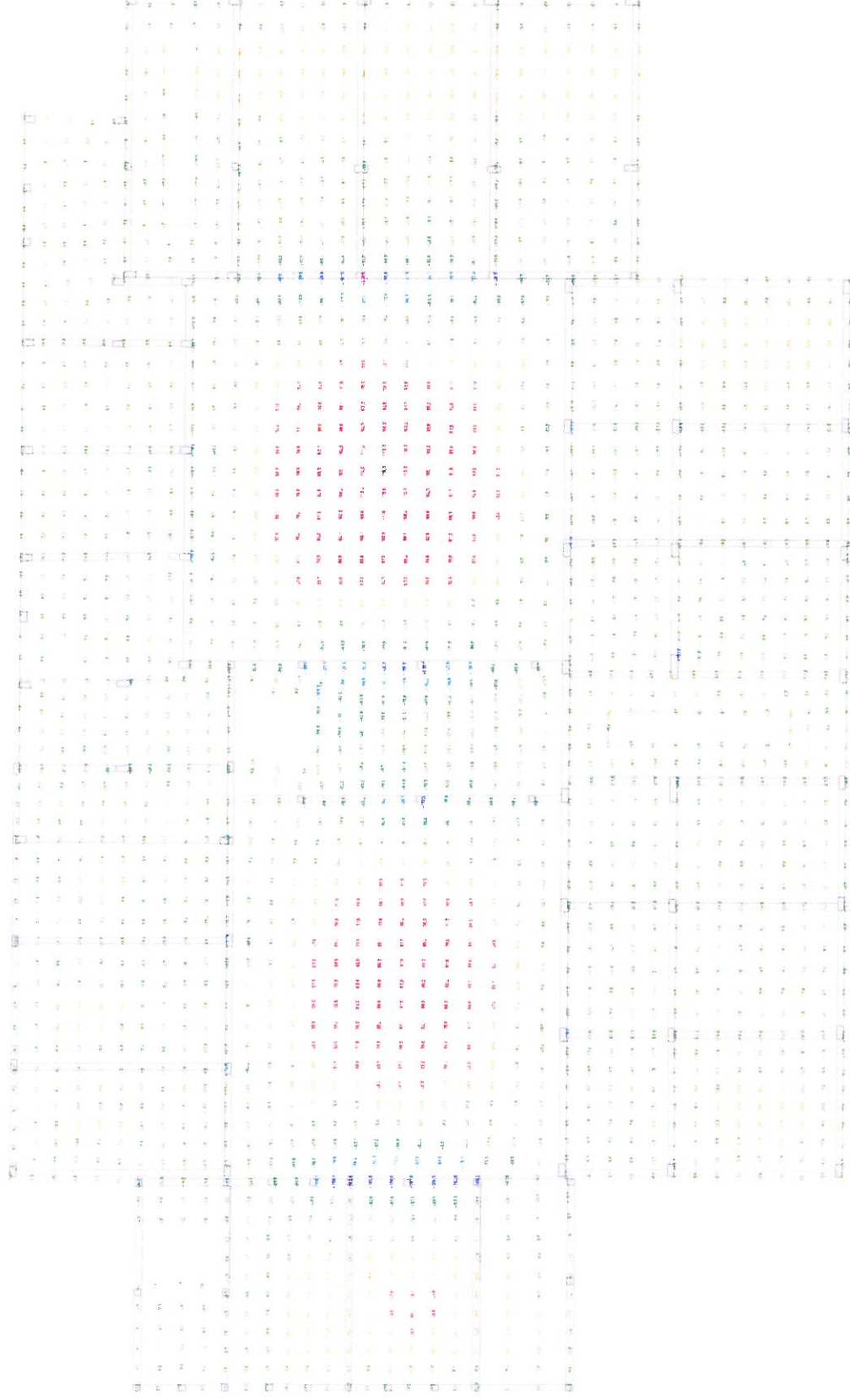
Етаж 1. Премествания Uz, mm от комбинация 1

48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100	101	102	103	104	105	106	107	108	109	110	111	112	113	114	115	116	117	118	119	120	121	122	123	124	125	126	127	128	129	130	131	132	133	134	135	136	137	138	139	140	141	142	143	144	145	146	147	148	149	150	151	152	153	154	155	156	157	158	159	160	161	162	163	164	165	166	167	168	169	170	171	172	173	174	175	176	177	178	179	180	181	182	183	184	185	186	187	188	189	190	191	192	193	194	195	196	197	198	199	200	201	202	203	204	205	206	207	208	209	210	211	212	213	214	215	216	217	218	219	220	221	222	223	224	225	226	227	228	229	230	231	232	233	234	235	236	237	238	239	240	241	242	243	244	245	246	247	248	249	250	251	252	253	254	255	256	257	258	259	260	261	262	263	264	265	266	267	268	269	270	271	272	273	274	275	276	277	278	279	280	281	282	283	284	285	286	287	288	289	290	291	292	293	294	295	296	297	298	299	300	301	302	303	304	305	306	307	308	309	310	311	312	313	314	315	316	317	318	319	320	321	322	323	324	325	326	327	328	329	330	331	332	333	334	335	336	337	338	339	340	341	342	343	344	345	346	347	348	349	350	351	352	353	354	355	356	357	358	359	360	361	362	363	364	365	366	367	368	369	370	371	372	373	374	375	376	377	378	379	380	381	382	383	384	385	386	387	388	389	390	391	392	393	394	395	396	397	398	399	400	401	402	403	404	405	406	407	408	409	410	411	412	413	414	415	416	417	418	419	420	421	422	423	424	425	426	427	428	429	430	431	432	433	434	435	436	437	438	439	440	441	442	443	444	445	446	447	448	449	450	451	452	453	454	455	456	457	458	459	460	461	462	463	464	465	466	467	468	469	470	471	472	473	474	475	476	477	478	479	480	481	482	483	484	485	486	487	488	489	490	491	492	493	494	495	496	497	498	499	500	501	502	503	504	505	506	507	508	509	510	511	512	513	514	515	516	517	518	519	520	521	522	523	524	525	526	527	528	529	530	531	532	533	534	535	536	537	538	539	540	541	542	543	544	545	546	547	548	549	550	551	552	553	554	555	556	557	558	559	560	561	562	563	564	565	566	567	568	569	570	571	572	573	574	575	576	577	578	579	580	581	582	583	584	585	586	587	588	589	590	591	592	593	594	595	596	597	598	599	600	601	602	603	604	605	606	607	608	609	610	611	612	613	614	615	616	617	618	619	620	621	622	623	624	625	626	627	628	629	630	631	632	633	634	635	636	637	638	639	640	641	642	643	644	645	646	647	648	649	650	651	652	653	654	655	656	657	658	659	660	661	662	663	664	665	666	667	668	669	670	671	672	673	674	675	676	677	678	679	680	681	682	683	684	685	686	687	688	689	690	691	692	693	694	695	696	697	698	699	700	701	702	703	704	705	706	707	708	709	710	711	712	713	714	715	716	717	718	719	720	721	722	723	724	725	726	727	728	729	730	731	732	733	734	735	736	737	738	739	740	741	742	743	744	745	746	747	748	749	750	751	752	753	754	755	756	757	758	759	760	761	762	763	764	765	766	767	768	769	770	771	772	773	774	775	776	777	778	779	780	781	782	783	784	785	786	787	788	789	790	791	792	793	794	795	796	797	798	799	800	801	802	803	804	805	806	807	808	809	810	811	812	813	814	815	816	817	818	819	820	821	822	823	824	825	826	827	828	829	830	831	832	833	834	835	836	837	838	839	840	841	842	843	844	845	846	847	848	849	850	851	852	853	854	855	856	857	858	859	860	861	862	863	864	865	866	867	868	869	870	871	872	873	874	875	876	877	878	879	880	881	882	883	884	885	886	887	888	889	890	891	892	893	894	895	896	897	898	899	900	901	902	903	904	905	906	907	908	909	910	911	912	913	914	915	916	917	918	919	920	921	922	923	924	925	926	927	928	929	930	931	932	933	934	935	936	937	938	939	940	941	942	943	944	945	946	947	948	949	950	951	952	953	954	955	956	957	958	959	960	961	962	963	964	965	966	967	968	969	970	971	972	973	974	975	976	977	978	979	980	981	982	983	984	985	986	987	988	989	990	991	992	993	994	995	996	997	998	999	1000	1001	1002	1003	1004	1005	1006	1007	1008	1009	1010	1011	1012	1013	1014	1015	1016	1017	1018	1019	1020	1021	1022	1023	1024	1025	1026	1027	1028	1029	1030	1031	1032	1033	1034	1035	1036	1037	1038	1039	1040	1041	1042	1043	1044	1045	1046	1047	1048	1049	1050	1051	1052	1053	1054	1055	1056	1057	1058	1059	1060	1061	1062	1063	1064	1065	1066	1067	1068	1069	1070	1071	1072	1073	1074	1075	1076	1077	1078	1079	1080	1081	1082	1083	1084	1085	1086	1087	1088	1089	1090	1091	1092	1093	1094	1095	1096	1097	1098	1099	1100	1101	1102	1103	1104	1105	1106	1107	1108	1109	1110	1111	1112	1113	1114	1115	1116	1117	1118	1119	1120	1121	1122	1123	1124	1125	1126	1127	1128	1129	1130	1131	1132	1133	1134	1135	1136	1137	1138	1139	1140	1141	1142	1143	1144	1145	1146	1147	1148	1149	1150	1151	1152	1153	1154	1155	1156	1157	1158	1159	1160	1161	1162	1163	1164	1165	1166	1167	1168	1169	1170	1171	1172	1173	1174	1175	1176	1177	1178	1179	1180	1181	1182	1183	1184	1185	1186	1187	1188	1189	1190	1191	1192	1193	1194	1195	1196	1197	1198	1199	1200	1201	1202	1203	1204	1205	1206	1207	1208	1209	1210	1211	1212	1213	1214	1215	1216	1217	1218	1219	1220	1221	1222	1223	1224	1225	1226	1227	1228	1229	1230	1231	1232	1233	1234	1235	1236	1237	1238	1239	1240	1241	1242	1243	1244	1245	1246	1247	1248	1249	1250	1251	1252	1253	1254	1255	1256	1257	1258	1259	1260	1261	1262	1263	1264	1265	1266	1267	1268	1269	1270	1271	1272	1273	1274	1275	1276	1277	1278	1279	1280	1281	1282	1283	1284	1285	1286	1287	1288	1289	1290	1291	1292	1293	1294	1295	1296	1297	1298	1299	1300	1301	1302	1303	1304	1305	1306	1307	1308	1309	1310	1311	1312	1313	1314	1315	1316	1317	1318	1319	1320	1321	1322	1323	1324	1325	1326	1327	1328	1329	1330	1331	1332	1333	1334	1335	1336	1337	1338	1339	1340	1341	1342	1343	1344	1345	1346	1347	1348	1349	1350	1351	1352	1353	1354	1355	1356	1357	1358	1359	1360	1361	1362	1363	1364	1365	1366	1367	1368	1369	1370	1371	1372	1373	1374	1375	1376	1377	1378	1379	1380	1381	1382	1383	1384	1385	1386	1387	1388	1389	1390	1391	1392	1393	1394	1395	1396	1397	1398	1399	1400	1401	1402	1403	1404	1405	1406	1407	1408	1409	1410	1411	1412	1413	1414	1415	1416	1417	1418	1419	1420	1421	1422	1423	1424	1425	1426	1427	1428	1429	1430	1431	1432	1433	1434	1435	1436	1437	1438	1439	1440	1441	1442	1443	1444	1445	1446	1447	1448	1449	1450	1451	1452	1453	1454	1455	1456	1457	1458	1459	1460	1461	1462	1463	1464	1465	1466	1467	1468	1469	1470	1471	1472	1473	1474	1475	1476	1477	1478	1479	1480	1481	1482	1483	1484	1485	1486	1487	1488	1489	1490	1491	1492	1493	1494	1495	1496	1497	1498	1499	1500	1501	1502	1503	1504	1505	1506	1507	1508	1509	1510	1511	1512	1513	1514	1515	1516	1
----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	---

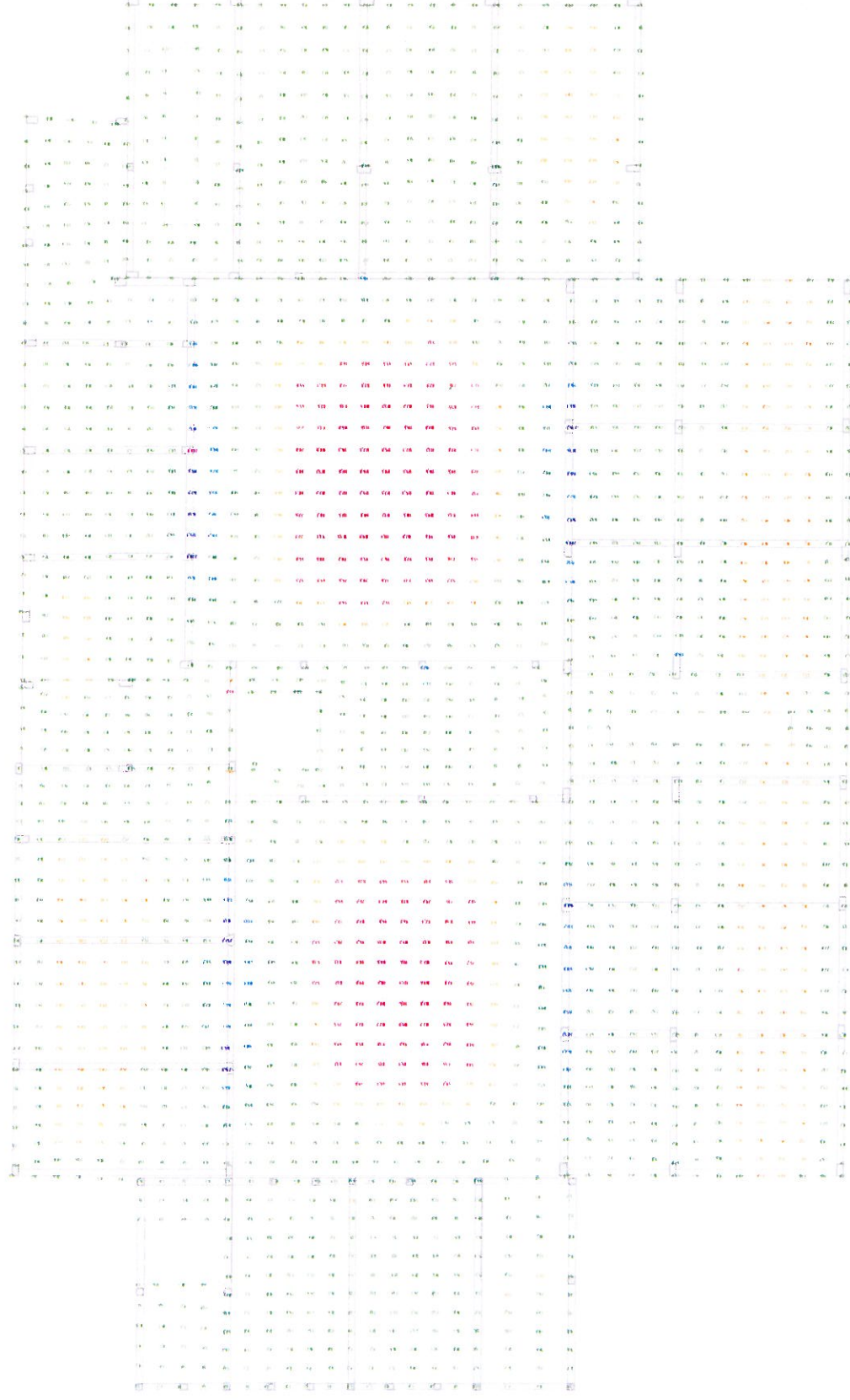
Етаж 1. Опорни реакции Fz, kN от комбинация 2



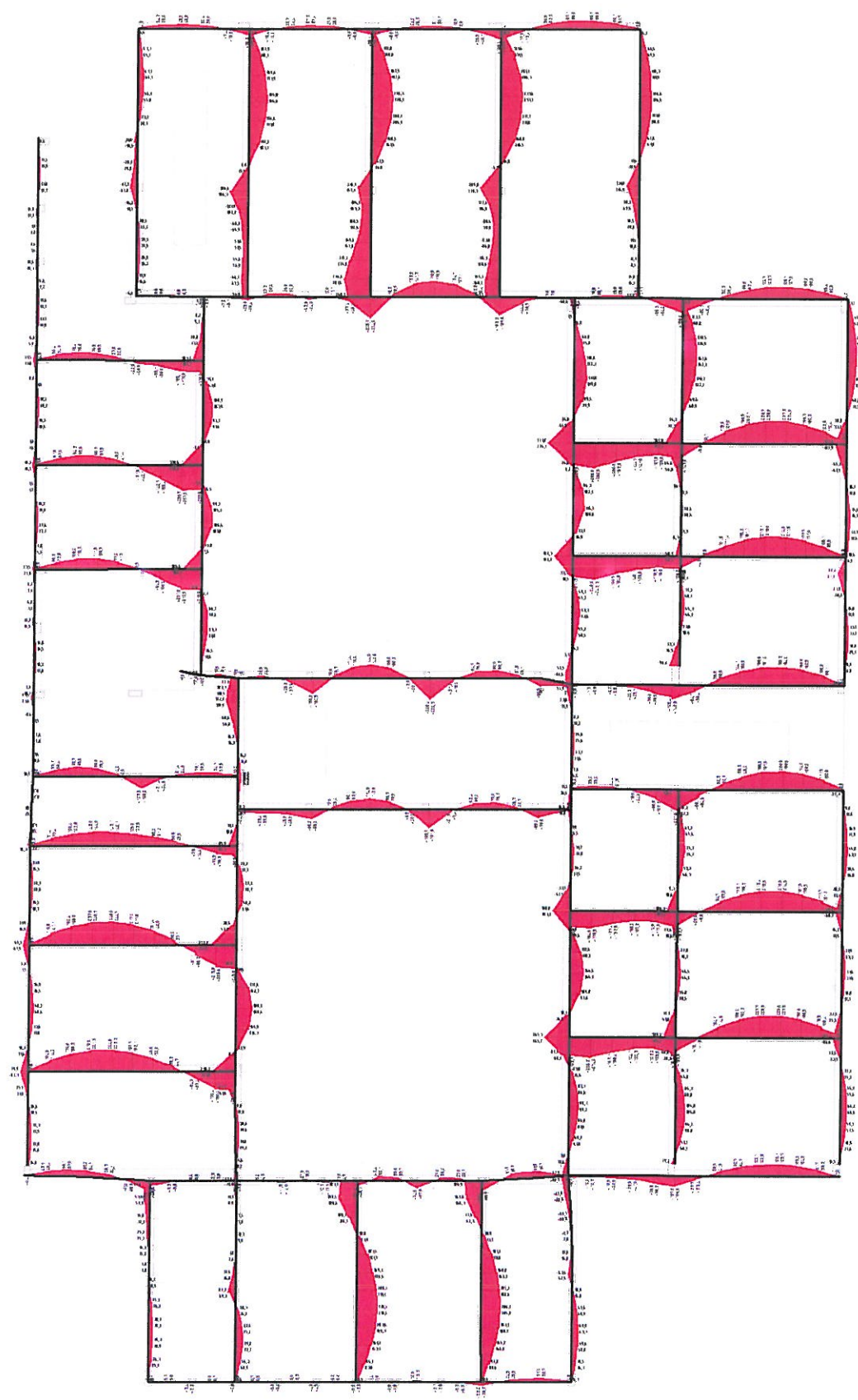
Етаж 1. Разрезни усилия в плоча Mx, kNm/м от комбинация 2



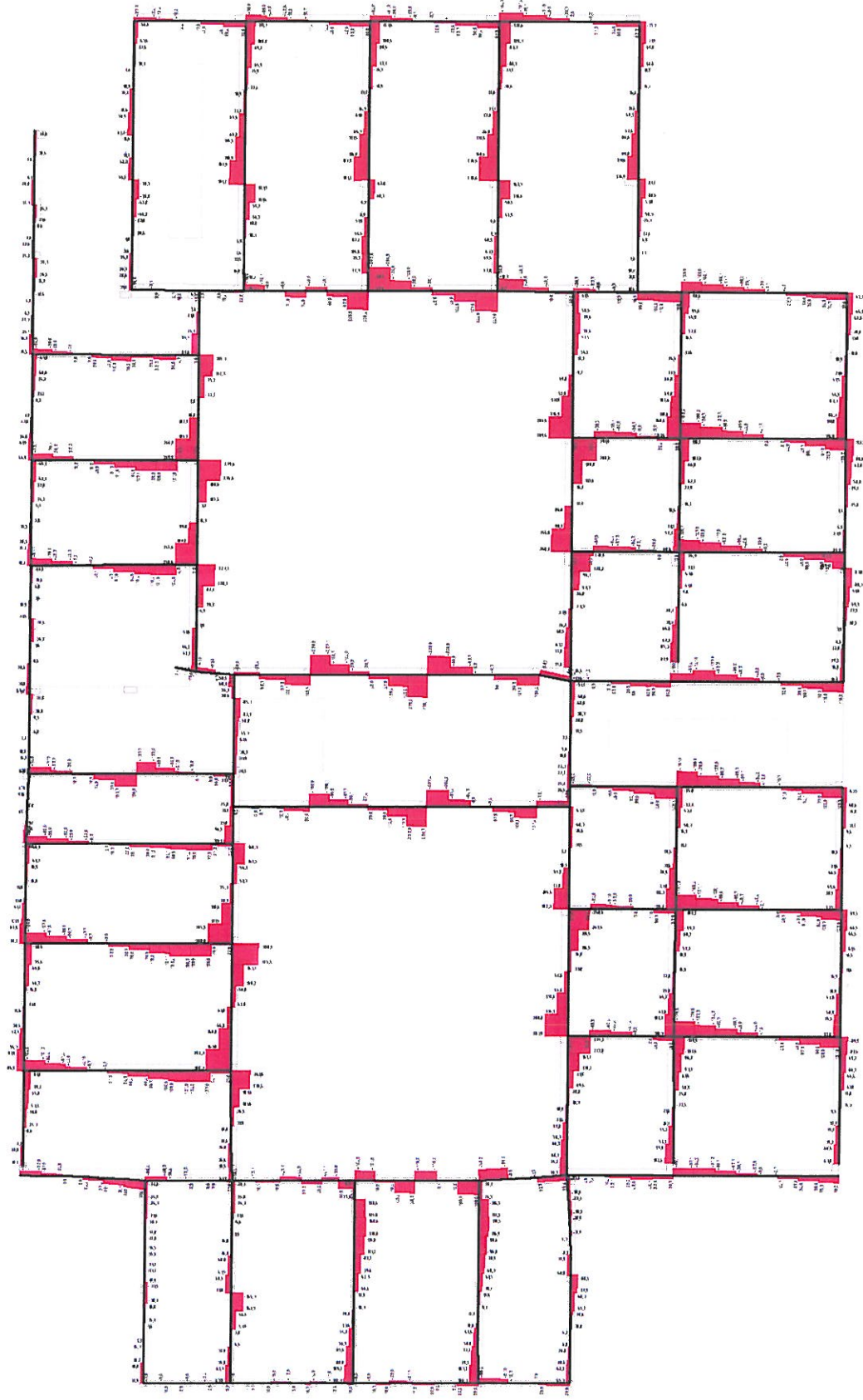
Етаж 1. Разрезни усилия в плоча M_u , kNm/m от комбинация 2

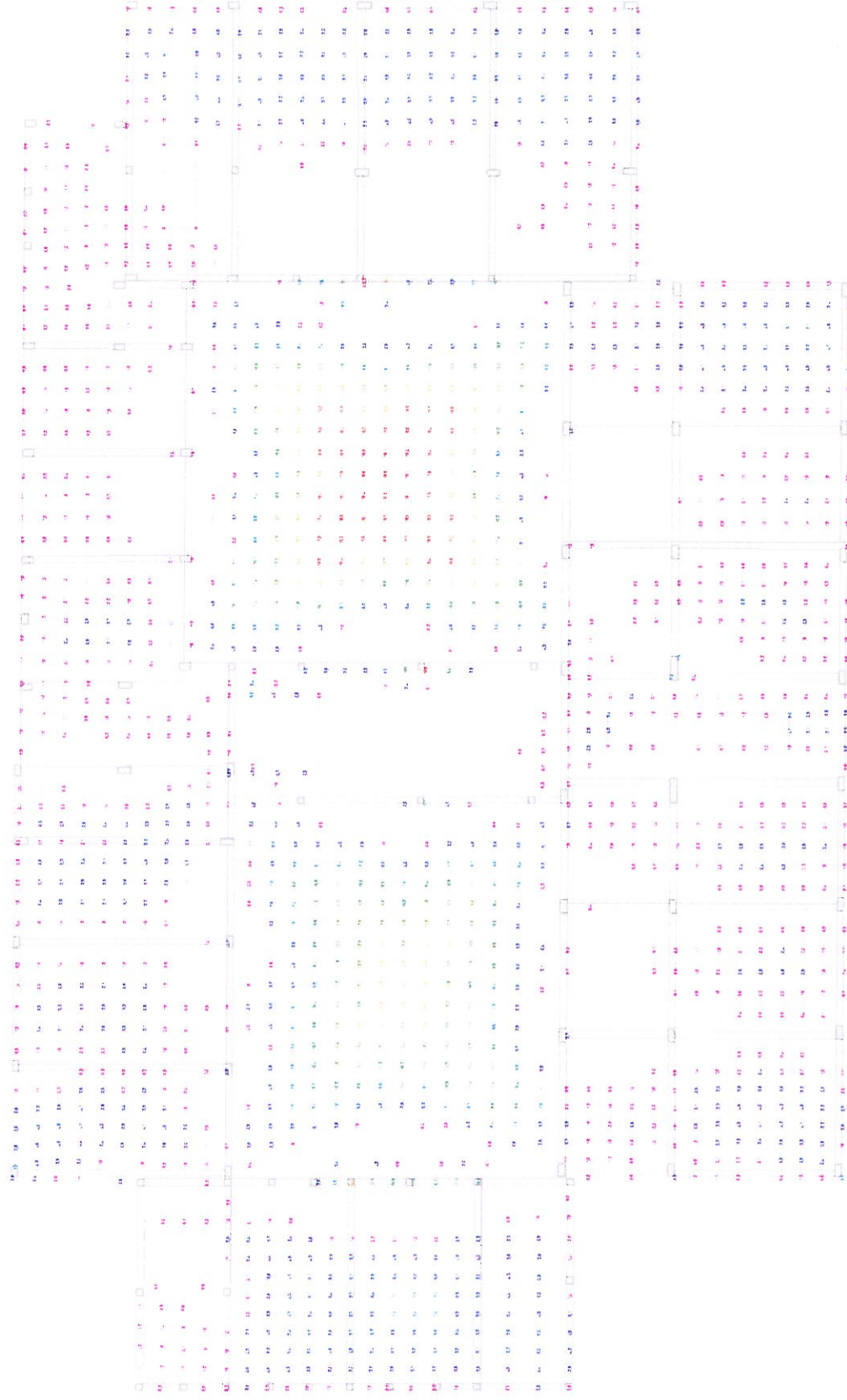


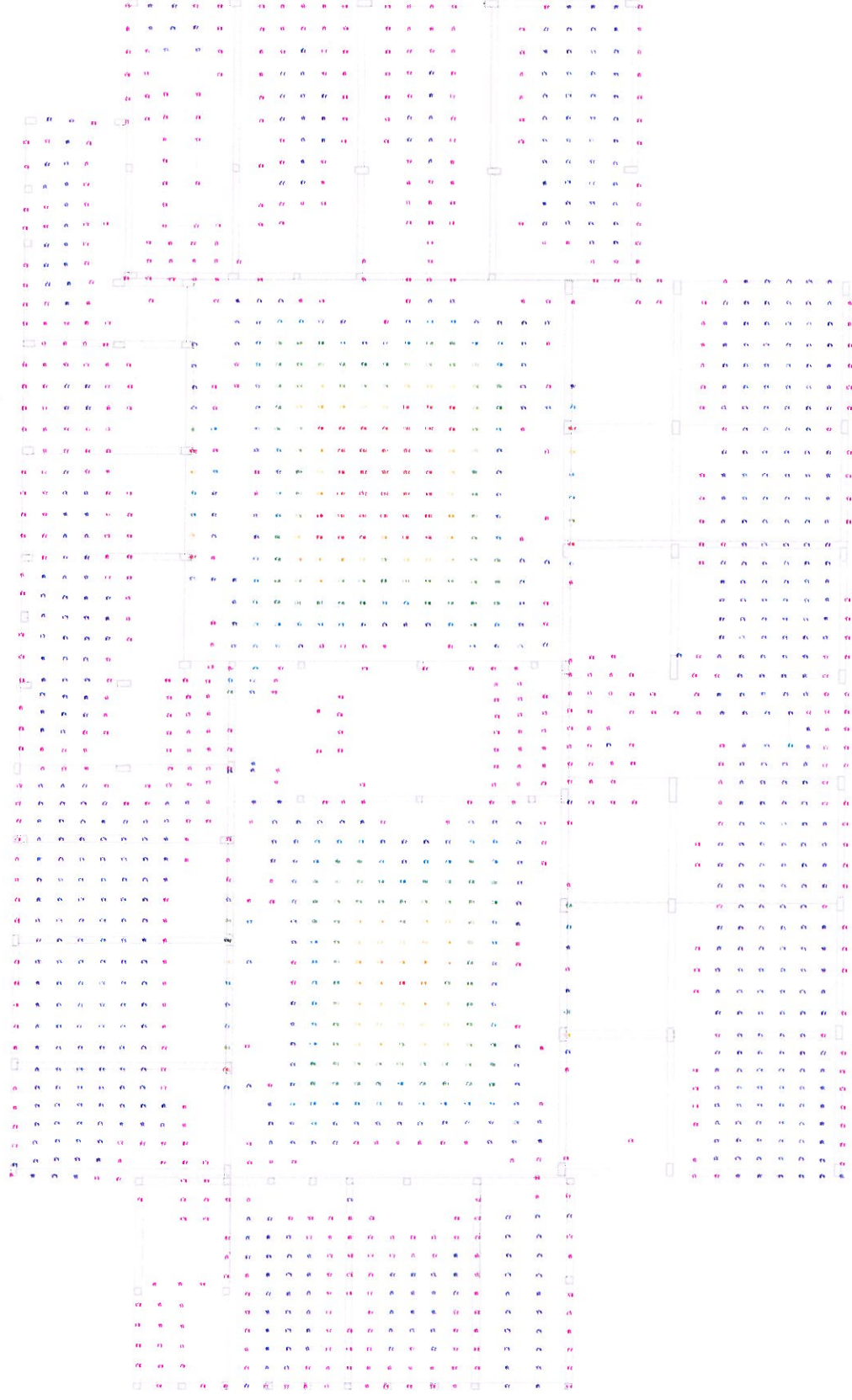
Етаж 1. Разрезни усилия в греди M_u , kNm от комбинация 2



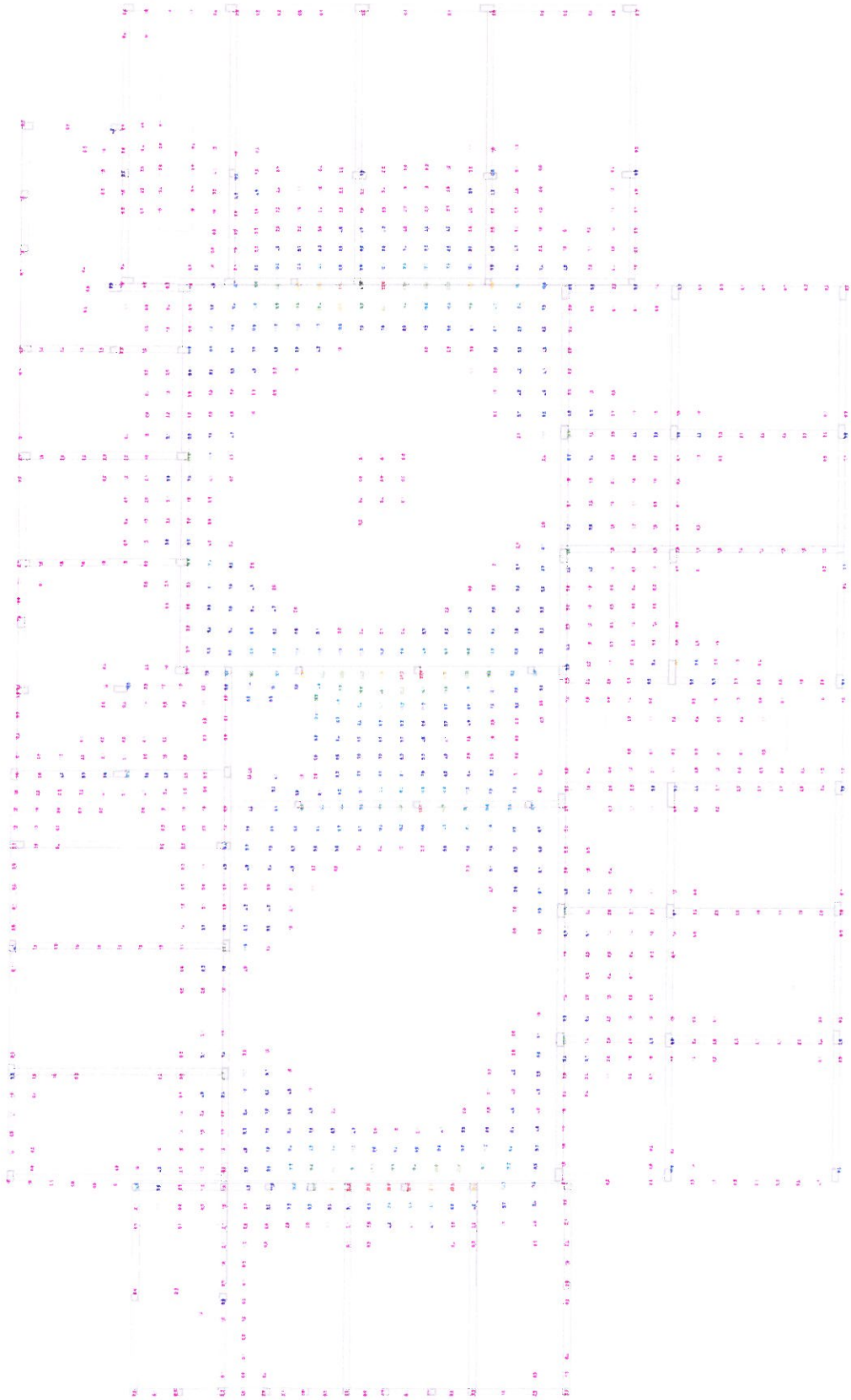
Етаж 1. Разрезни усилия в греди Vz, kN от комбинация 2

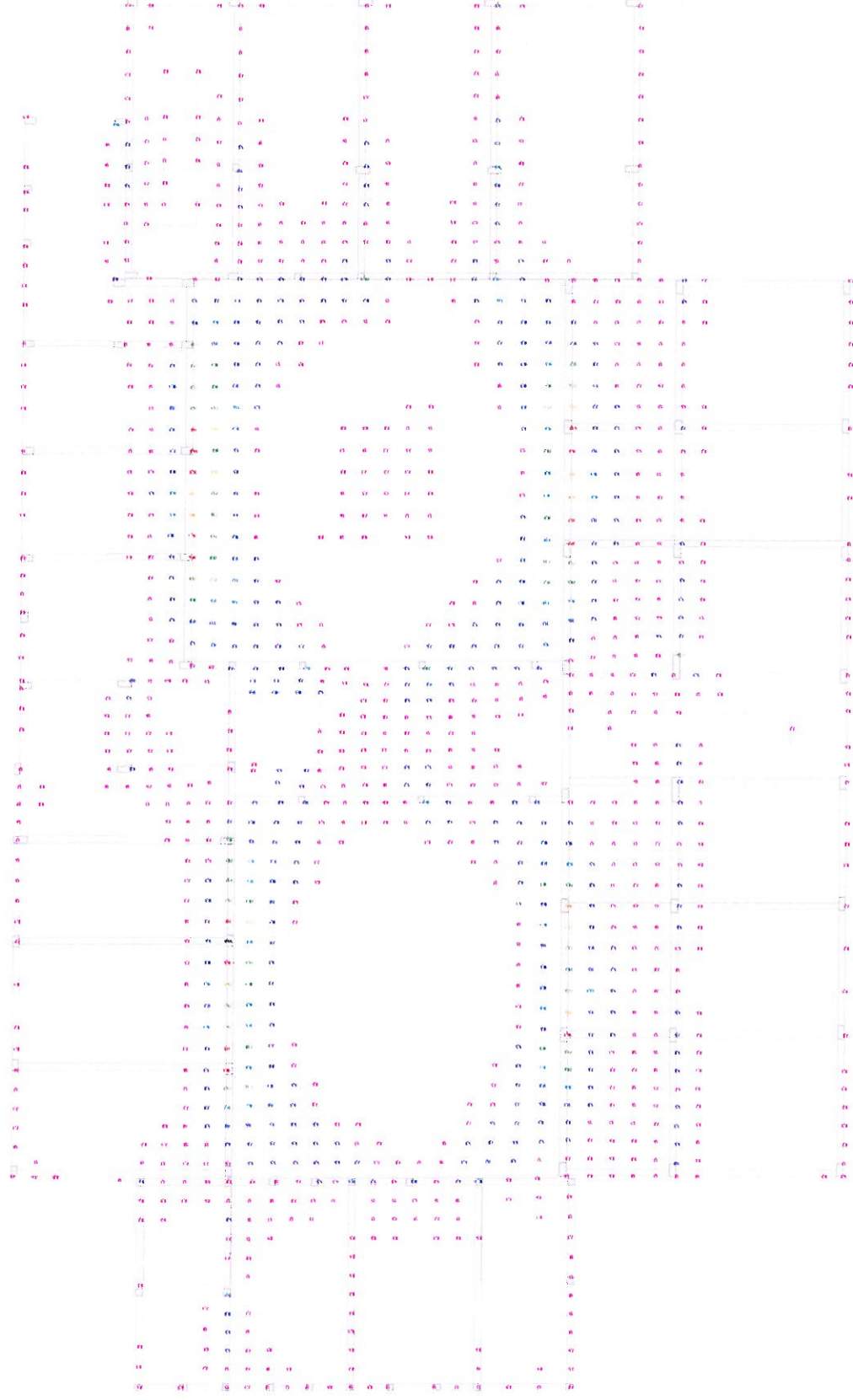


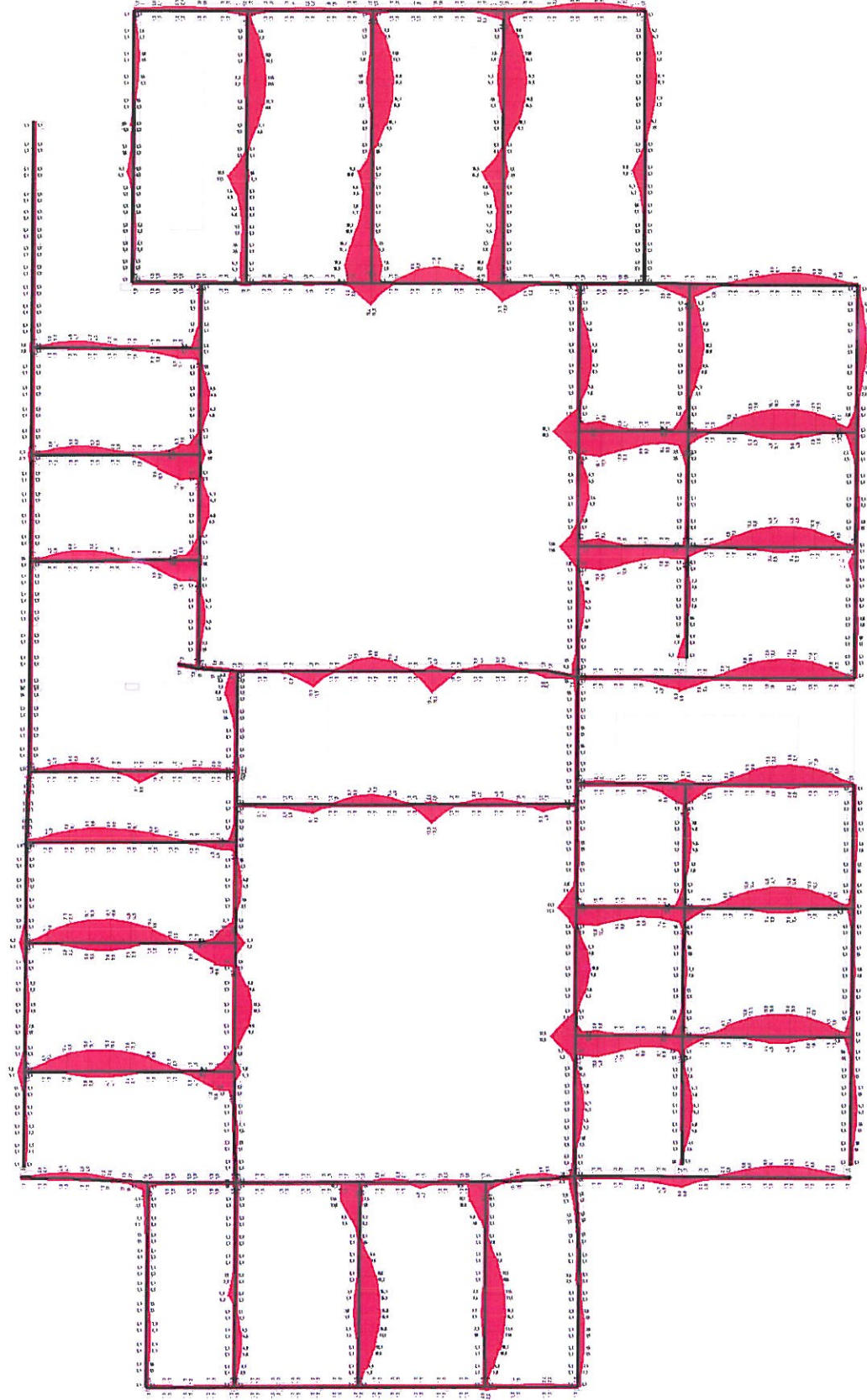
Етаж 1. Долна армировка в плоча по X, cm²/m

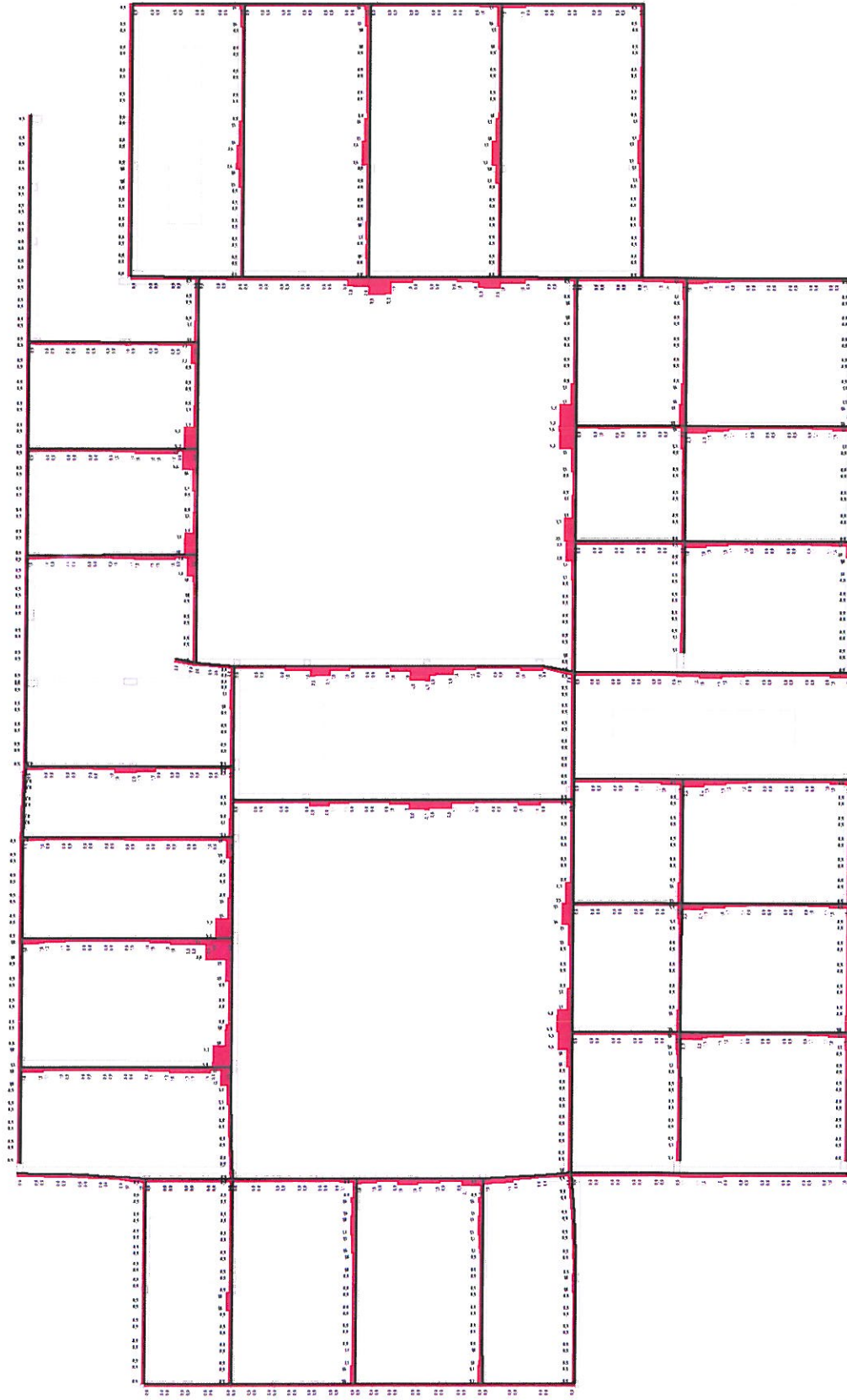
Етаж 1. Долна армировка в плоча по Y, cm²/m

Етаж 1. Горна армировка в плоча по X, cm2/m



Етаж 1. Горна армировка в плоча по Y, cm²/m

Етаж 1. Надлъжна армировка в греди, cm²

Етаж 1. Напречна армировка в греди, cm²/m

Проектсофт - PSCAD v 2.5/2017

Проектиране на строителни конструкции по Еврокод

Изчислителна записка

Обект:
НЕЗАБРАВКА

Подобект:

 **ПРОЕКТСОФТ**

Задача:

СТАТИЧЕСКО ИЗСЛЕДВАНЕ

Клиент:
ОБЩИНА
СТАРА ЗАГОРА

Съставил:
инж. Радев

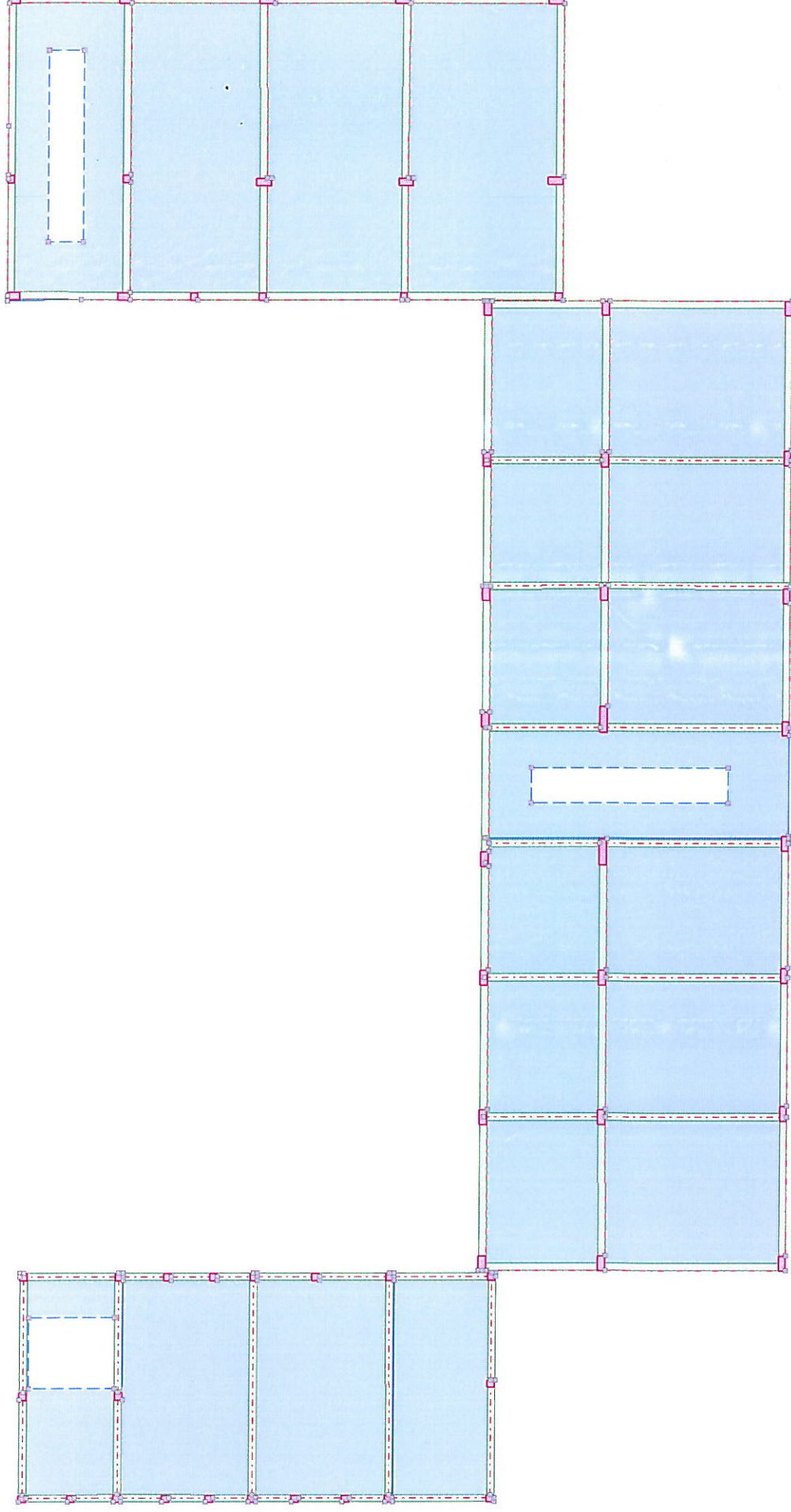
Дата:
06.2018

Проверил:

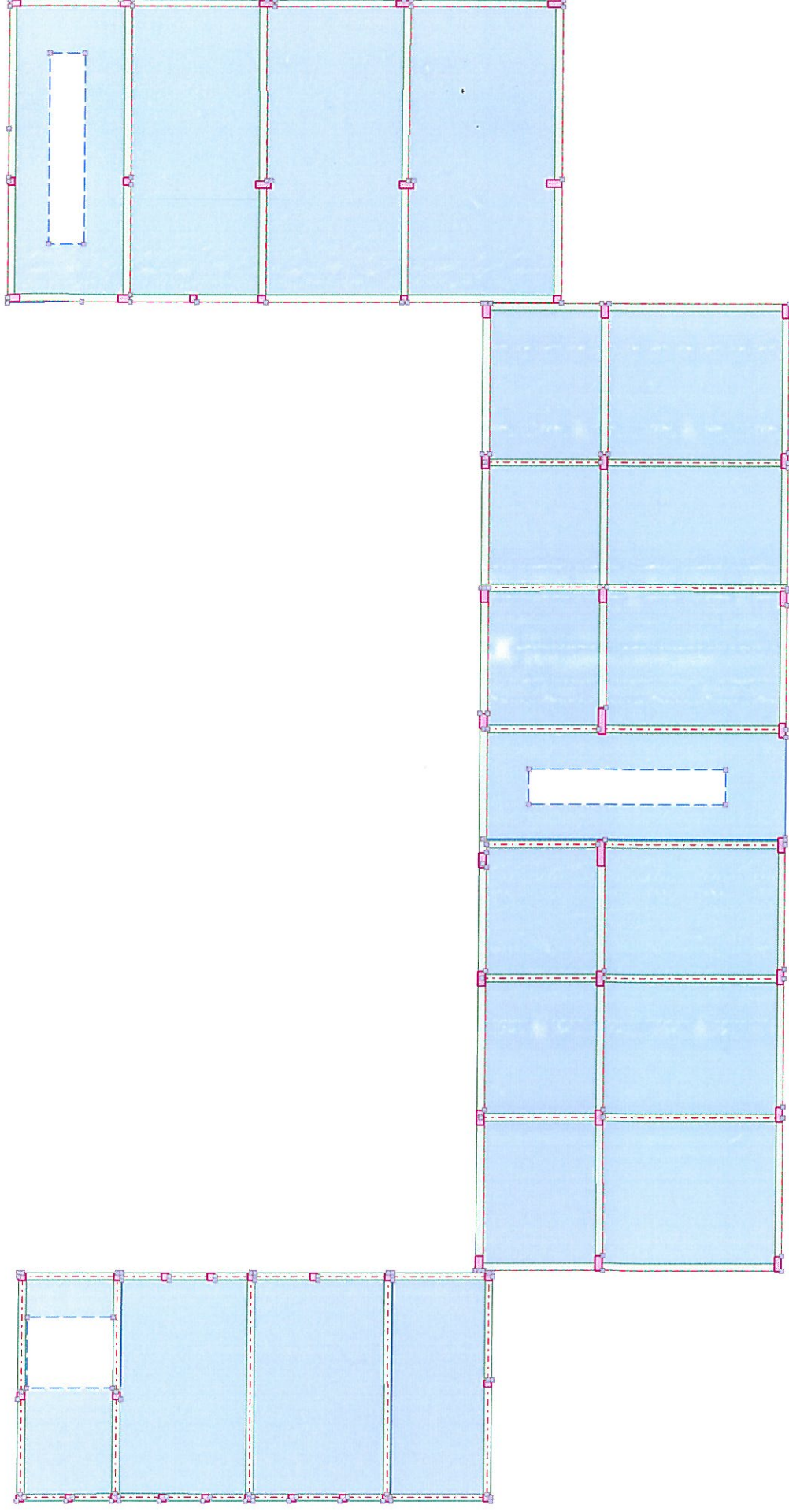
Лист:

Файл с данни: D:\New Planove 2018\sanirane 2018\НЕЗАБРАВКА\DXF Незабравка\Nezabravka.psc

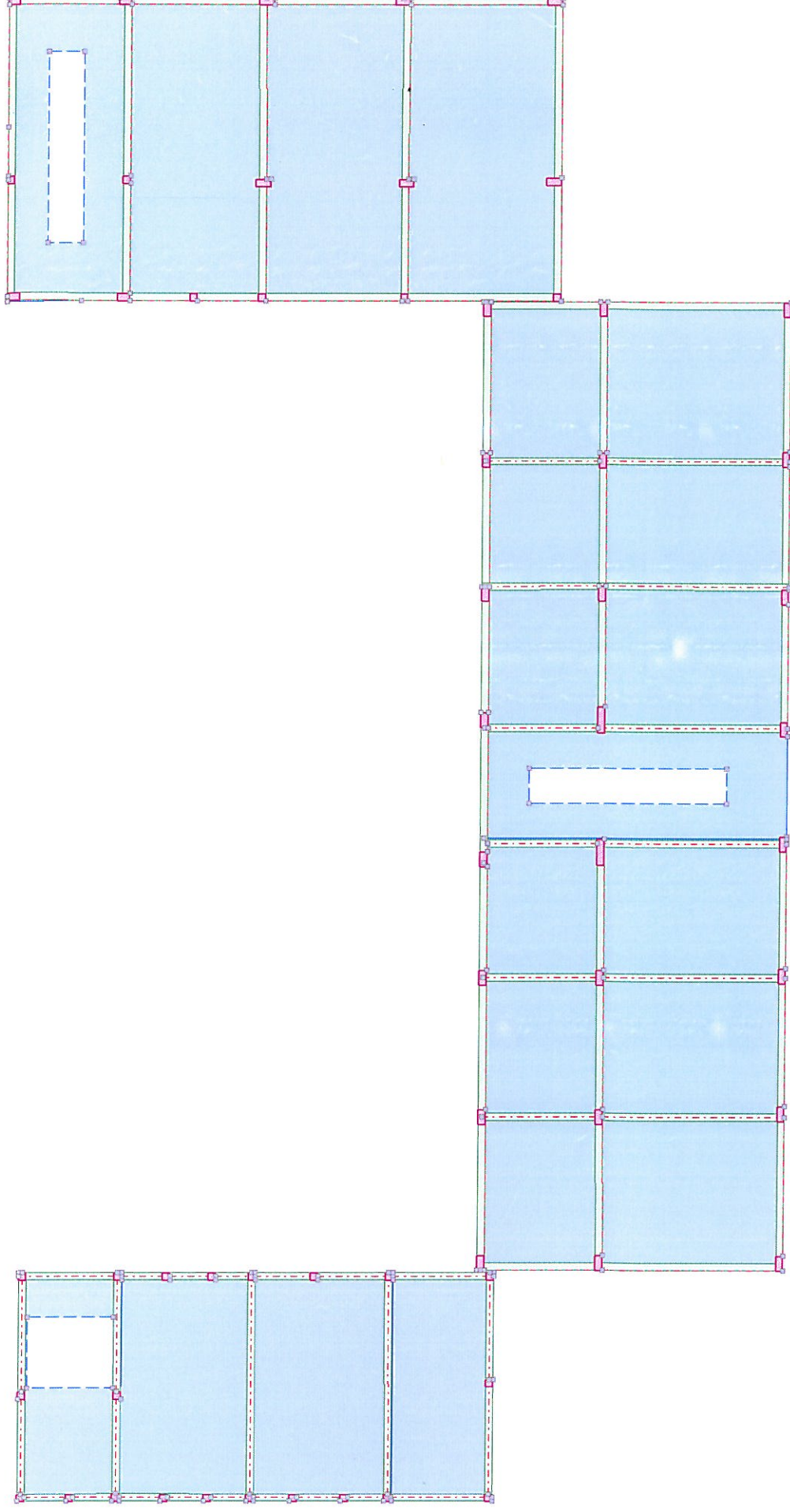
Етаж 2. Материали



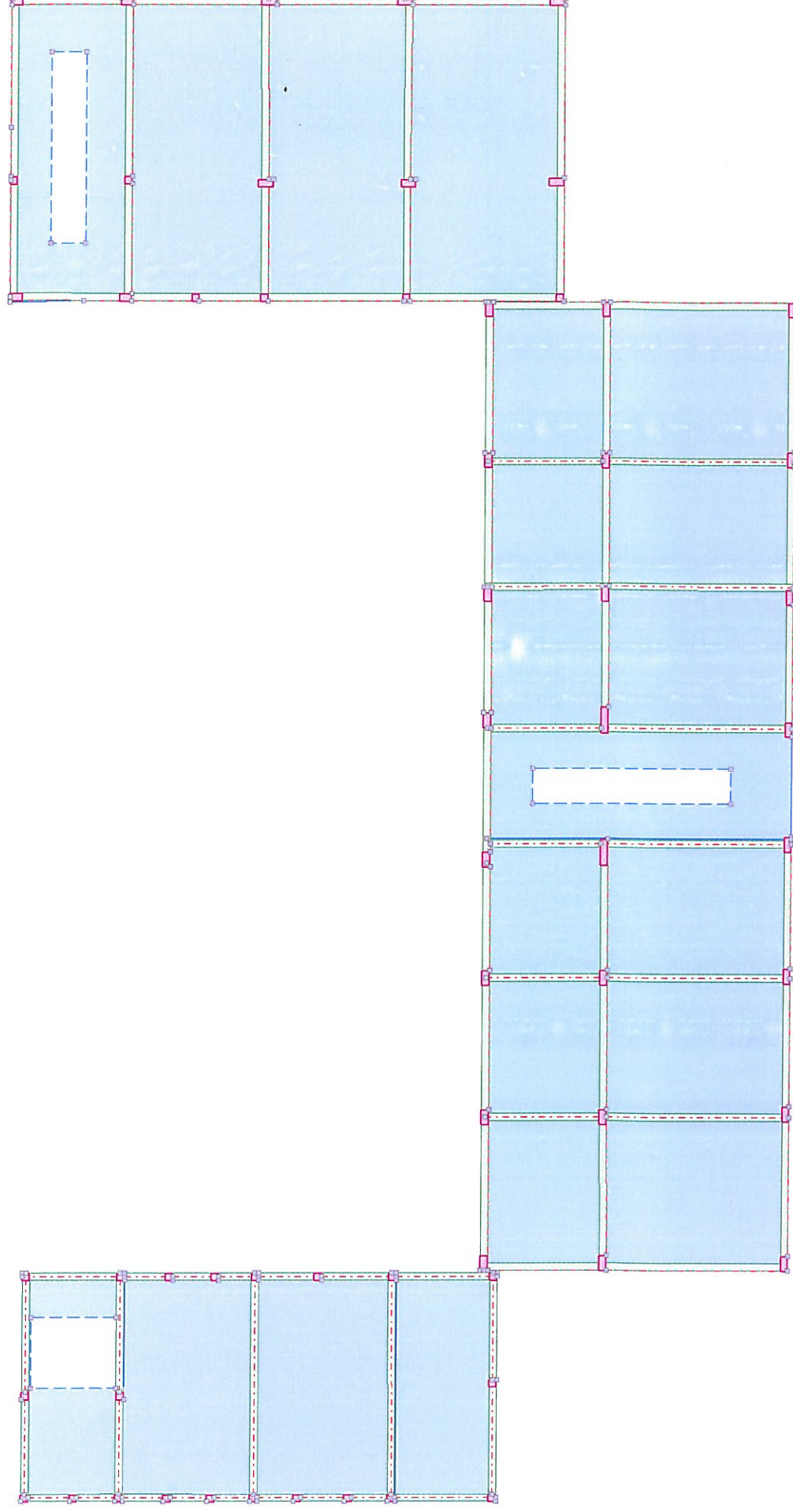
Етаж 2. Напречни сечения



Етаж 2. Натоварвания от състояние 2 - Постоянно



Етаж 2. Натоварвания от състояние 3 - Временно



Етаж 2. Опорни реакции Fz, kN от комбинация 2

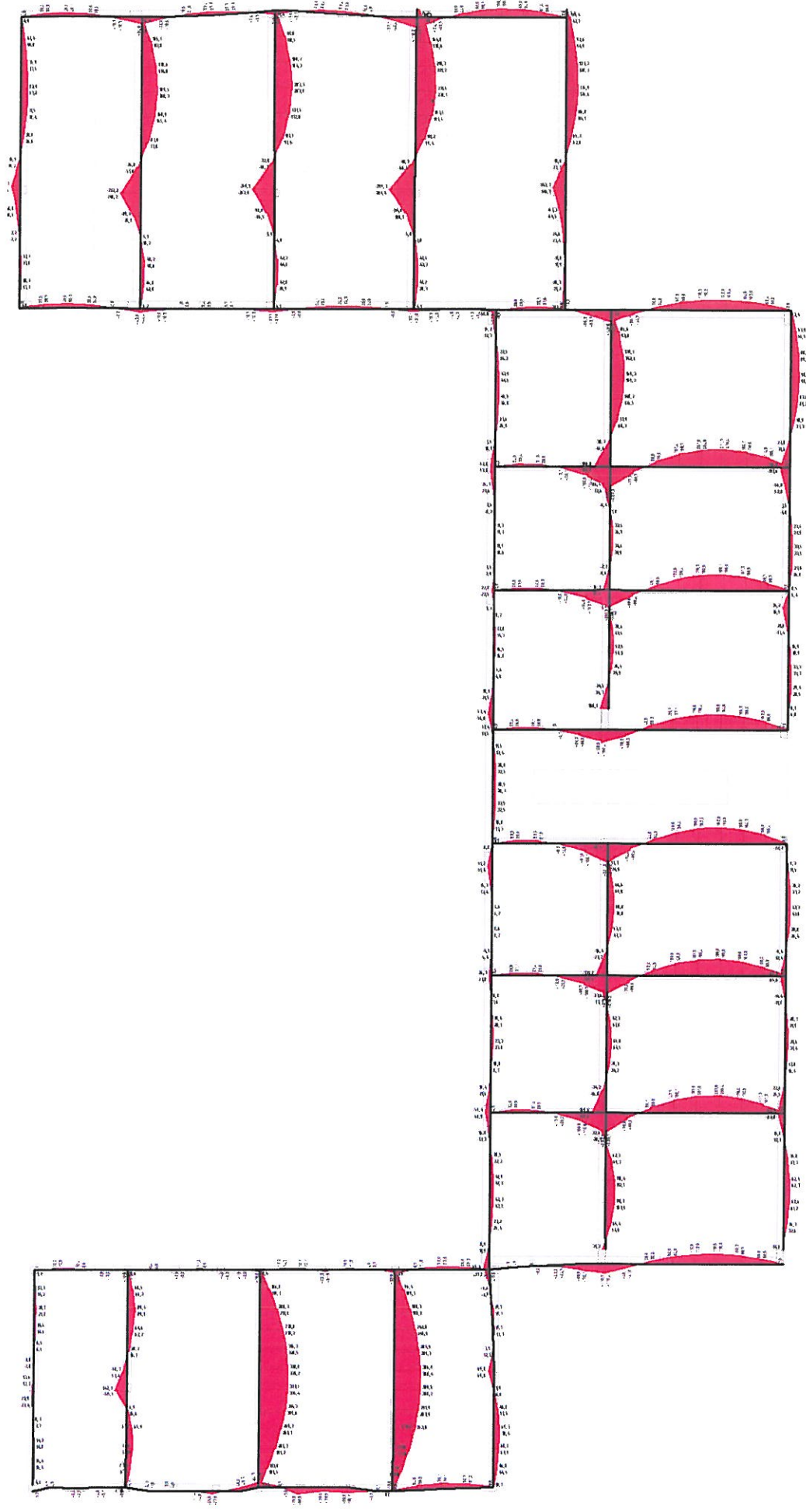


Етаж 2. Разрезни усилия в плоча Mx, kNm/m от комбинация 2

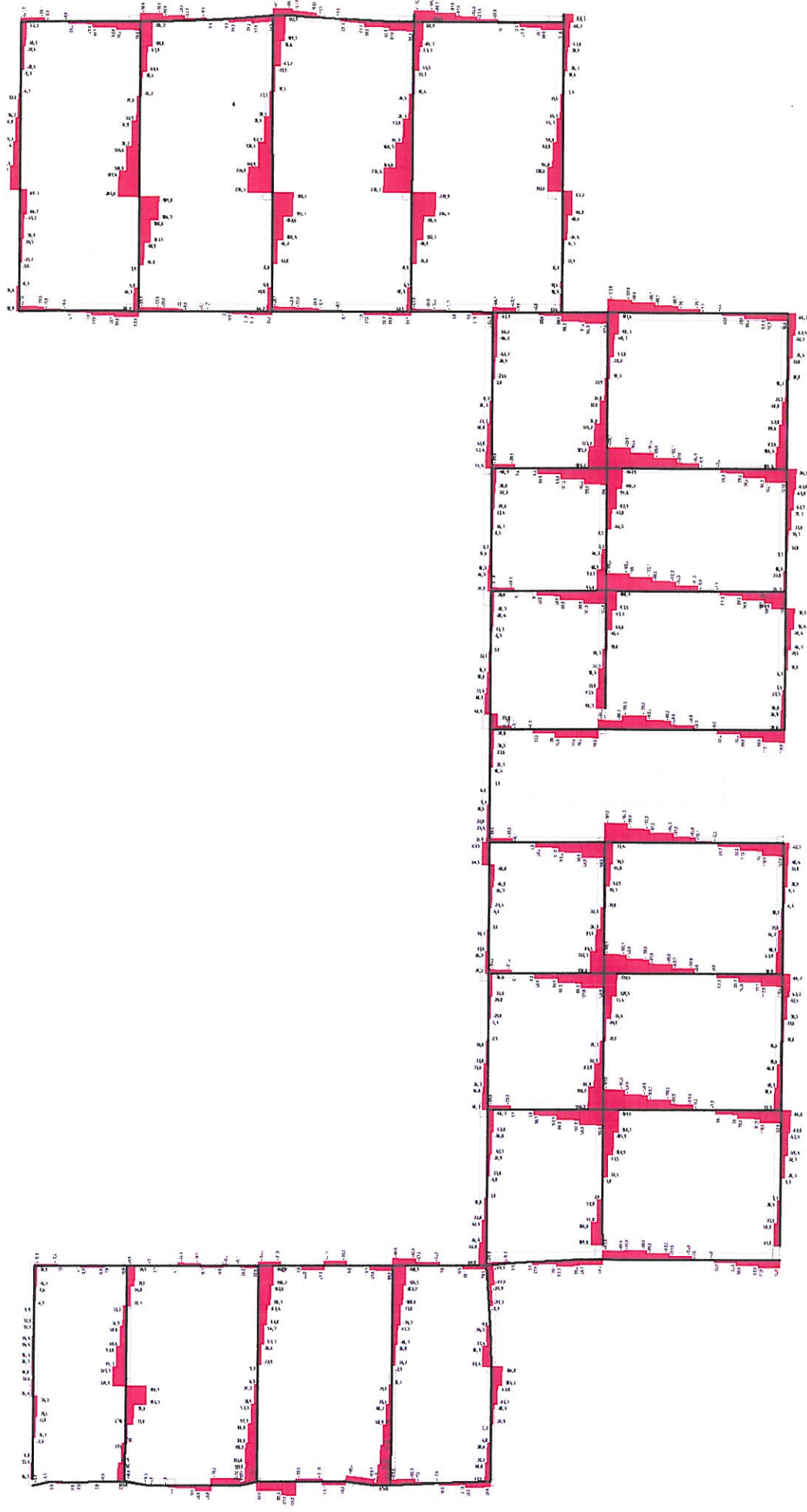


Етаж 2. Разрезни усилия в плоча M_u , kNm/m от комбинация 2



Етаж 2. Разрезни усилия в греди M_u , kNm от комбинация 2

Етаж 2. Разрезни усилия в греди Vz, kN от комбинация 2



Етаж 2. Долна армировка в плоча по X, cm2/m



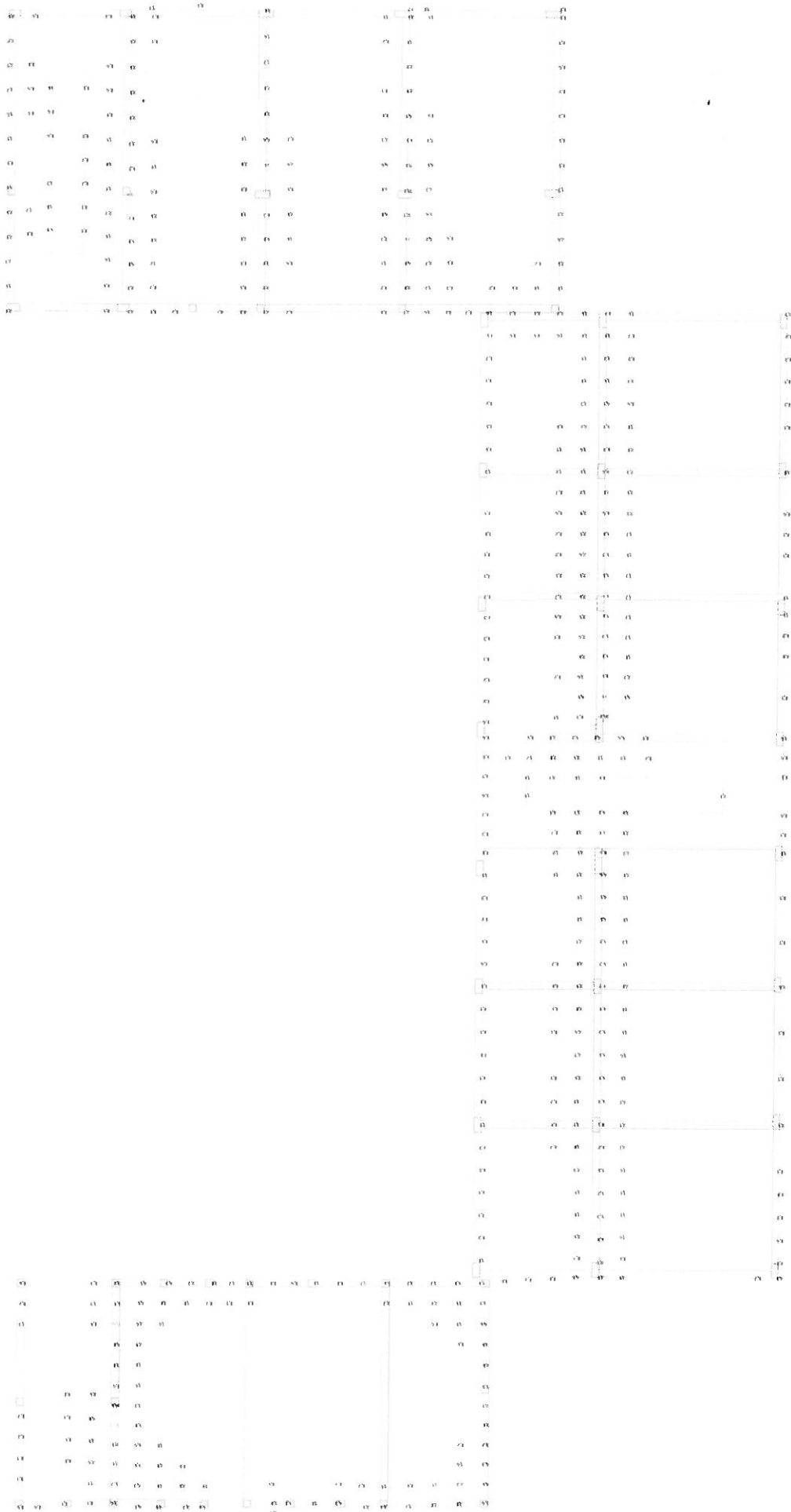
Етаж 2. Долна армировка в плоча по Y, cm2/m

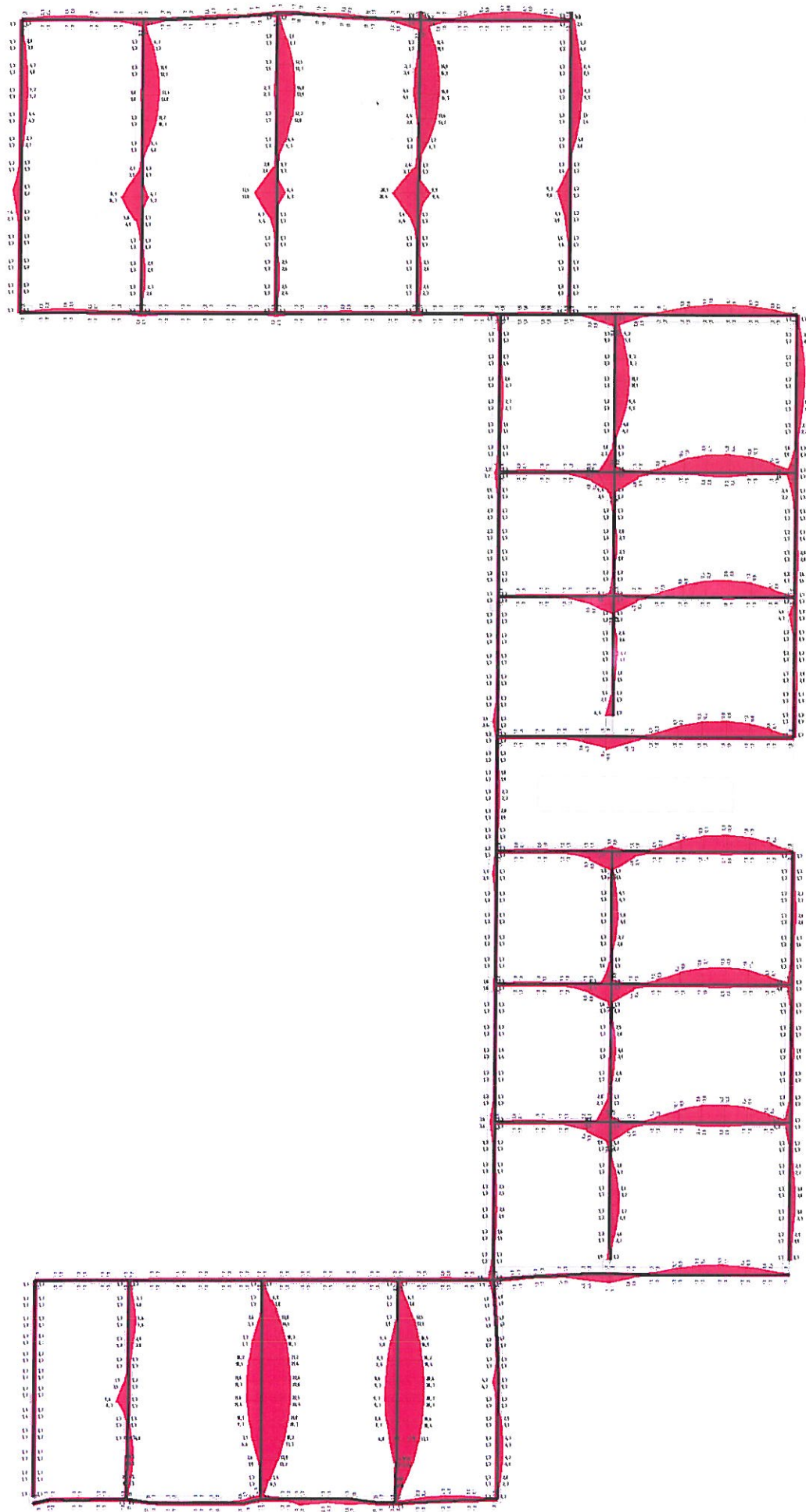


Етаж 2. Горна армировка в плоча по X, cm²/m

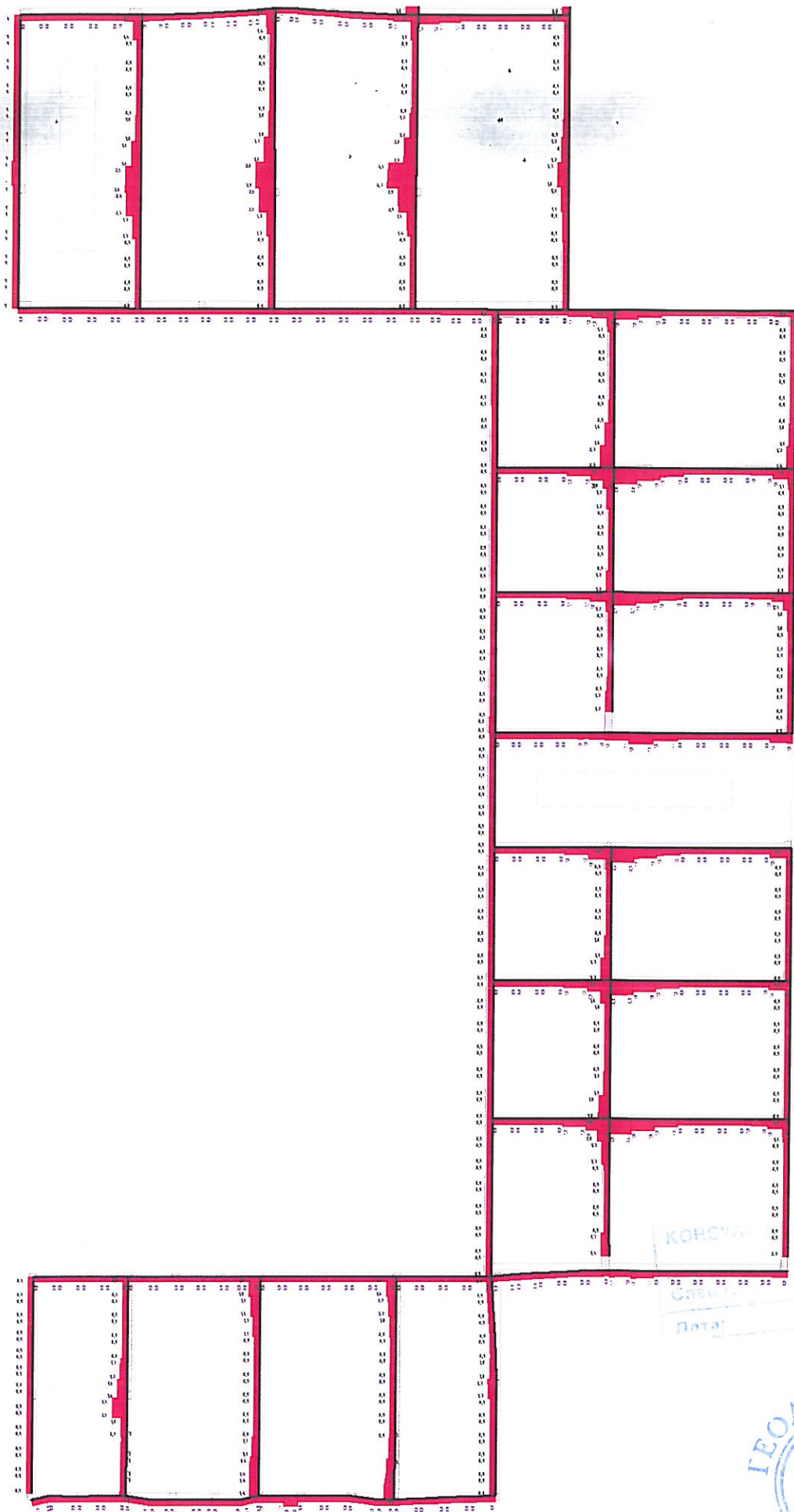


Етаж 2. Горна армировка в плоча по Y, cm2/m



Етаж 2. Надлъжна армировка в греди, см2

Етаж 2. Напречна армировка в греди, cm²/m



КАМАРА НА ИНЖЕНЕРИТЕ В ИНВЕСТИЦИОННОТО ПРОЕКТИРАНЕ

Регистрационен № 00565
Иск. ИДАЙОС ВЪЛЧЕВ

ТЕХНИЧЕСКИ КОНТРОЛ - Фирма "ИНЖЕНЕРИ" **ПЕРЗИВ**

Дата: Изготвил: Проверил: Утвърдил:



Проектсофт - PSCAD v 2.5/2017

Проектиране на строителни конструкции по Еврокод

Резултати от сеизмичен анализ

Обект:
НЕЗАБРАВКА

Подобект:

Задача:
СЕИЗМИЧЕН АНАЛИЗ

Съставил:
инж.Радев

Дата:
06.2018

Клиент:
ОБЩИНА СТАРА
ЗАГОРА

Проверил:

Лист:

Файл с данни: D:\New Planove 2018\sanirane 2018\НЕЗАБРАВКА\DXF
Незабравка\Nezabravka.psc

Входни данни

Настройки за анализ

Вид конструкция:	3D - Пространствена рамка - Ux, Uy, Uz, Rx, Ry, Rz
Подпиране на колоните:	запъване
Динамичен анализ:	да
Коеф. за коравината на шайбите в критичната зона:	0,5
Брой собствени форми:	3
Комбинация по форми:	CQC
Комбинация по направления:	SRSS
Корави диафрагми на етажите:	да

Етажи

№	Име	Кота, m	$h_{ет}$, m	X_M , m	Y_M , m	M , t	$I_{m,r}$, tm^2
0	Фундамент	-2,90					
1	Етаж 1	0,00	2,90	-18,61	2,85	2139,09	550445,62
2	Етаж 2	2,90	2,90	-17,70	-2,00	1065,15	344359,25

Материали

Бетон

Име	E_{cm} GPa	ρ	G kN/m^3	f_{ck} MPa	$f_{ctk,0.05}$ MPa	$\epsilon_{ps_{cu2}}$
C12/15	27.0	0.2	25.0	12.00	1.10	0.0035

C16/20	29.0	0.2	25.0	16.00	1.30	0.0035
C20/25	30.0	0.2	25.0	20.00	1.50	0.0035
C25/30	31.5	0.2	25.0	25.00	1.80	0.0035
C30/37	33.0	0.2	25.0	30.50	2.00	0.0035
C35/45	34.0	0.2	25.0	35.00	2.20	0.0035
C40/50	35.0	0.2	25.0	40.00	2.50	0.0035
C45/55	36.0	0.2	25.0	45.00	2.70	0.0035
C50/60	37.0	0.2	25.0	50.50	2.90	0.0035
C20/25s	15.0	0.2	25.0	20.00	1.50	0.0035
C25/30s	15.7	0.2	25.0	25.00	1.80	0.0035
C30/37s	16.5	0.2	25.0	30.50	2.00	0.0035
C35/45s	17.0	0.2	25.0	35.00	2.20	0.0035
C40/50s	17.5	0.2	25.0	40.00	2.50	0.0035
C45/55s	18.0	0.2	25.0	45.00	2.70	0.0035
C50/60s	18.5	0.2	25.0	50.50	2.90	0.0035

Стомана

Име	E GPa	ni	G kN/m ³	f _u MPa	f _y MPa	eps _u
S235	210	0.3	78.5	360	235	0
S275	210	0.3	78.5	430	275	0
S355	210	0.3	78.5	510	355	0
S420	210	0.3	78.5	540	420	0
S460	210	0.3	78.5	570	460	0

Армировка

Име	Es GPa	ni	G kN/m ³	f _{yk} MPa	f _{yk} MPa	eps _{ud}
B220	200	0.3	78.5	220	220	0.01
B250	200	0.3	78.5	250	250	0.01
B420	200	0.3	78.5	420	420	0.01
B460	200	0.3	78.5	460	460	0.01
B500	200	0.3	78.5	500	500	0.01

Други

Име	E GPa	ni	G kN/m ³
-----	----------	----	------------------------

Напречни сечения

Сечение	Площ	Коорд. на Ц.Т	Инерционни моменти	Инерц. радиуси
---------	------	---------------	--------------------	----------------

Име	Материал	A, cm ²	C _v , cm	C _z , cm	I _v , cm ⁴	I _z , cm ⁴	I _{vz} , cm ⁴	r _v , cm	r _z , cm
R50x25	C20/25	1250,0	12,5	25,0	260416,7	65104,2	0,0	14,4	7,2
R25x50	C20/25	1250,0	25,0	12,5	65104,2	260416,7	0,0	7,2	14,4
R25x40	C20/25	1000,0	20,0	12,5	52083,3	133333,3	0,0	7,2	11,5
R40x25	C20/25	1000,0	12,5	20,0	133333,3	52083,3	0,0	11,5	7,2
R25x25	C20/25	625,0	12,5	12,5	32552,1	32552,1	0,0	7,2	7,2
R25x90	C20/25	2250,0	45,0	12,5	117187,5	1518750,0	0,0	7,2	26,0
R45x25	C20/25	1125,0	12,5	22,5	189843,8	58593,8	0,0	13,0	7,2

Сечение	Съпротивителни моменти				Площи за срязване		Характ. за усукване	
Име	W _{elv} , cm ³	W _{elz} , cm ³	W _{plv} , cm ³	W _{plz} , cm ³	A _{vv} , cm ²	A _{vz} , cm ²	I _t , cm ⁴	W _t , cm ³
R50x25	10416,7	5208,3	15625,0	7812,5	1250,0	1250,0	178808,6	7786,5
R25x50	5208,3	10416,7	7812,5	15625,0	1250,0	1250,0	178808,6	7786,5
R25x40	4166,7	6666,7	6250,0	10000,0	1000,0	1000,0	127335,2	5865,9
R40x25	6666,7	4166,7	10000,0	6250,0	1000,0	1000,0	127335,2	5865,9
R25x25	2604,2	2604,2	3906,3	3906,3	625,0	625,0	54921,9	3250,0
R25x90	9375,0	33750,0	14062,5	50625,0	2250,0	2250,0	386759,1	15830,4
R45x25	8437,5	4687,5	12656,3	7031,3	1125,0	1125,0	152988,7	6817,1

Шайби

Колони

Колона	K1	K2	K3	K4	K5	K6	K7	K8	K9
Ъгъл	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0
Етаж 1	R25x40	R25x40	R25x40	R50x25	R25x40	R40x25	R25x40	R40x25	R40x25
Етаж 2									
Колона	K10	K11	K12	K13	K14	K15	K16	K17	K18
Ъгъл	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0
Етаж 1	R40x25	R25x25	R25x25	R40x25	R50x25	R50x25	R40x25	R40x25	R40x25
Етаж 2									
Колона	K19	K20	K21	K22	K23	K24	K25	K26	K27
Ъгъл	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0
Етаж 1	R40x25	R25x25	R25x25	R25x25	R40x25	R40x25	R40x25	R25x25	R25x25
Етаж 2	R40x25	R25x25	R25x25	R25x25				R25x25	R25x25
Колона	K28	K29	K30	K31	K32	K33	K34	K35	K36
Ъгъл	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0
Етаж 1	R25x25	R25x25	R25x40	R25x40	R25x40	R50x25	R25x40	R25x25	R40x25

Етаж 2	R25x25	R25x25							R40x25
Колона	K37	K38	K39	K40	K41	K42	K43	K44	K45
Ъгъл	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0
Етаж 1	R25x25	R40x25	R25x25	R25x25	R25x25	R25x25	R25x25	R25x25	R25x25
Етаж 2	R25x25	R40x25	R25x25	R25x25			R25x25	R25x25	R25x25
Колона	K46	K47	K48	K49	K50	K51	K52	K53	K54
Ъгъл	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0		0,0	0,0
Етаж 1	R25x25	R25x25	R25x25	R50x25	R50x25	R25x25		R25x25	R25x25
Етаж 2	R25x25	R25x25	R25x25	R50x25	R50x25	R25x25		R25x25	
Колона	K55	K56	K57	K58	K59	K60	K61	K62	K63
Ъгъл	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0
Етаж 1	R25x25	R25x25	R25x25	R25x25	R25x25	R50x25	R50x25	R25x25	R25x25
Етаж 2		R25x25	R25x25	R25x25	R25x25	R50x25	R50x25	R25x25	R25x25
Колона	K64	K65	K66	K67	K68	K69	K70	K71	K72
Ъгъл	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0
Етаж 1	R25x25	R25x50	R25x50	R25x50	R25x50	R25x50	R25x50	R25x50	R25x50
Етаж 2	R25x25	R25x50	R25x50	R25x50	R25x50	R25x50	R25x50	R25x50	R25x50
Колона	K73	K74	K75	K76	K77	K78	K79	K80	K81
Ъгъл	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0
Етаж 1	R25x25	R50x25	R50x25	R25x50	R25x50	R25x50	R25x90	R25x90	R25x50
Етаж 2	R25x25	R50x25	R50x25	R25x50	R25x50	R25x50	R25x90	R25x90	R25x50
Колона	K82	K83	K84	K85	K86	K87	K88	K89	K90
Ъгъл	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0
Етаж 1	R25x50	R25x50	R25x50	R25x50	R25x50	R25x50	R25x50	R25x50	R25x50
Етаж 2	R25x50	R25x50	R25x50	R25x50	R25x50	R25x50	R25x50	R25x50	R25x50
Колона	K91	K92	K93	K94	K95				
Ъгъл	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0				
Етаж 1	R25x50	R40x25	R40x25	R45x25	R25x25				
Етаж 2	R25x50			R45x25	R25x25				

Ядра

Товарни състояния

No	Състояние	Тип
1	Собствено тегло	Собствено тегло
2	Постоянно	Постоянно
3	Временно	Експлоатационно кат. А
4	Земетръс	Сеизмично въздействие

Сеизмично въздействие

Хоризонтална компонента

Вид на спектъра: Вид1
Изчислително ускорение: $a_g = 0.23g$
Тип почва: C
 $S = 1.20$
 $T_B = 0.10s$
 $T_C = 0.50s$
 $T_D = 2.00s$
Вискозно затихване: $\kappa_{si} = 5.00\%$
Коефициент на поведение: $q = 4.00$
Коеф. за мин. стойност: $\beta = 0.20$

Вертикална компонента: не

Клас на значимост: II
Коефициент на значимост: $\gamma_{aI} = 1.00$
Комб. за изчисляване на масите: 3

Коефициенти за изчисляване на масите:

Етаж	f_i
Етаж0	0,80
Етаж1	0,80
Етаж2	0,80

Съчетания на натоварванията

	Тип	Съст.1	Съст.2	Съст.3	Съст.4
Комб. 1	SLS	1,00	1,00	1,00	0,00
Комб. 2	ULS	1,35	1,35	1,50	0,00
Комб. 3	ULS	1,00	1,00	0,30	1,00
Комб. 4	ULS	1,00	1,00	0,30	-1,00

Резултати

Собствени форми

Форма	Период	Честота	Кр.чест.	Соб.ст-ст
-------	--------	---------	----------	-----------

	T, s	f, Hz	W, rad/s	(rad/s) ²
1	0,7716	1,2960	8,14	66,31
2	0,6068	1,6480	10,35	107,21
3	0,4960	2,0163	12,67	160,50

Коефициенти за участие на формите

Форма	За единично ускорение по			Ъгъл
	X	Y	Z	deg
1	-4,0441	-44,0517	0,0000	264,75
2	-21,8857	22,4849	0,0000	134,23
3	-46,0783	-7,0687	0,0000	188,72

Коефициенти за участие на масите

Форма	За отделните форми по			Сумарно по направление		
	X, %	Y, %	Z, %	X, %	Y, %	Z, %
1	0,51	60,56	0,00	0,51	60,56	0,00
2	14,95	15,78	0,00	15,46	76,34	0,00
3	66,26	1,56	0,00	81,72	77,90	0,00

Недостатъчен брой форми. Коефициентът за участие на масите е < 90%.

Спектрални ускорения в основата

Форма	Период T, s	Ускорение Sa(T), m/s ²
1	0,7716	1,1042
2	0,6068	1,4143
3	0,4960	1,6920

Спектрални амплитуди на собствените форми

Форма	За сеизмично въздействие по		
	X	Y	Z
1	-6,73E-02	-7,34E-01	0,00E+00
2	-2,89E-01	2,97E-01	0,00E+00
3	-4,86E-01	-7,45E-02	0,00E+00

Коефициенти за корелация между формите

Форма	1	2	3
1	1,000	0,146	0,047
2	0,146	1,000	0,196
3	0,047	0,196	1,000

Премествания на етажите

Етаж	D_{xe}, mm	D_{ve}, mm	$R_{ze}, \text{rad} \cdot 1000$
Състояние - Собствено тегло			
1	-0,1240	-0,1330	-0,0001
2	-0,6280	-0,6450	0,0188
Състояние - Постоянно			
1	-0,0268	-0,0277	0,0000
2	-0,1350	-0,1350	0,0040
Състояние - Временно			
1	-0,0483	-0,0499	-0,0001
2	-0,2430	-0,2430	0,0072
Състояние - Земеръс			
1	5,3180	6,7910	0,2680
2	13,2850	18,9420	0,7360
Форма - 1			
1	-1,0217	-6,3741	0,1901
2	-0,7440	-17,6645	0,5407
Форма - 2			
1	-2,2082	1,7554	0,1813
2	-4,0700	5,2124	0,5099
Форма - 3			
1	-4,5188	-0,6762	-0,1219
2	-12,1849	-1,9034	-0,2782

Проверка на междуетажните премествания от сеизмично въздействие

Етаж	Етажни, нееласт.		Междуетажни		Общо	Относ.
	D_{xs}, mm	D_{vs}, mm	$D_{xr} \cdot v, \text{mm}$	$D_{vr} \cdot v, \text{mm}$	$D_r \cdot v$	$D_r \cdot v / h_{et}$
1	21,27	27,16	10,64	13,58	17,25	0,0059
2	53,14	75,77	15,93	24,30	29,06	0,0100

$D_r \cdot v / h_{et} < 0,0050$ - за сгради с крехки неконструктивни елементи, кораво свързани към конструкцията;

$D_r \cdot v / h_{et} < 0,0075$ - за сгради с дуктилни неконструктивни елементи;

$D_r \cdot v / h_{et} < 0,0100$ - за сгради без или с подаваемо свързани към конструкцията неконструктивни елементи;

Коефициентът v е приет $v = 0,50$ за клас на значимост II

Етажни сеизмични сили и моменти

Етаж	Ускорения			Инерционни сили		
	a_{xI} , m/s ²	a_{yI} , m/s ²	w_{zI} , rad/s ²	F_{xI} , kN	F_{yI} , kN	M_{zI} , kNm
1	0,7898	0,4872	0,0279	1689,41	1042,13	15379,08
2	2,0518	1,3679	0,0729	2185,41	1457,00	25091,36

Обща напречна сила от земетръс

Етаж	Напречни сили		
	V_{xI} , kN	V_{yI} , kN	M_{zI} , kNm
1	3869,64	2498,96	40408,93
2	2185,41	1457,00	25091,37

Разпределение на напречната сила и класификация на конструкцията

Етаж	По направление X			По направление Y		
	% в шайби	% в рамки	вид система	% в шайби	% в рамки	вид система
1	0%	100%	Рамкова	0%	100%	Рамкова
2	0%	100%	Рамкова	0%	100%	Рамкова

Центрове на коравина и ексцентрицитети

Етаж	Център на коравина		Център на масите		Ексцентрицитети	
	X_k , m	Y_k , m	X_m , m	Y_m , m	E_{ox} , m	E_{oy} , m
1	-13,8165	-1,8517	-18,6120	2,8481	-4,7954	4,6998
2	-13,2405	-3,6959	-17,6974	-1,9987	-4,4569	1,6972

$$E_{ox} = X_m - X_k, E_{oy} = Y_m - Y_k$$

Критерии за регулярност в план

Етаж	Ин.радиус	Радиуси на усукване				Проверка
	I_s, m	R_x, m	R_y, m	$0.3R_x, m$	$0.3R_y, m$	
1	16,0414	20,2942	15,6318	6,0883	4,6895	$E_{ov} > 0.3R_y \quad I_s > R_y$
2	17,9805	20,5908	14,0931	6,1773	4,2279	$I_s > R_y$

Проверки: $I_s \leq R_x$, $I_s \leq R_y$, $E_{ox} \leq 0.3R_x$, $E_{oy} \leq 0.3R_y$

$$I_s = \sqrt{I_m/M}, R_x = \sqrt{K_m/K_y}, R_y = \sqrt{K_m/K_x}$$

Конструкцията е нерегулярна в план

Конструкцията е усукващо-деформируема

Чувствителност към ефекти от втори ред

Етаж	P_{tot}, kN	V_{tot}, kN	d_r, mm	h_{et}, m	theta	$1/(1-\theta)$
1	32319,35	4606,40	34,50	2,90	0,0835 < 0.10	
2	10848,78	2626,57	58,12	2,90	0,0828 < 0.10	

$$\theta = P_{tot}d_r / V_{tot}H_{et}$$

Нормализирани осови сили в шайби

$$v = N_{Ed} / A_{fcd} < 0.40 \text{ за DCM и } v < 0.35 \text{ за DCH}$$

Нормализирани осови сили в колони


Колона	K1	K2	K3	K4	K5	K6	K7	K8	K9
Етаж 1	0,07	0,25	0,24	0,11	0,08	0,11	0,09	0,16	0,14
Етаж 2									
Колона	K10	K11	K12	K13	K14	K15	K16	K17	K18
Етаж 1	0,10	0,10	0,11	0,06	0,24	0,13	0,10	0,14	0,07
Етаж 2									
Колона	K19	K20	K21	K22	K23	K24	K25	K26	K27
Етаж 1	0,17	0,27	0,27	0,50	0,50	0,55	0,28	0,25	0,29
Етаж 2	0,08	0,11	0,11	0,12				0,12	0,13
Колона	K28	K29	K30	K31	K32	K33	K34	K35	K36
Етаж 1	0,92	0,27	0,01	0,56	0,63	0,23	0,04	0,13	0,26
Етаж 2	0,52	0,12							0,17
Колона	K37	K38	K39	K40	K41	K42	K43	K44	K45
Етаж 1	1,14	0,46	0,12	0,28	0,35	0,56	0,50	0,39	0,44

Етаж 2	0,61	0,25	0,11	0,08			0,14	0,28	0,11
Колона	K46	K47	K48	K49	K50	K51	K52	K53	K54
Етаж 1	0,22	0,76	0,96	0,58	0,33	0,41		0,68	0,69
Етаж 2	0,03	0,27	0,15	0,34	0,15	0,28		0,15	
Колона	K55	K56	K57	K58	K59	K60	K61	K62	K63
Етаж 1	0,50	0,34	0,46	0,95	0,80	0,67	0,41	0,31	0,46
Етаж 2		0,18	0,22	0,33	0,16	0,37	0,20	0,14	0,29
Колона	K64	K65	K66	K67	K68	K69	K70	K71	K72
Етаж 1	0,01	0,28	0,54	0,41	0,23	0,17	0,47	0,57	0,29
Етаж 2	0,01	0,11	0,10	0,07	0,10	0,09	0,08	0,11	0,14
Колона	K73	K74	K75	K76	K77	K78	K79	K80	K81
Етаж 1	0,21	0,28	0,19	0,49	0,67	0,64	0,37	0,36	0,61
Етаж 2	0,11	0,14	0,10	0,24	0,37	0,35	0,18	0,18	0,34
Колона	K82	K83	K84	K85	K86	K87	K88	K89	K90
Етаж 1	0,76	0,37	0,29	0,33	0,31	0,34	0,36	0,32	0,35
Етаж 2	0,41	0,17	0,13	0,16	0,15	0,16	0,17	0,16	0,17
Колона	K91	K92	K93	K94	K95				
Етаж 1	0,27	0,10	0,17	0,15	0,55				
Етаж 2	0,13			0,07	0,20				

$v = N_{Ed} / A_{fcd} < 0,65$ за DCM и $v < 0,55$ за DCH

КОНСТРУКТИВЕН ПРОЕКТ
Спецификация
Дата:

[Signature]

КАМАРА НА ИНЖЕНЕРИТЕ В ИНВЕСТИЦИОННОТО ПРОЕКТИРАНЕ	
	Регистрационен № 00565
	инж. ИВАЙЛО ВЪЛЧЕВ
	ТЕХНИКОВ
Дата:	Подпис:
ТЕХНИЧЕСКИ КОНТРОЛ - част КОНСТРУКТИВНА	



СЕРТИФИКАТ ЗА КОНТРОЛ

№109- МЗУ /08.06.2018г.

- 1.КЛИЕНТ: Община Стара Загора
гр.Стара Загора бул."Цар Симеон Велики"№107
- 2.ОБЕКТ: Дом за деца лишени от родителска грижа"Незабравка"
гр.Стара Загора кв."Самара"
- 3.Контролиран параметър- Съпротивление на мълниезащитна
заземителна уредба
- 4.Заклучение /оценка на съответствието/ от извършения контрол:
- Контролираният параметър – съпротивление на мълниезащитната
заземителна уредба е в съответствие с изискванията на Наредба
№4 /ДВ бр.6/2011г.

ПРИЛОЖЕНИЕ:

Сертификат № 109- МЗУ/08.06.2018г. е неразделна част от протокол за
контрол № 109- МЗУ/08.06.2018г.

Общо страници 5 бр.
Дата:08.06.2018г.

Ръководител на
органа за контрол:.....
/инж. Д. Ангелов/

ПРОТОКОЛ

№ 109-МЗУ /08.06.2018г.

ЗА КОНТРОЛ НА МЪЛНИЕЗАЩИТНИ ЗАЗЕМИТЕЛНИ УРЕДБИ

1.КЛИЕНТ: Община Стара Загора

гр.Стара Загора бул."Цар Симеон Велики"№107

2.ОБЕКТ: Дом за деца лишени от родителска грижа"Незабравка"

гр.Стара Загора кв."Самара"

3.Вид на обекта:

нов

4.Контролиран параметър:

**съпротивление на мълниезащитна
заземителна уредба**

5.Основание за контрол:

заявка №109/05.06.2018г.

6.Дата на контрола:

08.06.2018г.

7.Метод за контрол: **Процедура за контрол ПК 703 версия 02 / 30.01.2014**

8.Нормативни документи за оценка на съответствието:

1. Наредба № 4 / обн. ДВ бр. 6/2011г.

9.Използвани технически средства:

Измерител на заземление М 416

Идентификационен №:23821

Свидетелство за калибриране: № 40/13.03.2017г.

Протокол №109-МЗУ/08.06.2018г. е неразделна част от сертификат за контрол
№ 109-МЗУ/08.06.2018г

Вид на заземителя:

Вид на почвата:

Сезон на измерването:

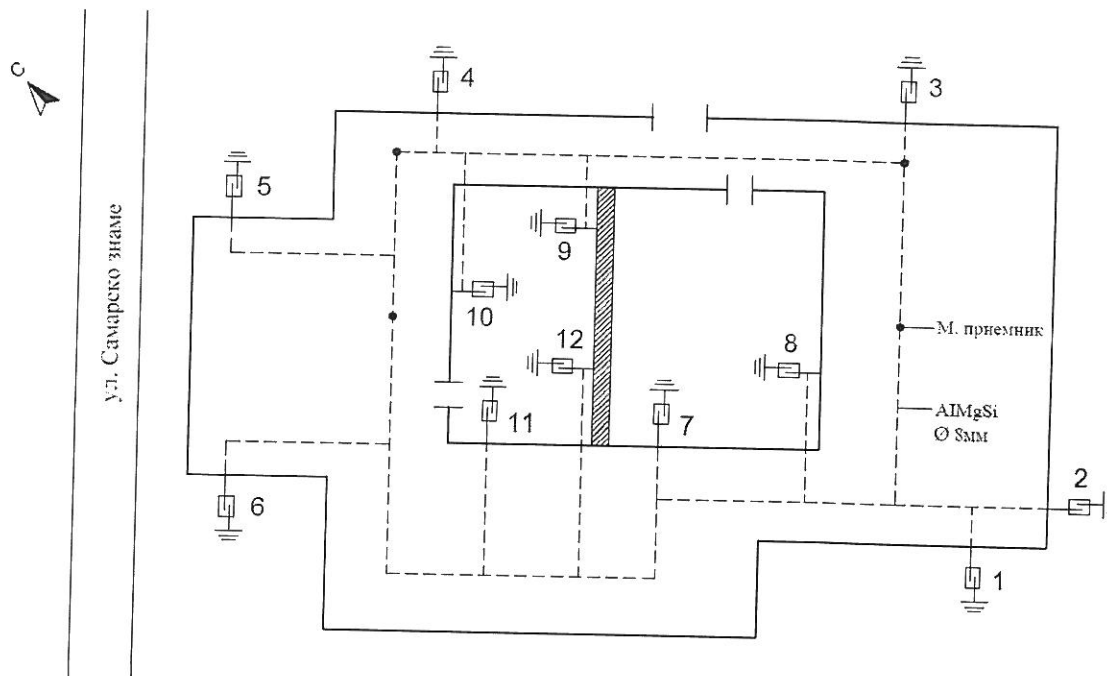
Вертикален на дълбочина до 3 метра.

глина и пясък $\alpha_i=150 [\Omega]/\text{от } 100 \text{ до } 500 [\Omega]/0.7$

сух: $\varphi=1.15$

$R_{\text{корек.}} = R_{\text{изм.}} \cdot \varphi \cdot \alpha_i$

Скица на м.защитната уредба:



Резултати от контрола

№ П о р е д	ЗАЗЕМИТЕЛИ	ИЗМЕРВАТЕЛНИ ЕЛЕКТРОДИ		КОЕФ. φ	Коеф α_i	СЪПРОТИВЛЕНИЕ НА ЗАЗЕМИТЕЛИТЕ		
		ПОМОЩЕН ЗАЗЕМИ- ТЕЛ $R_b [\Omega]$	СОНДА $R_b [\Omega]$			ИЗМЕ- РЕНО $[\Omega]$	КОРИГИРАНО $[\Omega]$	Макси- мално допус- тимо $[\Omega]$
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	МЗ	250	350	1.15	0.7	9.7	7.8	20.0
2	МЗ	250	350	1.15	0.7	11.0	8.8	20.0
3	МЗ	220	300	1.15	0.7	9.0	7.2	20.0
4	МЗ	300	350	1.15	0.7	10.0	8.0	20.0
5	МЗ	250	400	1.15	0.7	8.9	7.1	20.0


№ по ре д	ЗАЗЕМИТЕЛИ	ИЗМЕРВАТЕЛНИ ЕЛЕКТРОДИ		КОЕФ. φ	Коеф ai	СЪПРОТИВЛЕНИЕ НА ЗАЗЕМИТЕЛИТЕ		
		ПОМО-ЩЕН ЗАЗЕМИ- ТЕЛ Rb [Ω]	СОНДА Rb [Ω]			ИЗМЕ РЕНО [Ω]	КОРИГИРАНО [Ω]	Макси мално допус- тимо [Ω]
1	2	3	4	5	6	7	8	9
6	МЗ	400	450	1.15	0.7	11.5	9.2	20.0
7	МЗ	250	300	1.15	0.7	9.0	7.2	20.0
8	МЗ	250	300	1.15	0.7	9.3	7.4	20.0
9	МЗ	300	300	1.15	0.7	12.0	9.6	20.0
10	МЗ	300	300	1.15	0.7	9.8	7.8	20.0
11	МЗ	300	300	1.15	0.7	11.4	9.1	20.0
12	МЗ	300	300	1.15	0.7	8.8	7.0	20.0
13	Общ заземителен контур	250	350	1.15	0.7	0.78	0.6	20.0


ЗАБЕЛЕЖКА:

Резултатите важат само за контролирания обект.


Копия и извлечения не могат да се правят без писмено съгласие на органа за контрол.

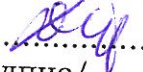
ИЗВЪРШИЛИ КОНТРОЛА:

1.Й.Йорданов.....
/име, фамилия и подпис/

2.инж.Д.Ангелов.....
/име, фамилия и подпис/

ДЕКЛАРИРАМ/Е, ЧЕ: не съм/сме/ участвал/и/ в проектирането, разработването, производството, доставката, монтажа, употребата, експлоатацията или поддръжката на обекта, който е контролиран

1.Й.Йорданов.....
/име, фамилия и подпис/

2.инж.Д.Ангелов.....
/име, фамилия и подпис/