

K. HINDHEDE

CIVILINGENIØR

PLADSER:

KALKBR.HAVN

RYVANG 3301

C. F. RICHSVEJ 113

GODTH. 7093

SØBORG

SØBORG 2460

KØBENHAVN, V. d. 13/1-1954.-

ROSENØRNS ALLÉ 18

TELEFON: CENTRAL 909

TELEGR.-ADR. „NAITI“

HVN/Hü.-

Matr. nr. 9⁰ markj.

Lb. nr. 24 /1953.

CSF

Bygningskommissionen i Helsingør,
Rådhuset,
H e l s i n g ø r . -

Vedr.: Bebyggelsen "ØREHØJ",
på matr. nr. 9 c af Helsingør.-

Herved skal jeg høfligst anmode om tilladelse
til at udføre trappeløb og reposer i ovennævnte bebyggelse.-

Trapperne, der udføres som fabriksstøbte trap-
peløb oplagt på de på stedet støbte reposer, agtes udført i
overensstemmelse med vedlagte tegninger og beregninger.-

Med højagtelse

Approberet 22/1-54
MUK

Bilag: Tegn. nr. 8138 og beregn i 2 ekspl.-

By the undersigned, K. Hindhede,

Engineer,

1900

Vegetable Iron Pills
of Iron, in 300 Tablets.

These pills are made of vegetable iron
and are adapted for use in all cases of
iron deficiency, such as anemia, chlorosis,
and other conditions where the system
is weakened and the blood is impoverished.
They are especially adapted for use in
overcoming the effects of disease and
in restoring the system to its normal
condition.

1900

1900

den

28^e marts 1955.

D. K.

90
lb. nr. 29 / 1953.BYGNINGSATTEST.

At den bebyggelse, De i henhold til den under 14' okt. 1953 meddelte tilladelse har ladet opføre på den Dem tilhørende ejendom:
matr. nr. 9^c af Helsingør købstads markjorder,
beliggende ved Trykkerdammen,
er udført efter den givne tilladelse og bygningsvedtæg-
tens bestemmelser attesteres herved.

Ejendommen skal påføres husnummer: -*H. H. Knudsen*

Blok A: nr. 13-15-17-19-21-23
" B: " 25-27
" C: " 29-31.

Gebyr 300 kr.
Afg.f.inst.af
vandkloset 90 "

ialt 390 kr.
=====

Til

Det sociale Boligselskab,
Rosenkildevej 45, h e r .

lb. nr. 177.
/GT.

kopi til skattekontoret,
folkeregisteret,
brandinspektøren.

HYDROGENNITRAT

At den hydrogennitrat i Høst er
i 1940 medtaget i Høst har været
den samme som i 1939.
Den hydrogennitrat i Høst er
i 1940 medtaget i Høst har været
den samme som i 1939.
Den hydrogennitrat i Høst er
i 1940 medtaget i Høst har været
den samme som i 1939.

1940	1939	1938	1937	1936	1935	1934	1933	1932	1931	1930	1929	1928	1927	1926	1925	1924	1923	1922	1921	1920	1919	1918	1917	1916	1915	1914	1913	1912	1911	1910	1909	1908	1907	1906	1905	1904	1903	1902	1901	1900	1899	1898	1897	1896	1895	1894	1893	1892	1891	1890	1889	1888	1887	1886	1885	1884	1883	1882	1881	1880	1879	1878	1877	1876	1875	1874	1873	1872	1871	1870	1869	1868	1867	1866	1865	1864	1863	1862	1861	1860	1859	1858	1857	1856	1855	1854	1853	1852	1851	1850	1849	1848	1847	1846	1845	1844	1843	1842	1841	1840	1839	1838	1837	1836	1835	1834	1833	1832	1831	1830	1829	1828	1827	1826	1825	1824	1823	1822	1821	1820	1819	1818	1817	1816	1815	1814	1813	1812	1811	1810	1809	1808	1807	1806	1805	1804	1803	1802	1801	1800	1799	1798	1797	1796	1795	1794	1793	1792	1791	1790	1789	1788	1787	1786	1785	1784	1783	1782	1781	1780	1779	1778	1777	1776	1775	1774	1773	1772	1771	1770	1769	1768	1767	1766	1765	1764	1763	1762	1761	1760	1759	1758	1757	1756	1755	1754	1753	1752	1751	1750	1749	1748	1747	1746	1745	1744	1743	1742	1741	1740	1739	1738	1737	1736	1735	1734	1733	1732	1731	1730	1729	1728	1727	1726	1725	1724	1723	1722	1721	1720	1719	1718	1717	1716	1715	1714	1713	1712	1711	1710	1709	1708	1707	1706	1705	1704	1703	1702	1701	1700	1699	1698	1697	1696	1695	1694	1693	1692	1691	1690	1689	1688	1687	1686	1685	1684	1683	1682	1681	1680	1679	1678	1677	1676	1675	1674	1673	1672	1671	1670	1669	1668	1667	1666	1665	1664	1663	1662	1661	1660	1659	1658	1657	1656	1655	1654	1653	1652	1651	1650	1649	1648	1647	1646	1645	1644	1643	1642	1641	1640	1639	1638	1637	1636	1635	1634	1633	1632	1631	1630	1629	1628	1627	1626	1625	1624	1623	1622	1621	1620	1619	1618	1617	1616	1615	1614	1613	1612	1611	1610	1609	1608	1607	1606	1605	1604	1603	1602	1601	1600	1599	1598	1597	1596	1595	1594	1593	1592	1591	1590	1589	1588	1587	1586	1585	1584	1583	1582	1581	1580	1579	1578	1577	1576	1575	1574	1573	1572	1571	1570	1569	1568	1567	1566	1565	1564	1563	1562	1561	1560	1559	1558	1557	1556	1555	1554	1553	1552	1551	1550	1549	1548	1547	1546	1545	1544	1543	1542	1541	1540	1539	1538	1537	1536	1535	1534	1533	1532	1531	1530	1529	1528	1527	1526	1525	1524	1523	1522	1521	1520	1519	1518	1517	1516	1515	1514	1513	1512	1511	1510	1509	1508	1507	1506	1505	1504	1503	1502	1501	1500	1499	1498	1497	1496	1495	1494	1493	1492	1491	1490	1489	1488	1487	1486	1485	1484	1483	1482	1481	1480	1479	1478	1477	1476	1475	1474	1473	1472	1471	1470	1469	1468	1467	1466	1465	1464	1463	1462	1461	1460	1459	1458	1457	1456	1455	1454	1453	1452	1451	1450	1449	1448	1447	1446	1445	1444	1443	1442	1441	1440	1439	1438	1437	1436	1435	1434	1433	1432	1431	1430	1429	1428	1427	1426	1425	1424	1423	1422	1421	1420	1419	1418	1417	1416	1415	1414	1413	1412	1411	1410	1409	1408	1407	1406	1405	1404	1403	1402	1401	1400	1399	1398	1397	1396	1395	1394	1393	1392	1391	1390	1389	1388	1387	1386	1385	1384	1383	1382	1381	1380	1379	1378	1377	1376	1375	1374	1373	1372	1371	1370	1369	1368	1367	1366	1365	1364	1363	1362	1361	1360	1359	1358	1357	1356	1355	1354	1353	1352	1351	1350	1349	1348	1347	1346	1345	1344	1343	1342	1341	1340	1339	1338	1337	1336	1335	1334	1333	1332	1331	1330	1329	1328	1327	1326	1325	1324	1323	1322	1321	1320	1319	1318	1317	1316	1315	1314	1313	1312	1311	1310	1309	1308	1307	1306	1305	1304	1303	1302	1301	1300	1299	1298	1297	1296	1295	1294	1293	1292	1291	1290	1289	1288	1287	1286	1285	1284	1283	1282	1281	1280	1279	1278	1277	1276	1275	1274	1273	1272	1271	1270	1269	1268	1267	1266	1265	1264	1263	1262	1261	1260	1259	1258	1257	1256	1255	1254	1253	1252	1251	1250	1249	1248	1247	1246	1245	1244	1243	1242	1241	1240	1239	1238	1237	1236	1235	1234	1233	1232	1231	1230	1229	1228	1227	1226	1225	1224	1223	1222	1221	1220	1219	1218	1217	1216	1215	1214	1213	1212	1211	1210	1209	1208	1207	1206	1205	1204	1203	1202	1201	1200	1199	1198	1197	1196	1195	1194	1193	1192	1191	1190	1189	1188	1187	1186	1185	1184	1183	1182	1181	1180	1179	1178	1177	1176	1175	1174	1173	1172	1171	1170	1169	1168	1167	1166	1165	1164	1163	1162	1161	1160	1159	1158	1157	1156	1155	1154	1153	1152	1151	1150	1149	1148	1147	1146	1145	1144	1143	1142	1141	1140	1139	1138	1137	1136	1135	1134	1133	1132	1131	1130	1129	1128	1127	1126	1125	1124	1123	1122	1121	1120	1119	1118	1117	1116	1115	1114	1113	1112	1111	1110	1109	1108	1107	1106	1105	1104	1103	1102	1101	1100	1099	1098	1097	1096	1095	1094	1093	1092	1091	1090	1089	1088	1087	1086	1085	1084	1083	1082	1081	1080	1079	1078	1077	1076	1075	1074	1073	1072	1071	1070	1069	1068	1067	1066	1065	1064	1063	1062	1061	1060	1059	1058	1057	1056	1055	1054	1053	1052	1051	1050	1049	1048	1047	1046	1045	1044	1043	1042	1041	1040	1039	1038	1037	1036	1035	1034	1033	1032	1031	1030	1029	1028	1027	1026	1025	1024	1023	1022	1021	1020	1019	1018	1017	1016	1015	1014	1013	1012	1011	1010	1009	1008	1007	1006	1005	1004	1003	1002	1001	1000	999	998	997	996	995	994	993	992	991	990	989	988	987	986	985	984	983	982	981	980	979	978	977	976	975	974	973	972	971	970	969	968	967	966	965	964	963	962	961	960	959	958	957	956	955	954	953	952	951	950	949	948	947	946	945	944	943	942	941	940	939	938	937	936	935	934	933	932	931	930	929	928	927	926	925	924	923	922	921	920	919	918	917	916	915	914	913	912	911	910	909	908	907	906	905	904	903	902	901	900	899	898	897	896	895	894	893	892	891	890	889	888	887	886	885	884	883	882	881	880	879	878	877	876	875	874	873	872	871	870	869	868	867	866	865	864	863	862	861	860	859	858	857	856	855	854	853	852	851	850	849	848	847	846	845	844	843	842	841	840	839	838	837	836	835	834	833	832	831	830	829	828	827	826	825	824	823	822	821	820	819	818	817	816	815	814	813	812	811	810	809	808	807	806	805	804	803	802	801	800	799	798	797	796	795	794	793	792	791	790	789	788	787	786	785	784	783	782	781	780	779	778	777	776	775	774	773	772	771	770	769	768	767	766	765	764	763	762	761	760	759	758	757	756	755	754	753	752	751	750	749	748	747	746	745	744	743	742	741	740	739	738	737	736	735	734	733	732	731	730	729	728	727	726	725	724	723	722	721	720	719	718	717	716	715	714	713	712	711	710	709	708	707	706	705	704	703	702	701	700	699	698	697	696	695	694	693	692	691	690	689	688	687	686	685	684	683	682	681	680	679	678	677	676	675	674	673	672	671	670	669	668	667	666	665	664	663	662	661	660	659	658	657	656	655	654	653	652	651	650	649	648	647	646	645	644	643	642	641	640	639	638	637	636	635	634	633	632	631	630	629	628	627	626	625	624	623	622	62
------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	----

Rekvirsition af etageareal

Bebyggelsens navn: Soc. boligsekskab
og ejer

Matrikel numre: 90 markjorden

Adresse Tryklederne 13 m.v.

Vurderingsdistrikt og lb. nr. 18-0009

18-0009 40 lejligheder

Blok B $10 \times 24,81 \times 2$

496,2 m² ~ 84

Blok A $10 \times 73,29 \times 2 =$

1465,8 m² ~ 246

Blok C som A

496,2 m² 84

Bruttoetagear

2458 m²

Efter matrikel tegn

17-8-72

RR

overført

Matr.nr.: 9⁸ markj., lb.nr. 29/1953,

Vej: Sdr. Strandvej,

Bygherre: Det soc. Boligselskab, "Ørehøj",

Bebyggelse: beboelsesbygn.,

Tilladelse: 14 / 10 19 53.

Påbegyndt: akt / 1953

P. Johansson

gn

Matr.nr.: _____

Vej: _____

Bygherre: _____

Begyggelse: _____

Tilfølgelse: \ 19

Fåbeholdt: \ 19

.....

Bygningsinspektøren

den

14. oktober 1953.

D. K.

Matr. nr. 9^c mark
Lb. nr. 29/1953.

Foranlediget ved Andragende af 25. sept. 1953 om
Tilladelse til at opføre en Bebyggelse paa Ejendommen:
Matr. Nr. 9^c m.fl. af Helsingør købstads markjorder,
beliggende ved Sdr. Strandvej,
tilhørende Det sociale Boligselskab,
samt om at maatte udføre de udvendige Mure af hul Mur med
Hegnstraadsbindere i øverste Etage, skal man meddele, at
der herfra intet vides at bemærke med Hensyn til, at det
omhandlede Arbejde udføres paa Betingelse af:

- 1) at de udvendige Mure i øverste Etage udføres af 31-35 cm
hul Mur med 23 cm Z- eller V-formede Bindere af mindst
5 mm tyk, galvaniseret Hegnstraad, anbragt i hvert
4de Skifte og med 0,5 Meter indbyrdes Afstand,
- 2) at de hule Mure i øverste Etage forbindes med fuld
Udmuring af de fire øverste Skifter,
- 3) at Udførelsen bliver overensstemmende med den hermed
tilbagefølgende ~~hertil fremsendte~~ Tegninger og iøvrigt
efter Bygningsvedtægtens Bestemmelser.

Ed. J. Jørgensen

Til

hr. arkitekt Sv. Åge Nielsen,
Rosenkildevej 45, h e r .

Formaliteter ved Ansøgning af 1. 10. 1910

Tilladelse til at opføre en Bygning paa Grundstønnen

Mær. Nr. 1. 10. 1910. Bygningsspekulanten

beliggende i Helsingfors

tilhørende

samt om at sætte udleje de nødvendige Mure af 1. og 2. etage

Hegnetsbåndene i overste Etage, skal man meddele, at

der herfra intet vides at bemærke med Hensyn til, at det

omhandlede Arbejde udføres paa Betingelse af

1) at de nødvendige Mure i overste Etage udføres af 1. og 2. etage
hvilket Mure med 25 cm 1- eller V-formede Båndene af mindst
5 mm tyk, galvaniseret Hængselsstang, andrest i hvort
den Skifte og med 0,5 Meter indbyrdes Afstand.

2) at de hule Mure i overste Etage forbindes med 1. og 2. etage
Udmuring af de fire overste Skifter.

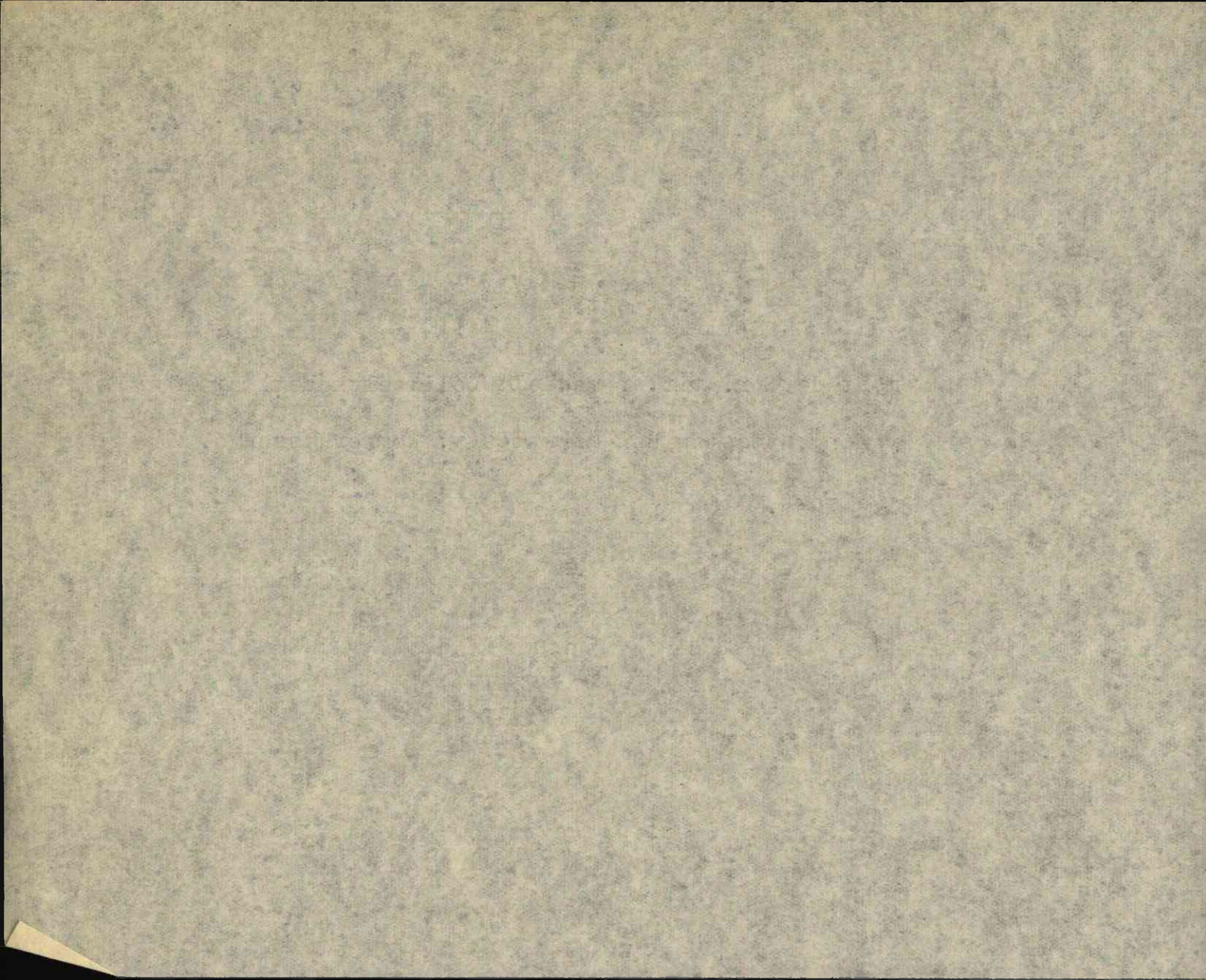
3) at Udførelsen bliver overensstemmende med den hermed
tilsagte Bygningsspekulator i Helsingfors, og iøvrigt
efter Bygningsspekulatens Bestemmelser.

Lb. nr. 90 markj.
Lb. nr. 29/1953.

Antv. 29/3.55.

N o t a t

om, at det pr. tlf. er meddelt Boligselskabet, at
Bygningsattesten kan afhentes v. k mnerkassen d.
31/3 1955.



Anmodning om bygningsattest.

Matr. nr. 9^c..... markj., ~~overhængende, indsendt, ikke indsendt~~

Bygherre: Det soc. Boligselskab, "Ørehøj",

Rekvirent: Holger Rasmussen

Dato: 3' marts 1955 *gw*

Planer over indvendigt spildevand: ~~er indsendt~~ / ikke indsendt

erk. S. A. Nielsen rykket d. 4/3 1955.

" " udvendigt spildevand: ~~er indsendt~~ / ikke indsendt

erk. S. A. Nielsen rykket d. 4/3 1955.

Eventuelle deklarationer:

*Bygningsattest, gebyr 300. kr.
d. 18/3-55 J.*

NB. når planer vedr. inde. og udv. spildevand indkommer.

*Er modt. 24/3.55 - attest kan
indsendes.
gw.*

Ank. 13/1.54.
CSPVedrørende "Ørehøj". Det sociale boligselskab
i Helsinger.Beregning for færdigstøbte løb samt reposerLøbenes vægt:

Grund 25,0, stigning 17,5, $\cos v = 0,8192$

$h = 8,0 \text{ cm}, r_b = 0,25 \times 250 = 62,5 \text{ kg/cm}^2$

Øverste trin og fod $54,5 \times 1,05 = 57 \text{ kg}$

4 trin $34,3 \times 1,05 \times 4 = 144 \text{ kg}$

plade $2400 \times 0,08 \times 1,05 \times 1,53 = 315 \text{ kg}$

5 trins løb = 516 kg

1 trin $34,3 \times 1,05 = 36 \text{ kg}$

plade $2400 \times 0,08 \times 0,31 \times 1,05 = 63 \text{ kg}$

8 trins løb = 813 kg

10 trins løb = 1011 kg

5 trins løb

Egenvægt $516 \times 0,8192 = 423 \text{ kg}$

nyttelast $300 \times 1,05 \times 1,53 \times 0,8192 = 322 \text{ kg}$

745 kg

$M = 1/8 \times 745 \times 1,58 = 147 \text{ kgm}$

$f_1 = 4 \text{ og } 5 \sim 1,57 \text{ cm}^2$, $h_n = 8 - 1,0 - 0,5 = 6,5 \text{ cm}$.

$\varphi = 0,230 \%$, 1570/32

8 trins løb

Egenvægt $813 \times 0,8192 = 667 \text{ kg}$

nyttelast $300 \times 1,05 \times 2,45 \times 0,8192 = 516 \text{ kg}$

1183 kg

$M = 1/8 \times 1183 \times 2,50 = 370 \text{ kgm}$

$f_1 = 5 \text{ og } 7 \sim 3,84 \text{ cm}^2$, $h_n = 8 - 1,0 - 0,7 = 6,3 \text{ cm}$.

$\varphi = 0,58 \%$, 1730/60

THE UNIVERSITY OF CHICAGO

LIBRARY

1950

1950

1950

1950

1950

1950

1950

1950

1950

1950

1950

1950

1950

1950

1950

1950

1950

1950

1950

1950

1950

1950

1950

1950

1950

1950

10 trins løb $r_b = 0,25 \times 300 = 75 \text{ kg/cm}^2$

Egenvægt $1011 \times 0,8192 = 828 \text{ kg}$

nyttelast $300 \times 1,05 \times 3,05 \times 0,8192 = 645 \text{ kg}$
 1473 kg

$M = 1/8 \times 1473 \times 3,10 = 572 \text{ kgm}$

$f_1 = 9007 + 1005 = 7.31 \text{ cm}^2$, $h_n = 6,3 \text{ cm}$.

$\varphi = 1,11 \%$, $1450/75$

Løbenes vægt fordeles med $1/5$ på øverste og $4/5$ på nederste
 repose

på øverste repose	$\frac{745}{5 \times 1,05 \times 0,8192} = 173 \text{ kg/m}$	)	
" nederste "	$4 \times 173 = 692$	"	} 5 trins løb
" øverste "	$\frac{1183}{5 \times 1,05 \times 0,8192} = 274$	"	
" nederste "	$4 \times 274 = 1096$	"	} 8 trins løb
" øverste "	$\frac{1473}{5 \times 1,05 \times 0,8192} = 342$	"	
" nederste "	$4 \times 342 = 1368$	"	} 10 trins løb.

Reposeplader enkeltarmeres $h = 16, \text{ cm}$, $r_b = 62,5 \text{ kg/cm}$.

Egenvægt $2400 \times 0,199 = 478 \text{ kg/m}^2$

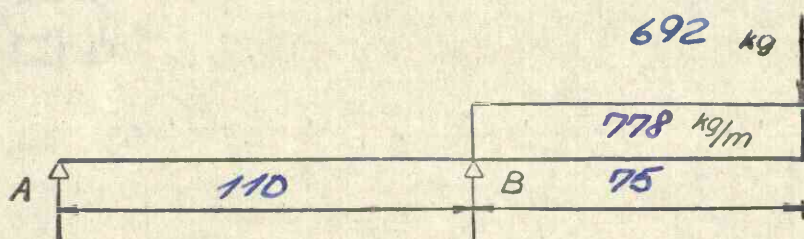
nyttelast $= 300$
 778 kg/m²

$M = 1/8 \times 778 \times 2,21^2 = 477 \text{ kgm/m}$

$f_4 = 707 \text{ pr.m.} \sim 2.70 \text{ cm}^2/\text{m}$, $h_n = 16 - 1 - 0,35 = 14,65 \text{ cm}$.

$\varphi = 0,185 \%$, $1280/23$

Udkraget plade i indgangsrepose



$$M_B = 692 \times 0,75 + \frac{1}{2} \times 778 \times 0,75^2 = 520 + 218 = 738 \text{ kgm/m}$$

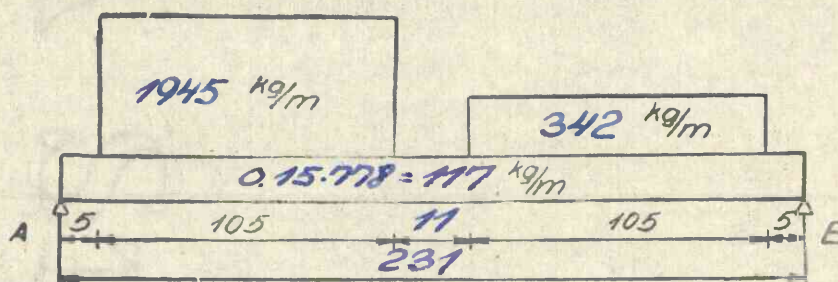
$$f_5 = 4 \text{ } \varnothing \text{ 12 pr.m. } \sim 4,52 \text{ cm}^2/\text{m}, h_n = 16 - 1,0 - 0,6 = 14,4 \text{ cm.}$$

$$\varphi = 0,314 \%, \quad 1240/30$$

$$B = 692 \times \frac{1,85}{1,10} + 778 \times 0,75 \times \frac{1,48}{1,10}$$

$$= 1160 + 785 = 1945 \text{ kg/m}$$

Tilsvarende bjælke.



$$A = \frac{1}{2} \times 117 \times 2,31 + 1945 \times 1,05 \times \frac{1,73}{2,31} + 342 \times 1,05 \times \frac{0,58}{2,31} =$$

$$= 135 + 1530 + 90 = 1755 \text{ kg.}$$

$$1755 = 117 \times X + 1945 (X - 0,05), \quad X = \frac{1853}{2062} = 0,90 \text{ m.}$$

$$M = 1755 \times 0,90 - \frac{1}{2} \times 117 \times 0,90^2 - \frac{1}{2} \times 1945 \times 0,85^2 =$$

$$1580 - 48 - 702 = 830 \text{ kgm}$$

$$f_3 = 4 \text{ } \varnothing \text{ 14 } \sim 6,16 \text{ cm}^2, h_n = 16 - 1 - 0,5 - 0,7 = 13,8 \text{ cm.}$$

$$\varphi = 0,785 \%, \quad 1120/45, \quad b = \frac{0,90}{2} + 0,12 = 0,57$$

1. The first part of the document is a list of names and addresses.

2. The second part of the document is a list of names and addresses.

3. The third part of the document is a list of names and addresses.

4. The fourth part of the document is a list of names and addresses.

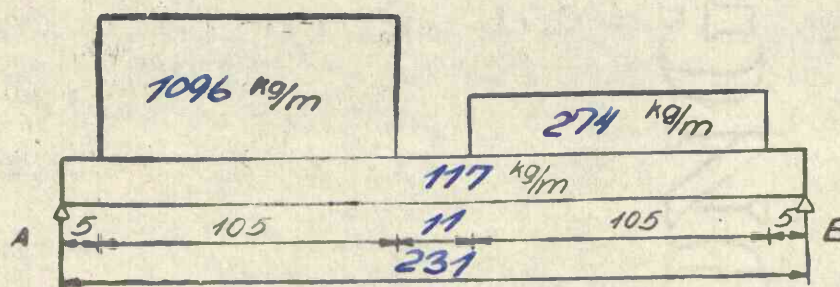
5. The fifth part of the document is a list of names and addresses.

6. The sixth part of the document is a list of names and addresses.

LIBRARY

ST. B. 2

EXLIBRIS

Øvrige reposebjælker

$$A = \frac{1}{2} \times 117 \times 2,31 + 1096 \times 1,05 \times \frac{1,73}{2,31} + 274 \times 1,05 \times \frac{0,58}{2,31} = 135 + 862 + 71 = 1068 \text{ kg.}$$

$$1068 = 117 X + 1096 (X - 0,05), \quad X = \frac{1123}{1213} = 0,92$$

$$M = 1068 \times 0,92 - \frac{1}{2} \times 117 \times 0,92^2 - \frac{1}{2} \times 1096 \times 0,87^2 = 982 - 50 - 415 = 517 \text{ kgm}$$

$$f_3 = 3 \text{ a } 12 = 3,39 \text{ om.} \quad h_n = 16 - 1 - 0,5 - 0,6 = 13,9 \text{ om.}$$

$$\varphi = 0,420 \text{ ‰.} \quad 1230/35, \quad b = \frac{0,92}{2} + 0,12 = 0,58 \text{ om.}$$

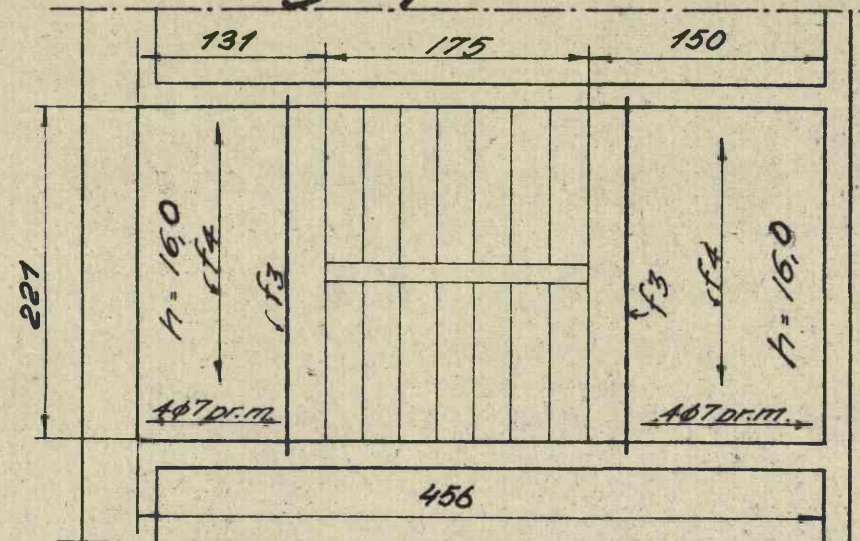
København, den 14/1-54

K. HINDHEDE
M. Frederiksen

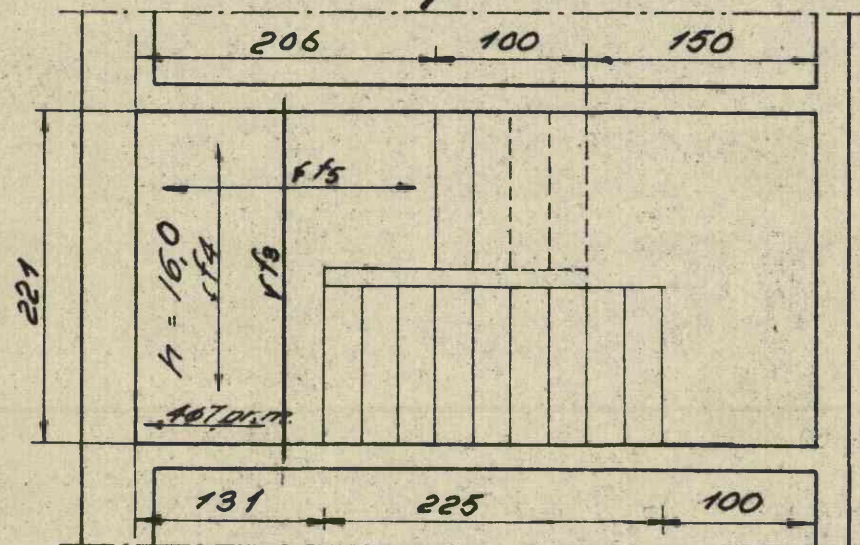
Approberet i Henh. t. Byggetilladelse af 27/1-1954
 Helsingør Bygningsinspektorat

A. J. Jørgensen

Etageplan 1:50



Kælderplan 1:50



Trappeløb

Antal Trin i Løb	f1	f2	GB
5	4ø5	5ø7, L=100	250
8	5ø7	6ø7, L=150	250
10	9ø7 + 1ø5	9ø7, L=225	300

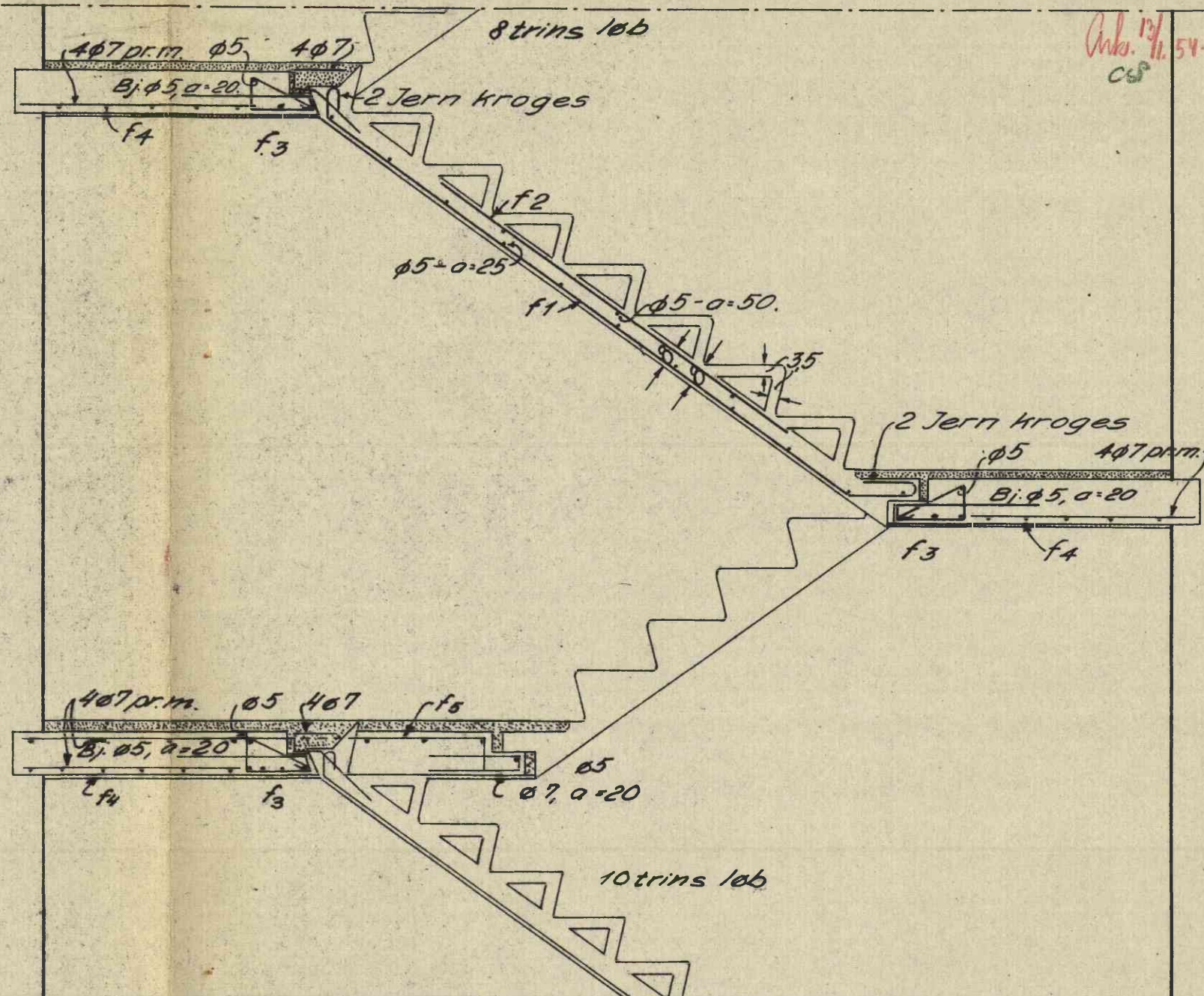
Reposer

Position	f3	f4/m	f5/m	GB
Indgangsreposer	4ø14	7ø7	4ø12	260
Øvrige reposer	3ø12	7ø7		250

Snit 1:20

Matr. nr. 90 markj.
Lb. nr. 29/1953.

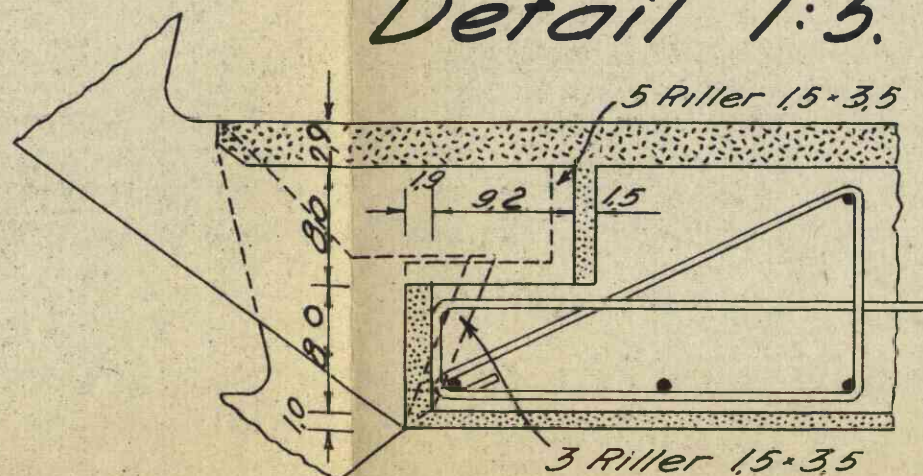
Anb. 12/1.54.
CS



Approberet i Henh. t. Byggetilladelse af 27/1-1954.
Helsingør Bygningsinspektorat

A. J. Jørgensen

Detail 1:5



K. HINDHEDE

CIVILINGENIØR
ROSENØRNS ALLÉ 18-CENTR. 909

Det sociale boligelskab
i Helsingør. Ørehøj-be-
byggelse på matr. nr. 90
Færdigstøbte Trap-
peløb, samt Reposer.

Tegn. Nr. 8138

Kbhvn. d. 7-1-54

Tegnet af H.K.M.

Kontr. af

Revideret

Vedr. Sag 1808

K. HINDHEDE

M. Frederiksen

Ans. 15/4.53.

"ØREHØJ"

=====

Statiske beregninger vedrørende etageadskillelsen,
 dæk over sikringsrum, spør m.m.

Normaldæk.

1 = 4,56 m

Belastning

LM-dæk 17/3 230 kg/m²

Gulvbelægn + puds 50 -

Lette skillerum 100 -

Nyttelast 200 -

Ialt 580 kg/m²

$M = \frac{1}{8} \cdot 580 \cdot 4,56^2 = 1507 \text{ kgm}$

$W_{\text{nødv.}} = \frac{150700}{2200/75} = 68,5/2010 \text{ cm}^3$

4 ϕ 12 har $W_j/W_b = 74/3290 \text{ cm}^3$

Der anvendes 17 cm blokke m. 3 om overbeton armeret med
 4 ϕ 7 pr. m: Hovedarmering 4 ϕ 12 pr. m.

Dæk over sikringsrum.

krydsarmeret jernbetonplade l x k = 4,55 x 4,52 m

Belastning

20 cm jernbeton 480 kg/m²

gulveblægning + puds 50 -

lette skillerum 100 -

nyttelast 200 -

nedstyrtningslast 2000 -

Ialt 2830 kg/m²

10. 11. 1952

"SILVER"

Relative humidity, temperature and wind speed
and over the whole area.

Normality

1 = 1.55 m

120 m

120 m

-

120 m

-

120 m

-

120 m

120 m

1 = 1.55 m

120 m

120 m

Get changed 12 on black 12 on weather station.

4. 7. 1952. 120 m

120 m

120 m

120 m

-

120 m

-

120 m

-

120 m

-

120 m

120 m

$$M = \frac{1}{25,5} \cdot 2830 \cdot 4,55 \cdot 4,52 = 2285 \text{ kgm/m}$$

$$h_n = 0,243 \sqrt{2285} = 11,62 \text{ cm} \quad h_v = 20 - 1 - 0,8 = 18,2 \text{ cm}$$

$$f_{100} = 0,140 \sqrt{2285} \frac{1162}{18,2} = 4,30 \text{ cm}^2$$

Der armeres med HO 8 pr 11 cm i hver retning.

Dragere
=====

D01

Spændvidde	$0,90 + 0,12$	$= 1,02 \text{ m}$
Belastning:	$1,2 \cdot 2830$	$= 3400 \text{ kg/m}$
	$2,24 \cdot 580$	$= 1300 \text{ -}$
Mur:	$0,3 \times 0,24 \cdot 2400$	$= 173 \text{ -}$
		4873 kg/m

$$M = \frac{1}{8} \cdot 4873 \cdot 1,02^2 = 635 \text{ kgm} \quad M_{100} = \frac{635}{0,24} = 2650 \text{ kgm/m}$$

$$h_n = 0,243 \sqrt{2650} = 12,5 \quad h_v = 20 - 1 - 1 = 18 \text{ cm}$$

$$f = 0,140 \sqrt{2650} \cdot 0,24 \frac{12,5}{18} = 1,2 \text{ cm}^2 \quad (3\text{H}\text{O} 8)$$

D02

Spændvidde	$1,80 + 0,12$	$= 1,92 \text{ m}$
------------	---------------	--------------------

Belastning:	4873 kg/m
-------------	---------------------

$$M = \frac{1}{8} \cdot 4873 \cdot 1,92^2 = 2250 \text{ kgm} \quad M_{100} = \frac{2250}{0,24} = 9360 \text{ kgm/m}$$

$$h_n = 0,243 \sqrt{9360} = 23,5 \text{ cm} \quad h_v = 20 - 2 = 18 \text{ cm}$$

$$f = 0,140 \sqrt{9360} \cdot 0,24 \frac{23,5}{18} = 2,73 \text{ cm}^2 \quad (3\text{H}\text{O} 12)$$

$$= \frac{1}{2} \cdot 0,243 \cdot 1,02 = 0,1215$$

$$= 0,1215 \cdot 1,02 = 0,12393$$

$$= 0,12393 \cdot 1,02 = 0,1264086$$

Der Parameter $\mu = 0,12$ ist in der Tabelle angegeben.

Parameter

DOI

Spandauer	$0,90 \cdot 0,12 = 0,108$	$1,02$
Belastung:	$1,1 \cdot 0,108 = 0,1188$	$0,12$
	$2,04 \cdot 0,108 = 0,22032$	$0,12$
	$0,2 \cdot 0,108 = 0,0216$	$0,12$

4875 km

$$= \frac{1}{2} \cdot 0,243 \cdot 1,02 = 0,1215$$

$$= 0,1215 \cdot 1,02 = 0,12393$$

$$= 0,12393 \cdot 1,02 = 0,1264086$$

DOI

Spandauer	$0,90 \cdot 0,12 = 0,108$	$1,02$
Belastung:	$1,1 \cdot 0,108 = 0,1188$	$0,12$

$$= \frac{1}{2} \cdot 0,243 \cdot 1,02 = 0,1215$$

$$= 0,1215 \cdot 1,02 = 0,12393$$

$$= 0,12393 \cdot 1,02 = 0,1264086$$

D03

$$\text{Spændvidde} \quad 2,24 + 0,12 = 2,36 \text{ m}$$

$$\text{Belastning:} \quad 2 \cdot 2,24 \cdot 580 = 2600 \text{ kg/m}$$

$$\begin{array}{r} \text{Mur} \qquad \qquad \qquad 173 \\ \hline 2773 \text{ kg/m} \end{array}$$

$$M = \frac{1}{8} \cdot 2773 \cdot 2,36^2 = 1930 \text{ kgm} \quad M_{100} = \frac{1930}{0,24} = 8020 \text{ kgm/m}$$

$$h_n = 0,298 \sqrt{8020} = 26,7 \text{ cm} \quad h_v = 28 \text{ cm}$$

$$f = 0,172 \sqrt{8020} \cdot 0,24 \cdot \frac{267}{28} = 3,52 \text{ cm}^2 \quad (4 \pm 12)$$

D04

$$\text{Spændvidde} \quad 1,32 + 0,12 = 1,44 \text{ m}$$

$$\text{Belastning:} \quad 2773 \text{ kg/m}$$

$$M = 1930 \left(\frac{1,44}{2,36} \right)^2 = 720 \text{ kgm} \quad M_{100} = \frac{720}{0,24} = 3000 \text{ kgm/m}$$

$$h_n = 0,298 \sqrt{3000} = 16,3 \text{ cm} \quad h_v = 18,0 \text{ cm}$$

$$f = 0,172 \sqrt{3000} \cdot 0,24 \cdot \frac{163}{18} = 2,05 \text{ cm}^2 \quad (3 \pm 12)$$

D05

$$\text{Spændvidde:} \quad 2,64 + 0,12 = 2,76 \text{ m}$$

Belastning

$$2,24 \cdot 580 = 1300 \text{ kg/m}$$

$$0,45 \cdot 580 = 261 \text{ -}$$

$$\text{egenvægt } 2400 \cdot 0,36 \cdot 0,20 = 173 \text{ -}$$

$$\hline 1734 \text{ kg/m}$$

$$M = \frac{1}{8} \cdot 1734 \cdot 2,76^2 = 1652 \text{ kgm.}$$

$$b = 0,36 + 2 \cdot 0,03 = 0,84 \text{ m}$$

$$M_{100} = \frac{1652}{0,84} = 1970 \text{ kgm/m}$$

203

$$M = \frac{1}{8} \cdot 2773 \cdot 2,768 = 1890 \text{ kg}$$

$$H_1 = 0,238 \cdot 1890 = 44,98 \text{ cm}$$

$$H_2 = 0,172 \cdot 1890 = 32,51 \text{ cm}$$

$$H = 44,98 + 32,51 = 77,49 \text{ cm}$$

$$M_{100} = \frac{1890}{0,24} = 7875 \text{ kg/m}$$

204

$$M = 1890 \cdot \left(\frac{1,44}{16} \right) = 870 \text{ kg}$$

$$H_1 = 0,238 \cdot 870 = 207,3 \text{ cm}$$

$$H_2 = 0,172 \cdot 870 = 149,64 \text{ cm}$$

$$H = 207,3 + 149,64 = 356,94 \text{ cm}$$

$$M_{100} = \frac{870}{0,24} = 3625 \text{ kg/m}$$

205

$$M = 1890 \cdot \left(\frac{1,44}{16} \right) = 870 \text{ kg}$$

$$H_1 = 0,238 \cdot 870 = 207,3 \text{ cm}$$

$$H_2 = 0,172 \cdot 870 = 149,64 \text{ cm}$$

$$H = 207,3 + 149,64 = 356,94 \text{ cm}$$

$$M_{100} = \frac{870}{0,24} = 3625 \text{ kg/m}$$

$$h_n = 0,298 \sqrt{1970} = 13,2 \quad h_v = 20 - 3,5 = 16,5 \text{ cm}$$

$$f = 0,172 \sqrt{1970} \cdot 0,84 \frac{13,2}{5,13} \text{ cm}^2 = 5,13 (5 \text{ } \phi \text{ } 12)$$

D06 Spændvidde $1,70 + 0,12 = 1,82 \text{ m}$

Belastning

$$2,24 \cdot 580 = 1300 \text{ kg/m}$$

$$\begin{array}{r} \text{egenvægt} \quad 173 \text{ -} \\ \hline 1473 \text{ kg/m} \end{array}$$

$$b = 0,36 + 0,24 = 0,60 \text{ m}$$

$$M = \frac{1}{8} 1473 \cdot 1,82^2 = 610 \text{ kgm} \quad M_{100} = \frac{610}{0,6} = 1016 \text{ kgm/m}$$

$$h_n = 0,298 \sqrt{1016} = 9,5 \text{ cm} \quad h_v = 16,5$$

$$f = 0,172 \sqrt{1016} \cdot 0,60 \frac{9,5}{16,5} = 1,89 \quad (4 \text{ } \phi \text{ } 8)$$

Sidevægge i montageskakt.

Belastning på nederste meter: $1,52 \text{ t/m}$

$$M = \frac{1}{8} 1520 \cdot 3^2 = 1710 \text{ kgm/m}$$

$$h = 0,298 \sqrt{1710} = 12,3 \quad h_v \sim 36 - 3 = 33 \text{ cm}$$

$$f_{100} = 0,172 \sqrt{1710} \frac{12,3}{33} = 2,6 \text{ cm}^2$$

ϕ 8 pr 20 cm lodret armering: ϕ 8 pr. 20 cm

$$H = 0.283 \text{ VITVO} = 1.1, 2 = 20 - 1.5 = 18.5 \text{ cm}$$

$$T = 0.172 \text{ VITVO} = 0.7, 4 = \frac{1.1}{2} = 0.55 \text{ cm (54-11)}$$

$$D_{\text{S}} = 1.1, 2 = 1.1, 2$$

calculating

$$2.24 \cdot 200 = 1.100 \text{ kgm}$$

$$\frac{1.1}{1.1} = 1.1$$

$$0.283 \cdot 200 = 56.6$$

$$\frac{1}{2} = 1.1, 2 = 1.100 \text{ kgm} \cdot \frac{56.6}{100} = 0.622 \text{ kgm}$$

$$0.283 \text{ VITVO} = 0.7, 4 = 1.1$$

$$0.172 \text{ VITVO} = 0.7, 4 = 1.1, 2 = 1.1, 2$$

calculating 1.100 kgm

$$1.1, 2 = 1.1, 2$$

$$1.100 \cdot 2 = 2.200$$

$$0.283 \text{ VITVO} = 1.1, 2 = 2.200$$

$$0.172 \text{ VITVO} = 1.1, 2 = 2.200$$

$$1.100 \text{ kgm} \cdot 2 = 2.200 \text{ kgm}$$

Plade i brændselsrum.

$$l = 1,76 \text{ m } b = 1,20$$

Belastning

Egenvægt

$$240 \text{ kg/m}^2$$

Nyttelast

$$500 \text{ "}$$

$$740 \text{ kg/m}^2$$

$$M = \frac{1}{8} 740 \cdot 1,76^2 = 287 \text{ kgm/m}$$

$$h = 0,298 \sqrt{287} = 5,05 \text{ cm} \quad h_v = 10 - 1 + 0,5 = 8,5$$

$$f_{100} = 0,172 \sqrt{287} \frac{505}{85} = 1,73 \text{ cm}^2$$

~~101~~ 8 pr. 20 cm ϕ 8 pr. 20 cm

Vinduesbjælker

=====

1.sal.

$$1. \quad l = 2,74 + 0,12 = 2,86 \text{ m}$$

Belastning

Reaktion fra spær

365 pr. 0,8 m

Egenvægt

50 kg/m

$$M_{\max} = 1,5 \cdot 365 \cdot 1,43 + 365 \cdot 0,8 + \frac{1}{8} \cdot 50 \cdot 2,86^2 = 541 \text{ kgm}$$

$$W_{\text{nødv}} = \frac{54 \cdot 100}{1300} = 41,6 \text{ cm}^3$$

$$L \text{ } \perp \text{ } 15 \times 120 \times 120 \text{ har } W = \frac{446}{12 - 3,51} = 52,6 \text{ cm}^3 > 41,6 \text{ cm}^3$$

$$2. \quad l = 1,32 + 0,12 = 1,44 \text{ m}$$

Belastning som ved 1.

$$M = \frac{1}{4} \cdot 365 \cdot 1,44 + \frac{1}{8} \cdot 50 \cdot 1,44^2 = 145 \text{ kgm}$$

$$2, 3, 4, 5, 6, 7, 8, 9, 10, 11, 12, 13, 14, 15, 16, 17, 18, 19, 20, 21, 22, 23, 24, 25, 26, 27, 28, 29, 30, 31, 32, 33, 34, 35, 36, 37, 38, 39, 40, 41, 42, 43, 44, 45, 46, 47, 48, 49, 50, 51, 52, 53, 54, 55, 56, 57, 58, 59, 60, 61, 62, 63, 64, 65, 66, 67, 68, 69, 70, 71, 72, 73, 74, 75, 76, 77, 78, 79, 80, 81, 82, 83, 84, 85, 86, 87, 88, 89, 90, 91, 92, 93, 94, 95, 96, 97, 98, 99, 100$$

$$\frac{1}{10} = 0.1$$

[illegible]

$$P_{\text{avg}} = \frac{P_{\text{avg}}}{P_{\text{avg}}} = \frac{100}{100} = 1.0$$

3. 17. 2001. 8. 18. 10. 00

138

$$= 33,9 = 21,9 + 11,9 = 1 \quad , 1$$

— 200 —

五、

$$\text{No } 3, 13 = \frac{551.4}{550} = 1.0007$$

$$E(A, I) = SE_0 + SE_1 = I$$

$\frac{1}{n} = \frac{1}{m} + \frac{1}{k}$

$$W_{\text{nødv}} = \frac{14500}{90} = 161 \text{ cm}^3$$

Remmen, der er udført af 5"x5" tømmer, har $W = 325 \text{ cm}^2$

2.

Jernbjælker ved karnap.

$$l = 2,86 \text{ m}$$

$$\text{Belastning fra dæk} \quad 580 \cdot 2,78 = 1610 \text{ kg/m}$$

$$- \quad - \quad \text{mur} \quad 1,2 \cdot 420 = 510 \quad -$$

$$- \quad - \quad \text{karnaptag} \quad 180 \cdot 0,6 = 113 \quad -$$

$$2233 \text{ kg/m}$$

$$M = \frac{1}{8} \cdot 2233 \cdot 2,86^2 = 2280 \text{ kgm}$$

$$W_{\text{nødv.}} = \frac{228000}{1300} = 175 \text{ cm}^3$$

$$\text{Der anvendes 2 stk. NP 16 med } W = 234 \text{ cm}^3$$

$$l = 1,44 \text{ m D8}$$

$$\text{Belastning} \quad 580 \cdot 2,28 = 1300 \text{ kg/m}$$

$$0,66 \cdot 420 = 280 \quad -$$

$$1580 \text{ kg/m}$$

$$M = \frac{1}{8} \cdot 1580 \cdot 1,44^2 = 411 \text{ kgm}$$

$$M_{100} = \frac{411}{0,23} = 1780 \text{ kgm/m}$$

$$h_n = 0,298 \sqrt{1780} = 12,6 \quad h_n = 20 - 2 = 18 \text{ cm}$$

$$f = 0,172 \sqrt{1780} \cdot 0,23 \frac{126}{18} = 1,17 \text{ cm}^2 \quad (3 \text{ } \overline{10} \text{ } 8)$$

$$\frac{1.500}{30} = 50 \text{ on } 2$$

Remainder: 1500 - 1500 = 0

Remainder: 1500 - 1500 = 0

$$1 = 1.500 \text{ m}$$

$$\text{Remainder: } 1500 - 1500 = 0$$

$$- \text{ } 1500 = 0$$

$$- \text{ } 1500 = 0$$

1500 m

$$1 = \frac{1}{3} \cdot 1500 = 500$$

$$\frac{1500}{3} = 500$$

Remainder: 1500 - 1500 = 0

$$1 = 1.500 \text{ m}$$

$$\text{Remainder: } 1500 - 1500 = 0$$

$$- \text{ } 1500 = 0$$

1500 m

$$1 = \frac{1}{3} \cdot 1500 = 500$$

$$\frac{1500}{3} = 500$$

$$1 = 1.500 \text{ m}$$

$$1 = 1.500 \text{ m}$$

Kælder

$$D7 \quad . \quad \underline{l = 1,44 \text{ m}}$$

$$\begin{array}{rcl} \text{Belastning: } 1,0 \cdot 2830 & = & 2830 \text{ kg/m} \\ 0,66 \cdot 420 & = & 280 \text{ -} \\ \hline & & 3110 \text{ kg/m} \end{array}$$

$$M = 411 - \frac{3110}{1580} = 808 \text{ kgm} \quad M_{100} = \frac{808}{0,23} = 3510 \text{ kgm/m}$$

$$h_n = 0,243 \sqrt{3510} = 14,4 \quad h_v = 25 - 3,5 = 21,5 \text{ cm}$$

$$f = 0,140 \sqrt{3510} \cdot 0,23 \frac{14,4}{21,5} = 1,28, \text{cm}^3 \quad (31018)$$

Spær.

Spærafstand: 0,8 m

$$\text{Egenvægt} \quad 95 \frac{5,82}{4,50} \cdot 0,8 = 99 \text{ kg/m}$$

$$\text{Forskalling, måtte og puds} \quad 35 \times 0,8 \quad \frac{28}{127} \text{ kg/m}$$

$$\text{Sne} \quad 49 \cdot 0,8 \quad 39 \text{ -}$$

$$\begin{array}{lcl} \text{Vind} & \text{A) } 1. \cdot 28 \cdot 0,8 = 22 \text{ kg/m} & 1) \cdot 0 \text{ kg/m} \\ & 2. - 16 \cdot 0,8 = -13 \text{ -} & 2) - 64 \cdot 0,8 = -51 \text{ kg/m} \end{array}$$

Spæret udregnes først for 100 kg/m lodret og vandret
Reaktion ved hovedskillerum regnes som overtallig.

Table

$$L = 1.44 \text{ m}$$

$$\begin{aligned} \text{Mass of } L &= 1.0 \times 10^{-3} \text{ kg} \\ \text{Mass of } L &= 0.001 \text{ kg} \\ \hline \text{Mass of } L &= 0.001 \text{ kg} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} M &= \frac{1.44 \times 10^{-3}}{1.00} = 1.44 \times 10^{-3} \text{ kg} \\ M &= 0.00144 \text{ kg} \\ \hline M &= 0.00144 \text{ kg} \\ \hline M &= 0.00144 \text{ kg} \end{aligned}$$

Table

$$\begin{aligned} \text{Mass of } L &= 0.00144 \text{ kg} \\ \text{Mass of } L &= 0.00144 \text{ kg} \\ \hline \text{Mass of } L &= 0.00144 \text{ kg} \\ \hline \text{Mass of } L &= 0.00144 \text{ kg} \end{aligned}$$

Mass of L is 0.00144 kg. The mass of L is 0.00144 kg. The mass of L is 0.00144 kg.

Diagrammer for de nødvendige belastningstilfælde er optegnet på vedhæftede bilag.

St.	$\downarrow$ S_o	$\rightarrow$ S_o	S_a	$\downarrow$ $\frac{F_a S_o S_a s}{F}$	$\rightarrow$ $\frac{F_a S_o S_a s}{F}$	$\frac{F_a S_a^2 s}{F}$
1	-355	+120	-0,785	810	-273	1,79
2	-175	0	-0,785	405	0	1,79
3	-175	-120	-0,785	405	+273	1,79
4	-175	-120	-0,785	405	+273	1,79
5	+274	0	+0,605	1116	0	1,64
6	+137	-93	+0,605	0	-252	1,64
7	-175	-120	0	0	0	0
8	0	0	0	0	0	0
9	+112	+76	+1,000	502	+337	4,43
R _a	+337	-76	+0,500			
R _B	+112	+76	+0,500			
R _C	0	0	-1,000			
R _{AV}	0	+185	0			
R _{BV}	0	+185	0			
				3643	+358	14,87

$$X = \frac{\sum \frac{F_a \cdot S_a \cdot S_a^2}{F}}{\sum \frac{F_a \cdot S_a^2 s}{F}}$$

$$X = 245 \text{ kg} \quad 24,1 \text{ kg.}$$

St	 S	 S	 S	 S	 S
1	+163	+139	-145	+24	-83
2	+18	+19	+36	+37	-83
3	+18	-101	+36	-83	+37
4	+18	-101	-145	-83	-24
5	+126	+15	+115	+111	-119
6	+11	-108	+115	-119	+111
7	-175	-120	-175	-295	0
8	0	0	-175	0	-295
9	+133	+52	-266	-81	-81
R _A	+215	-88	+205	+127	+54
R _B	-10	+64	+205	+54	+127
R _C	+245	+24	+490	+269	+269
R _{AV}	0	+185	0	+185	-185
R _{BV}	0	+185	0	+185	-185

Belastning: 100 kg/m

	1	2	3	4	5	6	7	8	9	R _A	R _B	R _C	R _{AV}	R _{BV}
Egenvægt	127-	-184	+46	+46	-184	+146	+146	-222	-222	-337	+260	+260	+622	
Sne	39-	-64	+7	+7	+7	+49	-4	-68	0	-52	+84	-4	+96	
		+7	+7	+7	-64	-4	+49	0	-68	-52	-4	+84	+96	
Vind														
a 22-	+46	+19	-23	-15	+40	-40	-65	-38	-7	+21	-5	+44	+65	+65
-13-	-15	-23	+19	+6	-40	+40	-38	-65	-7	-5	+21	+44		
Vind														
b-64	+12	-19	+42	+42	-57	+60	+150	0	+41	-65	-28	-137	-94	-94
	+42	+42	-19	+12	+60	-57	0	+150	+41	-28	-65	-137		
S _{max} ell.														
S _{min}	+263				+255		+355		+448	+365		+858		

Dimensionering

Hoved $S = -263 \text{ kg}$ $M = \frac{1}{8} (99+39+22) \cdot 2,25^2 + 22 \cdot 1,85^2 = 11060 \text{ kgm}$
 $l = 2,91 \text{ m}$

Der anvendes 3"x6"tømmer

$$\sigma_a = \frac{263}{112,5} = 2,34 \text{ at} \quad \mu = \frac{34 \cdot 6 \cdot 2,91^2}{112,5} = 0,34$$

$$\kappa_E = 90 \cdot 0,66 = 59,4 \text{ at} \quad \gamma = \frac{60}{4 \cdot 0,34 \cdot 2,34} = 18,85$$

$$\sigma = 2,34 \frac{90}{59,4} + \frac{18,85 + 0,04}{17,85} \frac{11060}{281,3} = 45 \text{ at} < 90 \text{ at}$$

Fod $S = 255 \text{ kg}$ $M \sim \frac{1}{8} \cdot 40 \cdot 4,5^2 = 10.100 \text{ kg om}$

Der anvendes 3" x 6" tømmer

$$\sigma = 1,5 \frac{255}{112,5} + \frac{10100}{281,3} = 39 \text{ at} < 90 \text{ at}$$

22. 10. 1950 - 10. 11. 1950
 23. 11. 1950 - 10. 12. 1950
 24. 12. 1950 - 10. 1. 1951
 25. 1. 1951 - 10. 2. 1951
 26. 2. 1951 - 10. 3. 1951
 27. 3. 1951 - 10. 4. 1951
 28. 4. 1951 - 10. 5. 1951
 29. 5. 1951 - 10. 6. 1951
 30. 6. 1951 - 10. 7. 1951
 31. 7. 1951 - 10. 8. 1951
 32. 8. 1951 - 10. 9. 1951
 33. 9. 1951 - 10. 10. 1951
 34. 10. 1951 - 10. 11. 1951
 35. 11. 1951 - 10. 12. 1951
 36. 12. 1951 - 10. 1. 1952
 37. 1. 1952 - 10. 2. 1952
 38. 2. 1952 - 10. 3. 1952
 39. 3. 1952 - 10. 4. 1952
 40. 4. 1952 - 10. 5. 1952
 41. 5. 1952 - 10. 6. 1952
 42. 6. 1952 - 10. 7. 1952
 43. 7. 1952 - 10. 8. 1952
 44. 8. 1952 - 10. 9. 1952
 45. 9. 1952 - 10. 10. 1952
 46. 10. 1952 - 10. 11. 1952
 47. 11. 1952 - 10. 12. 1952
 48. 12. 1952 - 10. 1. 1953
 49. 1. 1953 - 10. 2. 1953
 50. 2. 1953 - 10. 3. 1953
 51. 3. 1953 - 10. 4. 1953
 52. 4. 1953 - 10. 5. 1953
 53. 5. 1953 - 10. 6. 1953
 54. 6. 1953 - 10. 7. 1953
 55. 7. 1953 - 10. 8. 1953
 56. 8. 1953 - 10. 9. 1953
 57. 9. 1953 - 10. 10. 1953
 58. 10. 1953 - 10. 11. 1953
 59. 11. 1953 - 10. 12. 1953
 60. 12. 1953 - 10. 1. 1954
 61. 1. 1954 - 10. 2. 1954
 62. 2. 1954 - 10. 3. 1954
 63. 3. 1954 - 10. 4. 1954
 64. 4. 1954 - 10. 5. 1954
 65. 5. 1954 - 10. 6. 1954
 66. 6. 1954 - 10. 7. 1954
 67. 7. 1954 - 10. 8. 1954
 68. 8. 1954 - 10. 9. 1954
 69. 9. 1954 - 10. 10. 1954
 70. 10. 1954 - 10. 11. 1954
 71. 11. 1954 - 10. 12. 1954
 72. 12. 1954 - 10. 1. 1955
 73. 1. 1955 - 10. 2. 1955
 74. 2. 1955 - 10. 3. 1955
 75. 3. 1955 - 10. 4. 1955
 76. 4. 1955 - 10. 5. 1955
 77. 5. 1955 - 10. 6. 1955
 78. 6. 1955 - 10. 7. 1955
 79. 7. 1955 - 10. 8. 1955
 80. 8. 1955 - 10. 9. 1955
 81. 9. 1955 - 10. 10. 1955
 82. 10. 1955 - 10. 11. 1955
 83. 11. 1955 - 10. 12. 1955
 84. 12. 1955 - 10. 1. 1956
 85. 1. 1956 - 10. 2. 1956
 86. 2. 1956 - 10. 3. 1956
 87. 3. 1956 - 10. 4. 1956
 88. 4. 1956 - 10. 5. 1956
 89. 5. 1956 - 10. 6. 1956
 90. 6. 1956 - 10. 7. 1956
 91. 7. 1956 - 10. 8. 1956
 92. 8. 1956 - 10. 9. 1956
 93. 9. 1956 - 10. 10. 1956
 94. 10. 1956 - 10. 11. 1956
 95. 11. 1956 - 10. 12. 1956
 96. 12. 1956 - 10. 1. 1957
 97. 1. 1957 - 10. 2. 1957
 98. 2. 1957 - 10. 3. 1957
 99. 3. 1957 - 10. 4. 1957
 100. 4. 1957 - 10. 5. 1957
 101. 5. 1957 - 10. 6. 1957
 102. 6. 1957 - 10. 7. 1957
 103. 7. 1957 - 10. 8. 1957
 104. 8. 1957 - 10. 9. 1957
 105. 9. 1957 - 10. 10. 1957
 106. 10. 1957 - 10. 11. 1957
 107. 11. 1957 - 10. 12. 1957
 108. 12. 1957 - 10. 1. 1958
 109. 1. 1958 - 10. 2. 1958
 110. 2. 1958 - 10. 3. 1958
 111. 3. 1958 - 10. 4. 1958
 112. 4. 1958 - 10. 5. 1958
 113. 5. 1958 - 10. 6. 1958
 114. 6. 1958 - 10. 7. 1958
 115. 7. 1958 - 10. 8. 1958
 116. 8. 1958 - 10. 9. 1958
 117. 9. 1958 - 10. 10. 1958
 118. 10. 1958 - 10. 11. 1958
 119. 11. 1958 - 10. 12. 1958
 120. 12. 1958 - 10. 1. 1959
 121. 1. 1959 - 10. 2. 1959
 122. 2. 1959 - 10. 3. 1959
 123. 3. 1959 - 10. 4. 1959
 124. 4. 1959 - 10. 5. 1959
 125. 5. 1959 - 10. 6. 1959
 126. 6. 1959 - 10. 7. 1959
 127. 7. 1959 - 10. 8. 1959
 128. 8. 1959 - 10. 9. 1959
 129. 9. 1959 - 10. 10. 1959
 130. 10. 1959 - 10. 11. 1959
 131. 11. 1959 - 10. 12. 1959
 132. 12. 1959 - 10. 1. 1960
 133. 1. 1960 - 10. 2. 1960
 134. 2. 1960 - 10. 3. 1960
 135. 3. 1960 - 10. 4. 1960
 136. 4. 1960 - 10. 5. 1960
 137. 5. 1960 - 10. 6. 1960
 138. 6. 1960 - 10. 7. 1960
 139. 7. 1960 - 10. 8. 1960
 140. 8. 1960 - 10. 9. 1960
 141. 9. 1960 - 10. 10. 1960
 142. 10. 1960 - 10. 11. 1960
 143. 11. 1960 - 10. 12. 1960
 144. 12. 1960 - 10. 1. 1961
 145. 1. 1961 - 10. 2. 1961
 146. 2. 1961 - 10. 3. 1961
 147. 3. 1961 - 10. 4. 1961
 148. 4. 1961 - 10. 5. 1961
 149. 5. 1961 - 10. 6. 1961
 150. 6. 1961 - 10. 7. 1961
 151. 7. 1961 - 10. 8. 1961
 152. 8. 1961 - 10. 9. 1961
 153. 9. 1961 - 10. 10. 1961
 154. 10. 1961 - 10. 11. 1961
 155. 11. 1961 - 10. 12. 1961
 156. 12. 1961 - 10. 1. 1962
 157. 1. 1962 - 10. 2. 1962
 158. 2. 1962 - 10.

Diagonaler

$$S = + 355 \text{ kg} \quad l = 2,91 \text{ m}$$

$$J_{\text{nødv.}} = \frac{1}{20} \cdot 355 \cdot 2,91^2 = 151 \text{ cm}^4$$

Der anvendes 2 stk. 1" x 5" brædder forsynet med 2 udfyldningsstk.

Vertikal

$$S = - 448 \text{ kg} \quad l = 3,70 \text{ m}$$

$$J_{\text{nødv.}} = \frac{1}{20} \cdot 448 \cdot 3,70^2 = 306 \text{ cm}^4$$

Der anvendes 2 stk. 1 1/2"x5" brædder forsynet med 3 udfyldningsstk.

Spær

$$\text{Reaktion på mur} \sim 365 + 0,35 \cdot 166 \sim 430 \text{ kg}$$

$$M = 430 \cdot 0,35 = 151 \text{ kgm}$$

$$= \frac{15100}{2813} = 53,7 \text{ at} \quad 90 \text{ at}$$

Samlinger

Fod: 255 kg forhøjes til 500 kg; der anvendes 2 laster af 1 1/2"x6" planker

Samlinger udføres af en 1/4" bolt samt 4 stk. 55/160 søm

Ved diagonaler og vertikaler anvendes 4 stk. 55/160 søm, hvis bæreevne er rigelig.

Tryk på mur

$$P = 858 \text{ kg}$$

$$\sigma = \frac{858}{12 \cdot 7,5} = 9,5 \text{ at}$$

3 - 4 skifter skal opmures i bastardmørtel.

Karnaptag

Egenvægt	127 kg/m
Sne	39 -
Vind	22 -
	188 -
Vind	22

$$M = \frac{1}{8} \cdot 188 \cdot 1,2^2 + \frac{1}{8} \cdot 2,2 \cdot 0,8^2 = 36 \text{ kgm.}$$

$$W_{\text{nødv.}} = \frac{3600}{90} = 40 \text{ cm}^3$$

Der anvendes 2" x 4" som spær og bjælke
 Udfyldning: 2 stk. 5/4" x 4" brædder.

HELSINGØR KOMMUNES TEKNISKE KONTOR, den 30. maj 1953.

Bygningsinspektoratet i Helsingør

Bygningsinspektøren

den

27 januar 1954.

D. K.

Matr. nr. 9^c ~~Markj.~~ markj.
Lb. nr. 29/1953

Ved skrivelse af 13^e januar 1954 har De andraget om tilladelse til at udføre trappeløb og reposer i Det sociale Boligselskabs bebyggelse "Ørehøj" på matr. nr. 9^c af Helsingør købstads markjorder, beliggende ved Sdr. Strandvej overensstemmende med en samtidig fremsendt plan og beregninger.

Således foranlediget meddeles at der herfra intet vides mod det ansøgte at erindre. En plan og et sæt beregninger følger vedlagt tilbage forsynet med approbationspåtegning.

A. T. Jørgensen

T i l hr. civilingeniør K. Hindhede,
Rosenørns Allé 18, København V.

Dnr.

100

År 1914

År 1914 har byggandet varit betydligt större än föregående år. Detta beror på att många nya byggnader har påbörjats och att de gamla byggnaderna har varit i gott skick. Byggnadsnäringslivet har varit mycket aktivt och det har varit mycket arbete att göra. Det har varit mycket pengar som har gått ut till byggarna och det har varit mycket pengar som har kommit in till staten. Det har varit mycket pengar som har gått ut till byggarna och det har varit mycket pengar som har kommit in till staten.

År 1915

År 1916

År 1917

År 1918

År 1919

År 1920

År 1921

År 1922

År 1923

År 1924

År 1925

År 1926

År 1927

Svend Åge Nielsen. arkitekt. d.a.l. Røsenkildevej 45. Helsingør 2510.
25. sept. 1953.
5204.

Til bygningskommissionen for Helsingør købstad
Rådhuset,
her.

For det sociale Boligselskab i Helsingør, der
agter at opføre en bebyggelse med 40 lejligheder, kal-
det ØREHØJ, på grunden matr. nr. 9 c. m.fl. af Helsing-
ør købstads markjorder, sdr. Strandvej nr. 40, ansøger
undertegnede herved høfligst om byggetilladelse i hen-
hold til medfølgende tegninger der vedlægges i 2 eksem-
plarer.

ingeniørarb. af beregningen i 1 ekpl.

Med højagtelse

J. J. J. J.

2 sæt tegninger.

aluv. tilladelse m. begunstrådningerne
10/10 - 53 g.
UUK



Matr. nr. 9^o markj.
Lb. nr. 29/1953.
Omb. 29/12.51.

Helsingør Kommunes tekniske Kontor			
ØREHØJ			
Terrainregulering			
1:400			
Udgivet 10. 6. 1953	Udgivet 17.		XXII f
Bl. 1. 19	Udgivet 17. 19		29 3639

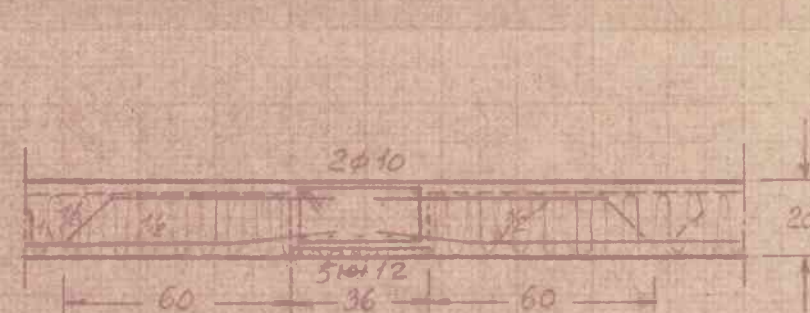
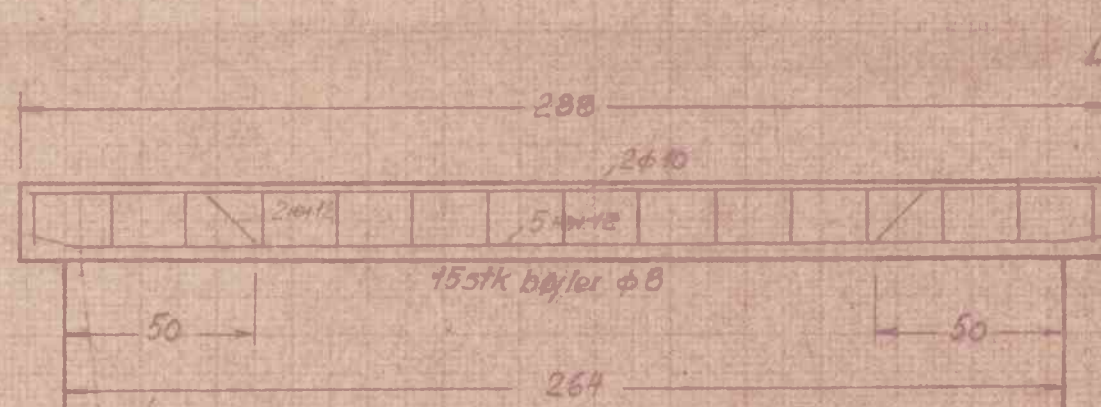
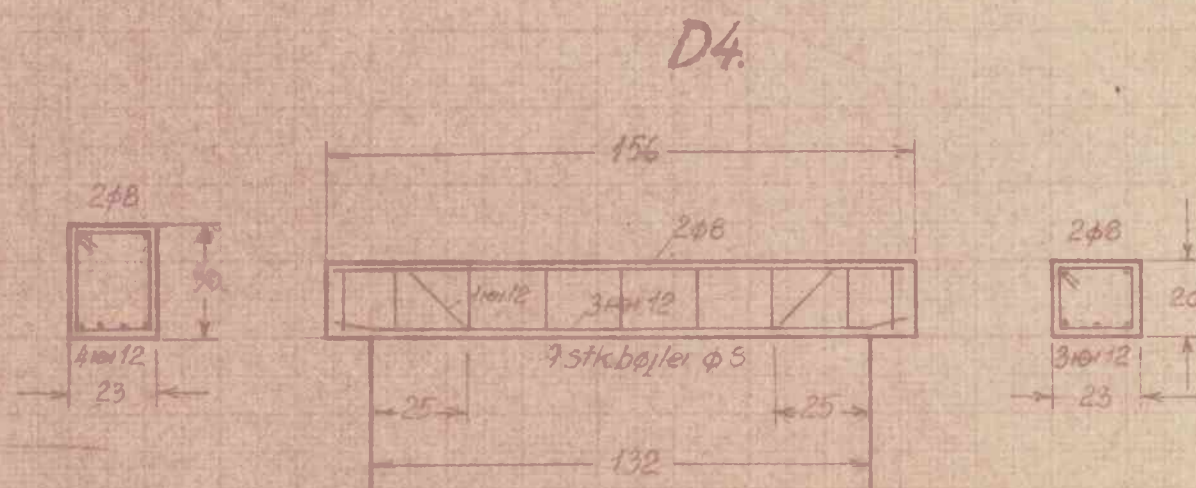
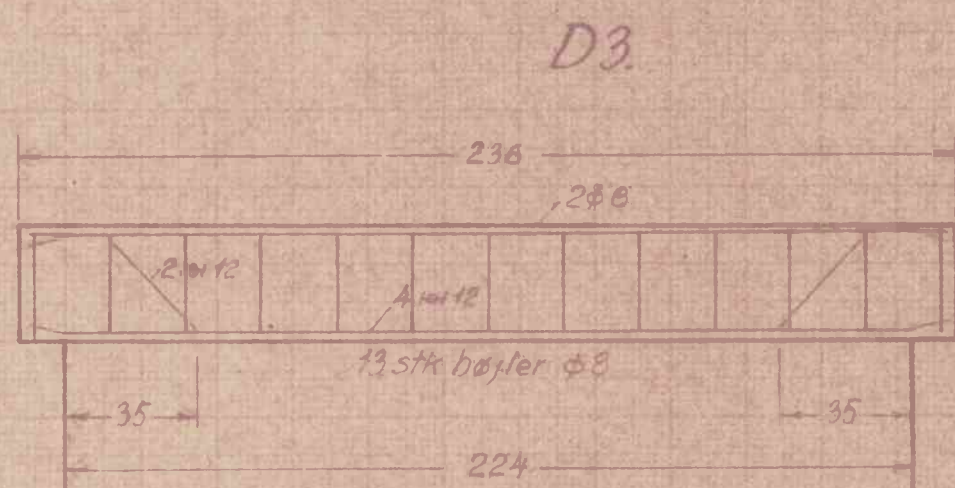
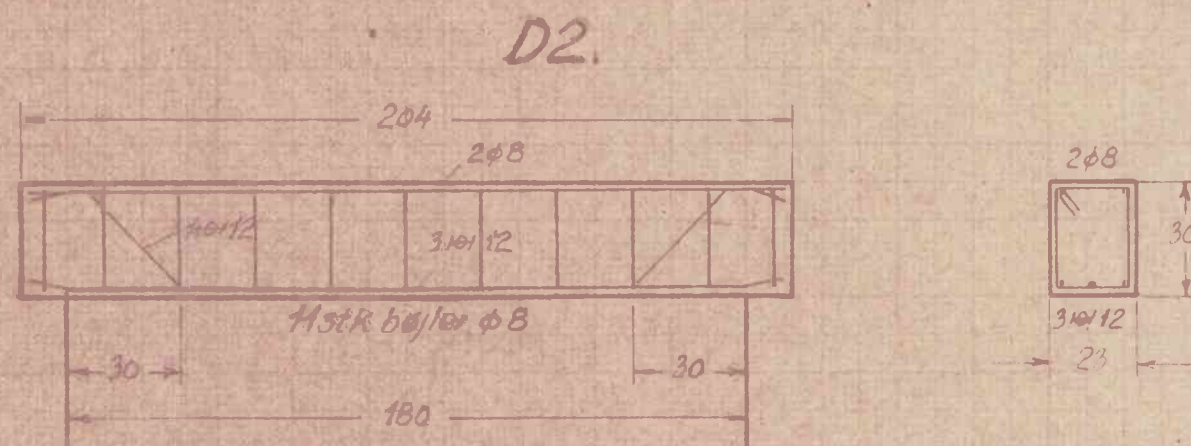
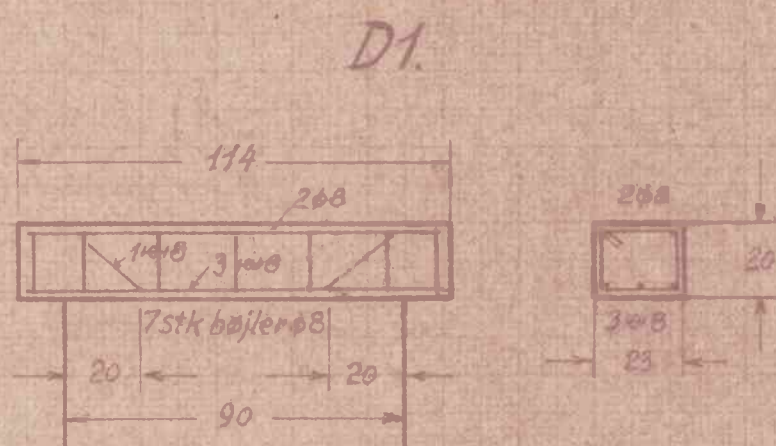
ØREHØJ BEBYGGELSE PÅ MATR. NR. 9^o H.K.M. ØDR. STRANDVEJ
DET SOCIALE BOLIGSELSKAB I HELSINGØR
SITUATIONSPLAN. MÅL 1:400.
SVEND ÅGE NIELSEN OG HOLGER NÆSTED ARKITEKTER D.A.L.
ROSENKILDEVEJ 45. HELSINGØR. T.F. HELSINGØR 2512.



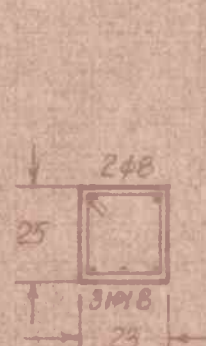
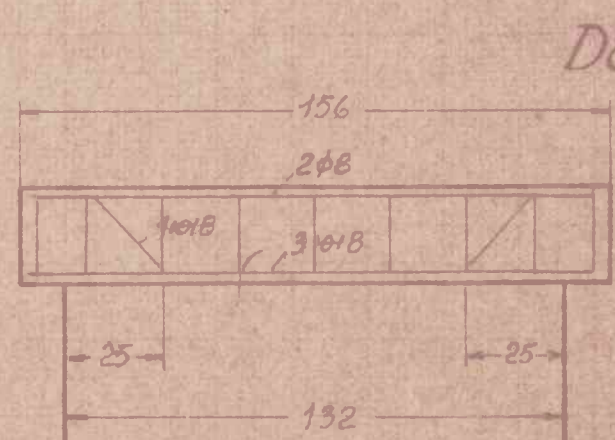
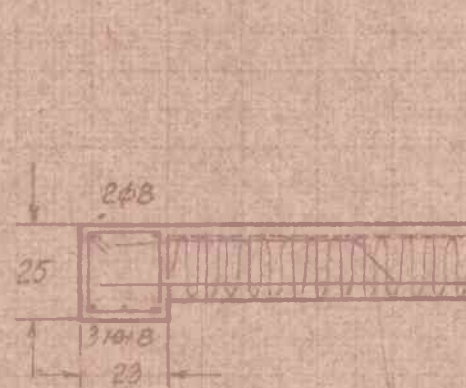
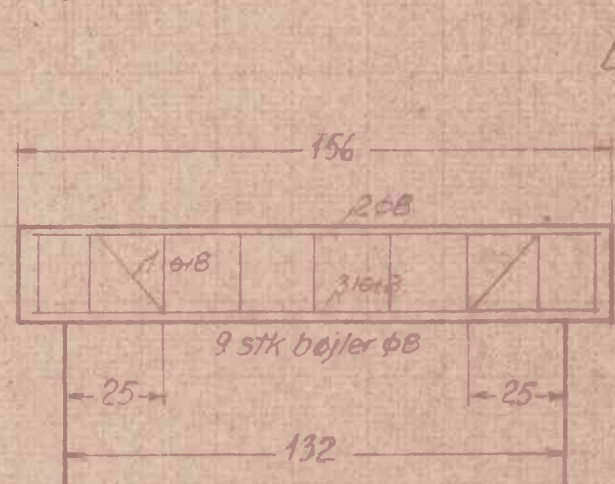
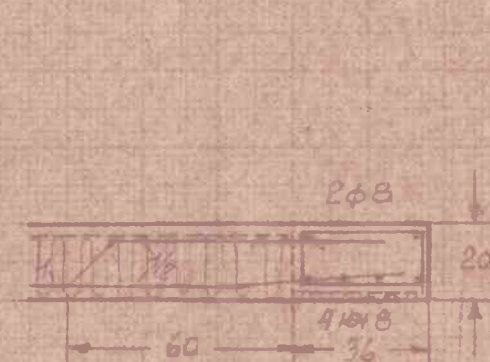
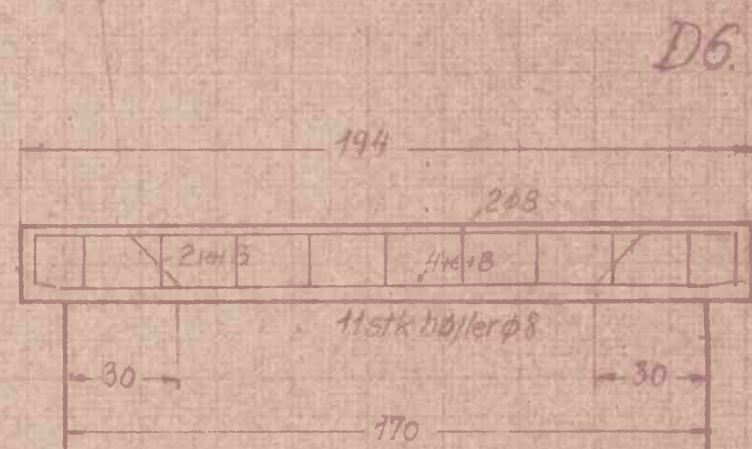
0 mm 50 mm 100 mm



Denne lineal er 100 mm ved print i 1:1 (100%) / Data Scanning A/S



Matr. nr. 91V markj.
Lb. nr. 89/1953.
Omr. 15/1953



Beton 1:2½:3½, $\sigma_B = 300 \text{ kg/cm}^2$
Tentorstål (tst): 8 og 12 mm, $\sigma_F = 5200 \text{ kg/cm}^2$
Rundjern (φ): 8 mm, stål 37.
Alle mål er cm, jerndimensioner er angivet i mm.

Plader:

Po1 og P1: 17cm L.M.-blokke med 3cm overbeton

Hovedarmering: 4 $\phi 12$ pr. m.

Armering af overbeton: 4 $\phi 8$ pr. m

Po2: 20cm jernbeton.

Krydsarmering: $\phi 8$ pr 11cm i hver retning.

Po3: 20cm jernbeton

Krydsarmering: $\phi 8$ pr 19cm i hver retning.

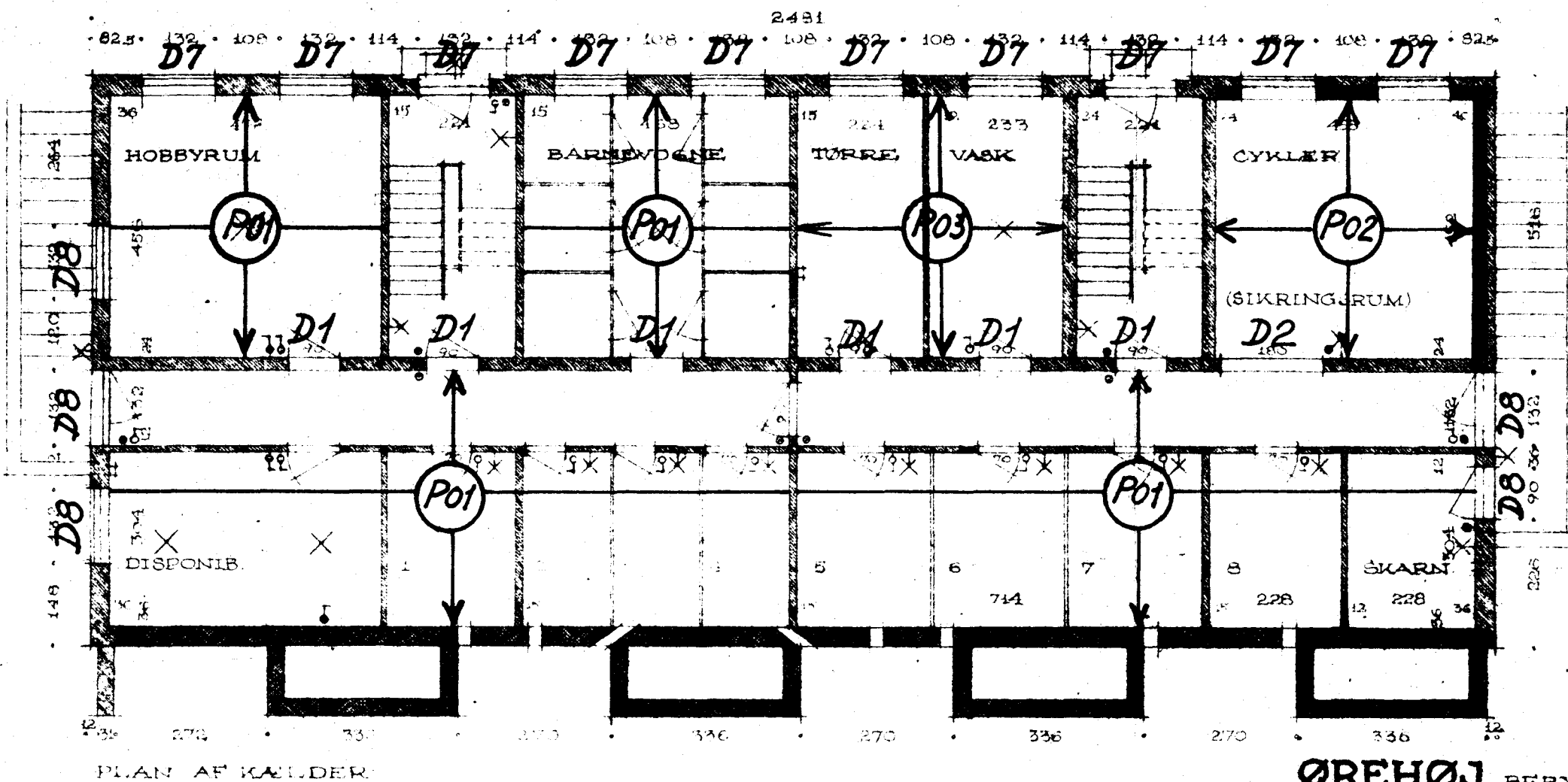
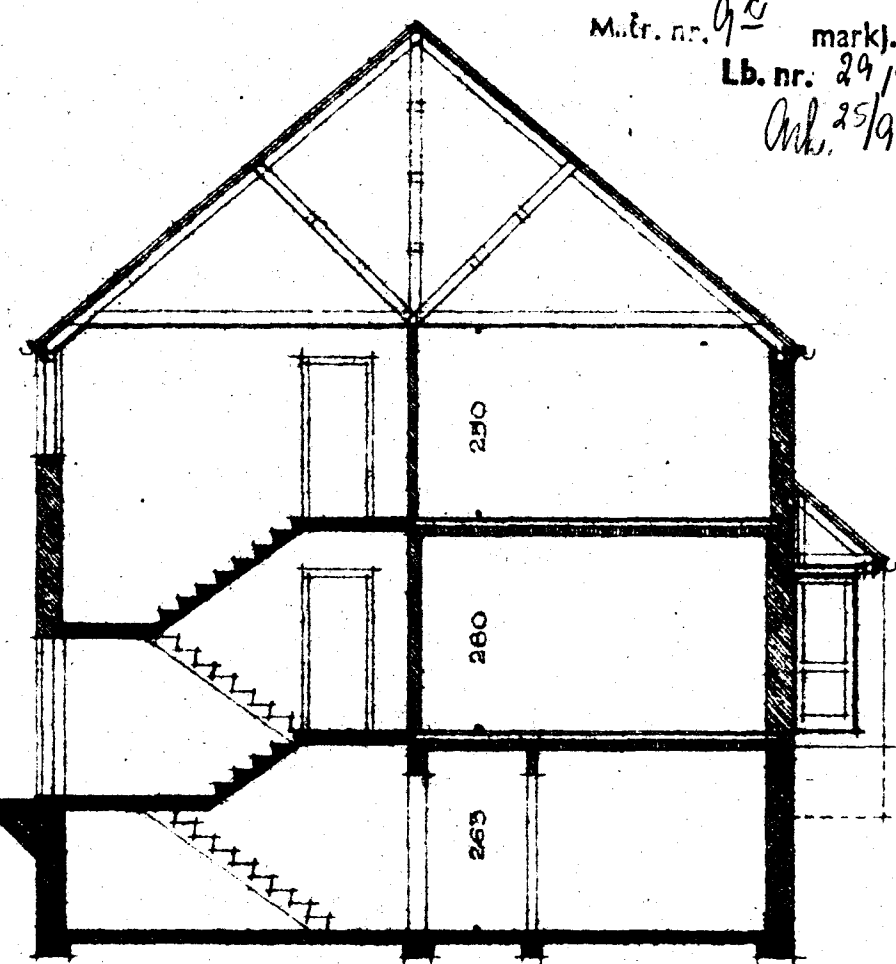
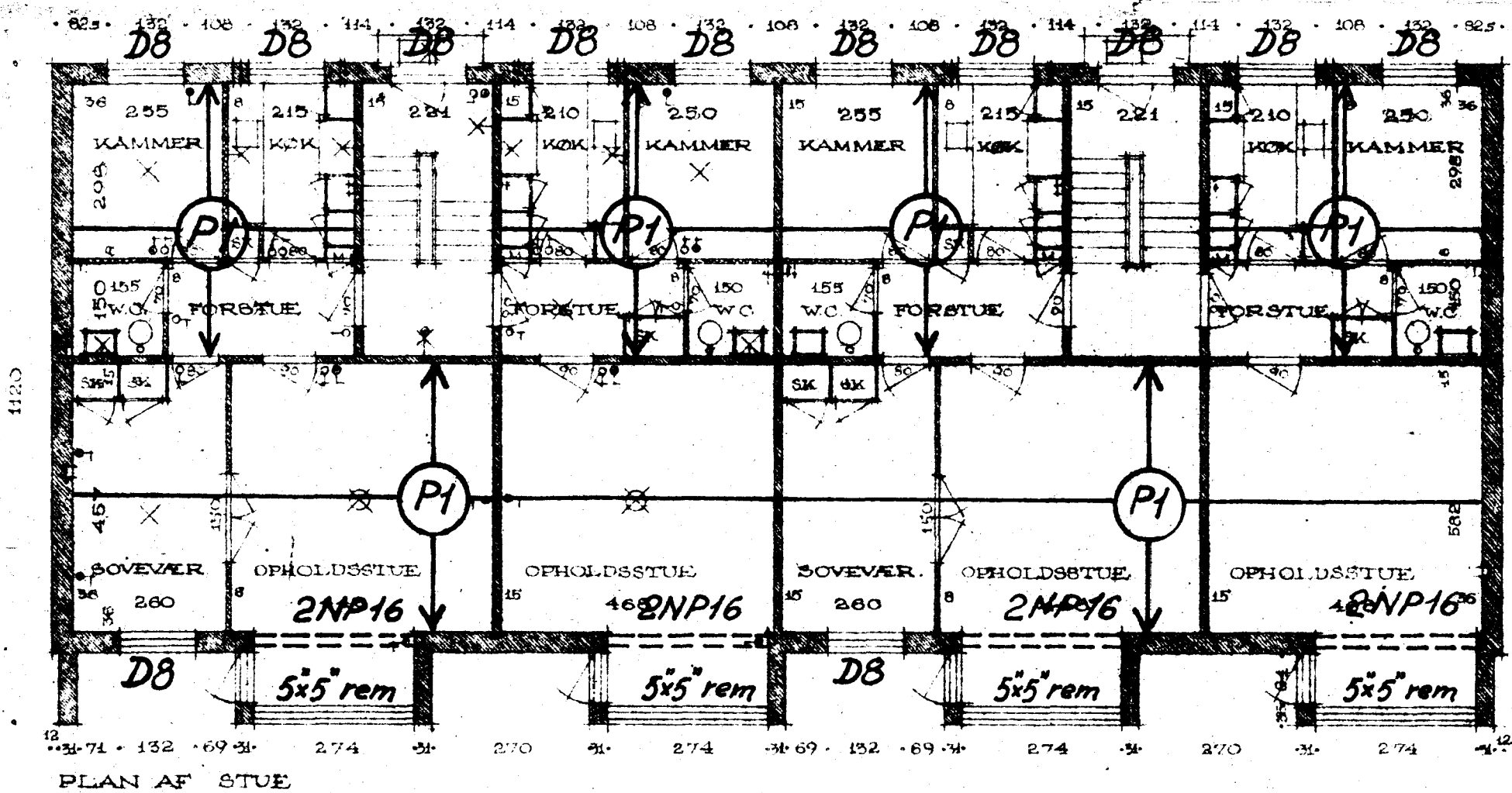
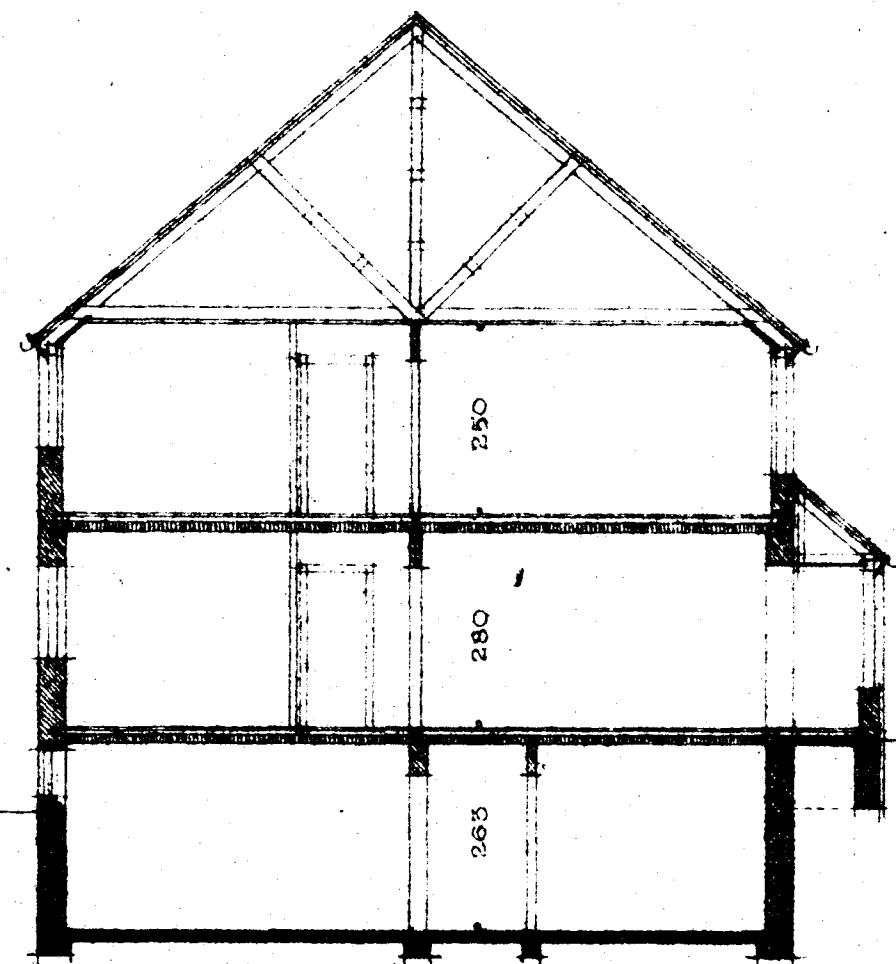
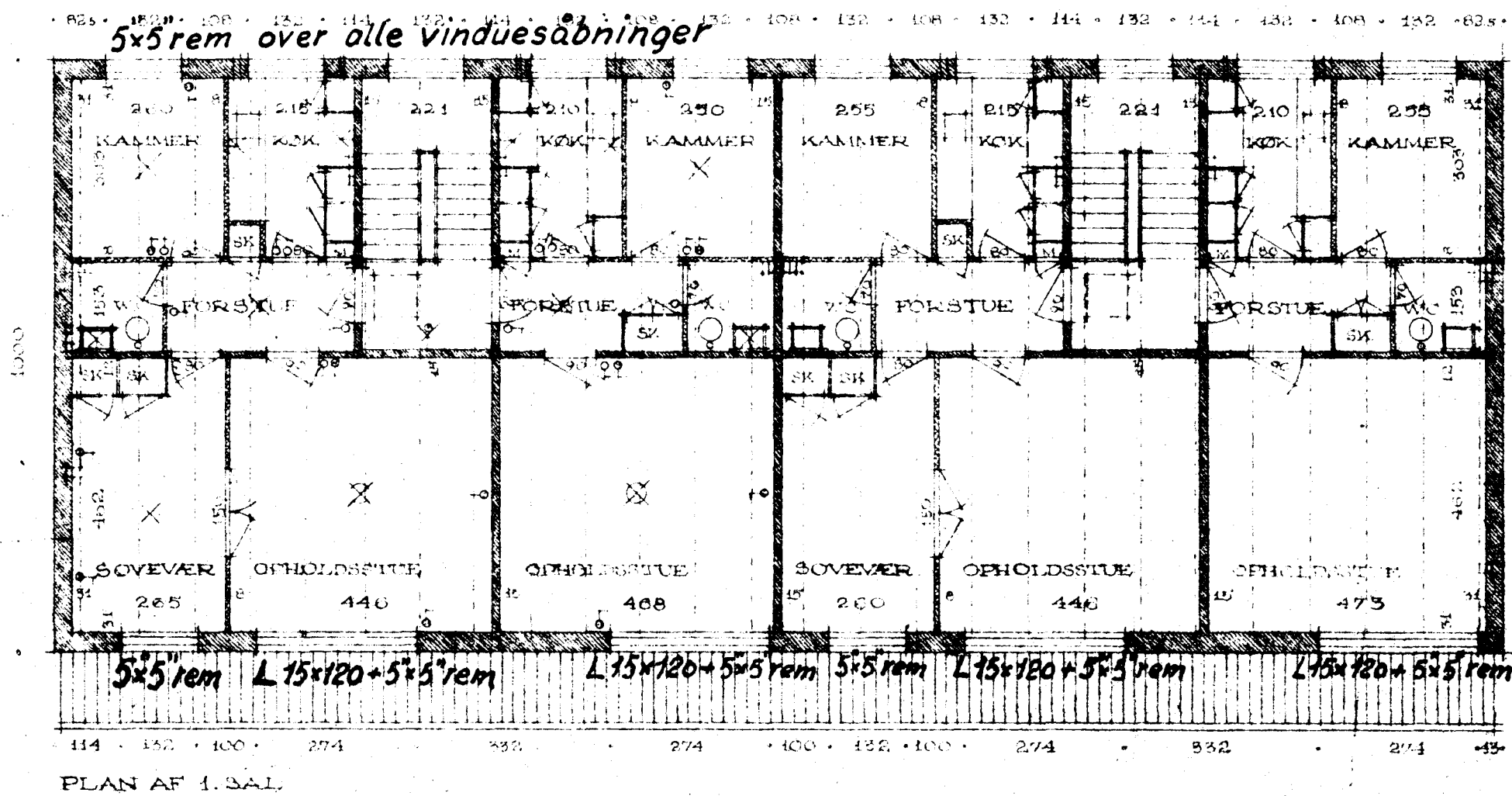
1:20



Møltinger Kommunes tekniske Kontor			
Ørehøj			
Jernbeton dragere 1:20			
Tegnet af 7/5 1953	Tegnet af 18	CSP	XXII f
Rev. 6. 1. 53	Tegnet af 18	Udt. 6. 1. 53	34 3651

0 mm 50 mm 100 mm

Denne lineal er 100 mm ved print i 1:1 (100%) / Data Scanning A/S



ØREHØJ. BEBYGGELSE PÅ MÅT
DET SOCIALE BOLIGSELSKAB I HELSINGØR
BLOK B PLANER. MÅL 1:100.
SVEND ÅGE NIELSEN OG HOLGER NÆSTED.
ROSENKILDEVEJ 45, HELSINGØR. TLF. 19 3629

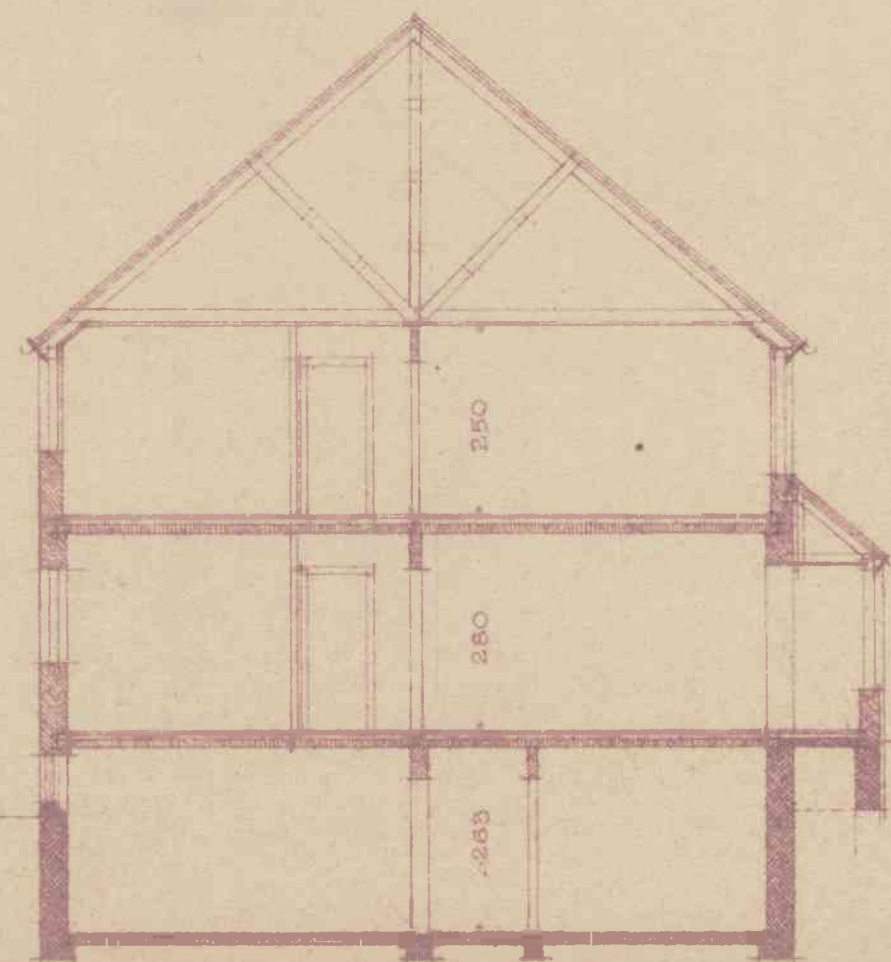
ØREHØJ
bærende konstruktioner

ESP 19 3629

0 mm 50 mm 100 mm

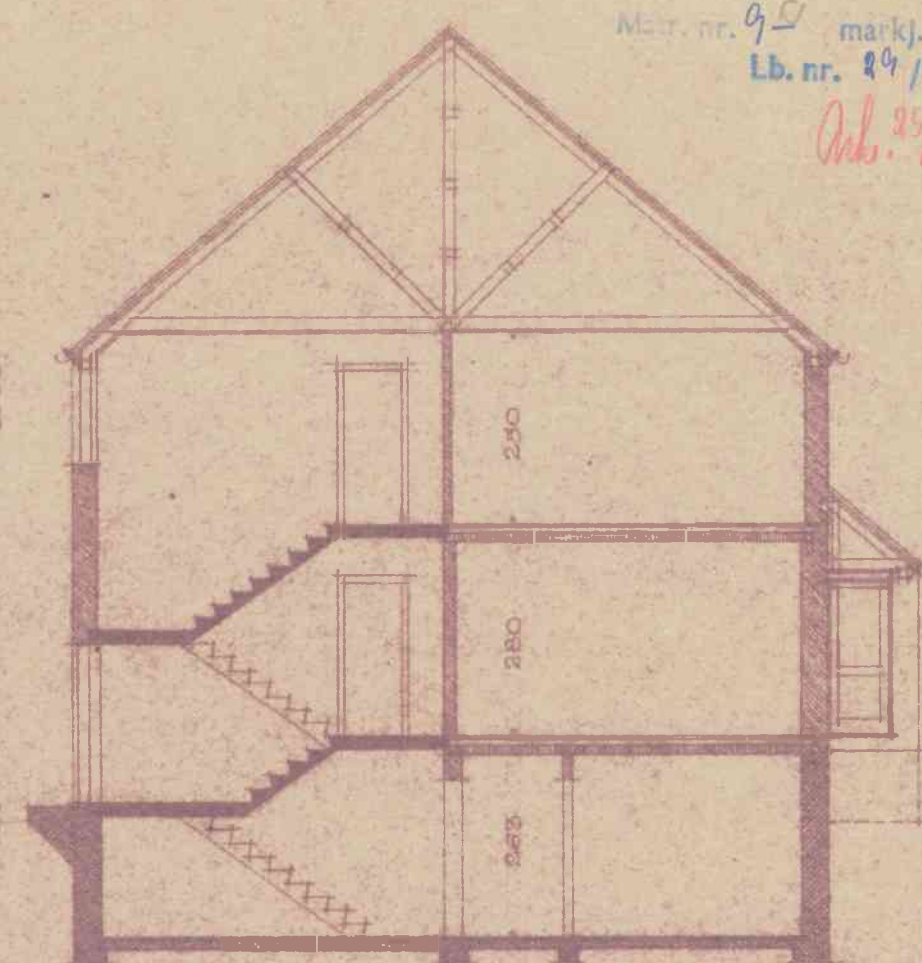
Denne lineal er 100 mm ved print i 1:1 (100%) / Data Scanning A/S

PLAN AF 1.3A1



SNIT A-A

PLAN OF STUDY



8NIT B-B

PLAN AF KÆLDER

ØREHØJ
bærende konstruktioner

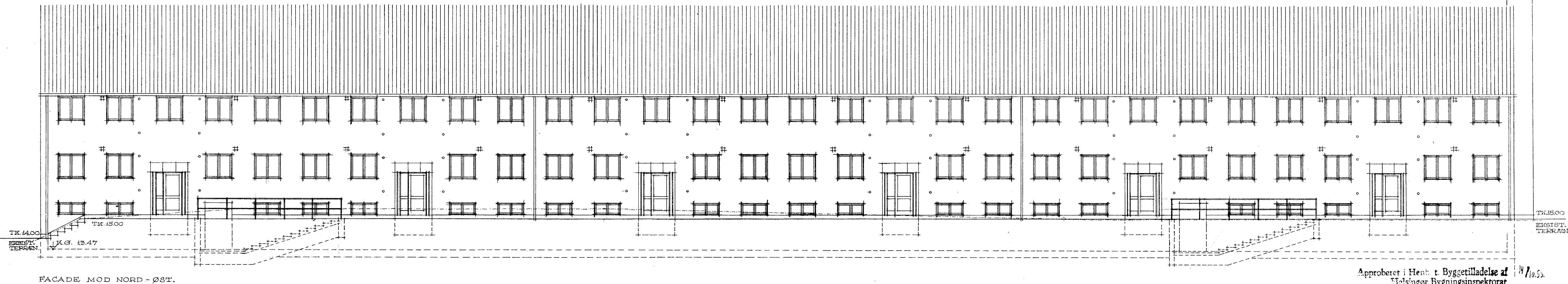
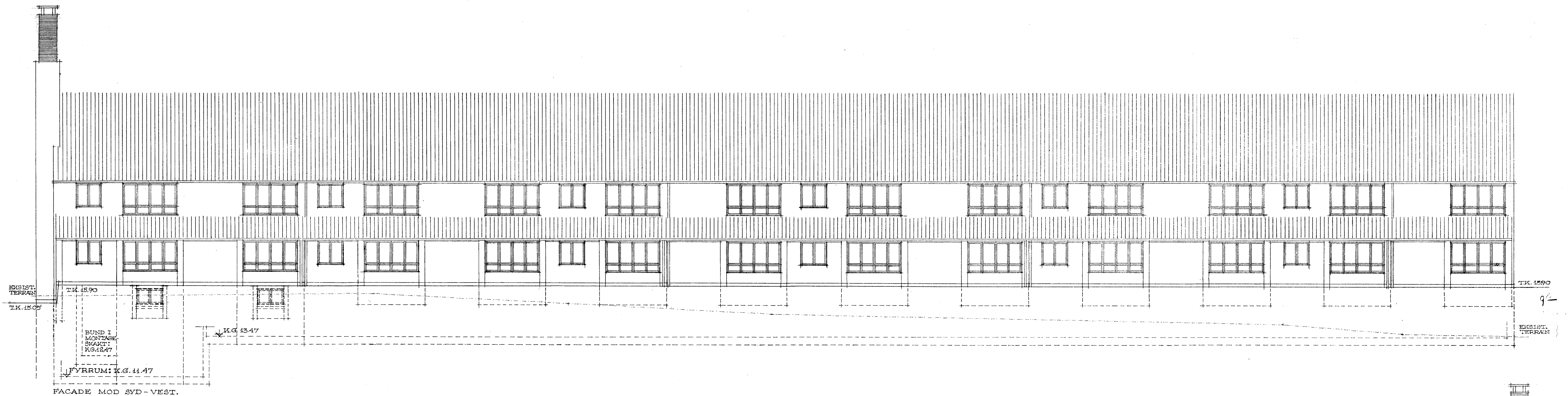
CSP

XXII f
20 3630

ØREHØJ. BEBYGGELSE PÅ MATR. NR. 9^c H.V.M. SDR. 3.STRANDVEJ.
DET SOCIALE BOLIGSELSKAB I HELSINGØR.
BLOK C PLANER. MÅL 1:100.
SVEND ÅGE NIELSEN og HOLGER NASTED. ARKITEKTER. DAL
ROSENKILDEVEJ 45, HELSINGØR. TLF: HELSINGØR 2510.

0 mm 50 mm 100 mm

Denne lineal er 100 mm ved print i 1:1 (100%) / Data Scanning A/S



Approberet i Hent t. Byggetilladelse af
Helsingør Bygningsinspektora

M4 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 23 24 25 26 27 28 29 30 M.

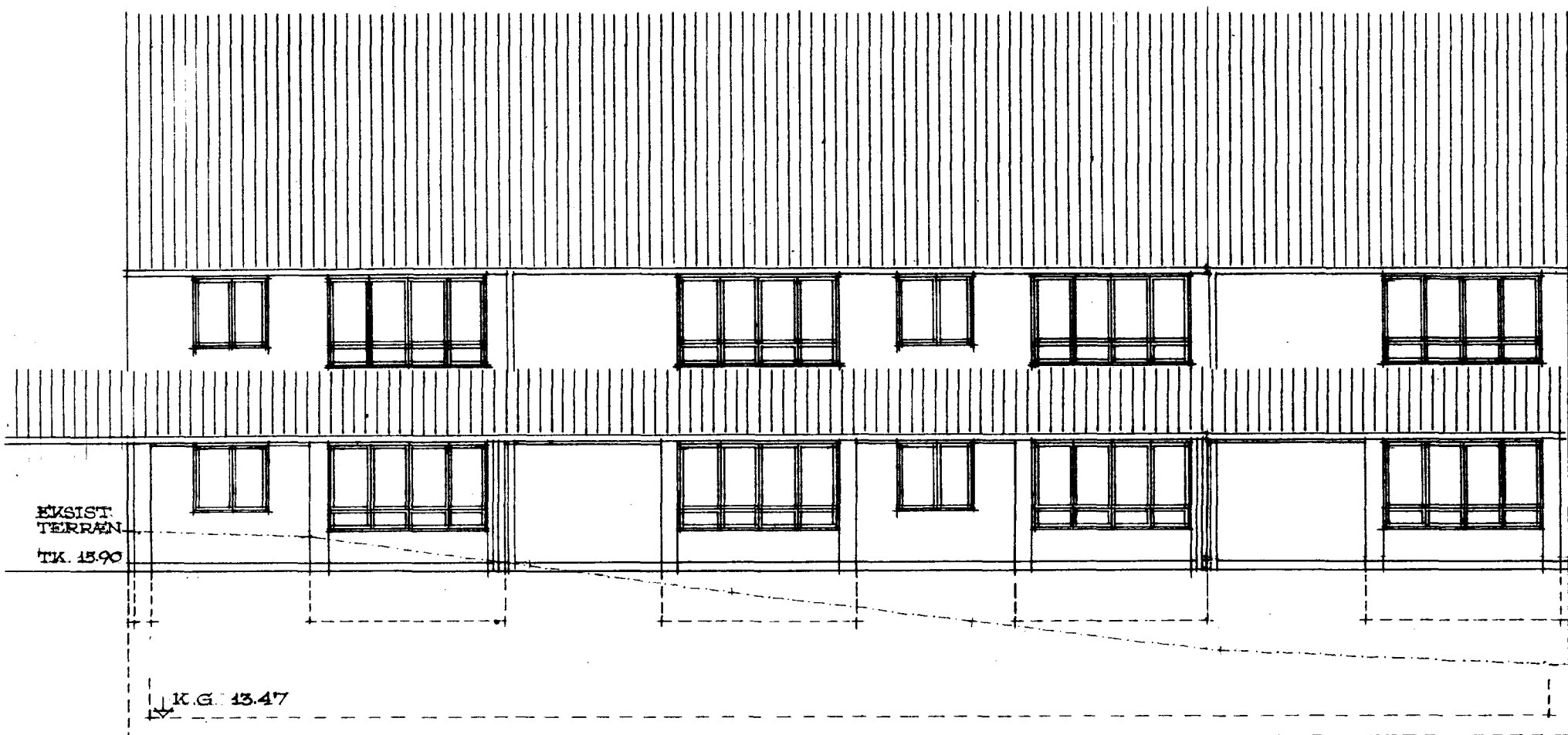
ØREHØJ. BEBYGGELSE PÅ MATR. NR. 9^c HKM. SDR. STRANDVEJ.
DET SOCIALE BOLIGSELSKAB I HELSINGØR.
BLOK A. FACADER. MÅL 1:100.
SVEND ÅGE NIELSEN og HOLGER NÆSTED, ARKITEKTER. DAL.
ROSENKILDEVEJ 4B, HELSINGØR. TLF: HELSINGØR 2510.
15. 5. 1953.

3

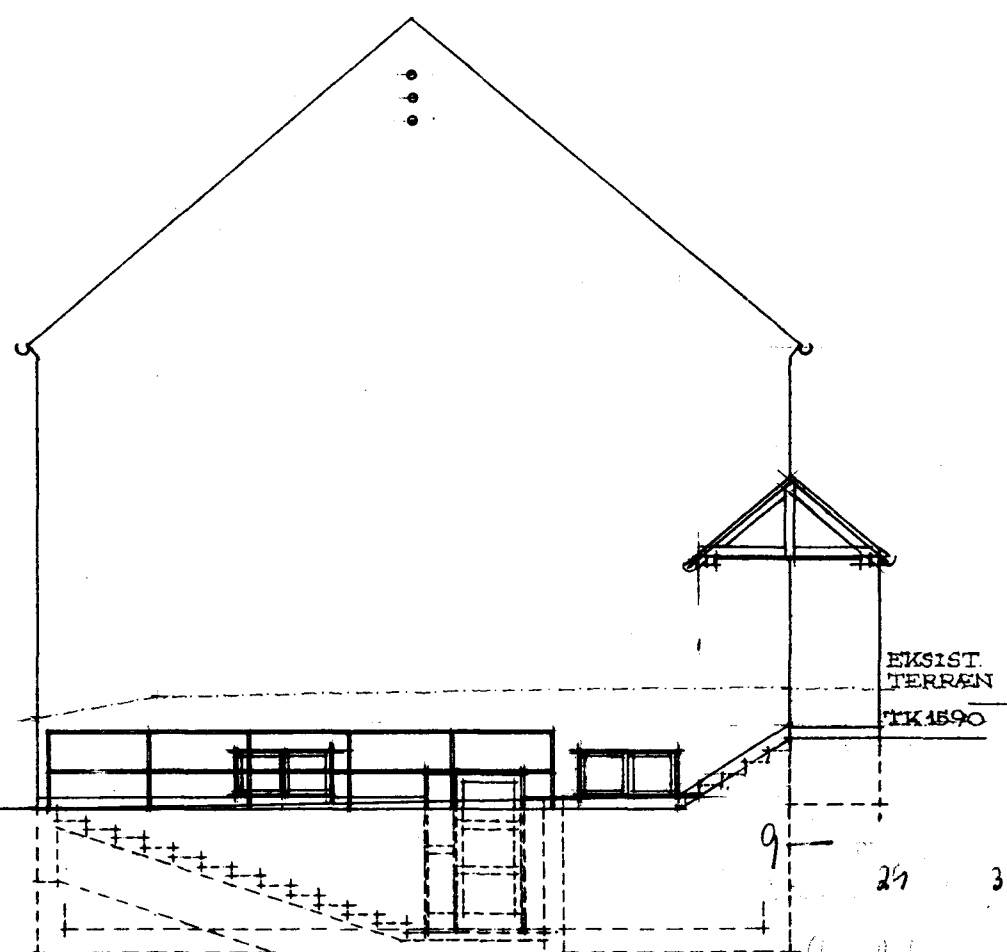
3063/53

0 mm 50 mm 100 mm

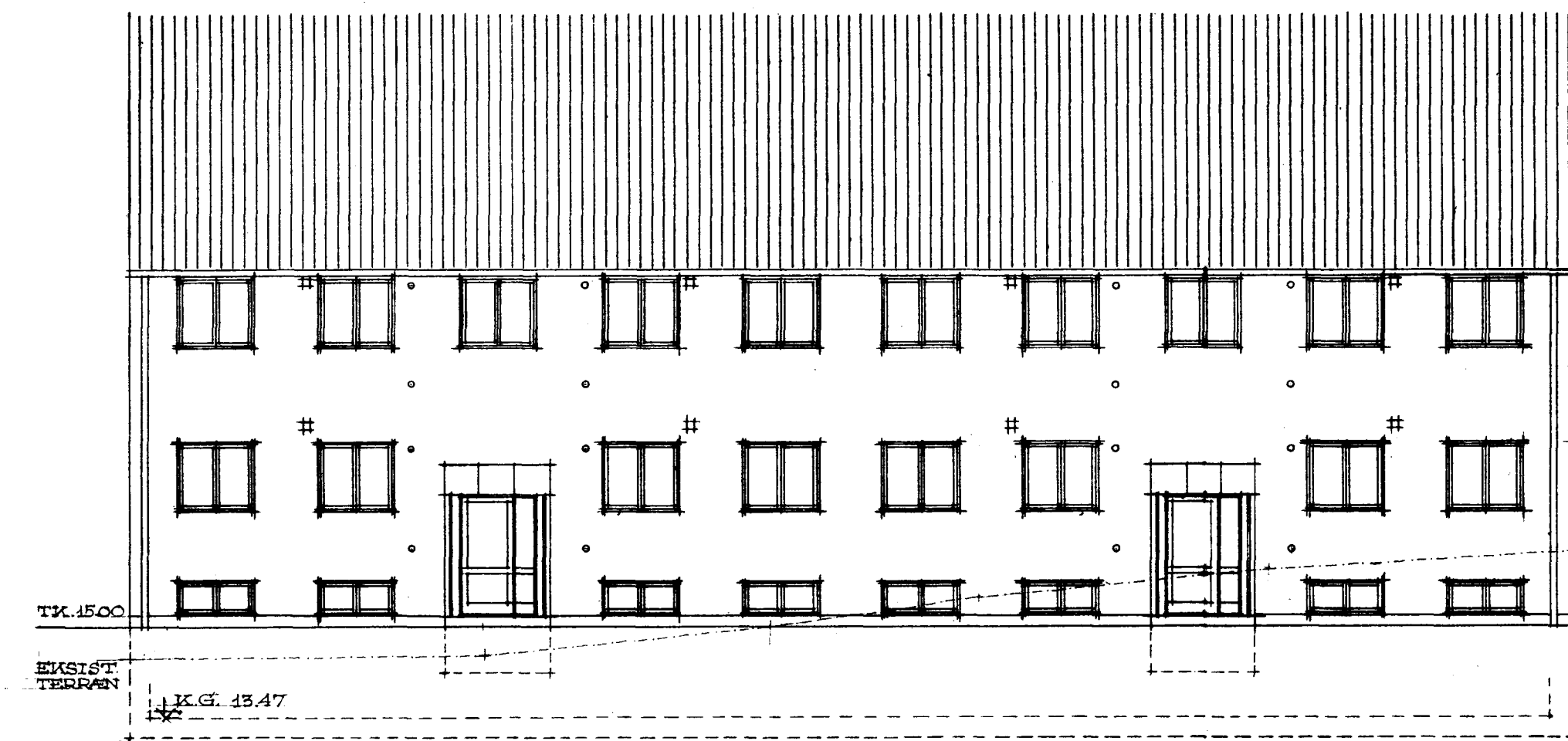
Denne lineal er 100 mm ved print i 1:1 (100%) / Data Scanning A/S



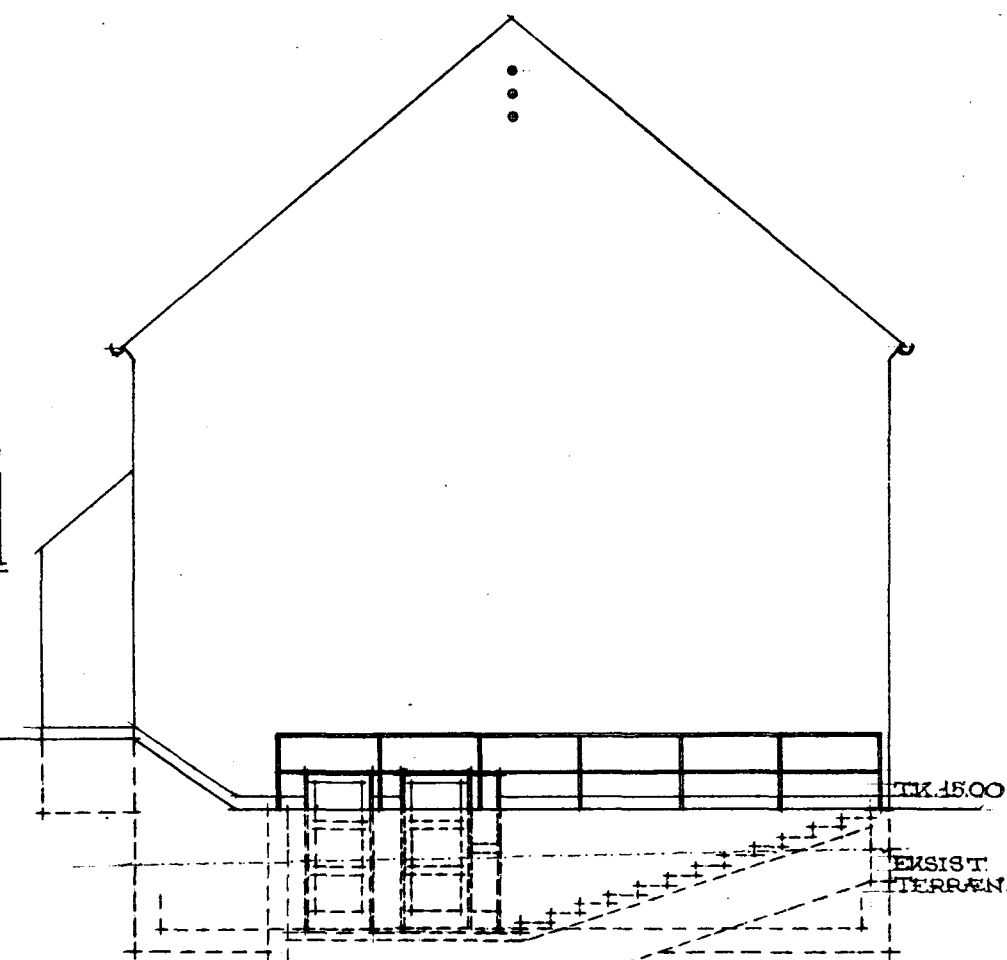
FACADE MOD SYD-ØST.



GAVL MOD SYD-VEST.



FACADE MOD NORD-VEST.



GAVL MOD NORD-ØST.

Apprøbet i Helsingør Byggetilladelse af
Helsingør Ejenhedsinspektør

ØREHØJ. BEBYGGELSE PÅ MATR. NR. 9^c H.K.M. SDR. STRANDVEJ.
DET SOCIALE BOLIGSELSKAB I HELSINGØR.
BLOK B FACADER. MÅL 1:100.
SVEND ÅGE NIELSEN og HOLGER NÆSTED, ARKITEKTER. DAL.
ROSENKILDEVEJ 45, HELSINGØR. TLF: HELSINGØR 2510.
15.5.1953.

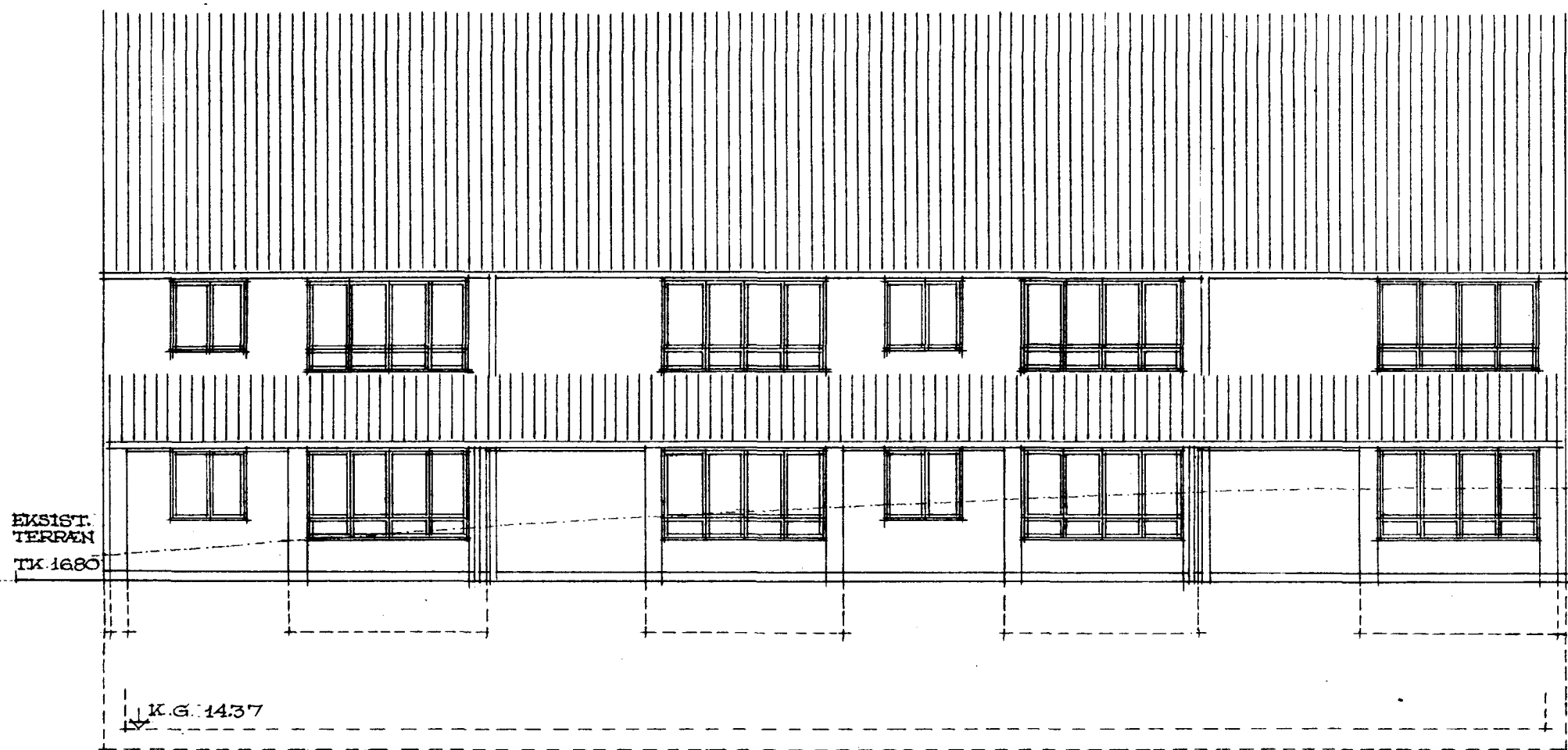
6

3066/53

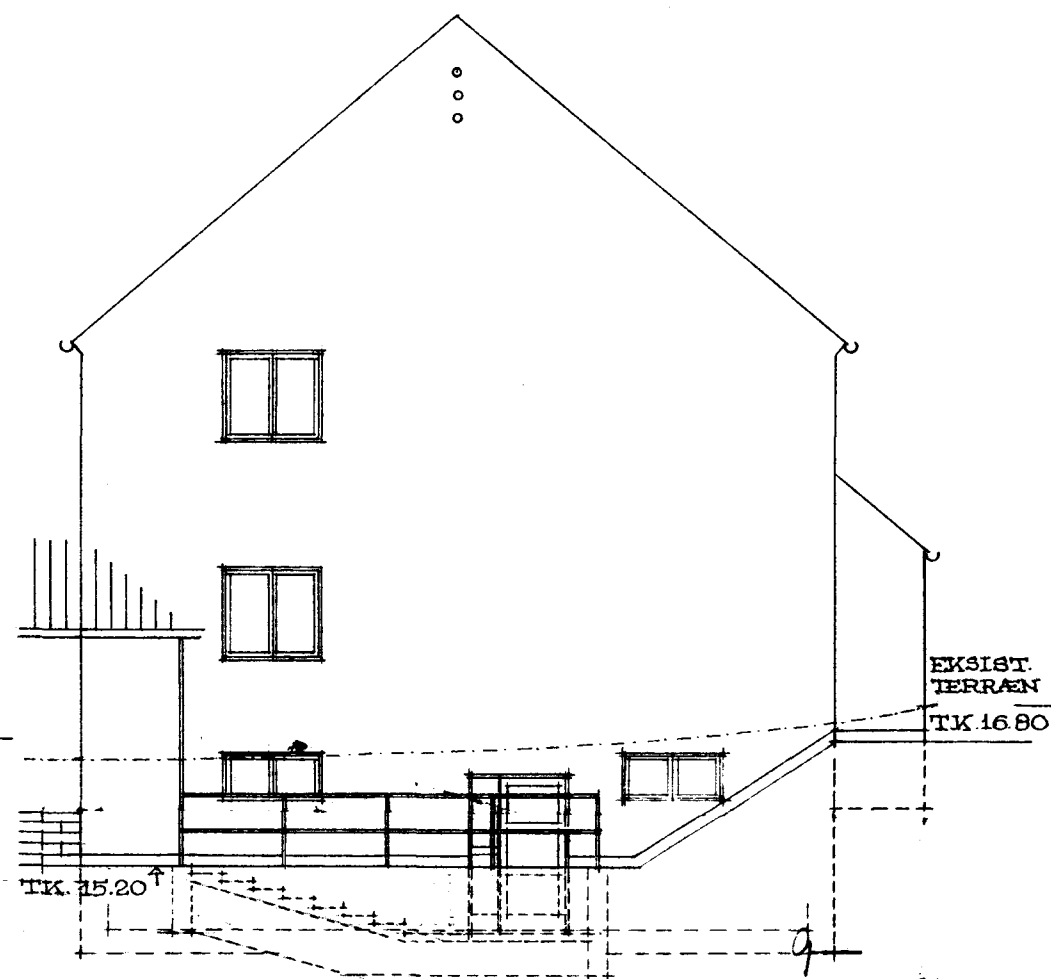
M10 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 17 18 19

0 mm 50 mm 100 mm

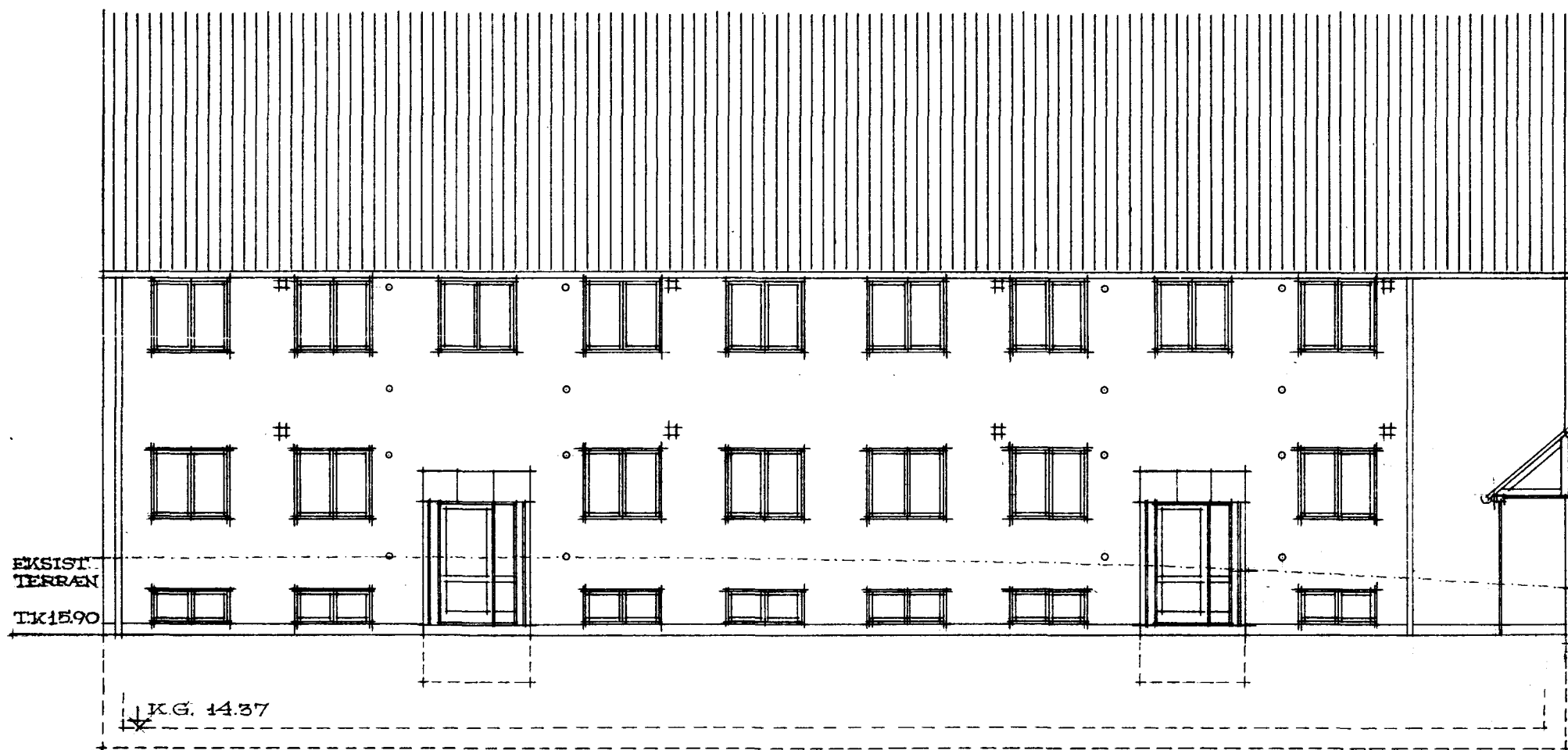
Denne lineal er 100 mm ved print i 1:1 (100%) / Data Scanning A/S



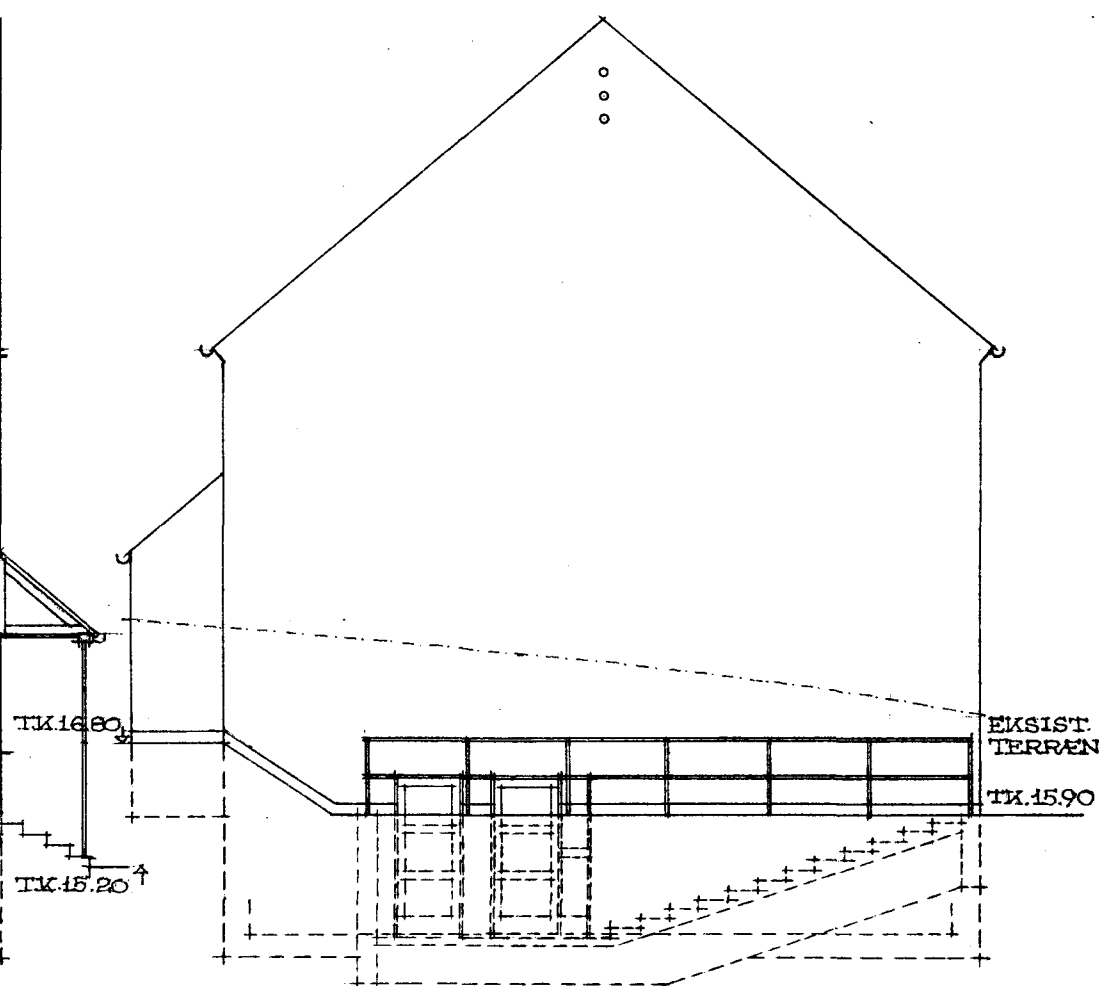
FACADE MOD SYD-VEST.



GAVL MOD NORD-VEST.



FACADE MOD NORD-ØST.

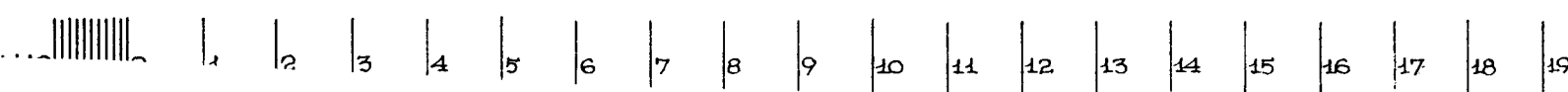


GAVL MOD SYD-ØST.

Approberet i Henk. t. Byggetilladelse af
Helsingør Bygningsinspektora

ØREHØJ. BEBYGGELSE PÅ MATR. NR. 9^c H.K.M. SDR. STRANDVEJ.
DET SOCIALE BOLIGSELSKAB I HELSINGØR.
BLOK C FACADER. MÅL 1:100.
SVEND ÅGE NIELSEN og HOLGER NÆSTED. ARKITEKTER. DAL.
ROSENKILDEVEJ 45, HELSINGØR. TLF: HELSINGØR 2510.
15. 5. 1953.

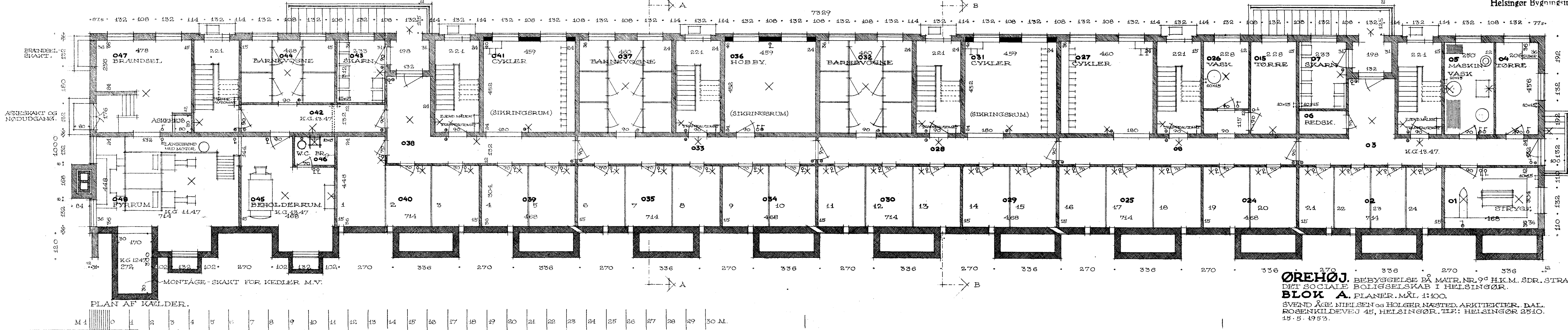
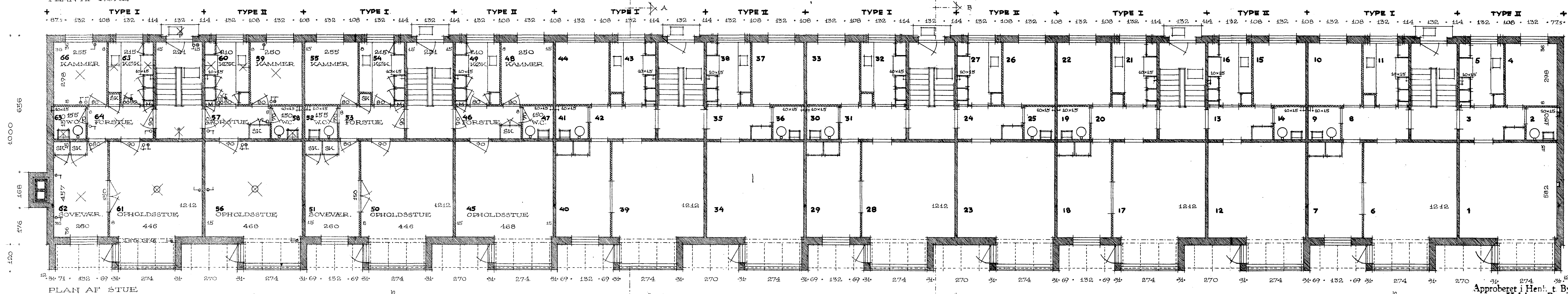
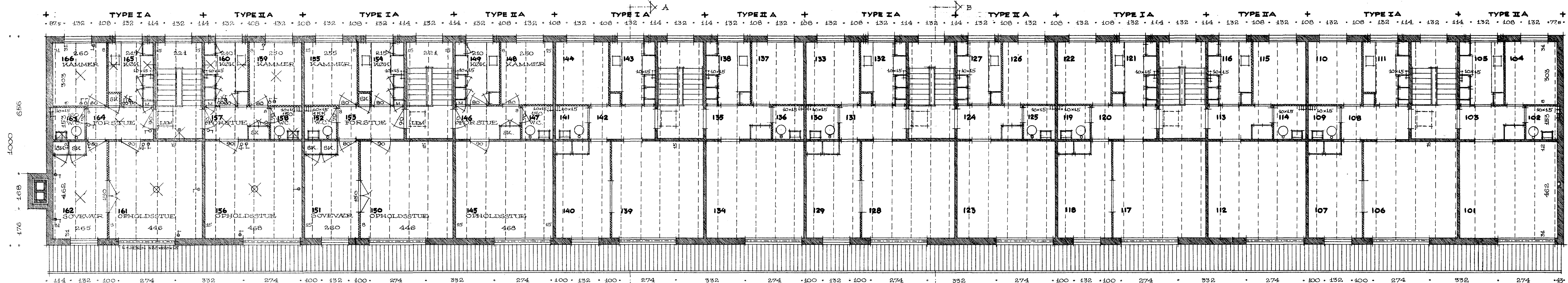
S
3068/53



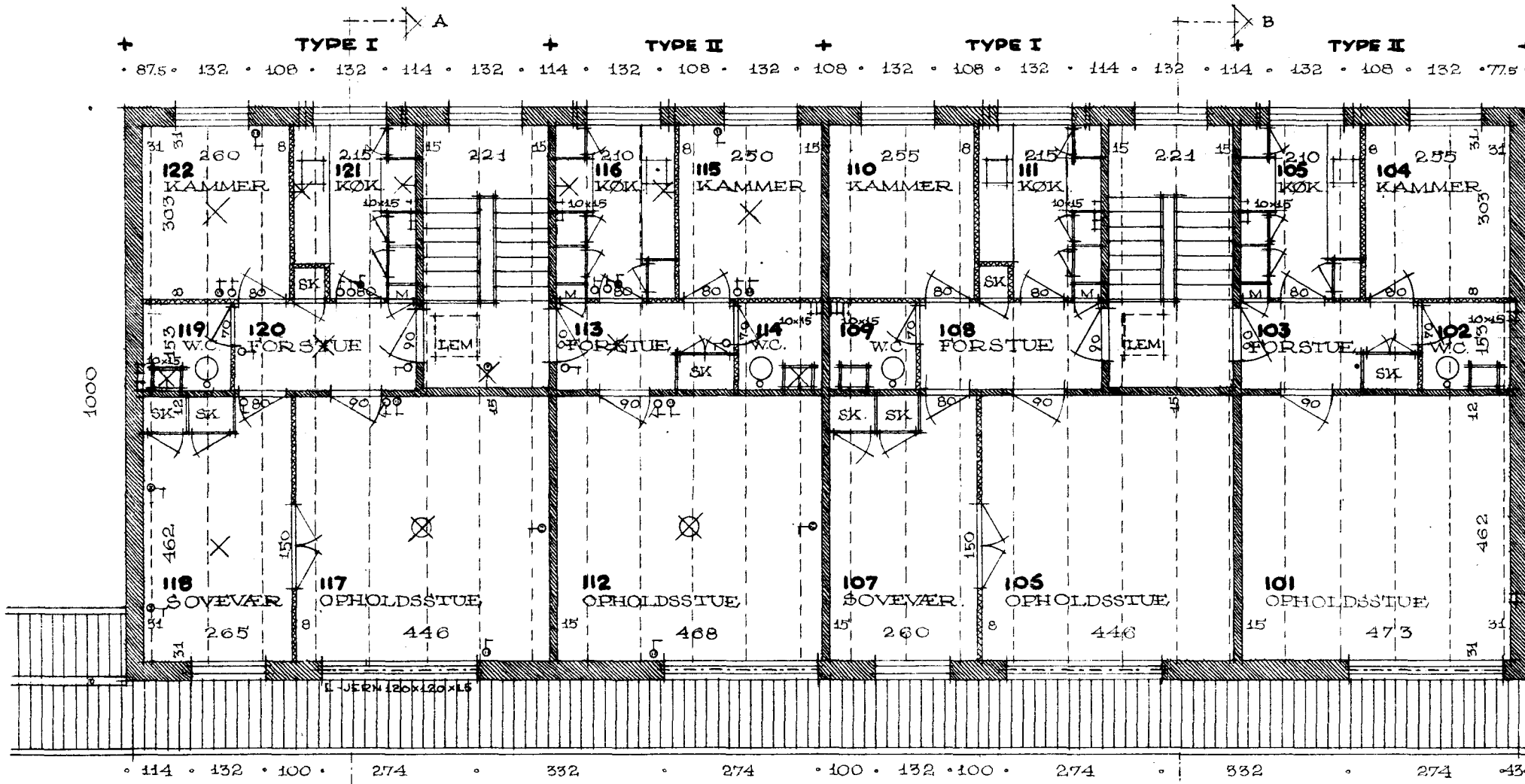
0 mm 50 mm 100 mm



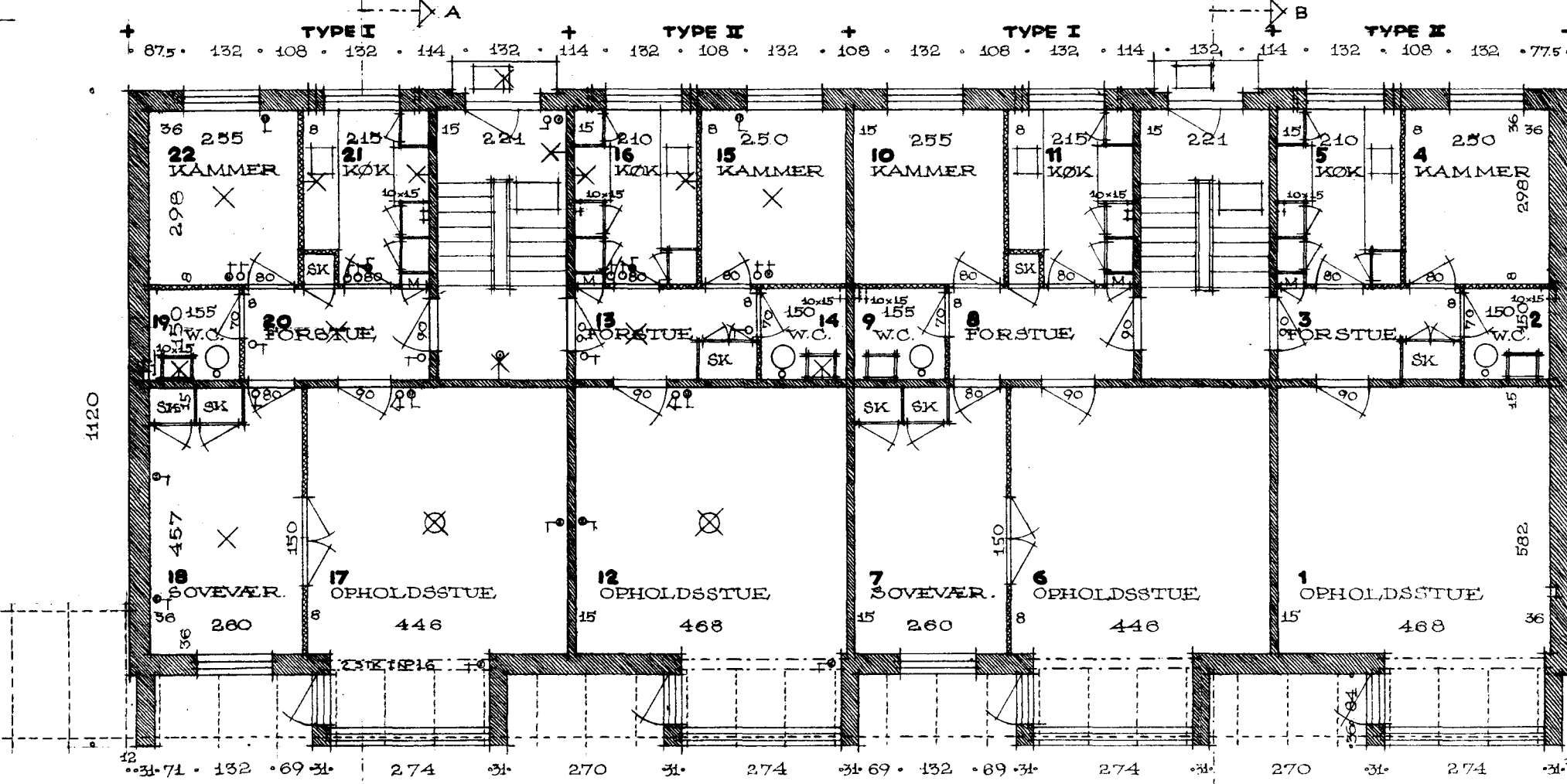
Denne lineal er 100 mm ved print i 1:1 (100%) / Data Scanning A/S



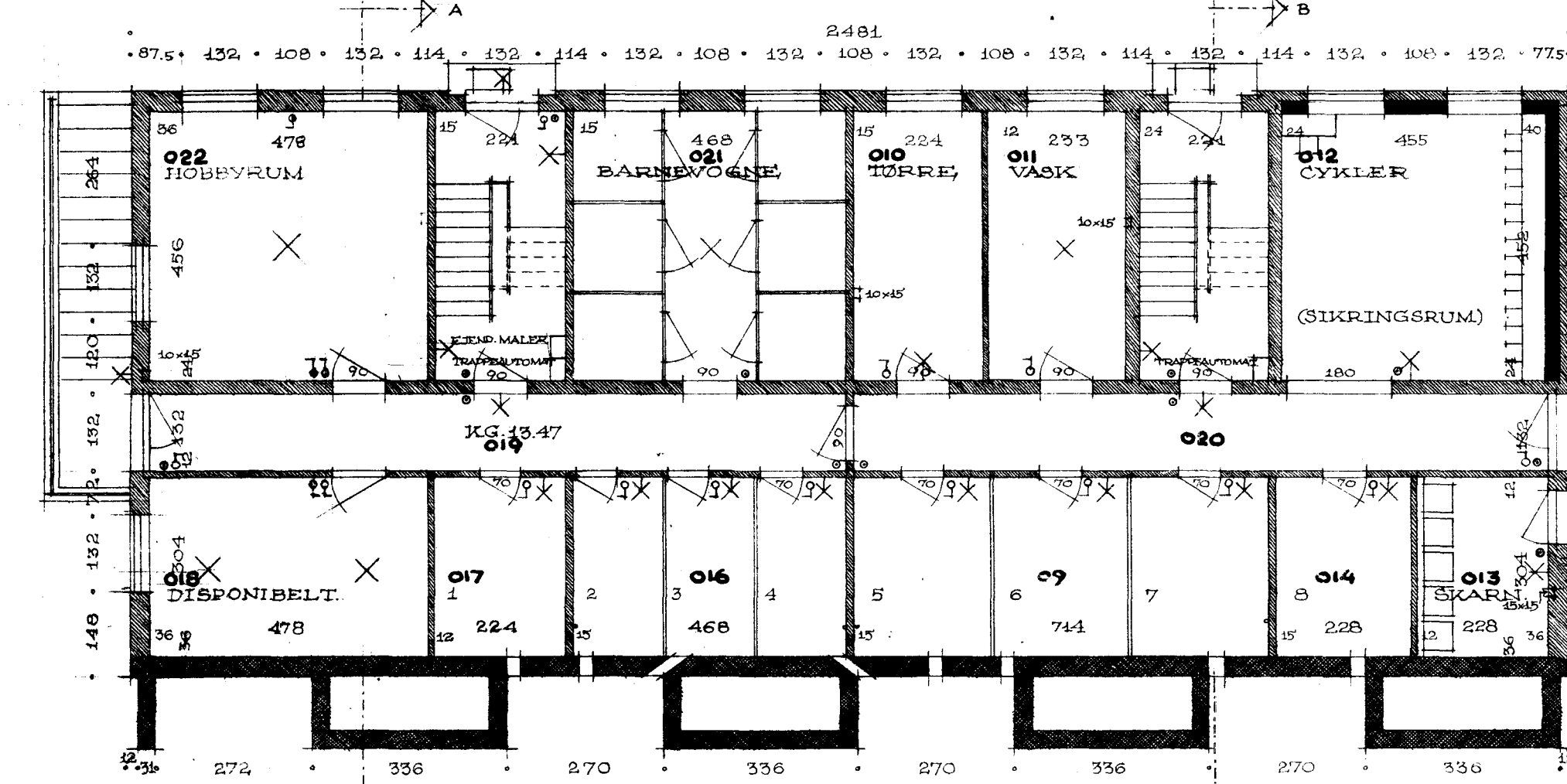
ØREHØJ. BEBYGGELSE PÅ MATR. NR. 9^c HKM. SDR. STRANDVEJ.
DET SOCIALE BOLIGSELSKAB I HELSINGØR.
BLOK A. PLANER. MÅL 1:100.
SVEND ÅGE NIELSEN og HOLGER NASTED, ARKITEKTER, DAL.
ROSENKILDEVEJ 45, HELSINGØR. TEL: HELSINGØR 2510.
15.5.1953.



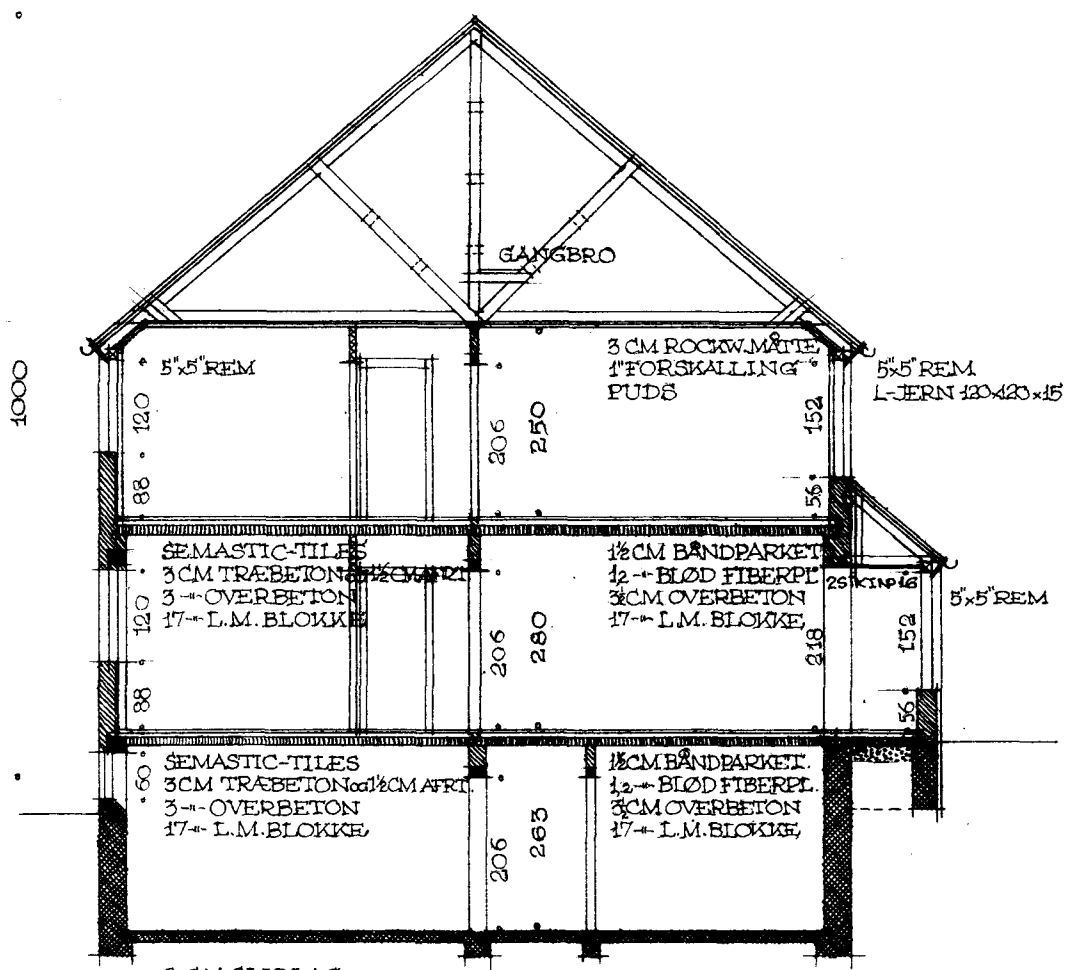
PLAN AF 1. SAL



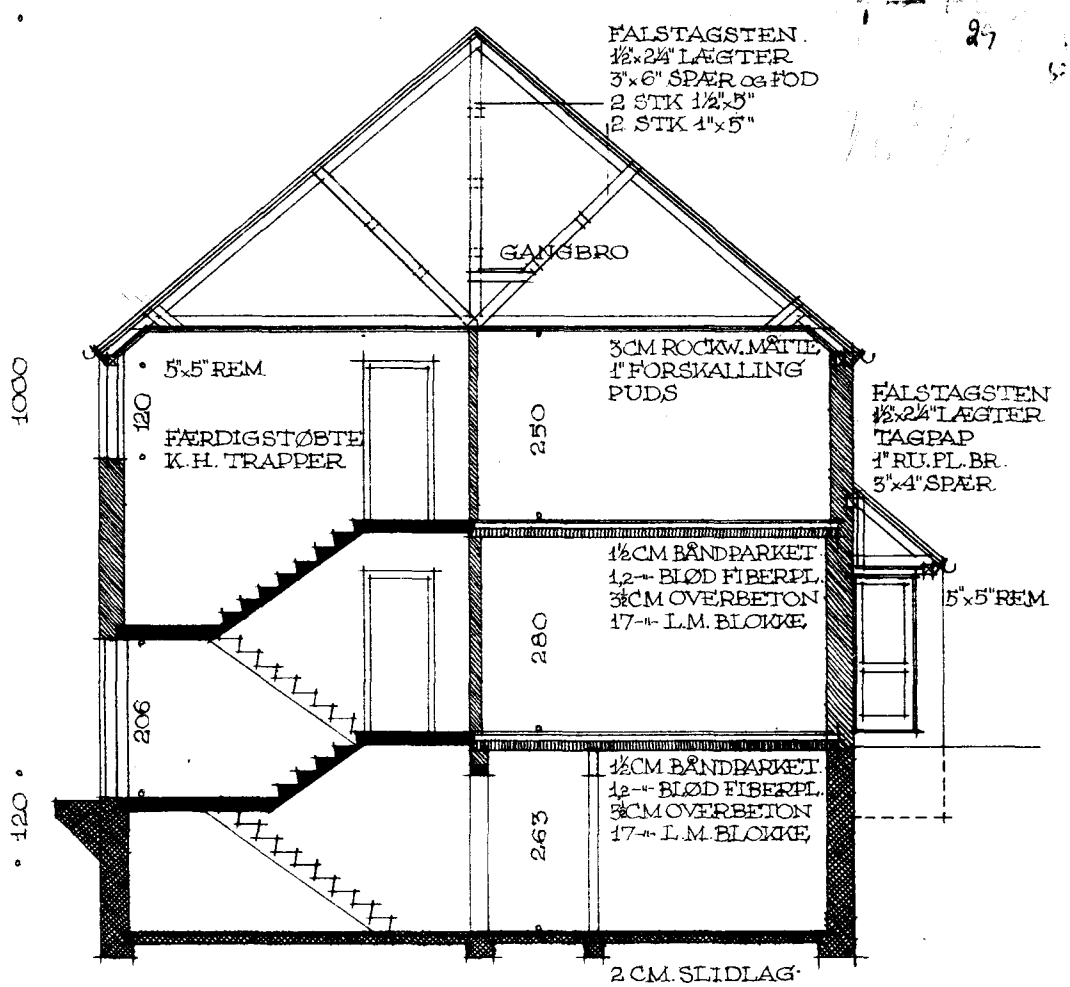
PLAN AF 2. SAL



PLAN AF KÆLDER



SNIT A-A
(ANG. DETAILLER: SE TEKN. NR. 9.)



SNIT B-B
(ANG. DETAILLER: SE TEKN. NR. 9.)

Approberet i Hensigt til Bægtilladelse af
Helsingør Bygningsinspektør

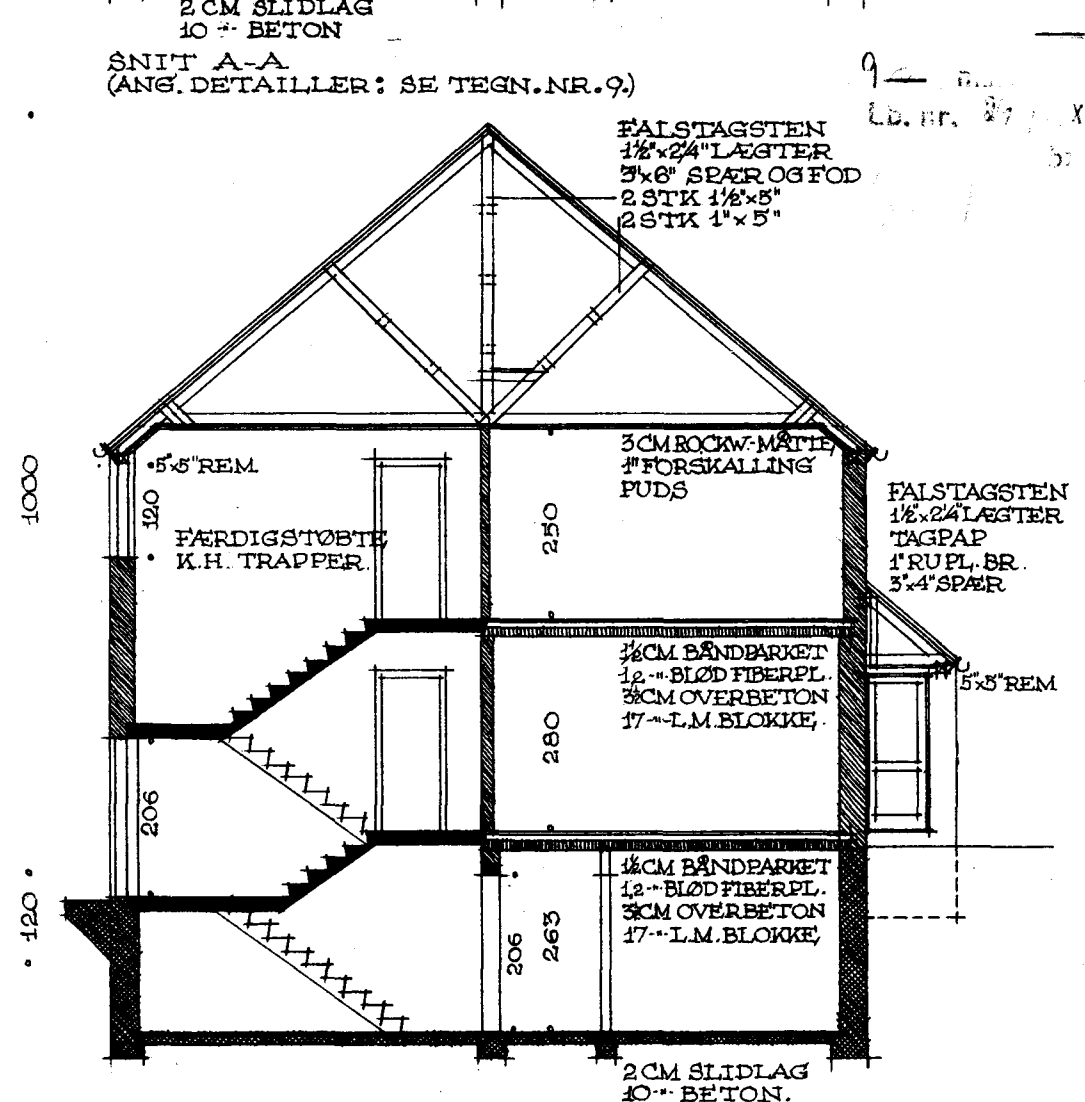
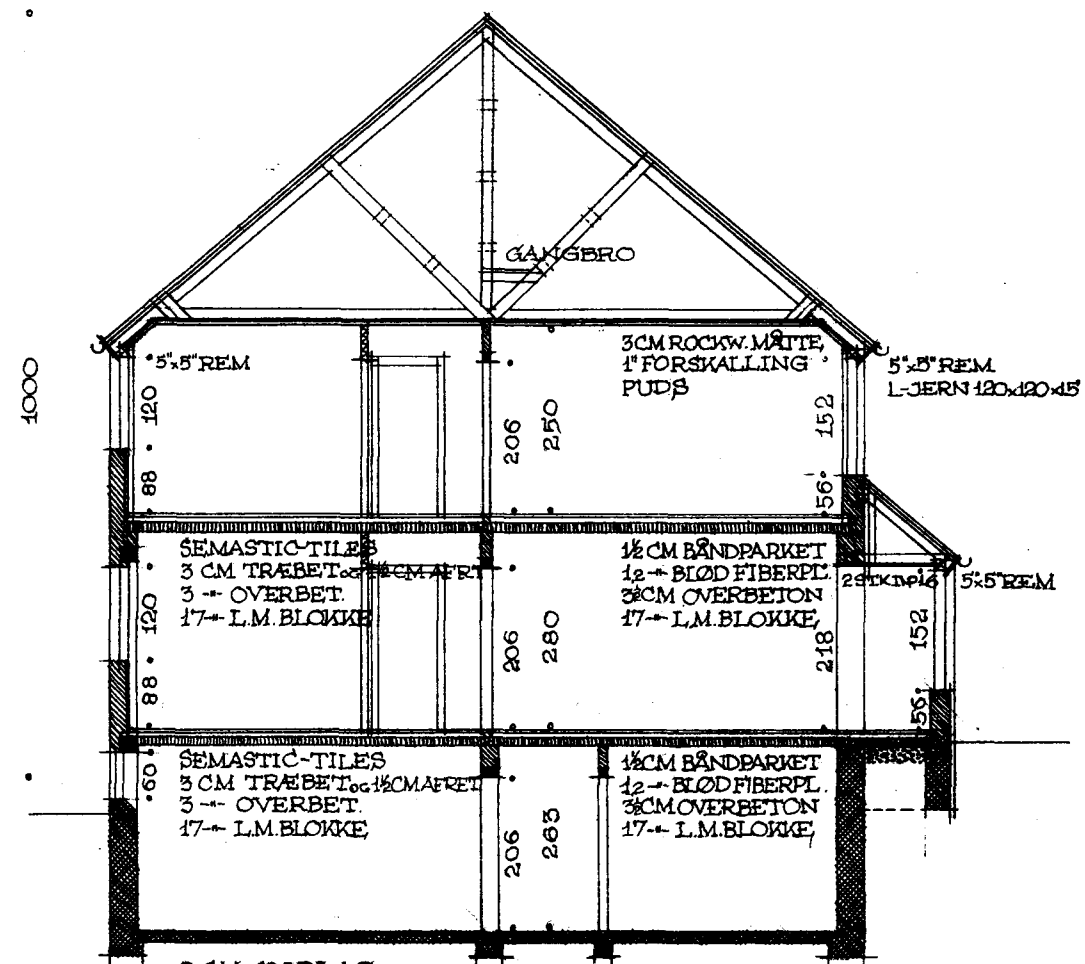
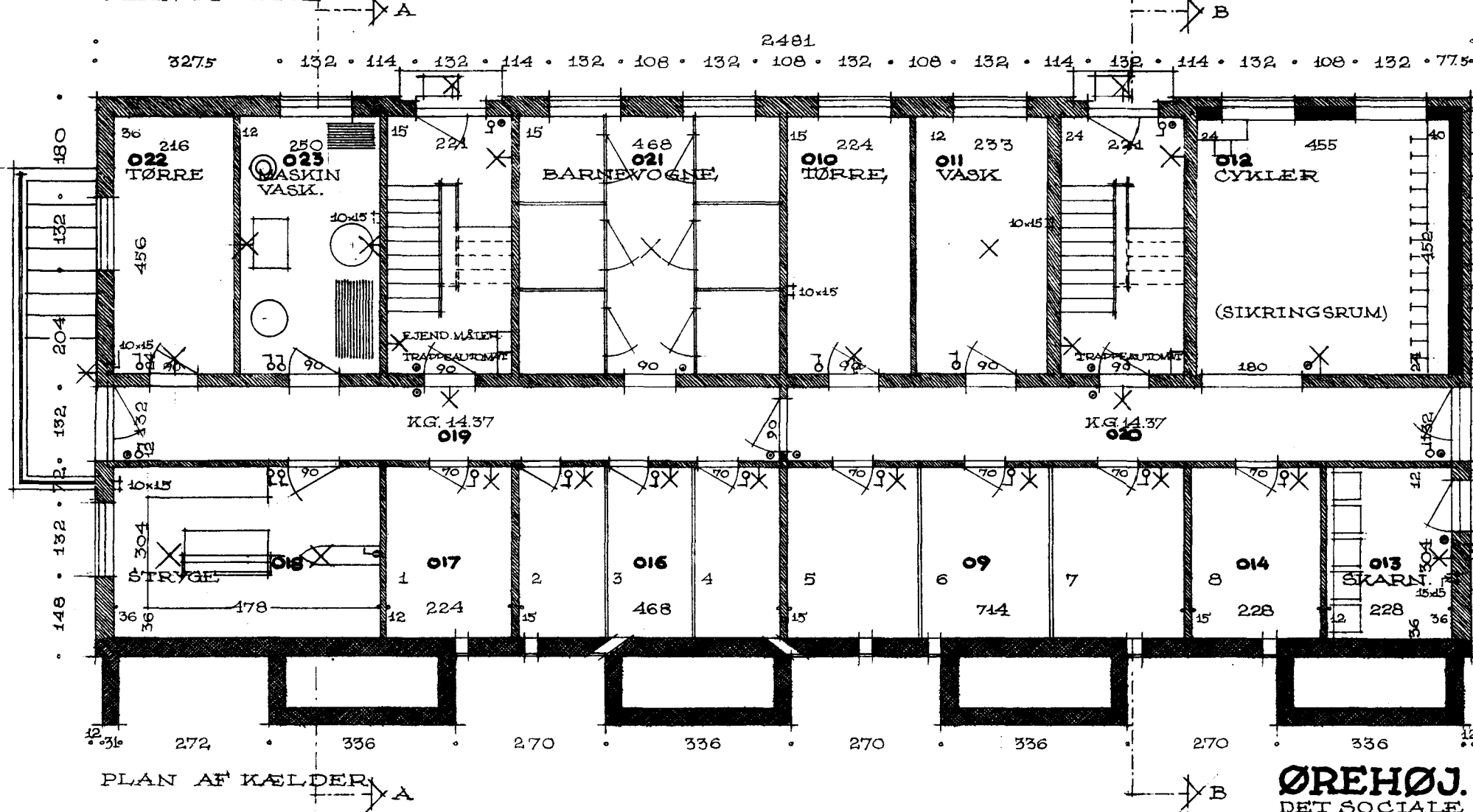
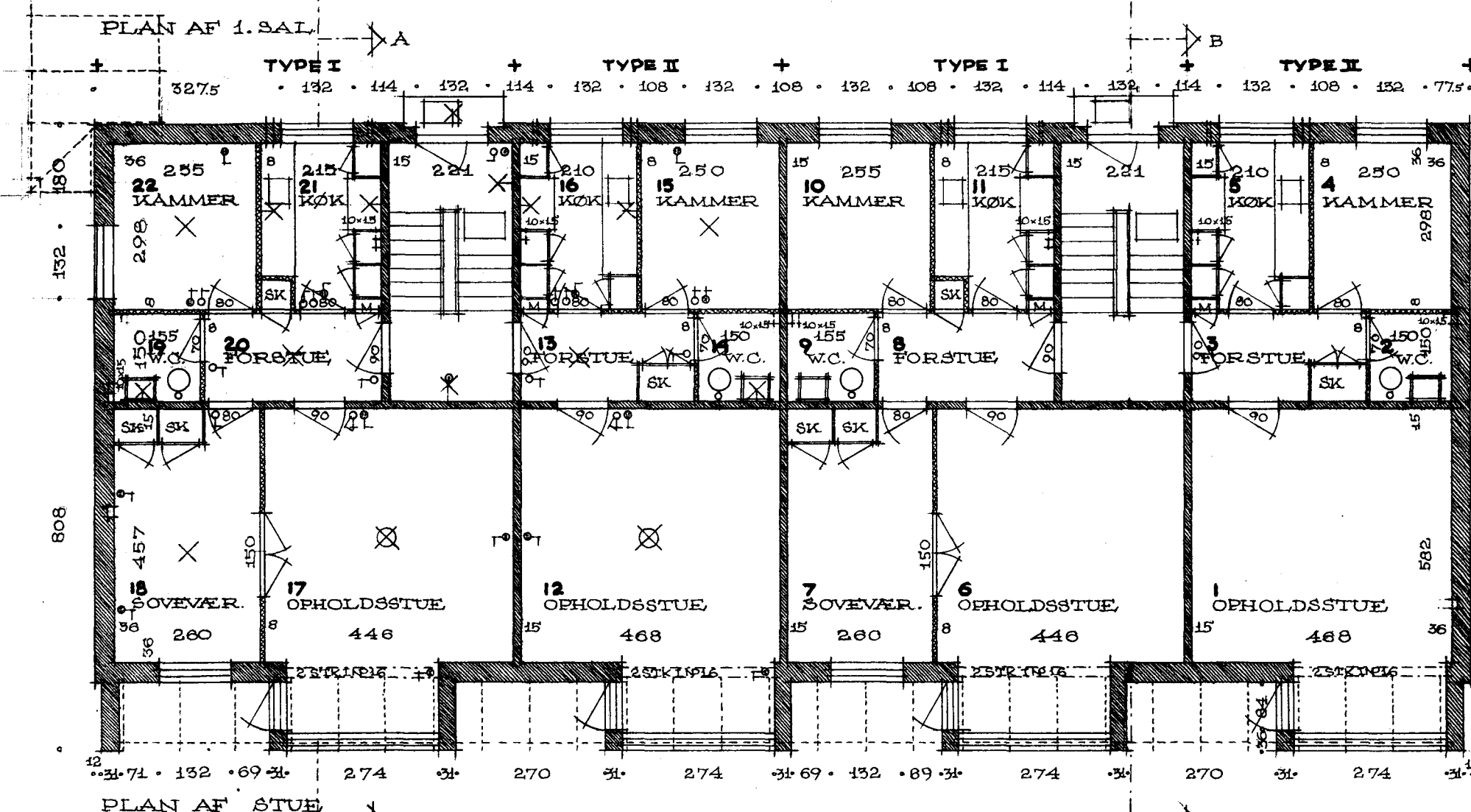
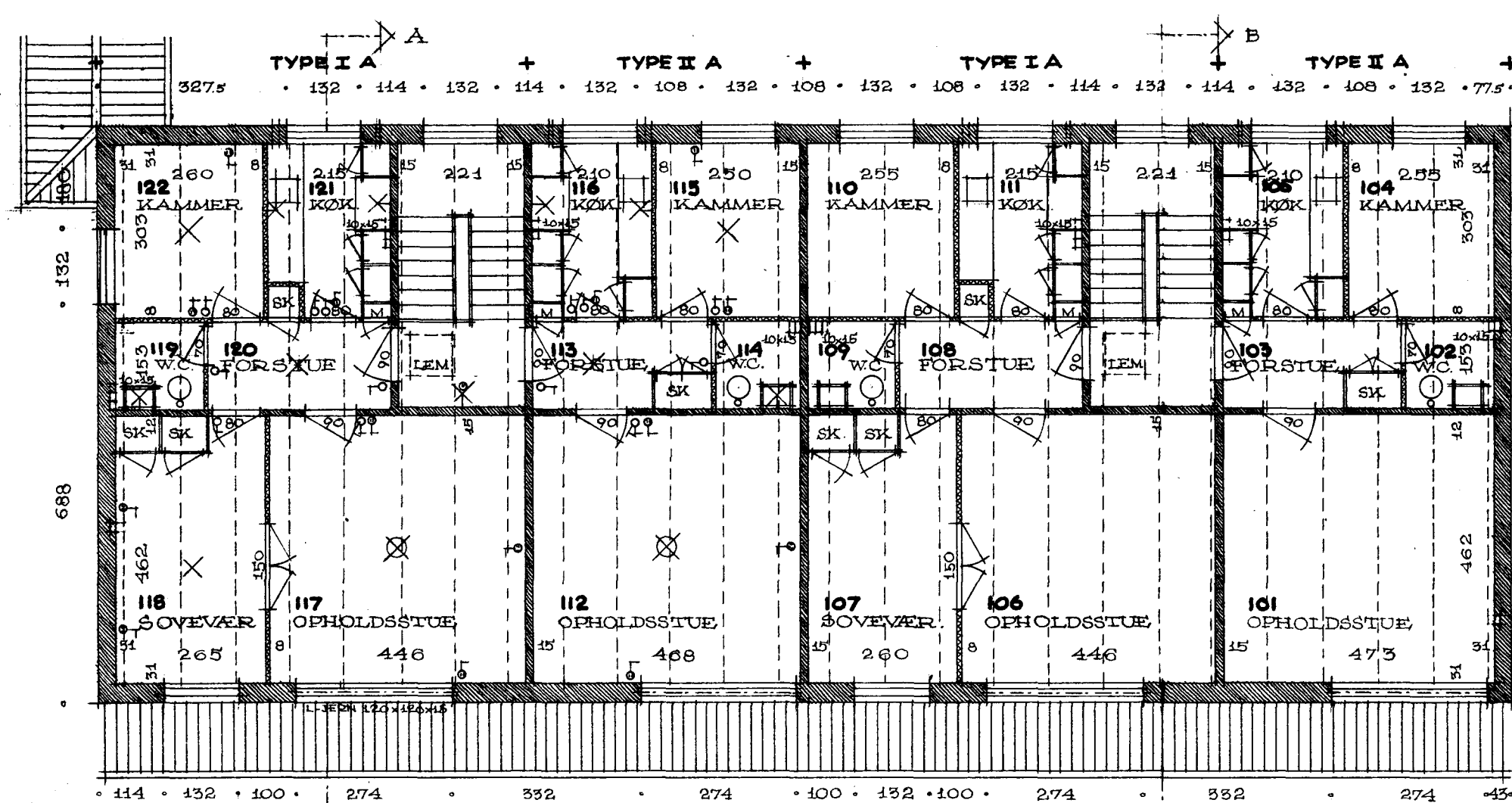
ØREHØJ. BEBYGGELSE PÅ MATR. NR. 9^c H.K.M. SDR. STRANDVEJ.
DET SOCIALE BOLIGSELSKAB I HELSINGØR.
BLOK B PLANER. MÅL 1:100.
SVEND ÅGE NIELSEN og HOLGER NÆSTED. ARKITEKTER. DAL.
ROSENKILDEVEJ 45, HELSINGØR. TLF. HELSINGØR 2510.
15.5.1953.

5

3065/53

0 mm 50 mm 100 mm

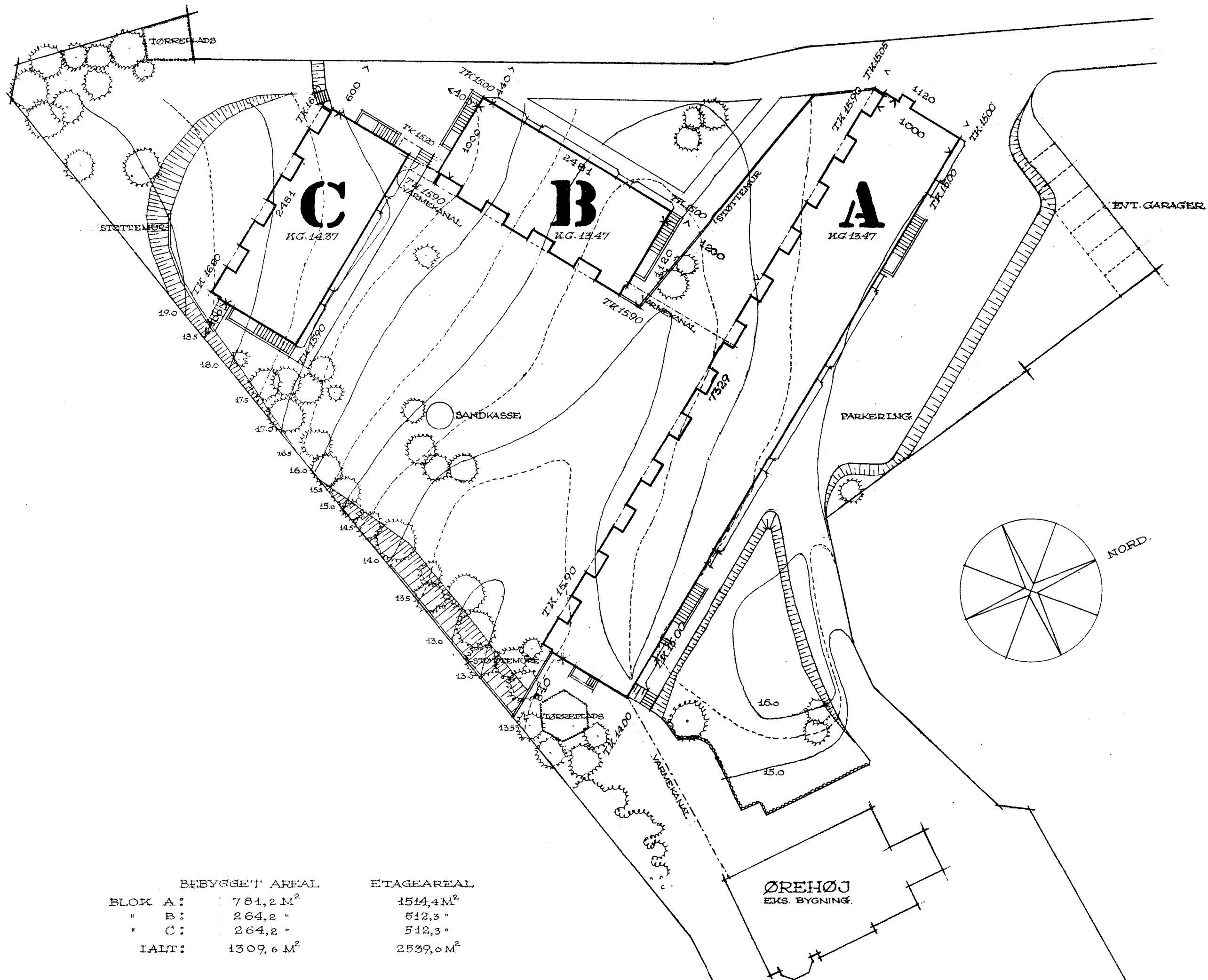
Denne lineal er 100 mm ved print i 1:1 (100%) / Data Scanning A/S



ØREHØJ. BEBYGGELSE PÅ MATR. NR. 9^o H.K.M. SDR. STRANDVEJ.
DET SOCIALE BOLIGSELSKAB I HELSINGØR.
BLOK C PLANER. MÅL 1:100.
SVEND ÅGE NIELSEN og HOLGER NÆSTED. ARKITEKTER. DAL.
ROSENKILDEVEJ 45, HELSINGØR. TLF: HELSINGØR 2510.
15. 5. 1953.

0 mm 50 mm 100 mm

Denne lineal er 100 mm ved print i 1:1 (100%) / Data Scanning A/S



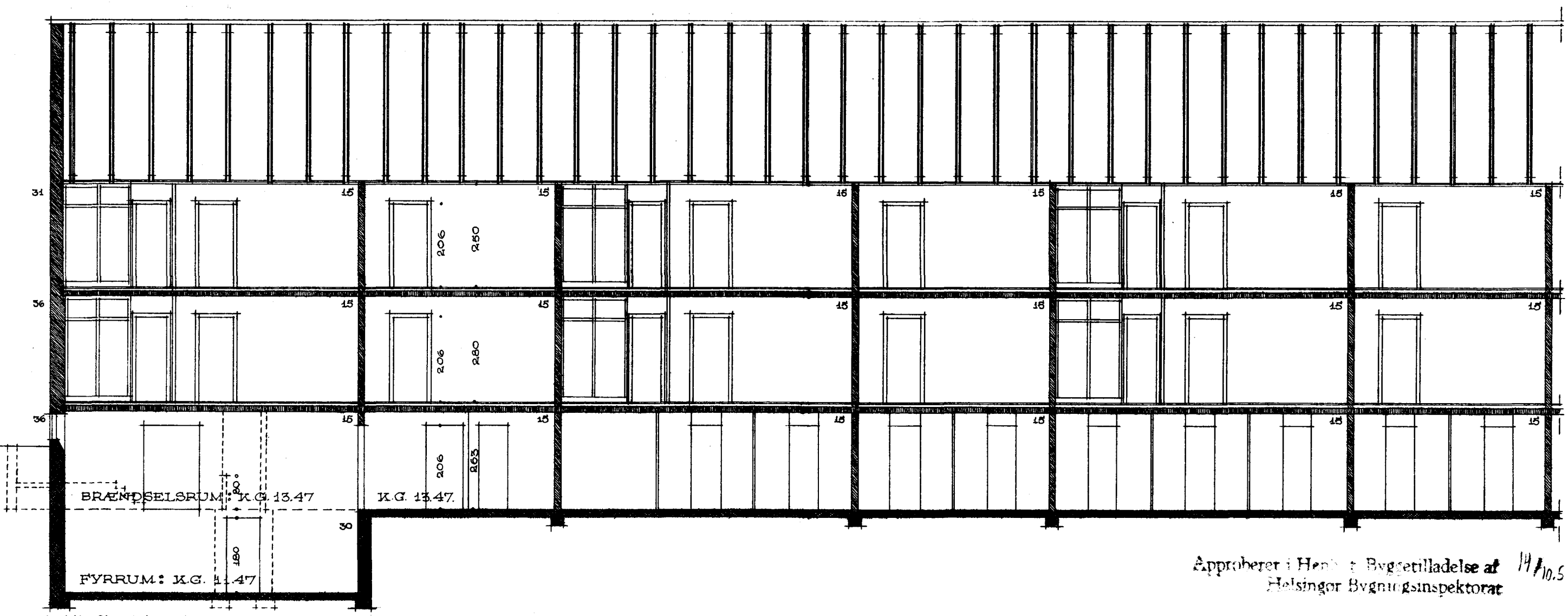
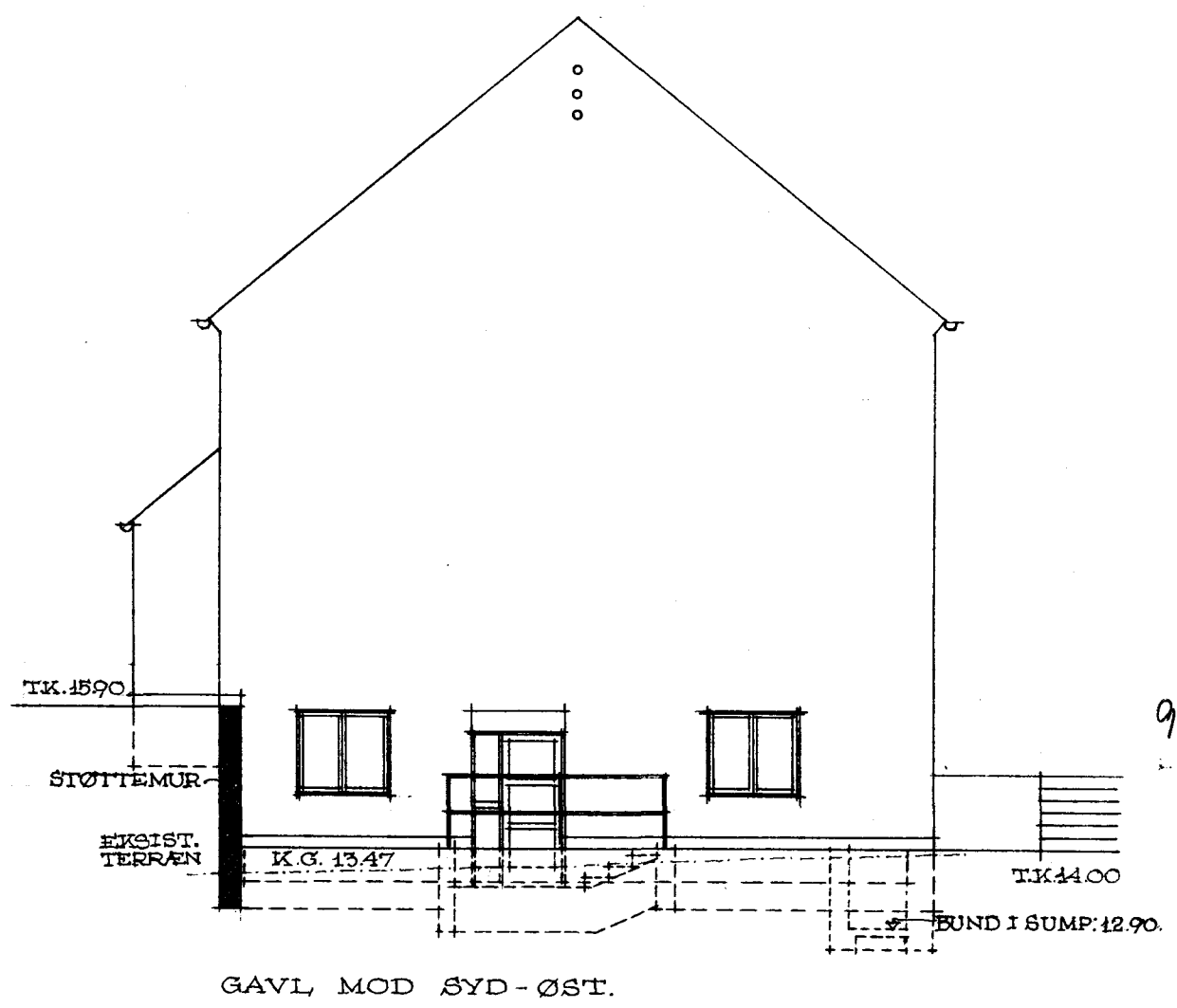
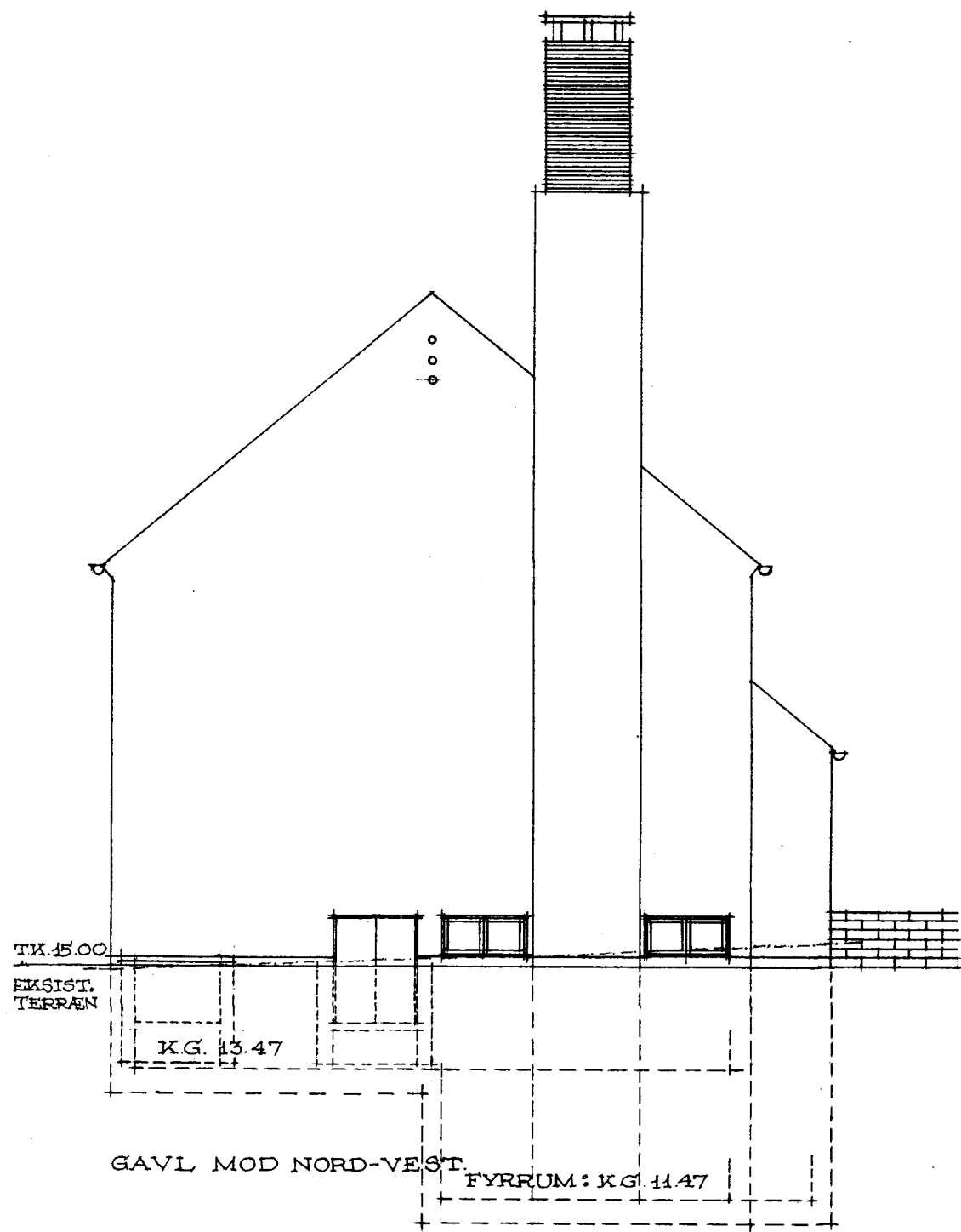
TERRÆNKURVER ANGIVER EKISTERENDE TERRÆN.
 KOTER ER DE PROJEKTEREDE.

ØREHØJ BEBYGGELSE PÅ MATR.NR.9^c H.K.M. SDR.STRANDVEJ.
 DET SOCIALE BOLIGSELSKAB I HELSINGØR
 SITUATIONSPLAN. MÅL 1:400.
 SVEND ÅGE NIELSEN OG HOLGER NÆSTED ARKITEKTER. D.A.L.
 ROSENKILDEVEJ 45. HELSINGØR. TLF.: HELSINGØR 2510.
 15-5-1953.

3061/53

0 mm 50 mm 100 mm

Denne lineal er 100 mm ved print i 1:1 (100%) / Data Scanning A/S

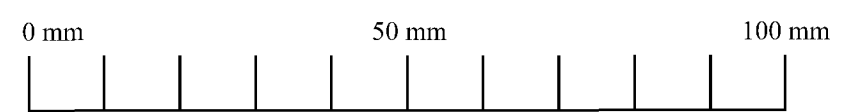
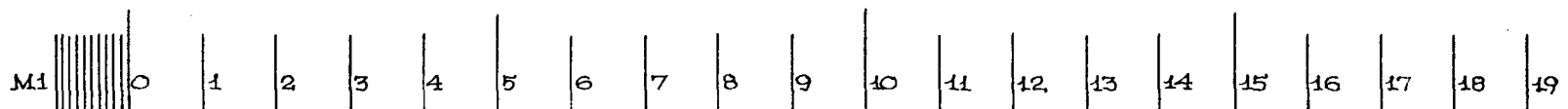


LÆNGDESNIIT.
(ANG. DETAILLER: SE TEKN. NR. 9)

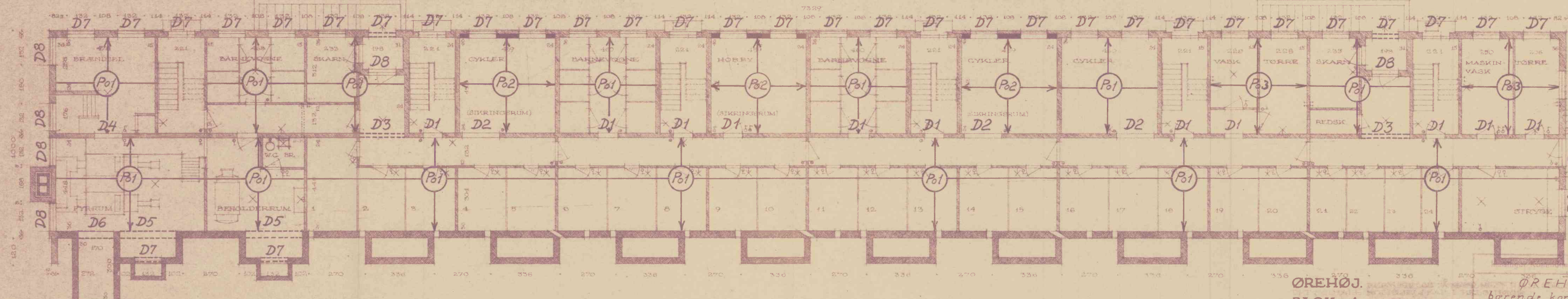
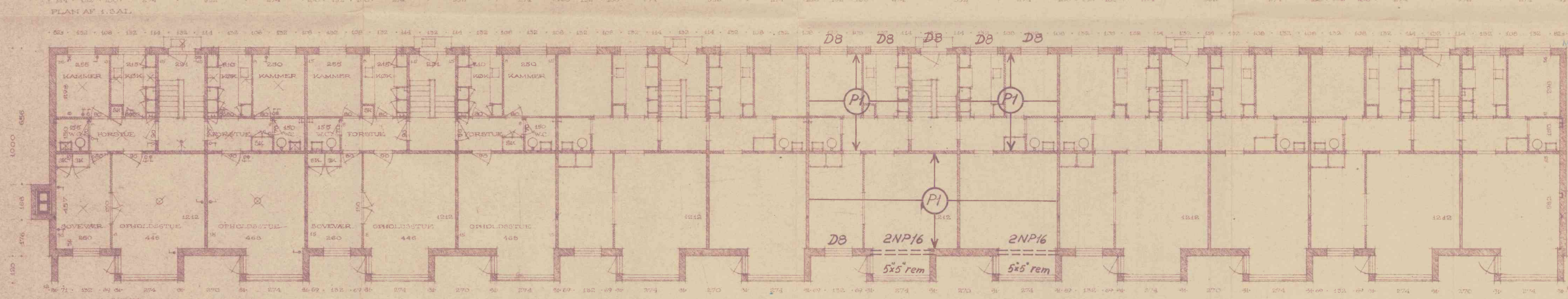
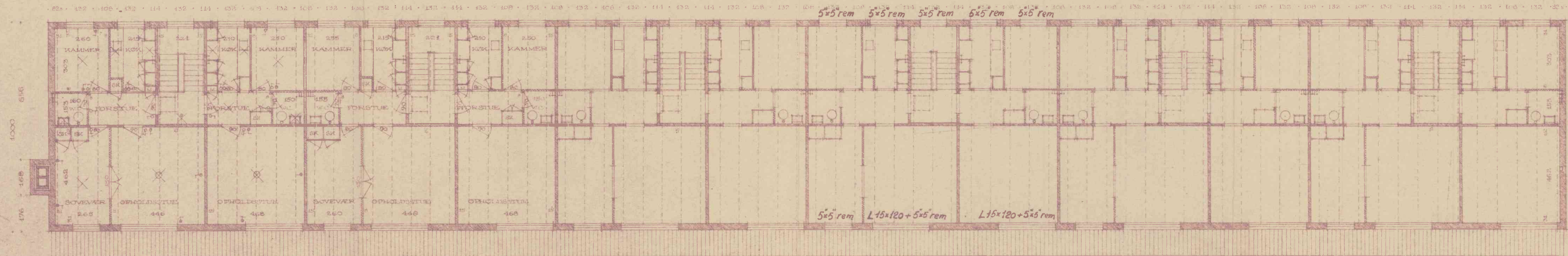
Approberet i Henf. i Byggetilladelse af 14/10.53.
Helsingør Bygningssinspektorat

ØREHØJ. BEBYGGELSE PÅ MATR. NR. 9^c H.K.M. SDR. STRANDVEJ.
DET SOCIALE BOLIGSELSKAB I HELSINGØR.
BLOK A GAVLE OG LÆNGDESNIIT. MÅL 1:100
SVEND ÅGE NIELSEN OG HOLGER NÆSTED, ARKITEKTER. DAL.
ROSENKILDEVEJ 45, HELSINGØR. TLF: HELSINGØR 2510.
15.5.1953.

4
3064/53



Denne lineal er 100 mm ved print i 1:1 (100%) / Data Scanning A/S



Mat. nr. 9^e mark.
Lb. nr. 29 / 1953.
Ad. 25 / 1953.

ØREHØJ.
BLOK A.
bærende konstruktioner