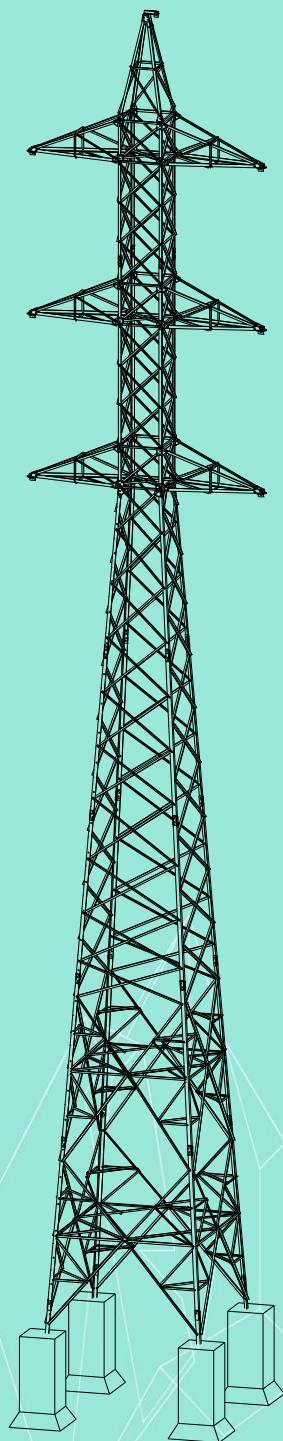




SERIE **ANETO** 2022

APOYOS NORMALIZADOS PARA **LÍNEAS ELÉCTRICAS DE ALTA TENSIÓN**



1. CARACTERÍSTICAS GENERALES

Especialmente diseñada para cubrir cualquier función en la línea, desde alineación hasta grandes ángulos y fines de línea para líneas con tensiones de hasta 132kV. Diseñada para cimentaciones independientes en las cuatro patas de la torre, todo ello con unos esfuerzos de referencia que van desde los 2000 a los 21000 daN y unas alturas útiles desde 10 a 30 metros.

Estos apoyos están fabricados con perfiles angulares de acero galvanizado en caliente y presentan sección cuadrada con cabeza prismática y fuste troncopiramidal, ambos con celosía doble e igual para las cuatro caras. Las torres son totalmente atornilladas.

2. GAMA ESFUERZOS

Esta serie, en función de su resistencia mecánica, se divide en 11 tipos de apoyos y todos ellos con la misma geometría. En la tabla siguiente se muestran unos valores de esfuerzos representativos de cada tipo de apoyo.

TIPO DE APOYO	(1)	(2)	(3)	(4)	(5)	(6)	(7)	Coef. Seg.:	
	1,5	1,5	1,5	1,5	1,2	1,2	1,2	Viento (km/h):	
	140	120	60	0	0	0	0		
	ESFUERZO ÚTIL TOTAL							ESFUERZO	
	HORIZONTAL (daN)							VERTICAL (daN)	
								1ª HIP.	2ª, 3ª Y 4ª HIP
AN.2000	2700	3024	3480	3708	4896	2670	2250	1000	1300
AN.3000	3540	3858	4332	4542	5970	2670	2250	1000	1300
AN.6000	5946	6300	6846	7092	8895	2750	4190	1000	1300
AN.6000R						3810		1000	1300
AN.9000	9624	9984	10242	10470	12510	3190	4190	1000	1500
AN.9000R						4820		1000	1500
AN.12000	12060	12480	13062	13320	16680	3990	4190	1000	1500
AN.12000R						4910		1000	1500
AN.14000R	14100	14670	15222	15372	19778	4910	4190	1000	1500
AN.18000R	17670	18120	19338	19638	24300	5220	5200	1000	1500
AN.21000R	21660	22200	23040	23400	28538	5640	6200	1000	1500

(1) a (5) Esfuerzo útil total que soporta el apoyo a 2m por encima de la cruceta inferior.

(6): Esfuerzo máximo de torsión por rotura del conductor de fase que soporta el apoyo aplicado con un brazo de 2,5 m (en cualquier nivel de crucetas) de una cabeza de $b=2$ m.

(7): Esfuerzo máximo por rotura del cable de protección que soporta el apoyo aplicado en la posición de amarre de la cúpula de altura 3,6 m sobre la cruceta superior de una cabeza de $b=2$ m.

-Todo se realiza con la velocidad del viento y coeficiente de seguridad indicado.

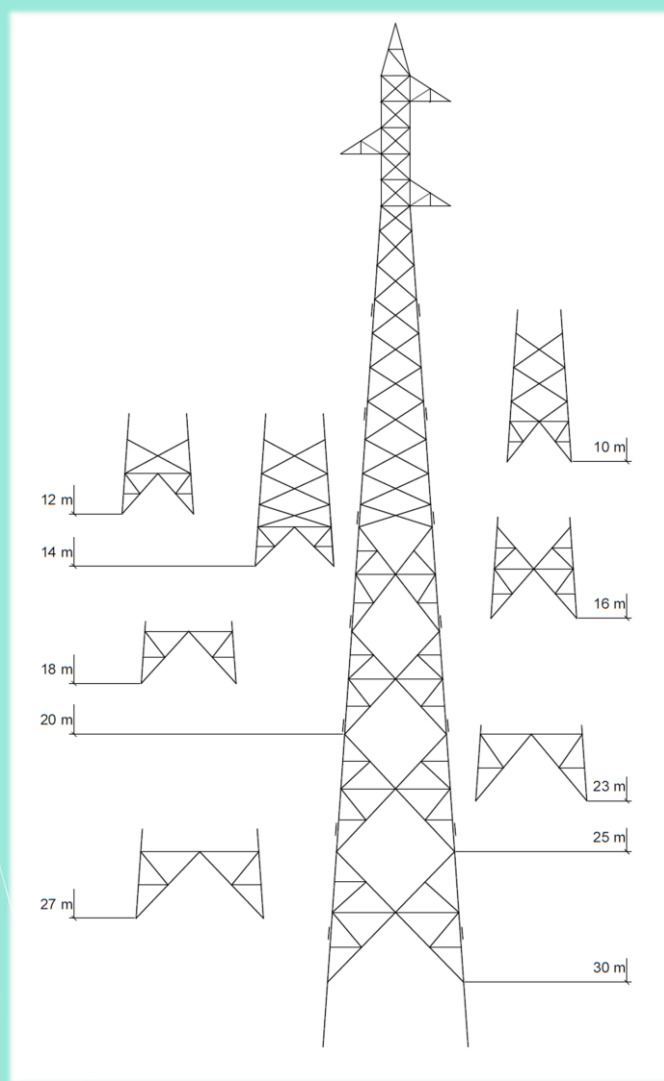
Para una correcta elección de la resistencia mecánica del apoyo, capaz de soportar un determinado árbol de cargas, se debe consultar el apartado 6.

3. GEOMETRIA Y DATOS DEL FUSTE

El apoyo lo componen el fuste más el armado. El ancho del fuste en la parte superior es de 1,10 metros.

En la figura se muestra la geometría y la disposición de tramos.

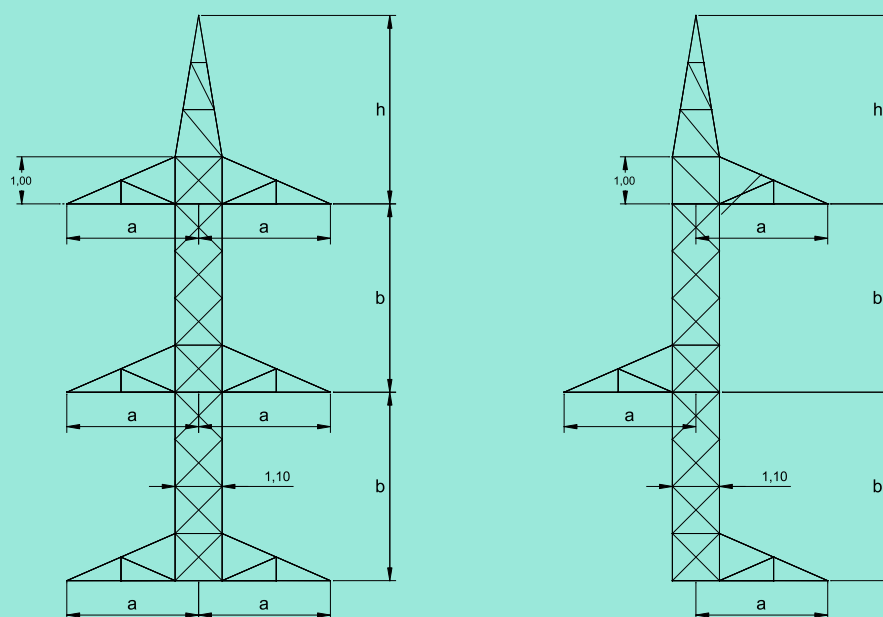
En la tabla se recogen estas alturas normalizadas para los distintos apoyos de la serie y otros datos de interés como la altura útil (Hu) desde la cruceta inferior hasta el suelo y el peso total del fuste galvanizado y con tornillería.



H. REF (m)	Hu (m)	PESOS FUSTES (kg)										
		2000	3000	6000	6000R	9000	9000R	12000	12000R	14000R	18000R	21000R
10	10	618	622	749	785	985	1050	1138	1189	1380	1668	1957
12	12	755	795	957	997	1188	1258	1421	1474	1689	2011	2387
14	14	898	949	1129	1169	1463	1526	1759	1812	2030	2400	2775
16	16	1042	1103	1318	1358	1703	1777	2057	2110	2348	2770	3202
18	18,5	1298	1361	1666	1705	2074	2148	2506	2559	2819	3366	4011
20	20,5	1454	1541	1863	1903	2349	2423	2760	2813	3151	3732	4468
23	23	1732	1852	2226	2266	2757	2831	3271	3324	3663	4344	5144
25	25	1886	2014	2466	2506	3044	3118	3544	3597	3969	4728	5593
27	27,5	2189	2333	2860	2900	3583	3657	4108	4160	4563	5356	6301
30	30	2448	2558	3179	3220	3932	4006	4499	4551	4972	5864	6872

4. ARMADOS

A continuación, se indican las dimensiones principales de los armados normalizados. En las tablas siguientes se incluyen sus dimensiones y pesos. En los pesos está incluidos: el tramo recto, las crucetas y la cúpula de tierra. Bajo consulta se pueden atender otras dimensiones distintas a estos armados.



Designamos con la letra S los armados de simple circuito tipo tresbolillo, y con la letra D los armados doble circuito, ambas designaciones sería con cúpula de tierra. En caso de carecer de la cúpula de tierra se añadiría una T en la denominación, quedando ST o DT.

REF. ARMADO	DIMENSIONES			PESOS ARMADOS (kg)										
	b (m)	a (m)	h (m)	2000	3000	6000	6000R	9000	9000R	12000	12000R	14000R	18000R	21000R
D.20.21	2,0	2,1	3,0	642	642	711	793	803	887	854	926	953	1168	1258
D.20.25	2,0	2,5	3,6	710	710	783	895	880	988	941	1038	1065	1278	1378
D.20.29	2,0	2,9	4,3	810	810	884	1031	1030	1124	1080	1163	1191	1414	1504
D.20.32	2,0	3,2	5,2	912	912	978	1146	1148	1240	1199	1279	1306	1551	1642
D.20.36	2,0	3,6	5,2	975	975	1041	1226	1221	1320	1272	1359	1387	1613	1704
D.25.21	2,5	2,1	3,0	725	725	776	874	898	1017	968	1060	1094	1327	1434
D.25.25	2,5	2,5	3,6	793	793	848	976	975	1118	1056	1171	1206	1437	1554
D.25.29	2,5	2,9	4,3	893	893	950	1112	1124	1254	1194	1297	1332	1573	1680
D.25.32	2,5	3,2	5,2	994	994	1043	1227	1242	1370	1313	1412	1447	1711	1818
D.25.36	2,5	3,6	5,2	1057	1057	1106	1307	1315	1450	1386	1493	1528	1772	1879
D.30.21	3,0	2,1	3,0	755	755	810	912	940	1060	1018	1112	1152	1438	1549
D.30.25	3,0	2,5	3,6	823	823	881	1013	1017	1161	1105	1223	1264	1548	1669
D.30.29	3,0	2,9	4,3	923	923	983	1149	1166	1298	1244	1349	1390	1684	1795
D.30.32	3,0	3,2	5,2	1025	1025	1077	1264	1284	1413	1363	1464	1505	1822	1933
D.30.36	3,0	3,6	5,2	1088	1088	1140	1344	1357	1493	1436	1545	1585	1883	1994
D.40.21	4,0	2,1	3,6	867	867	948	1071	1094	1249	1206	1317	1385	1692	1822
D.40.25	4,0	2,5	3,6	914	914	995	1147	1146	1325	1258	1393	1461	1772	1903
D.40.29	4,0	2,9	4,3	1014	1014	1097	1284	1295	1461	1397	1519	1587	1907	2029
D.40.32	4,0	3,2	5,2	1116	1116	1190	1398	1413	1577	1515	1634	1702	2045	2167
D.40.36	4,0	3,6	5,2	1179	1179	1253	1479	1486	1657	1588	1715	1782	2107	2228

REF. ARMADO	DIMENSIONES			PESOS ARMADOS (kg)										
	b (m)	a (m)	h (m)	2000	3000	6000	6000R	9000	9000R	12000	12000R	14000R	18000R	21000R
S.20.21	2,0	2,1	3,0	526	526	595	657	679	749	730	788	815	1000	1091
S.20.25	2,0	2,5	3,6	571	571	643	720	730	812	791	861	888	1071	1171
S.20.29	2,0	2,9	4,3	633	633	707	801	818	893	868	931	959	1152	1243
S.20.32	2,0	3,2	5,2	702	702	768	881	899	973	950	1012	1039	1244	1334
S.20.36	2,0	3,6	5,2	733	733	799	921	935	1013	986	1052	1079	1274	1365
S.25.21	2,5	2,1	3,0	609	609	660	738	774	879	844	921	956	1160	1267
S.25.25	2,5	2,5	3,6	653	653	709	801	825	942	905	994	1029	1230	1346
S.25.29	2,5	2,9	4,3	715	715	772	882	912	1023	982	1065	1100	1311	1418
S.25.32	2,5	3,2	5,2	784	784	833	962	994	1103	1064	1145	1180	1403	1510
S.25.36	2,5	3,6	5,2	816	816	864	1002	1030	1143	1100	1185	1220	1434	1541
S.30.21	3,0	2,1	3,0	639	639	694	775	816	922	894	973	1014	1271	1382
S.30.25	3,0	2,5	3,6	684	684	742	839	867	986	955	1047	1087	1341	1461
S.30.29	3,0	2,9	4,3	745	745	805	919	954	1066	1032	1117	1158	1422	1534
S.30.32	3,0	3,2	5,2	815	815	866	999	1036	1146	1114	1197	1238	1514	1625
S.30.36	3,0	3,6	5,2	846	846	898	1039	1072	1186	1150	1237	1278	1544	1656
S.40.21	4,0	2,1	3,6	751	751	833	935	970	1111	1082	1179	1246	1524	1655
S.40.25	4,0	2,5	3,6	775	775	856	973	996	1149	1108	1217	1284	1565	1695
S.40.29	4,0	2,9	4,3	836	836	919	1054	1083	1230	1184	1287	1355	1646	1767
S.40.32	4,0	3,2	5,2	906	906	980	1134	1164	1310	1266	1367	1435	1737	1859
S.40.36	4,0	3,6	5,2	937	937	1012	1174	1201	1350	1303	1407	1475	1768	1889

Para la obtención de los armados ST y DT hay que restar a los pesos indicados en la tabla anterior la cúpula correspondiente:

h (m)	PESO CÚPULAS (kg)										
	2000	3000	6000	6000R	9000	9000R	12000	12000R	14000R	18000R	21000R
3,00	61	61	63	67	66	66	68	68	68	88	88
3,60	82	82	88	92	91	91	103	103	103	118	128
4,30	105	105	113	117	116	116	118	118	118	146	146
5,20	142	142	142	162	161	161	163	163	163	191	191

5. DESIGNACIÓN

La designación de los apoyos se realiza de acuerdo a la siguiente secuencia:

Tipo apoyo-Altura de referencia-Designación del armado

Ejemplo: AN.3000-18-D.40.21

6. ÁRBOLES DE CARGA (RESISTENCIA MECÁNICA)

En las tablas mostradas a continuación se indican valores de los esfuerzos aplicados en crucetas y cúpula de tierra para las distintas torres de esta serie, en las hipótesis reglamentarias.

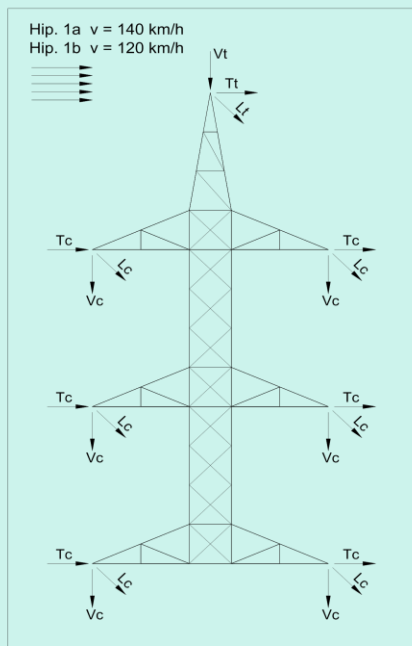
Los valores están expresados en daN. Son valores nominales que llevan implícitos un coeficiente de seguridad, que será de 1,5 o de 1,2 dependiendo de la hipótesis y son valores que soportaría cualquier tipo de armado expuesto en el apartado 4.

Se pueden encontrar arboles de carga para apoyos con cable de tierra y sin cable de tierra, y en la mayoría de los casos para diferentes relaciones de esfuerzos conductor-tierra (parámetro R). Este parámetro es la relación entre los esfuerzos horizontales soportados por la cúpula de tierra y crucetas: $R = H_t/H_c$.

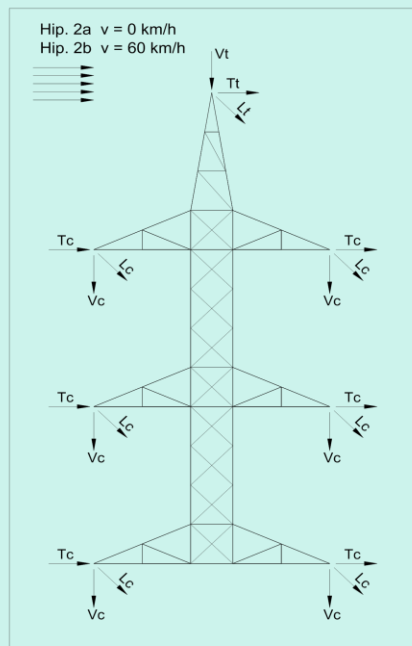
Para cada una de las hipótesis se facilitan distintas relaciones entre los esfuerzos transversal y longitudinal de cruceta y cúpula. En caso de requerir un esfuerzo específico se pueden consultar los gráficos de utilización de cada apoyo adjuntas en el ANEXO 1 de esta serie.

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3 PARA ARMADOS DE DOBLE CIRCUITO:

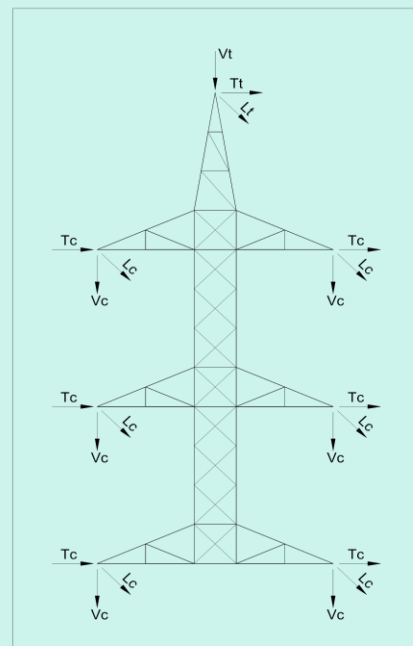
Hipótesis 1 (Viento)



Hipótesis 2 (Hielo)

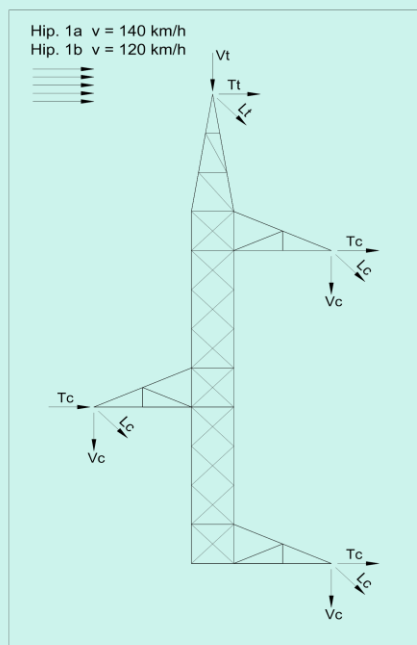


Hipótesis 3
(Desequilibrio de Tracciones)

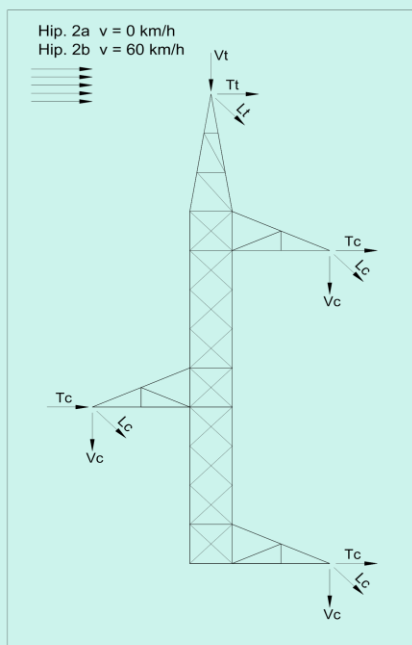


HIPÓTESIS 1, 2 Y 3 PARA ARMADOS DE SIMPLE CIRCUITO:

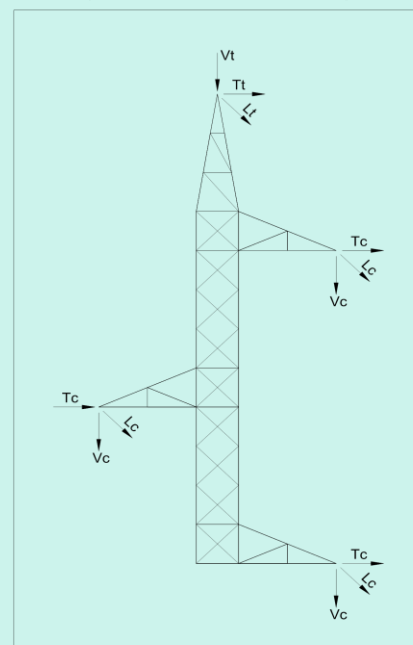
Hipótesis 1 (Viento)



Hipótesis 2 (Hielo)



Hipótesis 3
(Desequilibrio de Tracciones)



HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS DOBLE CIRCUITO. b=2 m

			AN.2000					AN.3000					AN.6000 / 6000R				
			F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=2700	0	450	0	0	F=3540	0	590	0	0	F=5946	0	991	0	0
			F=2700	158	293	0	0	F=3546	208	384	0	0	F=5965	350	644	0	0
			F=2700	315	135	0	0	F=3553	415	177	0	0	F=5984	700	297	0	0
			F=2700	450	0	0	0	F=3558	593	0	0	0	F=6000	1000	0	0	0
		R=0,7	F=2446	0	365	0	256	F=3236	0	483	0	338	F=5568	0	831	0	582
			F=2446	128	237	89	166	F=3241	170	314	119	220	F=5586	294	540	206	378
			F=2446	256	110	179	77	F=3245	340	145	238	101	F=5605	587	249	411	175
			F=2446	365	0	256	0	F=3250	485	0	340	0	F=5621	839	0	587	0
		R=1	F=2394	0	342	0	342	F=3178	0	454	0	454	F=5467	0	781	0	781
			F=2399	120	222	120	222	F=3180	159	295	159	295	F=5489	277	508	277	508
			F=2404	241	103	241	103	F=3183	319	136	319	136	F=5511	553	234	553	234
			F=2408	344	0	344	0	F=3185	455	0	455	0	F=5530	790	0	790	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=3024	0	504	0	0	F=3858	0	643	0	0	F=6300	0	1050	0	0
			F=3024	176	328	0	0	F=3864	226	418	0	0	F=6317	370	683	0	0
			F=3024	353	151	0	0	F=3871	452	193	0	0	F=6334	741	315	0	0
			F=3024	504	0	0	0	F=3876	646	0	0	0	F=6348	1058	0	0	0
		R=0,7	F=2747	0	410	0	287	F=3544	0	529	0	370	F=5896	0	880	0	616
			F=2747	144	267	100	187	F=3549	186	344	130	241	F=5915	311	572	218	400
			F=2747	287	123	201	86	F=3554	372	159	260	111	F=5934	622	264	435	185
			F=2747	410	0	287	0	F=3558	531	0	372	0	F=5950	888	0	622	0
		R=1	F=2681	0	383	0	383	F=3479	0	497	0	497	F=5810	0	830	0	830
			F=2681	134	249	134	249	F=3481	174	323	174	323	F=5827	293	540	293	540
			F=2681	268	115	268	115	F=3484	349	149	349	149	F=5844	586	249	586	249
			F=2681	383	0	383	0	F=3486	498	0	498	0	F=5859	837	0	837	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=3708	0	618	0	0	F=4542	0	757	0	0	F=7092	0	1182	0	0
			F=3712	217	402	0	0	F=4553	267	492	0	0	F=7100	415	768	0	0
			F=3716	434	185	0	0	F=4563	533	227	0	0	F=7109	830	355	0	0
			F=3720	620	0	0	0	F=4572	762	0	0	0	F=7116	1186	0	0	0
		R=0,7	F=3350	0	500	0	350	F=4161	0	621	0	435	F=6626	0	989	0	692
			F=3355	176	325	123	228	F=4168	218	404	153	283	F=6638	348	643	244	450
			F=3359	351	150	246	105	F=4175	437	186	306	130	F=6650	696	297	487	208
			F=3363	502	0	351	0	F=4181	624	0	437	0	F=6660	994	0	696	0
		R=1	F=3304	0	472	0	472	F=4081	0	583	0	583	F=6503	0	929	0	929
			F=3309	166	307	166	307	F=4086	205	379	205	379	F=6515	327	604	327	604
			F=3314	332	142	332	142	F=4091	410	175	410	175	F=6528	654	279	654	279
			F=3318	474	0	474	0	F=4095	585	0	585	0	F=6538	934	0	934	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=3480	0	580	0	0	F=4332	0	722	0	0	F=6846	0	1141	0	0
			F=3480	203	377	0	0	F=4338	254	469	0	0	F=6859	401	742	0	0
			F=3480	406	174	0	0	F=4345	508	217	0	0	F=6871	803	342	0	0
			F=3480	580	0	0	0	F=4350	725	0	0	0	F=6882	1147	0	0	0
		R=0,7	F=3149	0	470	0	329	F=3946	0	589	0	412	F=6392	0	954	0	668
			F=3149	165	306	115	214	F=3953	207	383	145	268	F=6401	335	620	235	434
			F=3149	329	141	230	99	F=3960	414	177	290	124	F=6411	671	286	469	200
			F=3149	470	0	329	0	F=3966	592	0	414	0	F=6419	958	0	671	0
		R=1	F=3080	0	440	0	440	F=3871	0	553	0	553	F=6279	0	897	0	897
			F=3082	154	286	154	286	F=3876	194	359	194	359	F=6291	316	583	316	583
			F=3085	309	132	309	132	F=3881	389	166	389	166	F=6304	631	269	631	269
			F=3087	441	0	441	0	F=3885	555	0	555	0	F=6314	902	0	902	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=4854	0	809	0	0	F=5934	0	989	0	0	F=8865	0	1478	0	0
			F=4869	286	526	0	0	F=5947	348	643	0	0	F=8876	519	960	0	0
			F=4883	571	243	0	0	F=5959	697	297	0	0	F=8886	1038	443	0	0
			F=4896	816	0	0	0	F=5970	995	0	0	0	F=8895	1483	0	0	0
		R=0,7	F=4482	0	669	0	468	F=5481	0	818	0	573	F=8283	0	1236	0	865
			F=4485	235	435	164	304	F=5488	287	532	201	372	F=8298	435	804	304	562
			F=4487	469	201	328	140	F=5495	575	245	402	172	F=8312	870	371	609	260
			F=4489	670	0	469	0	F=5501	821	0	575	0	F=8325	1243	0	870	0
		R=1	F=4396	0	628	0	628	F=5376	0	768	0	768	F=8129	0	1161	0	1161
			F=4398	220	408	220	408	F=5381	270	499	270	499	F=8144	409	755	409	755
			F=4401	440	188	440	188	F=5386	539	230	539	230	F=8159	817	348	817	348
			F=4403	629	0	629	0	F=5390	770	0	770	0	F=8173	1168	0	1168	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS DOBLE CIRCUITO. b=2 m

			AN.9000 / 9000R					AN.12000 / 12000R					AN.14000R				
			F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=9624	0	1604	0	0	F=12060	0	2010	0	0	F=14100	0	2350	0	0
			F=9637	564	1043	0	0	F=12064	704	1307	0	0	F=14100	823	1528	0	0
			F=9649	1127	481	0	0	F=12068	1408	603	0	0	F=14100	1645	705	0	0
			F=9660	1610	0	0	0	F=12072	2012	0	0	0	F=14100	2350	0	0	0
		R=0,7	F=8844	0	1320	0	924	F=11511	0	1718	0	1203	F=13648	0	2037	0	1426
			F=8896	470	858	329	601	F=11508	601	1117	421	782	F=13648	713	1324	499	927
			F=8947	939	396	658	277	F=11506	1202	515	841	361	F=13648	1426	611	998	428
			F=8991	1342	0	939	0	F=11504	1717	0	1202	0	F=13648	2037	0	1426	0
		R=1	F=8631	0	1233	0	1233	F=11340	0	1620	0	1620	F=13510	0	1930	0	1930
			F=8680	439	801	439	801	F=11340	567	1053	567	1053	F=13510	676	1255	676	1255
			F=8729	877	370	877	370	F=11340	1134	486	1134	486	F=13510	1351	579	1351	579
			F=8771	1253	0	1253	0	F=11340	1620	0	1620	0	F=13510	1930	0	1930	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=9984	0	1664	0	0	F=12480	0	2080	0	0	F=14670	0	2445	0	0
			F=10030	590	1082	0	0	F=12474	727	1352	0	0	F=14670	856	1589	0	0
			F=10076	1180	499	0	0	F=12467	1454	624	0	0	F=14670	1712	734	0	0
			F=10116	1686	0	0	0	F=12462	2077	0	0	0	F=14670	2445	0	0	0
		R=0,7	F=9146	0	1365	0	956	F=11933	0	1781	0	1247	F=14184	0	2117	0	1482
			F=9199	486	887	340	621	F=11933	623	1158	436	810	F=14184	741	1376	519	963
			F=9253	972	410	680	287	F=11933	1247	534	873	374	F=14184	1482	635	1037	445
			F=9300	1388	0	972	0	F=11933	1781	0	1247	0	F=14184	2117	0	1482	0
		R=1	F=8925	0	1275	0	1275	F=11753	0	1679	0	1679	F=13944	0	1992	0	1992
			F=8974	453	829	453	829	F=11758	588	1091	588	1091	F=13983	703	1295	703	1295
			F=9023	907	383	907	383	F=11763	1177	504	1177	504	F=14022	1406	598	1406	598
			F=9065	1295	0	1295	0	F=11767	1681	0	1681	0	F=14056	2008	0	2008	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=10470	0	1745	0	0	F=13320	0	2220	0	0	F=15372	0	2562	0	0
			F=10308	584	1134	0	0	F=13328	778	1443	0	0	F=15530	923	1665	0	0
			F=10147	1168	524	0	0	F=13337	1557	666	0	0	F=15687	1846	769	0	0
			F=10008	1668	0	0	0	F=13344	2224	0	0	0	F=15822	2637	0	0	0
		R=0,7	F=9541	0	1424	0	997	F=12710	0	1897	0	1328	F=14740	0	2200	0	1540
			F=9599	507	926	355	648	F=12705	663	1233	464	863	F=14841	785	1430	550	1001
			F=9658	1014	427	710	299	F=12701	1327	569	929	398	F=14942	1570	660	1099	462
			F=9708	1449	0	1014	0	F=12697	1895	0	1327	0	F=15028	2243	0	1570	0
		R=1	F=9303	0	1329	0	1329	F=12537	0	1791	0	1791	F=14350	0	2050	0	2050
			F=9354	473	864	473	864	F=12530	626	1164	626	1164	F=14446	731	1333	731	1333
			F=9406	945	399	945	399	F=12522	1252	537	1252	537	F=14541	1462	615	1462	615
			F=9450	1350	0	1350	0	F=12516	1788	0	1788	0	F=14623	2089	0	2089	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=10242	0	1707	0	0	F=13062	0	2177	0	0	F=15222	0	2537	0	0
			F=10143	581	1110	0	0	F=13054	761	1415	0	0	F=15308	902	1649	0	0
			F=10045	1162	512	0	0	F=13045	1521	653	0	0	F=15394	1805	761	0	0
			F=9960	1660	0	0	0	F=13038	2173	0	0	0	F=15468	2578	0	0	0
		R=0,7	F=9333	0	1393	0	975	F=12429	0	1855	0	1299	F=14519	0	2167	0	1517
			F=9389	496	905	347	634	F=12426	649	1206	454	844	F=14610	772	1409	540	986
			F=9446	992	418	694	293	F=12424	1298	557	908	390	F=14702	1544	650	1081	455
			F=9494	1417	0	992	0	F=12422	1854	0	1298	0	F=14780	2206	0	1544	0
		R=1	F=9100	0	1300	0	1300	F=12271	0	1753	0	1753	F=14189	0	2027	0	2027
			F=9151	462	845	462	845	F=12271	614	1139	614	1139	F=14280	722	1318	722	1318
			F=9203	925	390	925	390	F=12271	1227	526	1227	526	F=14370	1445	608	1445	608
			F=9247	1321	0	1321	0	F=12271	1753	0	1753	0	F=14448	2064	0	2064	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=13088	0	2181	0	0	F=16650	0	2775	0	0	F=19215	0	3203	0	0
			F=12885	730	1418	0	0	F=16661	973	1804	0	0	F=19412	1154	2082	0	0
			F=12683	1460	654	0	0	F=16671	1946	833	0	0	F=19609	2307	961	0	0
			F=12510	2085	0	0	0	F=16680	2780	0	0	0	F=19778	3296	0	0	0
		R=0,7	F=11926	0	1780	0	1246	F=15887	0	2371	0	1660	F=18425	0	2750	0	1925
			F=11999	634	1157	444	810	F=15882	829	1541	580	1079	F=18551	981	1788	687	1251
			F=12073	1268	534	888	374	F=15876	1658	711	1161	498	F=18677	1963	825	1374	578
			F=12135	1811	0	1268	0	F=15871	2369	0	1658	0	F=18785	2804	0	1963	0
		R=1	F=11629	0	1661	0	1661	F=15671	0	2239	0	2239	F=17938	0	2563	0	2563
			F=11693	591	1080	591	1080	F=15662	782	1455	782	1455	F=18057	914	1666	914	1666
			F=11757	1181	498	1181	498	F=15653	1565	672	1565	672	F=18176	1828	769	1828	769
			F=11813	1688	0	1688	0	F=15645	2235	0	2235	0	F=18279	2611	0	2611	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS DOBLE CIRCUITO. b=2 m

			AN.18000R					AN.21000R				
			F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=17670	0	2945	0	0	F=21660	0	3610	0	0
			F=17655	1028	1914	0	0	F=21650	1262	2347	0	0
			F=17641	2057	884	0	0	F=21639	2524	1083	0	0
			F=17628	2938	0	0	0	F=21630	3605	0	0	0
		R=0,7	F=17098	0	2552	0	1786	F=20743	0	3096	0	2167
			F=17075	890	1659	623	1161	F=20795	1091	2012	764	1409
			F=17052	1779	766	1246	536	F=20846	2183	929	1528	650
			F=17031	2542	0	1779	0	F=20891	3118	0	2183	0
		R=1	F=16870	0	2410	0	2410	F=20356	0	2908	0	2908
			F=16850	841	1567	841	1567	F=20398	1024	1890	1024	1890
			F=16831	1681	723	1681	723	F=20439	2048	872	2048	872
			F=16814	2402	0	2402	0	F=20475	2925	0	2925	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=18120	0	3020	0	0	F=22200	0	3700	0	0
			F=18112	1056	1963	0	0	F=22225	1299	2405	0	0
			F=18103	2111	906	0	0	F=22250	2598	1110	0	0
			F=18096	3016	0	0	0	F=22272	3712	0	0	0
		R=0,7	F=17541	0	2618	0	1833	F=21092	0	3148	0	2204
			F=17527	914	1702	640	1191	F=21146	1110	2046	777	1432
			F=17512	1828	785	1280	550	F=21199	2220	944	1554	661
			F=17500	2612	0	1828	0	F=21246	3171	0	2220	0
		R=1	F=17290	0	2470	0	2470	F=20706	0	2958	0	2958
			F=17278	863	1606	863	1606	F=20760	1043	1923	1043	1923
			F=17266	1726	741	1726	741	F=20814	2086	887	2086	887
			F=17255	2465	0	2465	0	F=20860	2980	0	2980	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=19638	0	3273	0	0	F=23400	0	3900	0	0
			F=19569	1134	2127	0	0	F=23201	1332	2535	0	0
			F=19499	2268	982	0	0	F=23001	2664	1170	0	0
			F=19440	3240	0	0	0	F=22830	3805	0	0	0
		R=0,7	F=18593	0	2775	0	1943	F=22190	0	3312	0	2318
			F=18602	973	1804	681	1263	F=22005	1132	2153	792	1507
			F=18611	1945	833	1362	583	F=21820	2263	994	1584	696
			F=18619	2779	0	1945	0	F=21661	3233	0	2263	0
		R=1	F=18109	0	2587	0	2587	F=21735	0	3105	0	3105
			F=18165	914	1682	914	1682	F=21598	1067	2018	1067	2018
			F=18222	1827	776	1827	776	F=21461	2134	932	2134	932
			F=18270	2610	0	2610	0	F=21343	3049	0	3049	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=19338	0	3223	0	0	F=23040	0	3840	0	0
			F=19319	1125	2095	0	0	F=22935	1327	2496	0	0
			F=19300	2250	967	0	0	F=22830	2653	1152	0	0
			F=19284	3214	0	0	0	F=22740	3790	0	0	0
		R=0,7	F=18351	0	2739	0	1917	F=21909	0	3270	0	2289
			F=18436	971	1780	680	1246	F=21787	1126	2126	788	1488
			F=18520	1943	822	1360	575	F=21665	2253	981	1577	687
			F=18593	2775	0	1943	0	F=21561	3218	0	2253	0
		R=1	F=17920	0	2560	0	2560	F=21476	0	3068	0	3068
			F=18023	911	1664	911	1664	F=21400	1063	1994	1063	1994
			F=18126	1821	768	1821	768	F=21324	2126	920	2126	920
			F=18214	2602	0	2602	0	F=21259	3037	0	3037	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=24548	0	4091	0	0	F=29250	0	4875	0	0
			F=24461	1418	2659	0	0	F=29001	1665	3169	0	0
			F=24374	2835	1227	0	0	F=28751	3329	1463	0	0
			F=24300	4050	0	0	0	F=28538	4756	0	0	0
		R=0,7	F=23241	0	3469	0	2428	F=27738	0	4140	0	2898
			F=23252	1216	2255	851	1578	F=27506	1414	2691	990	1884
			F=23264	2432	1041	1702	728	F=27275	2829	1242	1980	869
			F=23274	3474	0	2432	0	F=27076	4041	0	2829	0
		R=1	F=22636	0	3234	0	3234	F=27169	0	3881	0	3881
			F=22707	1142	2102	1142	2102	F=26997	1334	2523	1334	2523
			F=22777	2284	970	2284	970	F=26826	2668	1164	2668	1164
			F=22838	3263	0	3263	0	F=26679	3811	0	3811	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS DOBLE CIRCUITO. b=2,5 m

			AN.2000					AN.3000					AN.6000 / 6000R				
			F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=2460	0	410	0	0	F=3294	0	549	0	0	F=5640	0	940	0	0
			F=2462	144	267	0	0	F=3296	193	357	0	0	F=5659	332	611	0	0
			F=2464	288	123	0	0	F=3298	385	165	0	0	F=5678	664	282	0	0
			F=2466	411	0	0	0	F=3300	550	0	0	0	F=5694	949	0	0	0
		R=0,7	F=2218	0	331	0	232	F=2995	0	447	0	313	F=5260	0	785	0	550
			F=2220	116	215	81	151	F=3000	157	291	110	203	F=5281	278	510	195	357
			F=2222	232	99	163	70	F=3004	314	134	220	94	F=5302	556	236	389	165
			F=2224	332	0	232	0	F=3008	449	0	314	0	F=5320	794	0	556	0
		R=1	F=2170	0	310	0	310	F=2940	0	420	0	420	F=5173	0	739	0	739
			F=2172	109	202	109	202	F=2942	147	273	147	273	F=5193	261	480	261	480
			F=2175	218	93	218	93	F=2945	295	126	295	126	F=5212	523	222	523	222
			F=2177	311	0	311	0	F=2947	421	0	421	0	F=5229	747	0	747	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=2796	0	466	0	0	F=3630	0	605	0	0	F=6006	0	1001	0	0
			F=2800	164	303	0	0	F=3634	212	393	0	0	F=6025	354	651	0	0
			F=2804	328	140	0	0	F=3638	425	182	0	0	F=6044	707	300	0	0
			F=2808	468	0	0	0	F=3642	607	0	0	0	F=6060	1010	0	0	0
		R=0,7	F=2539	0	379	0	265	F=3323	0	496	0	347	F=5615	0	838	0	587
			F=2542	133	246	93	172	F=3326	174	322	122	226	F=5633	296	545	207	381
			F=2544	266	114	186	80	F=3328	348	149	244	104	F=5652	592	251	415	176
			F=2546	380	0	266	0	F=3330	497	0	348	0	F=5668	846	0	592	0
		R=1	F=2492	0	356	0	356	F=3255	0	465	0	465	F=5523	0	789	0	789
			F=2492	125	231	125	231	F=3260	163	302	163	302	F=5540	279	513	279	513
			F=2492	249	107	249	107	F=3265	327	140	327	140	F=5557	557	237	557	237
			F=2492	356	0	356	0	F=3269	467	0	467	0	F=5572	796	0	796	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=3552	0	592	0	0	F=4380	0	730	0	0	F=6858	0	1143	0	0
			F=3554	208	385	0	0	F=4386	257	475	0	0	F=6869	402	743	0	0
			F=3556	415	178	0	0	F=4393	513	219	0	0	F=6879	804	343	0	0
			F=3558	593	0	0	0	F=4398	733	0	0	0	F=6888	1148	0	0	0
		R=0,7	F=3216	0	480	0	336	F=3987	0	595	0	417	F=6358	0	949	0	664
			F=3216	168	312	118	218	F=3987	208	387	146	271	F=6370	334	617	234	432
			F=3216	336	144	235	101	F=3987	417	179	292	125	F=6382	668	285	467	199
			F=3216	480	0	336	0	F=3987	595	0	417	0	F=6392	954	0	668	0
		R=1	F=3150	0	450	0	450	F=3913	0	559	0	559	F=6230	0	890	0	890
			F=3145	157	293	157	293	F=3906	195	363	195	363	F=6242	313	579	313	579
			F=3140	314	135	314	135	F=3898	389	168	389	168	F=6255	627	267	627	267
			F=3136	448	0	448	0	F=3892	556	0	556	0	F=6265	895	0	895	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=3318	0	553	0	0	F=4140	0	690	0	0	F=6600	0	1100	0	0
			F=3324	195	359	0	0	F=4146	243	449	0	0	F=6613	387	715	0	0
			F=3331	389	166	0	0	F=4153	485	207	0	0	F=6625	774	330	0	0
			F=3336	556	0	0	0	F=4158	693	0	0	0	F=6636	1106	0	0	0
		R=0,7	F=2995	0	447	0	313	F=3765	0	562	0	393	F=6124	0	914	0	640
			F=2995	156	291	110	203	F=3770	197	365	138	256	F=6136	322	594	225	416
			F=2995	313	134	219	94	F=3775	395	169	276	118	F=6147	643	274	450	192
			F=2995	447	0	313	0	F=3779	564	0	395	0	F=6157	919	0	643	0
		R=1	F=2926	0	418	0	418	F=3696	0	528	0	528	F=6006	0	858	0	858
			F=2926	146	272	146	272	F=3691	184	343	184	343	F=6016	302	558	302	558
			F=2926	293	125	293	125	F=3686	368	158	368	158	F=6026	603	257	603	257
			F=2926	418	0	418	0	F=3682	526	0	526	0	F=6034	862	0	862	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=4692	0	782	0	0	F=5712	0	952	0	0	F=8573	0	1429	0	0
			F=4698	275	508	0	0	F=5720	335	619	0	0	F=8586	502	929	0	0
			F=4705	550	235	0	0	F=5729	669	286	0	0	F=8599	1005	429	0	0
			F=4710	785	0	0	0	F=5736	956	0	0	0	F=8610	1435	0	0	0
		R=0,7	F=4275	0	638	0	447	F=5260	0	785	0	550	F=7948	0	1186	0	830
			F=4277	224	415	157	290	F=5260	275	510	192	357	F=7963	417	771	292	540
			F=4279	447	191	313	134	F=5260	550	236	385	165	F=7977	835	356	584	249
			F=4281	639	0	447	0	F=5260	785	0	550	0	F=7990	1193	0	835	0
		R=1	F=4193	0	599	0	599	F=5152	0	736	0	736	F=7788	0	1113	0	1113
			F=4193	210	389	210	389	F=5145	257	478	257	478	F=7803	392	723	392	723
			F=4193	419	180	419	180	F=5137	513	221	513	221	F=7818	783	334	783	334
			F=4193	599	0	599	0	F=5131	733	0	733	0	F=7831	1119	0	1119	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS DOBLE CIRCUITO. b=2,5 m

			AN.9000 / 9000R					AN.12000 / 12000R					AN.14000R				
			F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=9036	0	1506	0	0	F=11610	0	1935	0	0	F=13686	0	2281	0	0
			F=9089	536	979	0	0	F=11610	677	1258	0	0	F=13692	799	1483	0	0
			F=9141	1072	452	0	0	F=11610	1355	581	0	0	F=13699	1599	684	0	0
			F=9186	1531	0	0	0	F=11610	1935	0	0	0	F=13704	2284	0	0	0
		R=0,7	F=8254	0	1232	0	862	F=11048	0	1649	0	1154	F=13145	0	1962	0	1373
			F=8292	437	801	306	561	F=11048	577	1072	404	750	F=13176	691	1275	484	893
			F=8329	874	370	612	259	F=11048	1154	495	808	346	F=13206	1383	589	968	412
			F=8362	1248	0	874	0	F=11048	1649	0	1154	0	F=13233	1975	0	1383	0
		R=1	F=8043	0	1149	0	1149	F=10906	0	1558	0	1558	F=12810	0	1830	0	1830
			F=8077	407	747	407	747	F=10906	545	1013	545	1013	F=12864	648	1190	648	1190
			F=8112	814	345	814	345	F=10906	1091	467	1091	467	F=12918	1296	549	1296	549
			F=8141	1163	0	1163	0	F=10906	1558	0	1558	0	F=12964	1852	0	1852	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=9378	0	1563	0	0	F=12054	0	2009	0	0	F=14280	0	2380	0	0
			F=9437	557	1016	0	0	F=12050	702	1306	0	0	F=14282	833	1547	0	0
			F=9496	1114	469	0	0	F=12046	1405	603	0	0	F=14284	1667	714	0	0
			F=9546	1591	0	0	0	F=12042	2007	0	0	0	F=14286	2381	0	0	0
		R=0,7	F=8576	0	1280	0	896	F=11491	0	1715	0	1201	F=13467	0	2010	0	1407
			F=8618	454	832	318	582	F=11483	599	1115	419	780	F=13537	714	1307	500	915
			F=8660	909	384	636	269	F=11476	1198	515	839	360	F=13608	1428	603	1000	422
			F=8697	1298	0	909	0	F=11470	1712	0	1198	0	F=13668	2040	0	1428	0
		R=1	F=8351	0	1193	0	1193	F=11340	0	1620	0	1620	F=13146	0	1878	0	1878
			F=8393	424	775	424	775	F=11340	567	1053	567	1053	F=13205	666	1221	666	1221
			F=8434	847	358	847	358	F=11340	1134	486	1134	486	F=13264	1331	563	1331	563
			F=8470	1210	0	1210	0	F=11340	1620	0	1620	0	F=13314	1902	0	1902	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=9954	0	1659	0	0	F=13032	0	2172	0	0	F=15288	0	2548	0	0
			F=9986	586	1078	0	0	F=13026	759	1412	0	0	F=15357	903	1656	0	0
			F=10017	1172	498	0	0	F=13019	1518	652	0	0	F=15427	1807	764	0	0
			F=10044	1674	0	0	0	F=13014	2169	0	0	0	F=15486	2581	0	0	0
		R=0,7	F=9038	0	1349	0	944	F=12355	0	1844	0	1291	F=13996	0	2089	0	1462
			F=9090	480	877	336	614	F=12345	644	1199	451	839	F=14069	742	1358	519	950
			F=9141	960	405	672	283	F=12336	1288	553	902	387	F=14142	1484	627	1039	439
			F=9186	1371	0	960	0	F=12328	1840	0	1288	0	F=14204	2120	0	1484	0
		R=1	F=8820	0	1260	0	1260	F=12082	0	1726	0	1726	F=13636	0	1948	0	1948
			F=8869	448	819	448	819	F=12114	609	1122	609	1122	F=13710	692	1266	692	1266
			F=8918	896	378	896	378	F=12146	1217	518	1217	518	F=13783	1385	584	1385	584
			F=8960	1280	0	1280	0	F=12173	1739	0	1739	0	F=13846	1978	0	1978	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=9720	0	1620	0	0	F=12744	0	2124	0	0	F=15018	0	2503	0	0
			F=9787	578	1053	0	0	F=12727	741	1381	0	0	F=15052	882	1627	0	0
			F=9854	1156	486	0	0	F=12710	1481	637	0	0	F=15085	1763	751	0	0
			F=9912	1652	0	0	0	F=12696	2116	0	0	0	F=15114	2519	0	0	0
		R=0,7	F=8824	0	1317	0	922	F=12060	0	1800	0	1260	F=13755	0	2053	0	1437
			F=8871	468	856	328	599	F=12048	628	1170	440	819	F=13832	730	1334	511	934
			F=8918	936	395	655	277	F=12037	1257	540	880	378	F=13910	1460	616	1022	431
			F=8958	1337	0	936	0	F=12027	1795	0	1257	0	F=13976	2086	0	1460	0
		R=1	F=8596	0	1228	0	1228	F=11858	0	1694	0	1694	F=13405	0	1915	0	1915
			F=8638	436	798	436	798	F=11868	594	1101	594	1101	F=13474	680	1245	680	1245
			F=8679	872	368	872	368	F=11878	1189	508	1189	508	F=13542	1360	575	1360	575
			F=8715	1245	0	1245	0	F=11886	1698	0	1698	0	F=13601	1943	0	1943	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=12443	0	2074	0	0	F=16290	0	2715	0	0	F=19110	0	3185	0	0
			F=12482	732	1348	0	0	F=16282	949	1765	0	0	F=19197	1129	2070	0	0
			F=12521	1465	622	0	0	F=16274	1898	815	0	0	F=19283	2258	956	0	0
			F=12555	2093	0	0	0	F=16268	2711	0	0	0	F=19358	3226	0	0	0
		R=0,7	F=11298	0	1686	0	1180	F=15444	0	2305	0	1614	F=17495	0	2611	0	1828
			F=11362	600	1096	420	767	F=15432	805	1498	564	1049	F=17586	928	1697	649	1188
			F=11427	1200	506	840	354	F=15420	1610	692	1127	484	F=17677	1855	783	1299	548
			F=11482	1714	0	1200	0	F=15410	2300	0	1610	0	F=17755	2650	0	1855	0
		R=1	F=11025	0	1575	0	1575	F=15103	0	2158	0	2158	F=17045	0	2435	0	2435
			F=11086	560	1024	560	1024	F=15142	761	1402	761	1402	F=17137	865	1583	865	1583
			F=11148	1120	473	1120	473	F=15182	1522	647	1522	647	F=17229	1731	731	1731	731
			F=11200	1600	0	1600	0	F=15216	2174	0	2174	0	F=17308	2473	0	2473	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS DOBLE CIRCUITO. b=2,5 m

			AN.18000R					AN.21000R				
			F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt	F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=17106	0	2851	0	0	F=20874	0	3479	0	0
			F=17087	995	1853	0	0	F=20933	1227	2261	0	0
			F=17068	1989	855	0	0	F=20992	2455	1044	0	0
			F=17052	2842	0	0	0	F=21042	3507	0	0	0
		R=0,7	F=16529	0	2467	0	1727	F=19665	0	2935	0	2055
			F=16512	861	1604	603	1122	F=19758	1041	1908	729	1335
			F=16496	1722	740	1205	518	F=19852	2083	881	1458	616
			F=16482	2460	0	1722	0	F=19933	2975	0	2083	0
		R=1	F=16310	0	2330	0	2330	F=18907	0	2701	0	2701
			F=16290	813	1515	813	1515	F=19120	976	1756	976	1756
			F=16271	1625	699	1625	699	F=19333	1952	810	1952	810
			F=16254	2322	0	2322	0	F=19516	2788	0	2788	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=17604	0	2934	0	0	F=21288	0	3548	0	0
			F=17591	1025	1907	0	0	F=21355	1253	2306	0	0
			F=17579	2050	880	0	0	F=21422	2506	1064	0	0
			F=17568	2928	0	0	0	F=21480	3580	0	0	0
		R=0,7	F=16985	0	2535	0	1775	F=20013	0	2987	0	2091
			F=16977	886	1648	620	1153	F=20125	1062	1942	744	1359
			F=16970	1772	761	1241	532	F=20238	2125	896	1487	627
			F=16964	2532	0	1772	0	F=20335	3035	0	2125	0
		R=1	F=16695	0	2385	0	2385	F=19250	0	2750	0	2750
			F=16707	837	1550	837	1550	F=19453	992	1788	992	1788
			F=16720	1673	716	1673	716	F=19657	1983	825	1983	825
			F=16730	2390	0	2390	0	F=19831	2833	0	2833	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=19188	0	3198	0	0	F=22650	0	3775	0	0
			F=19163	1115	2079	0	0	F=22467	1291	2454	0	0
			F=19138	2230	959	0	0	F=22285	2582	1133	0	0
			F=19116	3186	0	0	0	F=22128	3688	0	0	0
		R=0,7	F=17668	0	2637	0	1846	F=20971	0	3130	0	2191
			F=17762	937	1714	656	1200	F=20978	1097	2035	768	1424
			F=17856	1874	791	1312	554	F=20985	2193	939	1535	657
			F=17936	2677	0	1874	0	F=20991	3133	0	2193	0
		R=1	F=17220	0	2460	0	2460	F=20209	0	2887	0	2887
			F=17306	873	1599	873	1599	F=20368	1033	1877	1033	1877
			F=17392	1747	738	1747	738	F=20528	2066	866	2066	866
			F=17465	2495	0	2495	0	F=20664	2952	0	2952	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=18828	0	3138	0	0	F=22314	0	3719	0	0
			F=18820	1097	2040	0	0	F=22211	1285	2417	0	0
			F=18811	2194	941	0	0	F=22108	2569	1116	0	0
			F=18804	3134	0	0	0	F=22020	3670	0	0	0
		R=0,7	F=17427	0	2601	0	1821	F=20770	0	3100	0	2170
			F=17532	926	1691	648	1183	F=20808	1091	2015	763	1411
			F=17638	1852	780	1297	546	F=20845	2181	930	1527	651
			F=17728	2646	0	1852	0	F=20877	3116	0	2181	0
		R=1	F=16968	0	2424	0	2424	F=19950	0	2850	0	2850
			F=17056	861	1576	861	1576	F=20139	1024	1853	1024	1853
			F=17144	1722	727	1722	727	F=20327	2049	855	2049	855
			F=17220	2460	0	2460	0	F=20489	2927	0	2927	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=23985	0	3998	0	0	F=28313	0	4719	0	0
			F=23954	1394	2598	0	0	F=28084	1614	3067	0	0
			F=23922	2788	1199	0	0	F=27856	3227	1416	0	0
			F=23895	3983	0	0	0	F=27660	4610	0	0	0
		R=0,7	F=22085	0	3296	0	2307	F=26214	0	3913	0	2739
			F=22202	1171	2143	820	1500	F=26223	1371	2543	959	1780
			F=22319	2342	989	1640	692	F=26231	2741	1174	1919	822
			F=22420	3346	0	2342	0	F=26239	3916	0	2741	0
		R=1	F=21525	0	3075	0	3075	F=25261	0	3609	0	3609
			F=21632	1092	1999	1092	1999	F=25460	1292	2346	1292	2346
			F=21739	2183	923	2183	923	F=25659	2583	1083	2583	1083
			F=21831	3119	0	3119	0	F=25830	3690	0	3690	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS DOBLE CIRCUITO. b=3 m

			AN.2000					AN.3000					AN.6000 / 6000R				
			F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=2292	0	382	0	0	F=3090	0	515	0	0	F=5382	0	897	0	0
			F=2294	134	248	0	0	F=3094	181	335	0	0	F=5403	317	583	0	0
			F=2296	268	115	0	0	F=3098	362	155	0	0	F=5424	635	269	0	0
			F=2298	383	0	0	0	F=3102	517	0	0	0	F=5442	907	0	0	0
		R=0,7	F=2050	0	306	0	214	F=2807	0	419	0	293	F=5012	0	748	0	524
			F=2053	107	199	75	139	F=2810	147	272	103	191	F=5028	264	486	185	340
			F=2055	215	92	150	64	F=2812	294	126	206	88	F=5044	529	224	370	157
			F=2057	307	0	215	0	F=2814	420	0	294	0	F=5059	755	0	529	0
		R=1	F=2009	0	287	0	287	F=2751	0	393	0	393	F=4921	0	703	0	703
			F=2011	101	187	101	187	F=2753	138	255	138	255	F=4933	248	457	248	457
			F=2014	202	86	202	86	F=2756	276	118	276	118	F=4946	496	211	496	211
			F=2016	288	0	288	0	F=2758	394	0	394	0	F=4956	708	0	708	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=2640	0	440	0	0	F=3444	0	574	0	0	F=5766	0	961	0	0
			F=2642	154	286	0	0	F=3448	202	373	0	0	F=5785	340	625	0	0
			F=2644	309	132	0	0	F=3452	403	172	0	0	F=5804	679	288	0	0
			F=2646	441	0	0	0	F=3456	576	0	0	0	F=5820	970	0	0	0
		R=0,7	F=2379	0	355	0	249	F=3136	0	468	0	328	F=5373	0	802	0	561
			F=2381	125	231	87	162	F=3138	164	304	115	213	F=5385	282	521	198	365
			F=2383	249	107	174	75	F=3140	328	140	230	98	F=5397	565	241	395	168
			F=2385	356	0	249	0	F=3142	469	0	328	0	F=5407	807	0	565	0
		R=1	F=2331	0	333	0	333	F=3073	0	439	0	439	F=5271	0	753	0	753
			F=2333	117	216	117	216	F=3075	154	285	154	285	F=5281	265	489	265	489
			F=2336	234	100	234	100	F=3078	308	132	308	132	F=5291	530	226	530	226
			F=2338	334	0	334	0	F=3080	440	0	440	0	F=5299	757	0	757	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=3414	0	569	0	0	F=4212	0	702	0	0	F=6642	0	1107	0	0
			F=3418	200	370	0	0	F=4218	247	456	0	0	F=6655	390	720	0	0
			F=3422	400	171	0	0	F=4225	494	211	0	0	F=6667	779	332	0	0
			F=3426	571	0	0	0	F=4230	705	0	0	0	F=6678	1113	0	0	0
		R=0,7	F=3082	0	460	0	322	F=3839	0	573	0	401	F=6117	0	913	0	639
			F=3070	159	299	111	209	F=3839	201	372	140	261	F=6126	321	593	225	415
			F=3059	319	138	223	97	F=3839	401	172	281	120	F=6136	642	274	449	192
			F=3049	455	0	319	0	F=3839	573	0	401	0	F=6144	917	0	642	0
		R=1	F=3003	0	429	0	429	F=3731	0	533	0	533	F=5992	0	856	0	856
			F=2996	149	279	149	279	F=3721	185	346	185	346	F=6002	301	556	301	556
			F=2988	298	129	298	129	F=3711	370	160	370	160	F=6012	602	257	602	257
			F=2982	426	0	426	0	F=3703	529	0	529	0	F=6020	860	0	860	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=3168	0	528	0	0	F=3972	0	662	0	0	F=6378	0	1063	0	0
			F=3176	186	343	0	0	F=3978	233	430	0	0	F=6391	374	691	0	0
			F=3185	372	158	0	0	F=3985	466	199	0	0	F=6403	748	319	0	0
			F=3192	532	0	0	0	F=3990	665	0	0	0	F=6414	1069	0	0	0
		R=0,7	F=2854	0	426	0	298	F=3611	0	539	0	377	F=5876	0	877	0	614
			F=2852	149	277	104	194	F=3602	187	350	131	245	F=5888	309	570	216	399
			F=2850	298	128	208	89	F=3593	375	162	262	113	F=5899	617	263	432	184
			F=2848	425	0	298	0	F=3585	535	0	375	0	F=5909	882	0	617	0
		R=1	F=2800	0	400	0	400	F=3528	0	504	0	504	F=5768	0	824	0	824
			F=2790	139	260	139	260	F=3516	175	328	175	328	F=5775	289	536	289	536
			F=2780	277	120	277	120	F=3504	349	151	349	151	F=5783	579	247	579	247
			F=2772	396	0	396	0	F=3493	499	0	499	0	F=5789	827	0	827	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=4500	0	750	0	0	F=5514	0	919	0	0	F=8303	0	1384	0	0
			F=4508	264	488	0	0	F=5520	323	597	0	0	F=8318	487	899	0	0
			F=4517	528	225	0	0	F=5527	645	276	0	0	F=8334	974	415	0	0
			F=4524	754	0	0	0	F=5532	922	0	0	0	F=8348	1391	0	0	0
		R=0,7	F=4107	0	613	0	429	F=5052	0	754	0	528	F=7646	0	1141	0	799
			F=4102	214	398	150	279	F=5040	262	490	184	343	F=7658	401	742	281	519
			F=4098	428	184	299	129	F=5028	524	226	367	158	F=7670	802	342	562	240
			F=4094	611	0	428	0	F=5018	749	0	524	0	F=7680	1146	0	802	0
		R=1	F=4011	0	573	0	573	F=4942	0	706	0	706	F=7490	0	1070	0	1070
			F=4004	200	372	200	372	F=4925	245	459	245	459	F=7502	376	696	376	696
			F=3996	399	172	399	172	F=4908	489	212	489	212	F=7515	753	321	753	321
			F=3990	570	0	570	0	F=4893	699	0	699	0	F=7525	1075	0	1075	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS DOBLE CIRCUITO. b=3 m

			AN.9000 / 9000R					AN.12000 / 12000R					AN.14000R				
			F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=8508	0	1418	0	0	F=11238	0	1873	0	0	F=13392	0	2232	0	0
			F=8552	504	922	0	0	F=11238	656	1217	0	0	F=13394	782	1451	0	0
			F=8596	1007	425	0	0	F=11238	1311	562	0	0	F=13396	1563	670	0	0
			F=8634	1439	0	0	0	F=11238	1873	0	0	0	F=13398	2233	0	0	0
		R=0,7	F=7759	0	1158	0	811	F=10673	0	1593	0	1115	F=12408	0	1852	0	1296
			F=7787	410	753	287	527	F=10673	558	1035	390	725	F=12455	655	1204	459	843
			F=7815	819	347	573	243	F=10673	1115	478	781	335	F=12502	1310	556	917	389
			F=7839	1170	0	819	0	F=10673	1593	0	1115	0	F=12542	1872	0	1310	0
		R=1	F=7560	0	1080	0	1080	F=10521	0	1503	0	1503	F=12096	0	1728	0	1728
			F=7585	382	702	382	702	F=10521	526	977	526	977	F=12143	611	1123	611	1123
			F=7609	763	324	763	324	F=10521	1052	451	1052	451	F=12189	1223	518	1223	518
			F=7630	1090	0	1090	0	F=10521	1503	0	1503	0	F=12229	1747	0	1747	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=8868	0	1478	0	0	F=11712	0	1952	0	0	F=13884	0	2314	0	0
			F=8914	525	961	0	0	F=11712	683	1269	0	0	F=13924	817	1504	0	0
			F=8960	1050	443	0	0	F=11712	1366	586	0	0	F=13964	1633	694	0	0
			F=9000	1500	0	0	0	F=11712	1952	0	0	0	F=13998	2333	0	0	0
		R=0,7	F=8107	0	1210	0	847	F=11122	0	1660	0	1162	F=12764	0	1905	0	1334
			F=8133	427	787	299	551	F=11122	581	1079	407	755	F=12813	674	1238	472	867
			F=8159	855	363	598	254	F=11122	1162	498	813	349	F=12862	1348	572	944	400
			F=8181	1221	0	855	0	F=11122	1660	0	1162	0	F=12904	1926	0	1348	0
		R=1	F=7882	0	1126	0	1126	F=10969	0	1567	0	1567	F=12446	0	1778	0	1778
			F=7911	398	732	398	732	F=10969	548	1019	548	1019	F=12485	628	1156	628	1156
			F=7941	797	338	797	338	F=10969	1097	470	1097	470	F=12524	1256	533	1256	533
			F=7966	1138	0	1138	0	F=10969	1567	0	1567	0	F=12558	1794	0	1794	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=9480	0	1580	0	0	F=12696	0	2116	0	0	F=14580	0	2430	0	0
			F=9434	545	1027	0	0	F=12692	740	1375	0	0	F=14672	866	1580	0	0
			F=9388	1091	474	0	0	F=12688	1480	635	0	0	F=14765	1732	729	0	0
			F=9348	1558	0	0	0	F=12684	2114	0	0	0	F=14844	2474	0	0	0
		R=0,7	F=8610	0	1285	0	900	F=11792	0	1760	0	1232	F=13320	0	1988	0	1392
			F=8652	456	835	319	585	F=11844	624	1144	437	801	F=13383	705	1292	494	905
			F=8694	912	386	638	270	F=11895	1247	528	873	370	F=13446	1411	596	987	417
			F=8730	1303	0	912	0	F=11939	1782	0	1247	0	F=13501	2015	0	1411	0
		R=1	F=8386	0	1198	0	1198	F=11501	0	1643	0	1643	F=12978	0	1854	0	1854
			F=8423	425	779	425	779	F=11555	583	1068	583	1068	F=13034	657	1205	657	1205
			F=8460	849	359	849	359	F=11609	1166	493	1166	493	F=13091	1314	556	1314	556
			F=8491	1213	0	1213	0	F=11655	1665	0	1665	0	F=13139	1877	0	1877	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=9246	0	1541	0	0	F=12384	0	2064	0	0	F=14310	0	2385	0	0
			F=9284	546	1002	0	0	F=12380	722	1342	0	0	F=14396	849	1550	0	0
			F=9322	1091	462	0	0	F=12376	1443	619	0	0	F=14482	1698	716	0	0
			F=9354	1559	0	0	0	F=12372	2062	0	0	0	F=14556	2426	0	0	0
		R=0,7	F=8368	0	1249	0	874	F=11537	0	1722	0	1205	F=13065	0	1950	0	1365
			F=8408	443	812	310	568	F=11591	611	1119	428	784	F=13131	692	1268	485	887
			F=8448	886	375	620	262	F=11645	1222	517	855	362	F=13196	1385	585	969	410
			F=8482	1266	0	886	0	F=11692	1745	0	1222	0	F=13253	1978	0	1385	0
		R=1	F=8169	0	1167	0	1167	F=11263	0	1609	0	1609	F=12754	0	1822	0	1822
			F=8203	413	759	413	759	F=11307	569	1046	569	1046	F=12801	644	1184	644	1184
			F=8238	827	350	827	350	F=11351	1139	483	1139	483	F=12847	1289	547	1289	547
			F=8267	1181	0	1181	0	F=11389	1627	0	1627	0	F=12887	1841	0	1841	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=11850	0	1975	0	0	F=15870	0	2645	0	0	F=18225	0	3038	0	0
			F=11792	682	1284	0	0	F=15865	925	1719	0	0	F=18341	1082	1974	0	0
			F=11735	1363	593	0	0	F=15860	1850	794	0	0	F=18456	2165	911	0	0
			F=11685	1948	0	0	0	F=15855	2643	0	0	0	F=18555	3093	0	0	0
		R=0,7	F=10762	0	1606	0	1124	F=14740	0	2200	0	1540	F=16650	0	2485	0	1740
			F=10815	570	1044	399	731	F=14804	780	1430	546	1001	F=16729	882	1615	617	1131
			F=10867	1140	482	798	337	F=14869	1559	660	1091	462	F=16808	1763	746	1234	522
			F=10913	1629	0	1140	0	F=14924	2228	0	1559	0	F=16876	2519	0	1763	0
		R=1	F=10483	0	1498	0	1498	F=14376	0	2054	0	2054	F=16223	0	2318	0	2318
			F=10528	531	973	531	973	F=14444	728	1335	728	1335	F=16293	821	1506	821	1506
			F=10574	1061	449	1061	449	F=14511	1457	616	1457	616	F=16363	1642	695	1642	695
			F=10614	1516	0	1516	0	F=14569	2081	0	2081	0	F=16424	2346	0	2346	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS DOBLE CIRCUITO. b=4 m

			AN.18000R					AN.21000R				
			F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=16644	0	2774	0	0	F=20010	0	3335	0	0
			F=16625	968	1803	0	0	F=20073	1178	2168	0	0
			F=16606	1936	832	0	0	F=20136	2356	1001	0	0
			F=16590	2765	0	0	0	F=20190	3365	0	0	0
		R=0,7	F=15859	0	2367	0	1657	F=18130	0	2706	0	1894
			F=15896	834	1539	584	1077	F=18315	975	1759	682	1231
			F=15934	1668	710	1168	497	F=18501	1950	812	1365	568
			F=15966	2383	0	1668	0	F=18660	2785	0	1950	0
		R=1	F=15470	0	2210	0	2210	F=17472	0	2496	0	2496
			F=15519	781	1437	781	1437	F=17624	895	1622	895	1622
			F=15568	1561	663	1561	663	F=17776	1791	749	1791	749
			F=15610	2230	0	2230	0	F=17906	2558	0	2558	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=17118	0	2853	0	0	F=20490	0	3415	0	0
			F=17099	995	1854	0	0	F=20532	1202	2220	0	0
			F=17080	1991	856	0	0	F=20574	2405	1025	0	0
			F=17064	2844	0	0	0	F=20610	3435	0	0	0
		R=0,7	F=16234	0	2423	0	1696	F=18519	0	2764	0	1935
			F=16297	858	1575	600	1102	F=18685	992	1797	695	1258
			F=16361	1715	727	1201	509	F=18852	1985	829	1389	580
			F=16415	2450	0	1715	0	F=18995	2835	0	1985	0
		R=1	F=15820	0	2260	0	2260	F=17822	0	2546	0	2546
			F=15881	800	1469	800	1469	F=17959	911	1655	911	1655
			F=15943	1600	678	1600	678	F=18096	1821	764	1821	764
			F=15995	2285	0	2285	0	F=18214	2602	0	2602	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=18312	0	3052	0	0	F=21912	0	3652	0	0
			F=18438	1089	1984	0	0	F=21767	1254	2374	0	0
			F=18564	2178	916	0	0	F=21622	2508	1096	0	0
			F=18672	3112	0	0	0	F=21498	3583	0	0	0
		R=0,7	F=16817	0	2510	0	1757	F=19497	0	2910	0	2037
			F=16892	890	1632	623	1142	F=19661	1043	1892	730	1324
			F=16967	1779	753	1246	527	F=19825	2086	873	1460	611
			F=17031	2542	0	1779	0	F=19966	2980	0	2086	0
		R=1	F=16394	0	2342	0	2342	F=18760	0	2680	0	2680
			F=16468	830	1522	830	1522	F=18897	958	1742	958	1742
			F=16541	1660	703	1660	703	F=19034	1915	804	1915	804
			F=16604	2372	0	2372	0	F=19152	2736	0	2736	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=18072	0	3012	0	0	F=21648	0	3608	0	0
			F=18167	1070	1958	0	0	F=21551	1247	2345	0	0
			F=18261	2140	904	0	0	F=21455	2493	1082	0	0
			F=18342	3057	0	0	0	F=21372	3562	0	0	0
		R=0,7	F=16549	0	2470	0	1729	F=19263	0	2875	0	2013
			F=16631	877	1606	614	1124	F=19420	1030	1869	721	1308
			F=16713	1754	741	1227	519	F=19577	2059	863	1442	604
			F=16784	2505	0	1754	0	F=19711	2942	0	2059	0
		R=1	F=16142	0	2306	0	2306	F=18550	0	2650	0	2650
			F=16216	818	1499	818	1499	F=18687	947	1723	947	1723
			F=16289	1635	692	1635	692	F=18824	1894	795	1894	795
			F=16352	2336	0	2336	0	F=18942	2706	0	2706	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=22890	0	3815	0	0	F=27390	0	4565	0	0
			F=23048	1362	2480	0	0	F=27209	1568	2967	0	0
			F=23205	2723	1145	0	0	F=27028	3135	1370	0	0
			F=23340	3890	0	0	0	F=26873	4479	0	0	0
		R=0,7	F=21021	0	3138	0	2196	F=24371	0	3638	0	2546
			F=21115	1112	2039	778	1428	F=24576	1304	2364	913	1655
			F=21209	2224	941	1557	659	F=24782	2608	1091	1825	764
			F=21289	3178	0	2224	0	F=24958	3725	0	2608	0
		R=1	F=20493	0	2928	0	2928	F=23450	0	3350	0	3350
			F=20584	1038	1903	1038	1903	F=23622	1197	2178	1197	2178
			F=20676	2076	878	2076	878	F=23793	2394	1005	2394	1005
			F=20755	2965	0	2965	0	F=23940	3420	0	3420	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS DOBLE CIRCUITO. b=4 m

			AN.2000					AN.3000					AN.6000 / 6000R				
			F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=1932	0	322	0	0	F=2688	0	448	0	0	F=4890	0	815	0	0
			F=1934	113	209	0	0	F=2688	157	291	0	0	F=4903	287	530	0	0
			F=1936	226	97	0	0	F=2688	314	134	0	0	F=4915	575	245	0	0
			F=1938	323	0	0	0	F=2688	448	0	0	0	F=4926	821	0	0	0
		R=0,7	F=1709	0	255	0	179	F=2419	0	361	0	253	F=4496	0	671	0	470
			F=1711	90	166	63	116	F=2419	126	235	88	164	F=4503	236	436	165	305
			F=1713	179	77	125	54	F=2419	253	108	177	76	F=4510	472	201	330	141
			F=1715	256	0	179	0	F=2419	361	0	253	0	F=4516	674	0	472	0
		R=1	F=1673	0	239	0	239	F=2352	0	336	0	336	F=4333	0	619	0	619
			F=1675	84	155	84	155	F=2350	117	218	117	218	F=4338	217	402	217	402
			F=1678	168	72	168	72	F=2347	235	101	235	101	F=4343	435	186	435	186
			F=1680	240	0	240	0	F=2345	335	0	335	0	F=4347	621	0	621	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=2310	0	385	0	0	F=3066	0	511	0	0	F=5292	0	882	0	0
			F=2312	135	250	0	0	F=3066	179	332	0	0	F=5303	310	573	0	0
			F=2314	270	116	0	0	F=3066	358	153	0	0	F=5313	621	265	0	0
			F=2316	386	0	0	0	F=3066	511	0	0	0	F=5322	887	0	0	0
		R=0,7	F=2070	0	309	0	216	F=2747	0	410	0	287	F=4817	0	719	0	503
			F=2068	108	201	75	141	F=2749	144	267	101	187	F=4829	253	467	177	327
			F=2066	216	93	151	65	F=2752	288	123	201	86	F=4841	507	216	355	151
			F=2064	308	0	216	0	F=2754	411	0	288	0	F=4851	724	0	507	0
		R=1	F=2023	0	289	0	289	F=2646	0	378	0	378	F=4634	0	662	0	662
			F=2021	101	188	101	188	F=2646	132	246	132	246	F=4641	233	430	233	430
			F=2018	202	87	202	87	F=2646	265	113	265	113	F=4649	466	199	466	199
			F=2016	288	0	288	0	F=2646	378	0	378	0	F=4655	665	0	665	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=3174	0	529	0	0	F=3924	0	654	0	0	F=6186	0	1031	0	0
			F=3164	183	344	0	0	F=3909	226	425	0	0	F=6197	363	670	0	0
			F=3153	367	159	0	0	F=3895	453	196	0	0	F=6207	725	309	0	0
			F=3144	524	0	0	0	F=3882	647	0	0	0	F=6216	1036	0	0	0
		R=0,7	F=2794	0	417	0	292	F=3370	0	503	0	352	F=5447	0	813	0	569
			F=2789	145	271	102	190	F=3384	178	327	125	229	F=5471	288	528	202	370
			F=2785	291	125	203	88	F=3398	356	151	249	106	F=5494	576	244	403	171
			F=2781	415	0	291	0	F=3410	509	0	356	0	F=5514	823	0	576	0
		R=1	F=2716	0	388	0	388	F=3241	0	463	0	463	F=5243	0	749	0	749
			F=2714	135	252	135	252	F=3253	164	301	164	301	F=5260	265	487	265	487
			F=2711	271	116	271	116	F=3266	328	139	328	139	F=5277	529	225	529	225
			F=2709	387	0	387	0	F=3276	468	0	468	0	F=5292	756	0	756	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=2916	0	486	0	0	F=3660	0	610	0	0	F=5922	0	987	0	0
			F=2910	169	316	0	0	F=3650	212	397	0	0	F=5930	347	642	0	0
			F=2903	338	146	0	0	F=3639	424	183	0	0	F=5939	694	296	0	0
			F=2898	483	0	0	0	F=3630	605	0	0	0	F=5946	991	0	0	0
		R=0,7	F=2559	0	382	0	267	F=3156	0	471	0	330	F=5226	0	780	0	546
			F=2555	133	248	93	174	F=3167	167	306	117	214	F=5247	276	507	193	355
			F=2550	266	115	186	80	F=3179	333	141	233	99	F=5268	552	234	387	164
			F=2546	380	0	266	0	F=3189	476	0	333	0	F=5286	789	0	552	0
		R=1	F=2492	0	356	0	356	F=3080	0	440	0	440	F=5033	0	719	0	719
			F=2490	124	231	124	231	F=3073	153	286	153	286	F=5048	254	467	254	467
			F=2487	249	107	249	107	F=3065	306	132	306	132	F=5062	508	216	508	216
			F=2485	355	0	355	0	F=3059	437	0	437	0	F=5075	725	0	725	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=4200	0	700	0	0	F=5136	0	856	0	0	F=7733	0	1289	0	0
			F=4190	243	455	0	0	F=5121	297	556	0	0	F=7746	453	838	0	0
			F=4179	487	210	0	0	F=5107	594	257	0	0	F=7759	907	387	0	0
			F=4170	695	0	0	0	F=5094	849	0	0	0	F=7770	1295	0	0	0
		R=0,7	F=3745	0	559	0	391	F=4549	0	679	0	475	F=6809	0	1016	0	711
			F=3738	195	363	136	254	F=4549	238	441	166	309	F=6838	360	661	252	462
			F=3731	389	168	272	117	F=4549	475	204	333	143	F=6868	720	305	504	213
			F=3725	556	0	389	0	F=4549	679	0	475	0	F=6893	1029	0	720	0
		R=1	F=3640	0	520	0	520	F=4326	0	618	0	618	F=6554	0	936	0	936
			F=3638	182	338	182	338	F=4338	218	402	218	402	F=6575	331	609	331	609
			F=3635	363	156	363	156	F=4351	436	185	436	185	F=6597	662	281	662	281
			F=3633	519	0	519	0	F=4361	623	0	623	0	F=6615	945	0	945	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS DOBLE CIRCUITO. b=4 m

			AN.9000 / 9000R					AN.12000 / 12000R					AN.14000R				
			F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=7560	0	1260	0	0	F=10530	0	1755	0	0	F=12168	0	2028	0	0
			F=7585	445	819	0	0	F=10530	614	1141	0	0	F=12214	718	1318	0	0
			F=7610	890	378	0	0	F=10530	1229	527	0	0	F=12260	1435	608	0	0
			F=7632	1272	0	0	0	F=10530	1755	0	0	0	F=12300	2050	0	0	0
		R=0,7	F=6854	0	1023	0	716	F=9655	0	1441	0	1009	F=11068	0	1652	0	1156
			F=6871	361	665	252	465	F=9678	508	937	355	656	F=11113	585	1074	409	752
			F=6887	721	307	505	215	F=9702	1016	432	711	303	F=11158	1170	496	819	347
			F=6901	1030	0	721	0	F=9722	1451	0	1016	0	F=11196	1671	0	1170	0
		R=1	F=6608	0	944	0	944	F=9296	0	1328	0	1328	F=10668	0	1524	0	1524
			F=6618	332	614	332	614	F=9311	467	863	467	863	F=10719	541	991	541	991
			F=6628	664	283	664	283	F=9325	934	398	934	398	F=10771	1082	457	1082	457
			F=6636	948	0	948	0	F=9338	1334	0	1334	0	F=10815	1545	0	1545	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=7950	0	1325	0	0	F=11016	0	1836	0	0	F=12552	0	2092	0	0
			F=7977	468	861	0	0	F=11016	643	1193	0	0	F=12600	740	1360	0	0
			F=8005	937	398	0	0	F=11016	1285	551	0	0	F=12649	1481	628	0	0
			F=8028	1338	0	0	0	F=11016	1836	0	0	0	F=12690	2115	0	0	0
		R=0,7	F=7196	0	1074	0	752	F=9983	0	1490	0	1043	F=11424	0	1705	0	1194
			F=7219	379	698	266	489	F=10018	527	969	369	678	F=11477	605	1108	423	776
			F=7243	759	322	531	226	F=10053	1054	447	737	313	F=11531	1210	512	847	358
			F=7263	1084	0	759	0	F=10084	1505	0	1054	0	F=11578	1728	0	1210	0
		R=1	F=6937	0	991	0	991	F=9604	0	1372	0	1372	F=11004	0	1572	0	1572
			F=6947	348	644	348	644	F=9633	484	892	484	892	F=11058	558	1022	558	1022
			F=6957	697	297	697	297	F=9663	969	412	969	412	F=11112	1116	472	1116	472
			F=6965	995	0	995	0	F=9688	1384	0	1384	0	F=11158	1594	0	1594	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=8682	0	1447	0	0	F=11820	0	1970	0	0	F=13320	0	2220	0	0
			F=8720	513	941	0	0	F=11873	698	1281	0	0	F=13389	789	1443	0	0
			F=8758	1026	434	0	0	F=11925	1397	591	0	0	F=13459	1577	666	0	0
			F=8790	1465	0	0	0	F=11970	1995	0	0	0	F=13518	2253	0	0	0
		R=0,7	F=7685	0	1147	0	803	F=10472	0	1563	0	1094	F=12013	0	1793	0	1255
			F=7744	410	746	287	522	F=10526	555	1016	389	711	F=12065	635	1165	445	816
			F=7802	820	344	574	241	F=10580	1110	469	777	328	F=12116	1271	538	889	377
			F=7852	1172	0	820	0	F=10626	1586	0	1110	0	F=12161	1815	0	1271	0
		R=1	F=7399	0	1057	0	1057	F=10080	0	1440	0	1440	F=11571	0	1653	0	1653
			F=7428	374	687	374	687	F=10122	510	936	510	936	F=11613	585	1074	585	1074
			F=7458	748	317	748	317	F=10163	1020	432	1020	432	F=11654	1169	496	1169	496
			F=7483	1069	0	1069	0	F=10199	1457	0	1457	0	F=11690	1670	0	1670	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=8400	0	1400	0	0	F=11526	0	1921	0	0	F=13056	0	2176	0	0
			F=8434	496	910	0	0	F=11587	683	1249	0	0	F=13119	772	1414	0	0
			F=8467	991	420	0	0	F=11648	1365	576	0	0	F=13182	1544	653	0	0
			F=8496	1416	0	0	0	F=11700	1950	0	0	0	F=13236	2206	0	0	0
		R=0,7	F=7464	0	1114	0	780	F=10271	0	1533	0	1073	F=11785	0	1759	0	1231
			F=7497	395	724	276	507	F=10311	543	996	380	698	F=11835	623	1143	436	800
			F=7529	790	334	553	234	F=10351	1085	460	760	322	F=11884	1246	528	872	369
			F=7558	1128	0	790	0	F=10385	1550	0	1085	0	F=11926	1780	0	1246	0
		R=1	F=7189	0	1027	0	1027	F=9877	0	1411	0	1411	F=11326	0	1618	0	1618
			F=7209	362	668	362	668	F=9909	498	917	498	917	F=11368	572	1052	572	1052
			F=7228	725	308	725	308	F=9941	997	423	997	423	F=11409	1145	485	1145	485
			F=7245	1035	0	1035	0	F=9968	1424	0	1424	0	F=11445	1635	0	1635	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=10853	0	1809	0	0	F=14775	0	2463	0	0	F=16650	0	2775	0	0
			F=10900	641	1176	0	0	F=14841	873	1601	0	0	F=16737	986	1804	0	0
			F=10947	1282	543	0	0	F=14906	1746	739	0	0	F=16823	1971	833	0	0
			F=10988	1831	0	0	0	F=14963	2494	0	0	0	F=16898	2816	0	0	0
		R=0,7	F=9606	0	1434	0	1004	F=13090	0	1954	0	1368	F=15016	0	2241	0	1569
			F=9679	513	932	359	652	F=13158	694	1270	486	889	F=15081	794	1457	556	1020
			F=9753	1026	430	718	301	F=13225	1388	586	971	410	F=15145	1588	672	1112	471
			F=9816	1465	0	1026	0	F=13283	1983	0	1388	0	F=15201	2269	0	1588	0
		R=1	F=9249	0	1321	0	1321	F=12600	0	1800	0	1800	F=14464	0	2066	0	2066
			F=9286	468	859	468	859	F=12652	637	1170	637	1170	F=14516	731	1343	731	1343
			F=9322	935	396	935	396	F=12704	1275	540	1275	540	F=14568	1461	620	1461	620
			F=9354	1336	0	1336	0	F=12749	1821	0	1821	0	F=14613	2088	0	2088	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS DOBLE CIRCUITO. b=4 m

			AN.18000R					AN.21000R				
			F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt	F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=15390	0	2565	0	0	F=17466	0	2911	0	0
			F=15445	907	1667	0	0	F=17621	1045	1892	0	0
			F=15499	1814	770	0	0	F=17777	2090	873	0	0
			F=15546	2591	0	0	0	F=17910	2985	0	0	0
		R=0,7	F=13956	0	2083	0	1458	F=15665	0	2338	0	1637
			F=14043	742	1354	519	948	F=15761	833	1520	583	1064
			F=14130	1484	625	1039	437	F=15857	1665	701	1166	491
			F=14204	2120	0	1484	0	F=15939	2379	0	1665	0
		R=1	F=13440	0	1920	0	1920	F=15064	0	2152	0	2152
			F=13509	682	1248	682	1248	F=15152	766	1399	766	1399
			F=13577	1364	576	1364	576	F=15240	1532	646	1532	646
			F=13636	1948	0	1948	0	F=15316	2188	0	2188	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=15840	0	2640	0	0	F=17910	0	2985	0	0
			F=15924	938	1716	0	0	F=18068	1071	1940	0	0
			F=16008	1876	792	0	0	F=18225	2142	896	0	0
			F=16080	2680	0	0	0	F=18360	3060	0	0	0
		R=0,7	F=14331	0	2139	0	1497	F=16047	0	2395	0	1677
			F=14416	761	1390	533	973	F=16143	853	1557	597	1090
			F=14500	1523	642	1066	449	F=16239	1705	719	1194	503
			F=14573	2175	0	1523	0	F=16321	2436	0	1705	0
		R=1	F=13790	0	1970	0	1970	F=15435	0	2205	0	2205
			F=13864	700	1281	700	1281	F=15516	783	1433	783	1433
			F=13937	1400	591	1400	591	F=15597	1567	662	1567	662
			F=14000	2000	0	2000	0	F=15666	2238	0	2238	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=16788	0	2798	0	0	F=19290	0	3215	0	0
			F=16868	993	1819	0	0	F=19452	1152	2090	0	0
			F=16948	1985	839	0	0	F=19613	2304	965	0	0
			F=17016	2836	0	0	0	F=19752	3292	0	0	0
		R=0,7	F=15196	0	2268	0	1588	F=17105	0	2553	0	1787
			F=15261	804	1474	563	1032	F=17190	906	1659	634	1162
			F=15327	1607	680	1125	476	F=17274	1812	766	1269	536
			F=15383	2296	0	1607	0	F=17346	2589	0	1812	0
		R=1	F=14630	0	2090	0	2090	F=16450	0	2350	0	2350
			F=14686	740	1359	740	1359	F=16519	832	1528	832	1528
			F=14743	1479	627	1479	627	F=16587	1665	705	1665	705
			F=14791	2113	0	2113	0	F=16646	2378	0	2378	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=16488	0	2748	0	0	F=18990	0	3165	0	0
			F=16566	975	1786	0	0	F=19156	1135	2057	0	0
			F=16643	1950	824	0	0	F=19322	2271	950	0	0
			F=16710	2785	0	0	0	F=19464	3244	0	0	0
		R=0,7	F=14921	0	2227	0	1559	F=16824	0	2511	0	1758
			F=15001	791	1448	554	1013	F=16896	890	1632	623	1143
			F=15080	1583	668	1108	468	F=16969	1779	753	1246	527
			F=15149	2261	0	1583	0	F=17031	2542	0	1779	0
		R=1	F=14385	0	2055	0	2055	F=16205	0	2315	0	2315
			F=14434	726	1336	726	1336	F=16266	819	1505	819	1505
			F=14483	1453	617	1453	617	F=16328	1638	695	1638	695
			F=14525	2075	0	2075	0	F=16380	2340	0	2340	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=20985	0	3498	0	0	F=24113	0	4019	0	0
			F=21085	1241	2273	0	0	F=24315	1440	2612	0	0
			F=21185	2482	1049	0	0	F=24517	2881	1206	0	0
			F=21270	3545	0	0	0	F=24690	4115	0	0	0
		R=0,7	F=18995	0	2835	0	1985	F=21381	0	3191	0	2234
			F=19077	1005	1843	703	1290	F=21487	1133	2074	793	1452
			F=19159	2009	851	1406	595	F=21592	2265	957	1586	670
			F=19229	2870	0	2009	0	F=21683	3236	0	2265	0
		R=1	F=18288	0	2613	0	2613	F=20563	0	2938	0	2938
			F=18358	924	1698	924	1698	F=20648	1040	1909	1040	1909
			F=18428	1849	784	1849	784	F=20734	2081	881	2081	881
			F=18489	2641	0	2641	0	F=20808	2973	0	2973	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. b=2 m

			AN.2000					AN.3000				
			F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt	F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=2955	0	985	0	0	F=3819	0	1273	0	0
			F=2952	214	770	0	0	F=3812	276	995	0	0
			F=2946	590	392	0	0	F=3799	759	507	0	0
			F=2940	980	0	0	0	F=3786	1262	0	0	0
		R=0,7	F=2568	0	694	0	486	F=3356	0	907	0	635
			F=2565	151	542	106	380	F=3347	196	709	137	496
			F=2559	415	277	291	194	F=3331	539	361	377	253
			F=2553	690	0	483	0	F=3315	896	0	627	0
		R=1	F=2492	0	623	0	623	F=3264	0	816	0	816
			F=2487	135	487	135	487	F=3251	175	638	175	638
			F=2478	371	248	371	248	F=3228	482	325	482	325
			F=2468	617	0	617	0	F=3204	801	0	801	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=3225	0	1075	0	0	F=4092	0	1364	0	0
			F=3220	233	840	0	0	F=4084	306	1056	0	0
			F=3211	642	428	0	0	F=4069	841	516	0	0
			F=3201	1067	0	0	0	F=3828	1276	0	0	0
		R=0,7	F=2816	0	761	0	533	F=3611	0	976	0	683
			F=2804	163	595	114	416	F=3592	208	763	146	534
			F=2785	449	303	315	212	F=3558	573	389	401	272
			F=2764	747	0	523	0	F=3522	952	0	666	0
		R=1	F=2744	0	686	0	686	F=3504	0	876	0	876
			F=2728	146	536	146	536	F=3484	187	684	187	684
			F=2701	402	273	402	273	F=3449	513	349	513	349
			F=2672	668	0	668	0	F=3412	853	0	853	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=3798	0	1266	0	0	F=4674	0	1558	0	0
			F=3768	267	989	0	0	F=4640	277	1270	0	0
			F=3715	734	504	0	0	F=4581	762	765	0	0
			F=3660	1220	0	0	0	F=3798	1266	0	0	0
		R=0,7	F=3271	0	884	0	619	F=4070	0	1100	0	770
			F=3240	185	691	130	483	F=3936	205	859	143	602
			F=3186	509	352	356	247	F=3703	562	438	394	307
			F=3130	846	0	592	0	F=3460	935	0	655	0
		R=1	F=3148	0	787	0	787	F=3848	0	962	0	962
			F=3122	166	615	166	615	F=3741	184	752	184	752
			F=3076	455	314	455	314	F=3554	505	383	505	383
			F=3028	757	0	757	0	F=3360	840	0	840	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=3615	0	1205	0	0	F=4476	0	1492	0	0
			F=3589	255	941	0	0	F=4457	292	1194	0	0
			F=3543	701	480	0	0	F=4424	802	673	0	0
			F=3495	1165	0	0	0	F=3810	1270	0	0	0
		R=0,7	F=3115	0	842	0	589	F=3915	0	1058	0	741
			F=3087	177	658	124	460	F=3872	224	822	157	576
			F=3037	485	335	340	235	F=3798	617	410	432	287
			F=2986	807	0	565	0	F=3541	957	0	670	0
		R=1	F=3000	0	750	0	750	F=3724	0	931	0	931
			F=2976	158	586	158	586	F=3659	187	727	187	727
			F=2933	434	299	434	299	F=3546	516	371	516	371
			F=2888	722	0	722	0	F=3428	857	0	857	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=4974	0	1658	0	0	F=6060	0	2020	0	0
			F=4830	1040	570	0	0	F=6001	1109	891	0	0
			F=4781	1397	197	0	0	F=5975	1483	509	0	0
			F=4755	1585	0	0	0	F=4737	1579	0	0	0
		R=0,7	F=4362	0	1179	0	825	F=5358	0	1448	0	1014
			F=4241	741	405	519	284	F=5209	910	498	637	348
			F=4199	995	140	696	98	F=5159	1222	172	856	120
			F=4177	1129	0	790	0	F=5132	1387	0	971	0
		R=1	F=4204	0	1051	0	1051	F=5148	0	1287	0	1287
			F=4102	664	361	664	361	F=5009	810	442	810	442
			F=4067	892	125	892	125	F=4961	1087	153	1087	153
			F=4048	1012	0	1012	0	F=4936	1234	0	1234	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. b=2 m

			AN.6000					AN.6000R				
			F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt	F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=6240	0	2080	0	0	F=6240	0	2080	0	0
			F=6256	254	1831	0	0	F=6244	429	1653	0	0
			F=6283	699	1395	0	0	F=6252	1180	904	0	0
			F=3984	1328	0	0	0	F=5565	1855	0	0	0
		R=0,7	F=5646	0	1526	0	1068	F=5646	0	1526	0	1068
			F=5658	308	1222	215	855	F=5646	334	1192	234	835
			F=5679	846	689	592	482	F=5646	918	608	643	426
			F=4991	1349	0	944	0	F=5646	1526	0	1068	0
		R=1	F=5500	0	1375	0	1375	F=5500	0	1375	0	1375
			F=5485	297	1074	297	1074	F=5500	301	1074	301	1074
			F=5459	817	548	817	548	F=5500	827	548	827	548
			F=5432	1358	0	1358	0	F=5500	1375	0	1375	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=6549	0	2183	0	0	F=6549	0	2183	0	0
			F=6564	255	1934	0	0	F=6552	412	1772	0	0
			F=6591	700	1497	0	0	F=6557	1132	1053	0	0
			F=3990	1330	0	0	0	F=5490	1830	0	0	0
		R=0,7	F=5924	0	1601	0	1121	F=5924	0	1601	0	1121
			F=5931	297	1306	208	914	F=5924	350	1251	245	876
			F=5943	818	788	573	552	F=5924	963	638	674	447
			F=4995	1350	0	945	0	F=5924	1601	0	1121	0
		R=1	F=5776	0	1444	0	1444	F=5776	0	1444	0	1444
			F=5701	297	1128	297	1128	F=5776	316	1128	316	1128
			F=5569	817	575	817	575	F=5776	869	575	869	575
			F=5432	1358	0	1358	0	F=5776	1444	0	1444	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=7239	0	2413	0	0	F=7239	0	2413	0	0
			F=7253	218	2200	0	0	F=7257	367	2052	0	0
			F=7276	600	1826	0	0	F=7288	1008	1421	0	0
			F=3987	1329	0	0	0	F=5364	1788	0	0	0
		R=0,7	F=6468	0	1748	0	1224	F=6468	0	1748	0	1224
			F=6470	258	1491	180	1044	F=6470	258	1491	180	1044
			F=6474	708	1041	496	729	F=6474	708	1041	496	729
			F=4980	1346	0	942	0	F=6253	1690	0	1183	0
		R=1	F=6264	0	1566	0	1566	F=6264	0	1566	0	1566
			F=6201	311	1240	311	1240	F=6188	324	1223	324	1223
			F=6091	855	668	855	668	F=6055	890	624	890	624
			F=5412	1353	0	1353	0	F=5916	1479	0	1479	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=7038	0	2346	0	0	F=7038	0	2346	0	0
			F=7050	218	2132	0	0	F=7038	371	1976	0	0
			F=7070	599	1758	0	0	F=7039	1019	1327	0	0
			F=3984	1328	0	0	0	F=5421	1807	0	0	0
		R=0,7	F=6301	0	1703	0	1192	F=6301	0	1703	0	1192
			F=6300	258	1445	180	1011	F=6300	258	1445	180	1011
			F=6297	709	993	496	695	F=6297	709	993	496	695
			F=4984	1347	0	943	0	F=6149	1662	0	1163	0
		R=1	F=6120	0	1530	0	1530	F=6120	0	1530	0	1530
			F=6067	317	1200	317	1200	F=6050	317	1195	317	1195
			F=5975	873	621	873	621	F=5928	872	610	872	610
			F=5416	1354	0	1354	0	F=5800	1450	0	1450	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=9049	0	3016	0	0	F=9049	0	3016	0	0
			F=9100	818	2216	0	0	F=9115	1375	1663	0	0
			F=9116	1116	1923	0	0	F=9126	1855	1187	0	0
			F=4984	1661	0	0	0	F=6705	2235	0	0	0
		R=0,7	F=8085	0	2185	0	1530	F=8085	0	2185	0	1530
			F=8093	966	1221	676	855	F=8093	966	1221	676	855
			F=8094	1309	878	917	615	F=8071	1362	819	954	573
			F=6225	1683	0	1178	0	F=7816	2113	0	1479	0
		R=1	F=7830	0	1958	0	1958	F=7830	0	1958	0	1958
			F=7594	1165	733	1165	733	F=7545	1213	673	1213	673
			F=7519	1561	319	1561	319	F=7447	1629	232	1629	232
			F=6765	1691	0	1691	0	F=7395	1849	0	1849	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. b=2 m

			AN.9000					AN.9000R				
			F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt	F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=9936	0	3312	0	0	F=9936	0	3312	0	0
			F=9956	248	3071	0	0	F=9955	404	2914	0	0
			F=9991	681	2649	0	0	F=9988	1112	2218	0	0
			F=4941	1647	0	0	0	F=6720	2240	0	0	0
		R=0,7	F=8621	0	2330	0	1631	F=8621	0	2330	0	1631
			F=8641	269	2066	188	1446	F=8641	269	2066	188	1446
			F=8675	740	1605	518	1123	F=8675	740	1605	518	1123
			F=6068	1640	0	1148	0	F=8362	2260	0	1582	0
		R=1	F=8312	0	2078	0	2078	F=8312	0	2078	0	2078
			F=8337	258	1826	258	1826	F=8337	258	1826	258	1826
			F=8380	709	1386	709	1386	F=8380	709	1386	709	1386
			F=6288	1572	0	1572	0	F=8236	2059	0	2059	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=10194	0	3398	0	0	F=10194	0	3398	0	0
			F=10213	248	3156	0	0	F=10233	375	3036	0	0
			F=10246	683	2733	0	0	F=10300	1032	2401	0	0
			F=4953	1651	0	0	0	F=6720	2240	0	0	0
		R=0,7	F=8843	0	2390	0	1673	F=8843	0	2390	0	1673
			F=8869	249	2148	174	1504	F=8869	249	2148	174	1504
			F=8913	684	1725	479	1207	F=8913	684	1725	479	1207
			F=6124	1655	0	1159	0	F=8362	2260	0	1582	0
		R=1	F=8516	0	2129	0	2129	F=8516	0	2129	0	2129
			F=8543	260	1876	260	1876	F=8543	260	1876	260	1876
			F=8592	716	1432	716	1432	F=8592	716	1432	716	1432
			F=6348	1587	0	1587	0	F=8420	2105	0	2105	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=10560	0	3520	0	0	F=10560	0	3520	0	0
			F=10585	248	3281	0	0	F=10602	375	3159	0	0
			F=10630	681	2862	0	0	F=10677	1032	2527	0	0
			F=4941	1647	0	0	0	F=6720	2240	0	0	0
		R=0,7	F=9102	0	2460	0	1722	F=9102	0	2460	0	1722
			F=9131	267	2201	187	1541	F=9131	267	2201	187	1541
			F=9182	733	1748	513	1224	F=9182	733	1748	513	1224
			F=6013	1625	0	1138	0	F=8362	2260	0	1582	0
		R=1	F=8480	0	2120	0	2120	F=8480	0	2120	0	2120
			F=8509	277	1850	277	1850	F=8509	277	1850	277	1850
			F=8560	762	1378	762	1378	F=8560	762	1378	762	1378
			F=6240	1560	0	1560	0	F=8380	2095	0	2095	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=10374	0	3458	0	0	F=10374	0	3458	0	0
			F=10394	248	3217	0	0	F=10419	376	3097	0	0
			F=10430	681	2796	0	0	F=10499	1034	2466	0	0
			F=4938	1646	0	0	0	F=6714	2238	0	0	0
		R=0,7	F=8954	0	2420	0	1694	F=8954	0	2420	0	1694
			F=8973	269	2157	188	1510	F=8973	269	2157	188	1510
			F=9006	739	1695	517	1187	F=9006	739	1695	517	1187
			F=6057	1637	0	1146	0	F=8270	2235	0	1565	0
		R=1	F=8392	0	2098	0	2098	F=8392	0	2098	0	2098
			F=8423	279	1827	279	1827	F=8423	279	1827	279	1827
			F=8477	766	1353	766	1353	F=8477	766	1353	766	1353
			F=6268	1567	0	1567	0	F=8256	2064	0	2064	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=13200	0	4400	0	0	F=13200	0	4400	0	0
			F=13295	929	3503	0	0	F=13359	1408	3045	0	0
			F=13328	1275	3167	0	0	F=13419	1911	2562	0	0
			F=6176	2059	0	0	0	F=8400	2800	0	0	0
		R=0,7	F=11378	0	3075	0	2153	F=11378	0	3075	0	2153
			F=11486	1000	2105	700	1473	F=11486	1000	2105	700	1473
			F=11523	1352	1763	946	1234	F=11426	1467	1621	1027	1135
			F=7516	2031	0	1422	0	F=10453	2825	0	1978	0
		R=1	F=10600	0	2650	0	2650	F=10600	0	2650	0	2650
			F=10709	1040	1638	1040	1638	F=10709	1040	1638	1040	1638
			F=10746	1402	1285	1402	1285	F=10721	1497	1183	1497	1183
			F=9936	0	3312	0	0	F=9936	0	3312	0	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. b=2 m

			AN.12000					AN.12000R				
			F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=11952	0	3984	0	0	F=11952	0	3984	0	0
			F=11950	341	3642	0	0	F=11952	382	3602	0	0
			F=11946	938	3044	0	0	F=11952	1052	2932	0	0
			F=5760	1920	0	0	0	F=6825	2275	0	0	0
		R=0,7	F=11248	0	3040	0	2128	F=11248	0	3040	0	2128
			F=11244	320	2719	224	1903	F=11244	414	2625	290	1837
			F=11236	879	2158	615	1511	F=11237	1140	1897	798	1328
			F=7208	1948	0	1364	0	F=8473	2290	0	1603	0
		R=1	F=10844	0	2711	0	2711	F=10900	0	2725	0	2725
			F=10873	347	2371	347	2371	F=10923	446	2285	446	2285
			F=10923	956	1775	956	1775	F=10962	1225	1515	1225	1515
			F=7820	1955	0	1955	0	F=9200	2300	0	2300	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=12360	0	4120	0	0	F=12360	0	4120	0	0
			F=12355	315	3803	0	0	F=12355	354	3765	0	0
			F=12348	868	3248	0	0	F=12345	973	3142	0	0
			F=5769	1923	0	0	0	F=6825	2275	0	0	0
		R=0,7	F=11614	0	3139	0	2197	F=11614	0	3139	0	2197
			F=11612	320	2819	224	1973	F=11608	415	2722	291	1905
			F=11608	879	2258	615	1581	F=11598	1142	1992	800	1395
			F=7208	1948	0	1364	0	F=8492	2295	0	1607	0
		R=1	F=10980	0	2745	0	2745	F=11060	0	2765	0	2765
			F=11017	348	2406	348	2406	F=11099	446	2329	446	2329
			F=11082	957	1813	957	1813	F=11168	1227	1565	1227	1565
			F=7832	1958	0	1958	0	F=9204	2301	0	2301	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=13446	0	4482	0	0	F=13446	0	4482	0	0
			F=13441	288	4192	0	0	F=13443	353	4128	0	0
			F=13433	793	3685	0	0	F=13438	971	3508	0	0
			F=5754	1918	0	0	0	F=6825	2275	0	0	0
		R=0,7	F=12317	0	3329	0	2330	F=12414	0	3355	0	2349
			F=12372	318	3026	223	2118	F=12463	415	2954	290	2068
			F=12468	875	2494	613	1746	F=12549	1140	2252	798	1576
			F=7178	1940	0	1358	0	F=8473	2290	0	1603	0
		R=1	F=10784	0	2696	0	2696	F=10848	0	2712	0	2712
			F=10815	374	2330	374	2330	F=10893	445	2278	445	2278
			F=10868	1027	1690	1027	1690	F=10971	1225	1518	1225	1518
			F=7808	1952	0	1952	0	F=9180	2295	0	2295	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=13185	0	4395	0	0	F=13185	0	4395	0	0
			F=13163	315	4073	0	0	F=13181	354	4040	0	0
			F=13125	865	3510	0	0	F=13173	972	3419	0	0
			F=5751	1917	0	0	0	F=6825	2275	0	0	0
		R=0,7	F=12195	0	3296	0	2307	F=12266	0	3315	0	2321
			F=12241	319	2990	223	2093	F=12289	414	2908	290	2035
			F=12320	877	2453	614	1717	F=12330	1138	2194	797	1536
			F=7189	1943	0	1360	0	F=8492	2295	0	1607	0
		R=1	F=10672	0	2668	0	2668	F=10752	0	2688	0	2688
			F=10697	373	2301	373	2301	F=10782	445	2251	445	2251
			F=10741	1026	1659	1026	1659	F=10836	1223	1486	1223	1486
			F=7800	1950	0	1950	0	F=9184	2296	0	2296	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=16808	0	5603	0	0	F=16808	0	5603	0	0
			F=16790	1082	4515	0	0	F=16796	1325	4274	0	0
			F=16736	1485	4094	0	0	F=16794	1799	3799	0	0
			F=7193	2398	0	0	0	F=8531	2844	0	0	0
		R=0,7	F=15397	0	4161	0	2913	F=15517	0	4194	0	2936
			F=15602	1194	3023	835	2116	F=15702	1555	2689	1088	1882
			F=15532	1646	2552	1152	1786	F=15763	2101	2159	1471	1511
			F=8973	2425	0	1698	0	F=10591	2863	0	2004	0
		R=1	F=13480	0	3370	0	3370	F=13560	0	3390	0	3390
			F=13594	1401	1998	1401	1998	F=13728	1670	1762	1670	1762
			F=13521	1909	1471	1909	1471	F=13779	2249	1196	2249	1196
			F=9760	2440	0	2440	0	F=11475	2869	0	2869	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. b=2 m

			AN.14000R					AN.18000R					AN.21000R				
			F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=14373	0	4791	0	0	F=17475	0	5825	0	0	F=21474	0	7158	0	0
			F=14196	315	4417	0	0	F=17199	596	5138	0	0	F=21474	607	6551	0	0
			F=13885	866	3763	0	0	F=16717	1638	3934	0	0	F=21474	1669	5489	0	0
			F=6900	2300	0	0	0	F=9336	3112	0	0	0	F=11100	3700	0	0	0
		R=0,7	F=13080	0	3535	0	2475	F=16428	0	4440	0	3108	F=19025	0	5142	0	3599
			F=13105	393	3149	275	2204	F=16406	507	3928	355	2749	F=19084	599	4559	419	3191
			F=13149	1080	2474	756	1731	F=16367	1393	3031	975	2121	F=19188	1647	3539	1153	2477
			F=8547	2310	0	1617	0	F=10545	2850	0	1995	0	F=12469	3370	0	2359	0
		R=1	F=12604	0	3151	0	3151	F=14448	0	3612	0	3612	F=16600	0	4150	0	4150
			F=12614	425	2728	425	2728	F=14498	525	3099	525	3099	F=16661	578	3588	578	3588
			F=12631	1170	1988	1170	1988	F=14585	1445	2201	1445	2201	F=16767	1589	2603	1589	2603
			F=9292	2323	0	2323	0	F=10980	2745	0	2745	0	F=13000	3250	0	3250	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=14805	0	4935	0	0	F=17880	0	5960	0	0	F=21900	0	7300	0	0
			F=14631	358	4519	0	0	F=17671	449	5441	0	0	F=21900	605	6695	0	0
			F=14326	985	3790	0	0	F=17306	1236	4533	0	0	F=21900	1663	5637	0	0
			F=6906	2302	0	0	0	F=9336	3112	0	0	0	F=11055	3685	0	0	0
		R=0,7	F=13320	0	3600	0	2520	F=16706	0	4515	0	3161	F=19222	0	5195	0	3637
			F=13324	394	3208	275	2245	F=16706	505	4010	353	2807	F=19288	596	4617	417	3232
			F=13330	1082	2521	757	1764	F=16706	1388	3127	972	2189	F=19404	1639	3606	1147	2524
			F=8558	2313	0	1619	0	F=10508	2840	0	1988	0	F=12406	3353	0	2347	0
		R=1	F=12812	0	3203	0	3203	F=14640	0	3660	0	3660	F=16800	0	4200	0	4200
			F=12845	426	2785	426	2785	F=14670	523	3145	523	3145	F=16867	619	3598	619	3598
			F=12902	1173	2053	1173	2053	F=14723	1437	2244	1437	2244	F=16984	1703	2543	1703	2543
			F=9312	2328	0	2328	0	F=10920	2730	0	2730	0	F=12940	3235	0	3235	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=15789	0	5263	0	0	F=18816	0	6272	0	0	F=22875	0	7625	0	0
			F=15586	358	4837	0	0	F=18412	504	5633	0	0	F=22875	425	7200	0	0
			F=15231	985	4092	0	0	F=17704	1387	4514	0	0	F=22875	1168	6457	0	0
			F=6894	2298	0	0	0	F=9225	3075	0	0	0	F=10359	3453	0	0	0
		R=0,7	F=13982	0	3779	0	2645	F=16706	0	4515	0	3161	F=19740	0	5335	0	3735
			F=14014	393	3394	275	2376	F=16867	533	4026	373	2818	F=19800	539	4813	377	3369
			F=14070	1082	2721	757	1905	F=17150	1465	3170	1025	2219	F=19907	1482	3898	1037	2729
			F=8558	2313	0	1619	0	F=10297	2783	0	1948	0	F=12155	3285	0	2300	0
		R=1	F=12704	0	3176	0	3176	F=15100	0	3775	0	3775	F=17280	0	4320	0	4320
			F=12757	426	2763	426	2763	F=15138	512	3273	512	3273	F=17331	608	3725	608	3725
			F=12848	1171	2041	1171	2041	F=15205	1408	2393	1408	2393	F=17420	1671	2684	1671	2684
			F=9300	2325	0	2325	0	F=10700	2675	0	2675	0	F=12700	3175	0	3175	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=15567	0	5189	0	0	F=18630	0	6210	0	0	F=22635	0	7545	0	0
			F=15391	357	4773	0	0	F=18444	507	5641	0	0	F=22635	425	7120	0	0
			F=15083	983	4045	0	0	F=18117	1393	4646	0	0	F=22635	1168	6377	0	0
			F=6900	2300	0	0	0	F=9264	3088	0	0	0	F=10356	3452	0	0	0
		R=0,7	F=13808	0	3732	0	2612	F=16558	0	4475	0	3133	F=19610	0	5300	0	3710
			F=13832	393	3346	275	2342	F=16741	607	3918	425	2742	F=19669	542	4774	380	3342
			F=13872	1080	2669	756	1868	F=17063	1670	2942	1169	2059	F=19773	1491	3853	1044	2697
			F=8547	2310	0	1617	0	F=10316	2788	0	1952	0	F=12229	3305	0	2314	0
		R=1	F=12600	0	3150	0	3150	F=14928	0	3732	0	3732	F=17140	0	4285	0	4285
			F=12624	425	2731	425	2731	F=14972	514	3229	514	3229	F=17199	610	3690	610	3690
			F=12667	1170	1997	1170	1997	F=15048	1413	2349	1413	2349	F=17301	1676	2649	1676	2649
			F=9288	2322	0	2322	0	F=10740	2685	0	2685	0	F=12740	3185	0	3185	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=19736	0	6579	0	0	F=23520	0	7840	0	0	F=28594	0	9531	0	0
			F=18976	1343	4982	0	0	F=22004	1892	5443	0	0	F=28594	1593	7938	0	0
			F=18671	1833	4391	0	0	F=21521	2582	4592	0	0	F=28594	2203	7328	0	0
			F=8618	2873	0	0	0	F=11531	3844	0	0	0	F=12949	4316	0	0	0
		R=0,7	F=17478	0	4724	0	3307	F=20882	0	5644	0	3951	F=24674	0	6669	0	4668
			F=17597	1475	3281	1032	2297	F=21488	1998	3810	1398	2667	F=24903	2021	4709	1415	3297
			F=17636	1995	2771	1397	1940	F=21712	2700	3168	1890	2218	F=24982	2758	3994	1931	2796
			F=10698	2891	0	2024	0	F=12871	3479	0	2435	0	F=15193	4106	0	2874	0
		R=1	F=15880	0	3970	0	3970	F=18875	0	4719	0	4719	F=21600	0	5400	0	5400
			F=16077	1597	2422	1597	2422	F=19018	1920	2834	1920	2834	F=21791	2279	3169	2279	3169
			F=16142	2141	1894	2141	1894	F=19069	2595	2172	2595	2172	F=21859	3080	2384	3080	2384
			F=11625	2906	0	2906	0	F=13375	3344	0	3344	0	F=15875	3969	0	3969	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. b=2,5 m

			AN.2000					AN.3000				
			F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt	F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=2727	0	909	0	0	F=3570	0	1190	0	0
			F=2727	199	710	0	0	F=3563	258	930	0	0
			F=2727	547	362	0	0	F=3552	710	474	0	0
			F=2727	909	0	0	0	F=3540	1180	0	0	0
		R=0,7	F=2361	0	638	0	447	F=3123	0	844	0	591
			F=2352	137	498	96	349	F=3107	180	659	126	462
			F=2336	377	254	264	178	F=3078	496	336	347	235
			F=2320	627	0	439	0	F=3049	824	0	577	0
		R=1	F=2292	0	573	0	573	F=3028	0	757	0	757
			F=2283	123	448	123	448	F=3011	161	591	161	591
			F=2268	339	228	339	228	F=2980	443	302	443	302
			F=2252	563	0	563	0	F=2948	737	0	737	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=3018	0	1006	0	0	F=3858	0	1286	0	0
			F=3010	217	786	0	0	F=3845	277	1005	0	0
			F=2996	598	401	0	0	F=3822	762	512	0	0
			F=2982	994	0	0	0	F=3798	1266	0	0	0
		R=0,7	F=2627	0	710	0	497	F=3386	0	915	0	641
			F=2611	151	555	106	388	F=3362	194	715	136	500
			F=2582	415	283	291	198	F=3321	533	365	373	255
			F=2553	690	0	483	0	F=3278	886	0	620	0
		R=1	F=2548	0	637	0	637	F=3268	0	817	0	817
			F=2531	135	498	135	498	F=3247	173	638	173	638
			F=2500	371	254	371	254	F=3210	477	326	477	326
			F=2468	617	0	617	0	F=3172	793	0	793	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=3651	0	1217	0	0	F=4497	0	1499	0	0
			F=3616	255	951	0	0	F=4355	281	1171	0	0
			F=3555	700	485	0	0	F=4107	772	597	0	0
			F=3492	1164	0	0	0	F=3849	1283	0	0	0
		R=0,7	F=3093	0	836	0	585	F=3759	0	1016	0	711
			F=3066	176	653	123	457	F=3651	193	794	135	556
			F=3020	483	333	338	233	F=3461	531	405	371	283
			F=2971	803	0	562	0	F=3263	882	0	617	0
		R=1	F=2976	0	744	0	744	F=3552	0	888	0	888
			F=2954	157	581	157	581	F=3465	172	694	172	694
			F=2916	433	296	433	296	F=3311	474	354	474	354
			F=2876	719	0	719	0	F=3152	788	0	788	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=3450	0	1150	0	0	F=4296	0	1432	0	0
			F=3420	242	898	0	0	F=4217	287	1119	0	0
			F=3369	665	458	0	0	F=4079	789	571	0	0
			F=3315	1105	0	0	0	F=3936	1312	0	0	0
		R=0,7	F=2934	0	793	0	555	F=3615	0	977	0	684
			F=2908	166	620	117	434	F=3558	198	763	139	534
			F=2863	458	316	320	221	F=3459	546	389	382	272
			F=2816	761	0	533	0	F=3356	907	0	635	0
		R=1	F=2820	0	705	0	705	F=3412	0	853	0	853
			F=2798	149	551	149	551	F=3374	177	666	177	666
			F=2760	409	281	409	281	F=3306	487	340	487	340
			F=2720	680	0	680	0	F=3236	809	0	809	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=4788	0	1596	0	0	F=5847	0	1949	0	0
			F=4674	1009	549	0	0	F=5731	1116	794	0	0
			F=4635	1355	190	0	0	F=5620	1501	372	0	0
			F=4614	1538	0	0	0	F=4893	1631	0	0	0
		R=0,7	F=4133	0	1117	0	782	F=5036	0	1361	0	953
			F=4031	705	384	494	269	F=4885	852	468	597	327
			F=3996	947	133	663	93	F=4834	1145	162	801	113
			F=3978	1075	0	753	0	F=4806	1299	0	909	0
		R=1	F=3976	0	994	0	994	F=4756	0	1189	0	1189
			F=3892	631	342	631	342	F=4625	747	409	747	409
			F=3863	848	118	848	118	F=4580	1004	141	1004	141
			F=3848	962	0	962	0	F=4556	1139	0	1139	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. b=2,5 m

			AN.6000					AN.6000R				
			F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt	F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=5949	0	1983	0	0	F=5949	0	1983	0	0
			F=5962	263	1725	0	0	F=5962	263	1725	0	0
			F=5985	722	1273	0	0	F=5985	722	1273	0	0
			F=4116	1372	0	0	0	F=5745	1915	0	0	0
		R=0,7	F=5350	0	1446	0	1012	F=5313	0	1436	0	1005
			F=5329	311	1130	217	791	F=5315	315	1122	220	785
			F=5292	854	576	598	403	F=5318	865	572	606	401
			F=5254	1420	0	994	0	F=5321	1438	0	1007	0
		R=1	F=5208	0	1302	0	1302	F=5168	0	1292	0	1292
			F=5176	277	1017	277	1017	F=5143	276	1009	276	1009
			F=5119	761	519	761	519	F=5098	760	515	760	515
			F=5060	1265	0	1265	0	F=5052	1263	0	1263	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=6273	0	2091	0	0	F=6243	0	2081	0	0
			F=6288	263	1833	0	0	F=6257	432	1654	0	0
			F=6315	723	1382	0	0	F=6282	1187	907	0	0
			F=4119	1373	0	0	0	F=5691	1897	0	0	0
		R=0,7	F=5643	0	1525	0	1068	F=5617	0	1518	0	1063
			F=5558	311	1191	218	834	F=5596	326	1186	228	830
			F=5411	855	608	598	425	F=5559	898	605	628	423
			F=5258	1421	0	995	0	F=5520	1492	0	1044	0
		R=1	F=5480	0	1370	0	1370	F=5448	0	1362	0	1362
			F=5430	287	1070	287	1070	F=5401	286	1064	286	1064
			F=5343	790	546	790	546	F=5318	787	543	787	543
			F=5252	1313	0	1313	0	F=5232	1308	0	1308	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=7020	0	2340	0	0	F=7005	0	2335	0	0
			F=7031	225	2118	0	0	F=7001	408	1926	0	0
			F=7049	619	1730	0	0	F=6995	1121	1211	0	0
			F=4119	1373	0	0	0	F=5550	1850	0	0	0
		R=0,7	F=6131	0	1657	0	1160	F=6112	0	1652	0	1156
			F=6081	272	1372	190	960	F=6036	341	1291	239	903
			F=5995	748	872	524	610	F=5903	937	658	656	461
			F=4910	1327	0	929	0	F=5765	1558	0	1091	0
		R=1	F=5792	0	1448	0	1448	F=5768	0	1442	0	1442
			F=5743	258	1178	258	1178	F=5701	299	1127	299	1127
			F=5657	709	706	709	706	F=5583	821	575	821	575
			F=4712	1178	0	1178	0	F=5460	1365	0	1365	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=6795	0	2265	0	0	F=6777	0	2259	0	0
			F=6809	244	2026	0	0	F=6774	419	1839	0	0
			F=6832	671	1606	0	0	F=6768	1153	1103	0	0
			F=4119	1373	0	0	0	F=5589	1863	0	0	0
		R=0,7	F=5983	0	1617	0	1132	F=5964	0	1612	0	1128
			F=5932	302	1302	211	911	F=5891	333	1259	233	882
			F=5842	830	749	581	525	F=5762	915	642	640	450
			F=4995	1350	0	945	0	F=5628	1521	0	1065	0
		R=1	F=5652	0	1413	0	1413	F=5632	0	1408	0	1408
			F=5598	272	1127	272	1127	F=5569	292	1100	292	1100
			F=5504	749	627	749	627	F=5459	804	561	804	561
			F=4808	1202	0	1202	0	F=5344	1336	0	1336	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=8775	0	2925	0	0	F=8756	0	2919	0	0
			F=8814	845	2093	0	0	F=8743	1528	1386	0	0
			F=8826	1153	1789	0	0	F=8737	2053	860	0	0
			F=5149	1716	0	0	0	F=6938	2313	0	0	0
		R=0,7	F=7664	0	2071	0	1450	F=7641	0	2065	0	1446
			F=7478	1021	1001	714	700	F=7355	1278	710	895	497
			F=7412	1379	624	966	437	F=7257	1716	245	1201	172
			F=6137	1659	0	1161	0	F=7206	1948	0	1363	0
		R=1	F=7240	0	1810	0	1810	F=7210	0	1803	0	1803
			F=7055	966	798	966	798	F=6957	1120	620	1120	620
			F=6991	1298	449	1298	449	F=6871	1504	214	1504	214
			F=5890	1473	0	1473	0	F=6825	1706	0	1706	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. b=2,5 m

			AN.9000					AN.9000R				
			F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=9324	0	3108	0	0	F=9324	0	3108	0	0
			F=9346	302	2814	0	0	F=9345	418	2697	0	0
			F=9384	830	2298	0	0	F=9382	1149	1978	0	0
			F=5094	1698	0	0	0	F=6936	2312	0	0	0
		R=0,7	F=8040	0	2173	0	1521	F=8040	0	2173	0	1521
			F=8071	358	1824	251	1276	F=8071	358	1824	251	1276
			F=8125	984	1212	689	848	F=8125	984	1212	689	848
			F=6457	1745	0	1222	0	F=7885	2131	0	1492	0
		R=1	F=7744	0	1936	0	1936	F=7744	0	1936	0	1936
			F=7704	418	1508	418	1508	F=7690	410	1513	410	1513
			F=7634	1150	758	1150	758	F=7595	1127	771	1127	771
			F=7060	1765	0	1765	0	F=7496	1874	0	1874	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=9600	0	3200	0	0	F=9600	0	3200	0	0
			F=9621	302	2905	0	0	F=9636	419	2793	0	0
			F=9659	831	2389	0	0	F=9699	1152	2081	0	0
			F=5100	1700	0	0	0	F=6960	2320	0	0	0
		R=0,7	F=8303	0	2244	0	1571	F=8303	0	2244	0	1571
			F=8323	359	1891	251	1323	F=8323	359	1891	251	1323
			F=8360	988	1272	691	890	F=8360	988	1272	691	890
			F=6479	1751	0	1226	0	F=8081	2184	0	1529	0
		R=1	F=7988	0	1997	0	1997	F=7988	0	1997	0	1997
			F=7947	410	1577	410	1577	F=7921	420	1560	420	1560
			F=7876	1126	843	1126	843	F=7803	1155	796	1155	796
			F=7084	1771	0	1771	0	F=7680	1920	0	1920	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=10071	0	3357	0	0	F=10071	0	3357	0	0
			F=10092	279	3085	0	0	F=10102	389	2979	0	0
			F=10130	767	2610	0	0	F=10157	1069	2316	0	0
			F=5100	1700	0	0	0	F=7005	2335	0	0	0
		R=0,7	F=8640	0	2335	0	1635	F=8640	0	2335	0	1635
			F=8603	358	1967	251	1377	F=8603	358	1967	251	1377
			F=8540	986	1322	690	926	F=8540	986	1322	690	926
			F=6468	1748	0	1224	0	F=8151	2203	0	1542	0
		R=1	F=8184	0	2046	0	2046	F=8184	0	2046	0	2046
			F=8107	406	1621	406	1621	F=8087	423	1598	423	1598
			F=7973	1117	877	1117	877	F=7917	1164	815	1164	815
			F=7072	1768	0	1768	0	F=7740	1935	0	1935	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=9870	0	3290	0	0	F=9870	0	3290	0	0
			F=9891	278	3019	0	0	F=9898	418	2881	0	0
			F=9926	765	2544	0	0	F=9947	1150	2166	0	0
			F=5085	1695	0	0	0	F=6966	2322	0	0	0
		R=0,7	F=8473	0	2290	0	1603	F=8473	0	2290	0	1603
			F=8436	357	1923	250	1346	F=8436	357	1923	250	1346
			F=8371	983	1279	688	896	F=8371	983	1279	688	896
			F=6449	1743	0	1220	0	F=8011	2165	0	1516	0
		R=1	F=8032	0	2008	0	2008	F=8032	0	2008	0	2008
			F=7956	410	1579	410	1579	F=7942	417	1569	417	1569
			F=7822	1129	827	1129	827	F=7784	1146	800	1146	800
			F=7052	1763	0	1763	0	F=7620	1905	0	1905	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=12589	0	4196	0	0	F=12589	0	4196	0	0
			F=12669	1046	3177	0	0	F=12706	1458	2777	0	0
			F=12701	1427	2806	0	0	F=12743	1980	2268	0	0
			F=6375	2125	0	0	0	F=8756	2919	0	0	0
		R=0,7	F=10799	0	2919	0	2043	F=10799	0	2919	0	2043
			F=10664	1344	1538	941	1076	F=10664	1344	1538	941	1076
			F=10609	1810	1057	1267	740	F=10580	1879	981	1315	686
			F=8085	2185	0	1530	0	F=10189	2754	0	1928	0
		R=1	F=10230	0	2558	0	2558	F=10230	0	2558	0	2558
			F=9943	1523	963	1523	963	F=9866	1587	879	1587	879
			F=9756	2047	392	2047	392	F=9741	2132	304	2132	304
			F=8840	2210	0	2210	0	F=9675	2419	0	2419	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. $b=2,5$ m

			AN.12000					AN.12000R				
			F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt	F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=11550	0	3850	0	0	F=11550	0	3850	0	0
			F=11542	353	3494	0	0	F=11546	397	3452	0	0
			F=11529	971	2872	0	0	F=11539	1091	2756	0	0
			F=5961	1987	0	0	0	F=7050	2350	0	0	0
		R=0,7	F=10841	0	2930	0	2051	F=10841	0	2930	0	2051
			F=10825	392	2534	274	1774	F=10817	467	2457	327	1720
			F=10796	1077	1840	754	1288	F=10775	1283	1629	898	1140
			F=7574	2047	0	1433	0	F=8880	2400	0	1680	0
		R=1	F=10600	0	2650	0	2650	F=10600	0	2650	0	2650
			F=10587	396	2251	396	2251	F=10584	516	2130	516	2130
			F=10564	1090	1551	1090	1551	F=10555	1419	1220	1419	1220
			F=8280	2070	0	2070	0	F=9680	2420	0	2420	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=11976	0	3992	0	0	F=11976	0	3992	0	0
			F=11970	326	3664	0	0	F=11961	397	3590	0	0
			F=11961	897	3090	0	0	F=11936	1093	2886	0	0
			F=5964	1988	0	0	0	F=7080	2360	0	0	0
		R=0,7	F=11230	0	3035	0	2125	F=11230	0	3035	0	2125
			F=11216	392	2640	274	1848	F=11212	436	2594	305	1816
			F=11192	1077	1947	754	1363	F=11180	1200	1822	840	1275
			F=7574	2047	0	1433	0	F=8880	2400	0	1680	0
		R=1	F=10992	0	2748	0	2748	F=10992	0	2748	0	2748
			F=10976	397	2347	397	2347	F=10926	510	2222	510	2222
			F=10948	1091	1646	1091	1646	F=10809	1402	1301	1402	1301
			F=8292	2073	0	2073	0	F=9680	2420	0	2420	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=13146	0	4382	0	0	F=13146	0	4382	0	0
			F=13134	299	4079	0	0	F=13137	366	4013	0	0
			F=13113	822	3549	0	0	F=13120	1007	3366	0	0
			F=5964	1988	0	0	0	F=7080	2360	0	0	0
		R=0,7	F=11840	0	3200	0	2240	F=11840	0	3200	0	2240
			F=11846	308	2894	215	2026	F=11802	436	2754	305	1928
			F=11856	847	2358	593	1650	F=11735	1198	1974	839	1381
			F=7574	2047	0	1433	0	F=8887	2402	0	1681	0
		R=1	F=10920	0	2730	0	2730	F=10980	0	2745	0	2745
			F=10939	279	2456	279	2456	F=10941	505	2230	505	2230
			F=10971	768	1975	768	1975	F=10872	1389	1329	1389	1329
			F=8168	2042	0	2042	0	F=9700	2425	0	2425	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=12861	0	4287	0	0	F=12861	0	4287	0	0
			F=12855	325	3960	0	0	F=12847	366	3917	0	0
			F=12845	893	3388	0	0	F=12821	1006	3268	0	0
			F=5940	1980	0	0	0	F=7050	2350	0	0	0
		R=0,7	F=11644	0	3147	0	2203	F=11644	0	3147	0	2203
			F=11661	306	2845	215	1992	F=11607	466	2671	326	1870
			F=11692	843	2317	590	1622	F=11541	1282	1837	897	1286
			F=7541	2038	0	1427	0	F=8876	2399	0	1679	0
		R=1	F=10784	0	2696	0	2696	F=10852	0	2713	0	2713
			F=10812	281	2422	281	2422	F=10806	508	2194	508	2194
			F=10861	773	1943	773	1943	F=10727	1397	1284	1397	1284
			F=8220	2055	0	2055	0	F=9660	2415	0	2415	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=16433	0	5478	0	0	F=16433	0	5478	0	0
			F=16387	1121	4341	0	0	F=16397	1374	4092	0	0
			F=16373	1539	3918	0	0	F=16381	1875	3586	0	0
			F=7455	2485	0	0	0	F=8850	2950	0	0	0
		R=0,7	F=14800	0	4000	0	2800	F=14800	0	4000	0	2800
			F=14822	1154	2852	808	1996	F=14656	1634	2328	1144	1629
			F=14776	1603	2390	1122	1673	F=14596	2208	1737	1546	1216
			F=9467	2559	0	1791	0	F=11109	3003	0	2102	0
		R=1	F=13650	0	3413	0	3413	F=13725	0	3431	0	3431
			F=13720	1047	2383	1047	2383	F=13578	1894	1500	1894	1500
			F=13579	1469	1926	1469	1926	F=13402	2571	779	2571	779
			F=10210	2553	0	2553	0	F=12125	3031	0	3031	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. b=2,5 m

			AN.14000R					AN.18000R					AN.21000R				
			F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=13950	0	4650	0	0	F=16983	0	5661	0	0	F=20595	0	6865	0	0
			F=13950	424	4227	0	0	F=16963	571	5083	0	0	F=20595	629	6236	0	0
			F=13950	1165	3485	0	0	F=16929	1571	4072	0	0	F=20595	1729	5136	0	0
			F=7149	2383	0	0	0	F=9645	3215	0	0	0	F=11496	3832	0	0	0
		R=0,7	F=12303	0	3325	0	2328	F=15485	0	4185	0	2930	F=17649	0	4770	0	3339
			F=12303	465	2861	325	2002	F=15509	522	3670	365	2569	F=17632	673	4093	471	2865
			F=12303	1277	2048	894	1433	F=15552	1435	2769	1004	1938	F=17601	1850	2907	1295	2035
			F=8980	2427	0	1699	0	F=10860	2935	0	2055	0	F=13006	3515	0	2461	0
		R=1	F=11700	0	2925	0	2925	F=13720	0	3430	0	3430	F=16000	0	4000	0	4000
			F=11672	535	2383	535	2383	F=13772	525	2918	525	2918	F=16074	630	3389	630	3389
			F=11624	1471	1435	1471	1435	F=13862	1445	2021	1445	2021	F=16203	1732	2319	1732	2319
			F=9780	2445	0	2445	0	F=10980	2745	0	2745	0	F=13160	3290	0	3290	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=14220	0	4740	0	0	F=17385	0	5795	0	0	F=21000	0	7000	0	0
			F=14231	391	4352	0	0	F=17375	571	5220	0	0	F=21000	629	6371	0	0
			F=14249	1076	3674	0	0	F=17357	1571	4214	0	0	F=21000	1729	5271	0	0
			F=7155	2385	0	0	0	F=9645	3215	0	0	0	F=11496	3832	0	0	0
		R=0,7	F=12580	0	3400	0	2380	F=15725	0	4250	0	2975	F=17871	0	4830	0	3381
			F=12580	465	2935	326	2055	F=15790	523	3745	366	2622	F=17871	627	4203	439	2942
			F=12581	1279	2121	895	1485	F=15903	1437	2861	1006	2003	F=17871	1723	3107	1206	2175
			F=8991	2430	0	1701	0	F=10878	2940	0	2058	0	F=13043	3525	0	2468	0
		R=1	F=11940	0	2985	0	2985	F=13940	0	3485	0	3485	F=16240	0	4060	0	4060
			F=11914	503	2476	503	2476	F=13992	525	2973	525	2973	F=16303	631	3445	631	3445
			F=11870	1383	1585	1383	1585	F=14082	1445	2076	1445	2076	F=16413	1734	2369	1734	2369
			F=9808	2452	0	2452	0	F=10980	2745	0	2745	0	F=13180	3295	0	3295	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=15045	0	5015	0	0	F=18615	0	6205	0	0	F=22101	0	7367	0	0
			F=15061	390	4630	0	0	F=18615	527	5678	0	0	F=19537	426	6941	0	0
			F=15090	1074	3956	0	0	F=18615	1451	4754	0	0	F=15050	1171	6196	0	0
			F=7140	2380	0	0	0	F=9645	3215	0	0	0	F=10380	3460	0	0	0
		R=0,7	F=13209	0	3570	0	2499	F=16280	0	4400	0	3080	F=18537	0	5010	0	3507
			F=13209	465	3105	326	2174	F=16341	519	3897	364	2728	F=18537	617	4393	432	3075
			F=13210	1279	2291	895	1604	F=16449	1428	3017	1000	2112	F=18537	1697	3313	1188	2319
			F=8991	2430	0	1701	0	F=10811	2922	0	2045	0	F=12846	3472	0	2430	0
		R=1	F=12480	0	3120	0	3120	F=14440	0	3610	0	3610	F=16740	0	4185	0	4185
			F=12458	501	2613	501	2613	F=14477	486	3134	486	3134	F=16810	583	3620	583	3620
			F=12419	1379	1726	1379	1726	F=14543	1335	2300	1335	2300	F=16934	1602	2631	1602	2631
			F=9780	2445	0	2445	0	F=10928	2732	0	2732	0	F=13112	3278	0	3278	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=14850	0	4950	0	0	F=18300	0	6100	0	0	F=21777	0	7259	0	0
			F=14859	390	4563	0	0	F=18300	570	5530	0	0	F=21777	425	6834	0	0
			F=14874	1074	3884	0	0	F=18299	1568	4532	0	0	F=21777	1168	6091	0	0
			F=7140	2380	0	0	0	F=9624	3208	0	0	0	F=10356	3452	0	0	0
		R=0,7	F=13024	0	3520	0	2464	F=16117	0	4356	0	3049	F=18396	0	4972	0	3480
			F=13024	464	3057	325	2140	F=16165	518	3851	363	2696	F=18396	617	4355	432	3048
			F=13025	1275	2245	892	1572	F=16248	1425	2967	997	2077	F=18396	1697	3275	1188	2292
			F=8961	2422	0	1695	0	F=10786	2915	0	2041	0	F=12846	3472	0	2430	0
		R=1	F=12332	0	3083	0	3083	F=14260	0	3565	0	3565	F=16608	0	4152	0	4152
			F=12317	502	2577	502	2577	F=14307	484	3093	484	3093	F=16675	626	3543	626	3543
			F=12291	1381	1692	1381	1692	F=14390	1332	2266	1332	2266	F=16791	1721	2477	1721	2477
			F=9792	2448	0	2448	0	F=10900	2725	0	2725	0	F=13080	3270	0	3270	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=18806	0	6269	0	0	F=23269	0	7756	0	0	F=27626	0	9209	0	0
			F=18868	1464	4825	0	0	F=23268	1978	5778	0	0	F=18011	2838	3166	0	0
			F=18886	1998	4297	0	0	F=23193	2712	5019	0	0	F=14715	3811	1094	0	0
			F=8925	2975	0	0	0	F=12056	4019	0	0	0	F=12975	4325	0	0	0
		R=0,7	F=16511	0	4463	0	3124	F=20350	0	5500	0	3850	F=23171	0	6263	0	4384
			F=16513	1744	2719	1221	1903	F=20580	1948	3615	1363	2530	F=23171	2314	3948	1620	2764
			F=16507	2358	2104	1650	1473	F=20654	2635	2948	1844	2063	F=23171	3131	3132	2191	2192
			F=11239	3038	0	2126	0	F=13514	3653	0	2557	0	F=16058	4340	0	3038	0
		R=1	F=15600	0	3900	0	3900	F=18050	0	4513	0	4513	F=20925	0	5231	0	5231
			F=15516	1880	1999	1880	1999	F=18190	1821	2727	1821	2727	F=21189	2185	3113	2185	3113
			F=15489	2532	1340	2532	1340	F=18244	2463	2098	2463	2098	F=21278	2966	2353	2966	2353
			F=12225	3056	0	3056	0	F=13660	3415	0	3415	0	F=16390	4098	0	4098	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. b=3 m

			AN.2000					AN.3000				
			F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt	F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=2556	0	852	0	0	F=3369	0	1123	0	0
			F=2551	185	666	0	0	F=3357	242	877	0	0
			F=2542	508	339	0	0	F=3335	664	447	0	0
			F=2532	844	0	0	0	F=3312	1104	0	0	0
		R=0,7	F=2202	0	595	0	417	F=2930	0	792	0	554
			F=2189	127	465	89	325	F=2910	168	619	117	433
			F=2168	349	237	244	166	F=2875	461	316	323	221
			F=2146	580	0	406	0	F=2838	767	0	537	0
		R=1	F=2140	0	535	0	535	F=2772	0	693	0	693
			F=2125	113	418	113	418	F=2755	147	541	147	541
			F=2099	312	213	312	213	F=2726	405	276	405	276
			F=2072	518	0	518	0	F=2696	674	0	674	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=2862	0	954	0	0	F=3672	0	1224	0	0
			F=2848	204	745	0	0	F=3653	261	956	0	0
			F=2822	561	380	0	0	F=3620	719	488	0	0
			F=2796	932	0	0	0	F=3585	1195	0	0	0
		R=0,7	F=2472	0	668	0	468	F=3145	0	850	0	595
			F=2451	141	522	98	365	F=3122	180	664	126	465
			F=2416	387	266	271	186	F=3080	494	339	346	237
			F=2379	643	0	450	0	F=3038	821	0	575	0
		R=1	F=2380	0	595	0	595	F=2980	0	745	0	745
			F=2363	126	465	126	465	F=2959	158	582	158	582
			F=2332	346	237	346	237	F=2922	434	297	434	297
			F=2300	575	0	575	0	F=2884	721	0	721	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=3525	0	1175	0	0	F=4335	0	1445	0	0
			F=3484	243	918	0	0	F=4293	281	1150	0	0
			F=3413	670	468	0	0	F=4218	772	634	0	0
			F=3339	1113	0	0	0	F=3771	1257	0	0	0
		R=0,7	F=2942	0	795	0	557	F=3485	0	942	0	659
			F=2919	168	621	117	435	F=3409	186	736	130	515
			F=2879	461	317	323	222	F=3276	510	375	357	263
			F=2838	767	0	537	0	F=3138	848	0	594	0
		R=1	F=2828	0	707	0	707	F=3296	0	824	0	824
			F=2809	150	552	150	552	F=3237	165	644	165	644
			F=2775	412	282	412	282	F=3132	455	328	455	328
			F=2740	685	0	685	0	F=3024	756	0	756	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=3321	0	1107	0	0	F=4125	0	1375	0	0
			F=3286	231	865	0	0	F=4068	282	1074	0	0
			F=3225	634	441	0	0	F=3968	775	548	0	0
			F=3162	1054	0	0	0	F=3864	1288	0	0	0
		R=0,7	F=2775	0	750	0	525	F=3334	0	901	0	631
			F=2752	158	586	110	410	F=3293	186	704	130	493
			F=2710	434	299	304	209	F=3222	512	359	358	251
			F=2668	721	0	505	0	F=3149	851	0	596	0
		R=1	F=2660	0	665	0	665	F=3152	0	788	0	788
			F=2643	141	520	141	520	F=3112	162	616	162	616
			F=2612	388	265	388	265	F=3041	446	314	446	314
			F=2580	645	0	645	0	F=2968	742	0	742	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=4617	0	1539	0	0	F=5640	0	1880	0	0
			F=4485	966	529	0	0	F=5260	1107	646	0	0
			F=4440	1297	183	0	0	F=5130	1487	223	0	0
			F=4416	1472	0	0	0	F=5061	1687	0	0	0
		R=0,7	F=3929	0	1062	0	743	F=4673	0	1263	0	884
			F=3842	673	365	471	256	F=4520	788	434	551	304
			F=3812	904	126	633	88	F=4468	1058	150	740	105
			F=3796	1026	0	718	0	F=4440	1200	0	840	0
		R=1	F=3780	0	945	0	945	F=4420	0	1105	0	1105
			F=3707	602	325	602	325	F=4268	687	380	687	380
			F=3681	808	112	808	112	F=4216	923	131	923	131
			F=3668	917	0	917	0	F=4188	1047	0	1047	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. b=3 m

			AN.6000					AN.6000R				
			F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt	F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=5694	0	1898	0	0	F=5655	0	1885	0	0
			F=5714	291	1614	0	0	F=5658	413	1473	0	0
			F=5749	801	1116	0	0	F=5664	1137	751	0	0
			F=4260	1420	0	0	0	F=5670	1890	0	0	0
		R=0,7	F=5088	0	1375	0	963	F=5058	0	1367	0	957
			F=5041	288	1074	202	752	F=5013	287	1068	201	748
			F=4958	792	548	555	383	F=4935	789	545	552	381
			F=4873	1317	0	922	0	F=4854	1312	0	918	0
		R=1	F=4748	0	1187	0	1187	F=4736	0	1184	0	1184
			F=4720	253	927	253	927	F=4708	252	925	252	925
			F=4671	695	473	695	473	F=4659	693	472	693	472
			F=4620	1155	0	1155	0	F=4608	1152	0	1152	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=6033	0	2011	0	0	F=6033	0	2011	0	0
			F=6051	272	1745	0	0	F=6051	272	1745	0	0
			F=6082	748	1280	0	0	F=6082	748	1280	0	0
			F=4263	1421	0	0	0	F=5901	1967	0	0	0
		R=0,7	F=5339	0	1443	0	1010	F=5317	0	1437	0	1006
			F=5282	300	1127	210	789	F=5260	299	1123	209	786
			F=5183	826	575	578	402	F=5161	822	573	576	401
			F=5080	1373	0	961	0	F=5058	1367	0	957	0
		R=1	F=4936	0	1234	0	1234	F=4920	0	1230	0	1230
			F=4910	263	964	263	964	F=4894	263	961	263	961
			F=4864	724	492	724	492	F=4848	722	490	722	490
			F=4816	1204	0	1204	0	F=4800	1200	0	1200	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=6789	0	2263	0	0	F=6765	0	2255	0	0
			F=6799	252	2014	0	0	F=6758	437	1816	0	0
			F=6816	693	1579	0	0	F=6745	1201	1047	0	0
			F=4254	1418	0	0	0	F=5745	1915	0	0	0
		R=0,7	F=5694	0	1539	0	1077	F=5676	0	1534	0	1074
			F=5637	283	1241	198	868	F=5605	317	1198	222	839
			F=5538	779	718	545	503	F=5482	870	611	609	428
			F=4721	1276	0	893	0	F=5354	1447	0	1013	0
		R=1	F=5152	0	1288	0	1288	F=5144	0	1286	0	1286
			F=5152	250	1038	250	1038	F=5130	278	1005	278	1005
			F=5152	689	599	689	599	F=5106	764	512	764	512
			F=4516	1129	0	1129	0	F=5080	1270	0	1270	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=6567	0	2189	0	0	F=6543	0	2181	0	0
			F=6573	252	1939	0	0	F=6535	451	1727	0	0
			F=6583	694	1500	0	0	F=6522	1241	933	0	0
			F=4260	1420	0	0	0	F=5775	1925	0	0	0
		R=0,7	F=5539	0	1497	0	1048	F=5517	0	1491	0	1044
			F=5478	299	1182	209	827	F=5450	308	1165	216	815
			F=5372	821	631	575	442	F=5334	848	594	593	416
			F=4810	1300	0	910	0	F=5213	1409	0	986	0
		R=1	F=5028	0	1257	0	1257	F=5016	0	1254	0	1254
			F=5023	266	989	266	989	F=4999	270	980	270	980
			F=5013	733	521	733	521	F=4970	743	500	743	500
			F=4608	1152	0	1152	0	F=4940	1235	0	1235	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=8486	0	2829	0	0	F=8456	0	2819	0	0
			F=8523	945	1896	0	0	F=8429	1638	1172	0	0
			F=8533	1283	1561	0	0	F=8420	2196	611	0	0
			F=5318	1773	0	0	0	F=7181	2394	0	0	0
		R=0,7	F=7118	0	1924	0	1347	F=7095	0	1918	0	1342
			F=6904	1062	804	743	563	F=6831	1187	659	831	461
			F=6832	1425	421	998	295	F=6740	1594	228	1116	159
			F=5902	1595	0	1117	0	F=6692	1809	0	1266	0
		R=1	F=6440	0	1610	0	1610	F=6430	0	1608	0	1608
			F=6440	939	671	939	671	F=6378	1042	553	1042	553
			F=6441	1261	349	1261	349	F=6360	1399	191	1399	191
			F=5694	0	1898	0	0	F=5655	0	1885	0	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. b=3 m

			AN.9000					AN.9000R				
			F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=8790	0	2930	0	0	F=8790	0	2930	0	0
			F=8808	311	2625	0	0	F=8824	461	2480	0	0
			F=8840	855	2091	0	0	F=8884	1269	1693	0	0
			F=5250	1750	0	0	0	F=7155	2385	0	0	0
		R=0,7	F=7574	0	2047	0	1433	F=7574	0	2047	0	1433
			F=7527	412	1622	289	1135	F=7505	429	1599	300	1119
			F=7445	1134	878	794	615	F=7385	1180	816	826	571
			F=6597	1783	0	1248	0	F=7259	1962	0	1373	0
		R=1	F=7204	0	1801	0	1801	F=7204	0	1801	0	1801
			F=7089	365	1407	365	1407	F=7133	376	1407	376	1407
			F=6889	1005	718	1005	718	F=7009	1035	718	1035	718
			F=6680	1670	0	1670	0	F=6880	1720	0	1720	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=9090	0	3030	0	0	F=9090	0	3030	0	0
			F=9123	312	2729	0	0	F=9132	432	2613	0	0
			F=9181	859	2202	0	0	F=9206	1187	1882	0	0
			F=5271	1757	0	0	0	F=7155	2385	0	0	0
		R=0,7	F=7848	0	2121	0	1485	F=7848	0	2121	0	1485
			F=7789	404	1701	283	1191	F=7762	441	1657	309	1160
			F=7687	1112	965	778	676	F=7612	1212	845	849	592
			F=6605	1785	0	1250	0	F=7456	2015	0	1411	0
		R=1	F=7432	0	1858	0	1858	F=7432	0	1858	0	1858
			F=7369	396	1446	396	1446	F=7353	387	1452	387	1452
			F=7259	1090	725	1090	725	F=7215	1064	740	1064	740
			F=6688	1672	0	1672	0	F=7072	1768	0	1768	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=9600	0	3200	0	0	F=9600	0	3200	0	0
			F=9619	312	2894	0	0	F=9641	433	2781	0	0
			F=9651	859	2358	0	0	F=9714	1190	2048	0	0
			F=5274	1758	0	0	0	F=7155	2385	0	0	0
		R=0,7	F=8059	0	2178	0	1525	F=8059	0	2178	0	1525
			F=7993	388	1772	272	1241	F=7959	450	1702	315	1191
			F=7878	1067	1062	747	744	F=7785	1236	868	865	607
			F=6516	1761	0	1233	0	F=7604	2055	0	1439	0
		R=1	F=7616	0	1904	0	1904	F=7616	0	1904	0	1904
			F=7540	381	1504	381	1504	F=7525	394	1488	394	1488
			F=7408	1047	805	1047	805	F=7366	1083	759	1083	759
			F=6588	1647	0	1647	0	F=7200	1800	0	1800	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=9369	0	3123	0	0	F=9369	0	3123	0	0
			F=9410	312	2825	0	0	F=9414	431	2707	0	0
			F=9482	858	2303	0	0	F=9492	1184	1980	0	0
			F=5265	1755	0	0	0	F=7137	2379	0	0	0
		R=0,7	F=7892	0	2133	0	1493	F=7892	0	2133	0	1493
			F=7823	393	1721	275	1205	F=7792	439	1666	308	1166
			F=7701	1081	1000	757	700	F=7616	1209	850	846	595
			F=6512	1760	0	1232	0	F=7433	2009	0	1406	0
		R=1	F=7468	0	1867	0	1867	F=7468	0	1867	0	1867
			F=7388	386	1462	386	1462	F=7381	387	1459	387	1459
			F=7249	1060	752	1060	752	F=7230	1064	744	1064	744
			F=6580	1645	0	1645	0	F=7072	1768	0	1768	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=12000	0	4000	0	0	F=12000	0	4000	0	0
			F=12070	1172	2852	0	0	F=12156	1622	2430	0	0
			F=12102	1585	2449	0	0	F=12209	2193	1877	0	0
			F=6593	2198	0	0	0	F=8944	2981	0	0	0
		R=0,7	F=10073	0	2723	0	1906	F=10073	0	2723	0	1906
			F=9827	1455	1201	1018	841	F=9700	1686	936	1180	655
			F=9600	1963	631	1374	442	F=9572	2264	323	1585	226
			F=8145	2201	0	1541	0	F=9504	2569	0	1798	0
		R=1	F=9520	0	2380	0	2380	F=9520	0	2380	0	2380
			F=9237	1428	881	1428	881	F=9179	1477	818	1477	818
			F=9061	1918	347	1918	347	F=9062	1983	283	1983	283
			F=8235	2059	0	2059	0	F=9000	2250	0	2250	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. b=3 m

			AN.12000					AN.12000R				
			F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt	F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=11205	0	3735	0	0	F=11196	0	3732	0	0
			F=11195	365	3367	0	0	F=11187	409	3320	0	0
			F=11177	1004	2722	0	0	F=11172	1126	2598	0	0
			F=6162	2054	0	0	0	F=7275	2425	0	0	0
		R=0,7	F=10256	0	2772	0	1940	F=10330	0	2792	0	1954
			F=10269	413	2363	289	1654	F=10303	532	2252	373	1577
			F=10291	1135	1647	794	1153	F=10256	1464	1308	1025	915
			F=7977	2156	0	1509	0	F=9324	2520	0	1764	0
		R=1	F=9156	0	2289	0	2289	F=9220	0	2305	0	2305
			F=9161	444	1847	444	1847	F=9211	502	1801	502	1801
			F=9170	1220	1073	1220	1073	F=9196	1381	918	1381	918
			F=7940	1985	0	1985	0	F=9180	2295	0	2295	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=11631	0	3877	0	0	F=11631	0	3877	0	0
			F=11619	365	3508	0	0	F=11618	409	3463	0	0
			F=11598	1004	2862	0	0	F=11594	1126	2739	0	0
			F=6165	2055	0	0	0	F=7296	2432	0	0	0
		R=0,7	F=10478	0	2832	0	1982	F=10552	0	2852	0	1996
			F=10494	412	2424	288	1697	F=10534	579	2268	405	1588
			F=10520	1133	1710	793	1197	F=10502	1592	1247	1114	873
			F=7966	2153	0	1507	0	F=9324	2520	0	1764	0
		R=1	F=9360	0	2340	0	2340	F=9440	0	2360	0	2360
			F=9364	430	1911	430	1911	F=9425	513	1844	513	1844
			F=9370	1184	1159	1184	1159	F=9399	1409	940	1409	940
			F=7760	1940	0	1940	0	F=9372	2343	0	2343	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=12807	0	4269	0	0	F=12807	0	4269	0	0
			F=12797	308	3958	0	0	F=12798	378	3888	0	0
			F=12781	848	3412	0	0	F=12781	1039	3221	0	0
			F=6150	2050	0	0	0	F=7314	2438	0	0	0
		R=0,7	F=10508	0	2840	0	1988	F=10589	0	2862	0	2003
			F=10522	293	2551	205	1785	F=10590	523	2339	366	1637
			F=10548	807	2044	565	1431	F=10592	1439	1424	1007	997
			F=7940	2146	0	1502	0	F=9354	2528	0	1770	0
		R=1	F=9408	0	2352	0	2352	F=9480	0	2370	0	2370
			F=9408	407	1945	407	1945	F=9456	513	1852	513	1852
			F=9408	1120	1232	1120	1232	F=9415	1409	944	1409	944
			F=7944	1986	0	1986	0	F=9372	2343	0	2343	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=12525	0	4175	0	0	F=12525	0	4175	0	0
			F=12515	336	3835	0	0	F=12525	432	3743	0	0
			F=12497	925	3241	0	0	F=12525	1189	2986	0	0
			F=6150	2050	0	0	0	F=7296	2432	0	0	0
		R=0,7	F=10360	0	2800	0	1960	F=10441	0	2822	0	1975
			F=10373	411	2393	288	1675	F=10443	530	2293	371	1605
			F=10397	1131	1679	791	1176	F=10445	1456	1367	1020	957
			F=7948	2148	0	1504	0	F=9324	2520	0	1764	0
		R=1	F=9260	0	2315	0	2315	F=9336	0	2334	0	2334
			F=9260	440	1875	440	1875	F=9307	503	1823	503	1823
			F=9259	1209	1106	1209	1106	F=9257	1384	930	1384	930
			F=8040	2010	0	2010	0	F=9204	2301	0	2301	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=16009	0	5336	0	0	F=16009	0	5336	0	0
			F=15973	1156	4168	0	0	F=15973	1417	3908	0	0
			F=15962	1587	3733	0	0	F=15960	1934	3386	0	0
			F=7688	2563	0	0	0	F=9143	3048	0	0	0
		R=0,7	F=13135	0	3550	0	2485	F=13237	0	3578	0	2504
			F=13189	1100	2464	770	1725	F=13240	1962	1616	1374	1131
			F=13203	1544	2025	1080	1417	F=13241	2633	946	1843	662
			F=9925	2683	0	1878	0	F=11692	3160	0	2212	0
		R=1	F=11760	0	2940	0	2940	F=11850	0	2963	0	2963
			F=11761	1527	1413	1527	1413	F=11761	1922	1018	1922	1018
			F=11757	2061	879	2061	879	F=11731	2581	352	2581	352
			F=9930	2483	0	2483	0	F=11715	2929	0	2929	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. b=3 m

			AN.14000R					AN.18000R					AN.21000R				
			F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=13200	0	4400	0	0	F=16485	0	5495	0	0	F=19779	0	6593	0	0
			F=13200	436	3964	0	0	F=16467	547	4943	0	0	F=19779	681	5912	0	0
			F=13201	1200	3200	0	0	F=16437	1503	3976	0	0	F=19779	1873	4720	0	0
			F=7365	2455	0	0	0	F=9996	3332	0	0	0	F=11496	3832	0	0	0
		R=0,7	F=11415	0	3085	0	2160	F=14541	0	3930	0	2751	F=16280	0	4400	0	3080
			F=11386	522	2556	365	1789	F=14528	550	3376	385	2363	F=16260	662	3733	463	2613
			F=11337	1435	1629	1005	1140	F=14504	1513	2407	1059	1685	F=16225	1821	2564	1274	1795
			F=9417	2545	0	1782	0	F=10634	2874	0	2012	0	F=12798	3459	0	2421	0
		R=1	F=10804	0	2701	0	2701	F=13032	0	3258	0	3258	F=15420	0	3855	0	3855
			F=10689	562	2110	562	2110	F=13082	516	2755	516	2755	F=15374	665	3179	665	3179
			F=10489	1546	1076	1546	1076	F=13170	1419	1874	1419	1874	F=15295	1828	1995	1828	1995
			F=10280	2570	0	2570	0	F=10780	2695	0	2695	0	F=12968	3242	0	3242	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=13530	0	4510	0	0	F=16920	0	5640	0	0	F=20133	0	6711	0	0
			F=13530	404	4107	0	0	F=16909	546	5090	0	0	F=20133	629	6082	0	0
			F=13531	1110	3400	0	0	F=16891	1503	4128	0	0	F=20133	1729	4982	0	0
			F=7380	2460	0	0	0	F=9993	3331	0	0	0	F=11496	3832	0	0	0
		R=0,7	F=11666	0	3153	0	2207	F=14800	0	4000	0	2800	F=16595	0	4485	0	3140
			F=11641	523	2623	366	1836	F=14800	513	3487	359	2441	F=16576	661	3819	463	2673
			F=11596	1439	1695	1007	1186	F=14800	1412	2589	988	1812	F=16544	1819	2653	1273	1857
			F=9442	2552	0	1786	0	F=10686	2888	0	2022	0	F=12784	3455	0	2419	0
		R=1	F=11040	0	2760	0	2760	F=13256	0	3314	0	3314	F=15688	0	3922	0	3922
			F=10839	553	2156	553	2156	F=13302	588	2738	588	2738	F=15650	665	3248	665	3248
			F=10487	1522	1100	1522	1100	F=13382	1617	1729	1617	1729	F=15585	1828	2068	1828	2068
			F=10120	2530	0	2530	0	F=10800	2700	0	2700	0	F=12968	3242	0	3242	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=14400	0	4800	0	0	F=18009	0	6003	0	0	F=20994	0	6998	0	0
			F=14400	404	4397	0	0	F=18021	591	5416	0	0	F=20994	473	6525	0	0
			F=14401	1110	3690	0	0	F=18043	1626	4389	0	0	F=20994	1301	5697	0	0
			F=7380	2460	0	0	0	F=9978	3326	0	0	0	F=10380	3460	0	0	0
		R=0,7	F=12273	0	3317	0	2322	F=15374	0	4155	0	2909	F=17305	0	4677	0	3274
			F=12252	524	2788	366	1951	F=15373	510	3645	357	2552	F=17278	657	4013	460	2809
			F=12215	1440	1862	1008	1303	F=15373	1402	2753	981	1927	F=17231	1805	2852	1264	1996
			F=9446	2553	0	1787	0	F=10612	2868	0	2008	0	F=12691	3430	0	2401	0
		R=1	F=11140	0	2785	0	2785	F=13780	0	3445	0	3445	F=16320	0	4080	0	4080
			F=10972	567	2176	567	2176	F=13831	514	2944	514	2944	F=16299	615	3460	615	3460
			F=10678	1560	1110	1560	1110	F=13919	1413	2067	1413	2067	F=16263	1691	2375	1691	2375
			F=10372	2593	0	2593	0	F=10740	2685	0	2685	0	F=12848	3212	0	3212	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=14163	0	4721	0	0	F=17805	0	5935	0	0	F=20736	0	6912	0	0
			F=14163	404	4318	0	0	F=17805	590	5345	0	0	F=20736	472	6440	0	0
			F=14164	1110	3611	0	0	F=17804	1622	4313	0	0	F=20736	1298	5614	0	0
			F=7380	2460	0	0	0	F=9957	3319	0	0	0	F=10356	3452	0	0	0
		R=0,7	F=12125	0	3277	0	2294	F=15255	0	4123	0	2886	F=17101	0	4622	0	3235
			F=12102	523	2748	366	1923	F=15245	548	3572	384	2501	F=17081	657	3960	460	2772
			F=12061	1438	1822	1007	1275	F=15227	1507	2608	1055	1826	F=17044	1806	2800	1265	1960
			F=9435	2550	0	1785	0	F=10593	2863	0	2004	0	F=12698	3432	0	2402	0
		R=1	F=10980	0	2745	0	2745	F=13644	0	3411	0	3411	F=16160	0	4040	0	4040
			F=10844	567	2145	567	2145	F=13693	513	2911	513	2911	F=16136	615	3419	615	3419
			F=10607	1558	1094	1558	1094	F=13780	1410	2035	1410	2035	F=16095	1692	2332	1692	2332
			F=10360	2590	0	2590	0	F=10712	2678	0	2678	0	F=12860	3215	0	3215	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=18000	0	6000	0	0	F=22511	0	7504	0	0	F=26243	0	8748	0	0
			F=18001	1513	4487	0	0	F=22558	2217	5303	0	0	F=26243	1774	6974	0	0
			F=18001	2066	3935	0	0	F=22572	2999	4525	0	0	F=26243	2436	6312	0	0
			F=9225	3075	0	0	0	F=12473	4158	0	0	0	F=12975	4325	0	0	0
		R=0,7	F=15341	0	4146	0	2902	F=19217	0	5194	0	3636	F=21631	0	5846	0	4092
			F=15262	1963	2162	1374	1513	F=19217	1912	3282	1338	2298	F=21531	2462	3357	1723	2350
			F=15232	2644	1473	1851	1031	F=19217	2586	2608	1810	1825	F=21488	3319	2489	2323	1742
			F=11808	3191	0	2234	0	F=13265	3585	0	2510	0	F=15864	4288	0	3001	0
		R=1	F=13925	0	3481	0	3481	F=17225	0	4306	0	4306	F=20400	0	5100	0	5100
			F=13295	2127	1197	2127	1197	F=17415	1927	2427	1927	2427	F=20322	2305	2775	2305	2775
			F=13079	2856	413	2856	413	F=17472	2598	1770	2598	1770	F=20288	3116	1956	3116	1956
			F=12965	3241	0	3241	0	F=13425	3356	0	3356	0	F=16060	4015	0	4015	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. b=4 m

			AN.2000					AN.3000				
			F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=2202	0	734	0	0	F=2958	0	986	0	0
			F=2188	156	573	0	0	F=2936	208	770	0	0
			F=2162	428	292	0	0	F=2897	573	393	0	0
			F=2136	712	0	0	0	F=2856	952	0	0	0
		R=0,7	F=1843	0	498	0	349	F=2353	0	636	0	445
			F=1830	105	389	74	272	F=2335	134	497	94	348
			F=1807	290	198	203	139	F=2304	369	253	259	177
			F=1783	482	0	337	0	F=2272	614	0	430	0
		R=1	F=1772	0	443	0	443	F=2228	0	557	0	557
			F=1761	94	346	94	346	F=2209	117	435	117	435
			F=1741	259	177	259	177	F=2175	322	222	322	222
			F=1720	430	0	430	0	F=2140	535	0	535	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=2535	0	845	0	0	F=3291	0	1097	0	0
			F=2512	177	660	0	0	F=3261	230	857	0	0
			F=2472	487	337	0	0	F=3210	633	437	0	0
			F=2430	810	0	0	0	F=3156	1052	0	0	0
		R=0,7	F=2113	0	571	0	400	F=2597	0	702	0	491
			F=2098	121	446	85	312	F=2572	147	548	103	384
			F=2073	333	228	233	159	F=2526	403	280	282	196
			F=2046	553	0	387	0	F=2479	670	0	469	0
		R=1	F=2028	0	507	0	507	F=2460	0	615	0	615
			F=2018	108	396	108	396	F=2435	128	480	128	480
			F=1999	298	202	298	202	F=2390	353	245	353	245
			F=1980	495	0	495	0	F=2344	586	0	586	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=3219	0	1073	0	0	F=3894	0	1298	0	0
			F=3188	224	838	0	0	F=3843	267	1014	0	0
			F=3132	617	428	0	0	F=3753	734	517	0	0
			F=3075	1025	0	0	0	F=3660	1220	0	0	0
		R=0,7	F=2664	0	720	0	504	F=3041	0	822	0	575
			F=2648	153	563	107	394	F=2991	166	642	116	450
			F=2619	421	287	295	201	F=2903	457	328	320	229
			F=2590	700	0	490	0	F=2812	760	0	532	0
		R=1	F=2560	0	640	0	640	F=2792	0	698	0	698
			F=2547	137	500	137	500	F=2761	145	545	145	545
			F=2524	376	255	376	255	F=2705	398	278	398	278
			F=2500	625	0	625	0	F=2648	662	0	662	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=3009	0	1003	0	0	F=3690	0	1230	0	0
			F=2979	209	784	0	0	F=3645	254	961	0	0
			F=2926	576	400	0	0	F=3567	699	490	0	0
			F=2871	957	0	0	0	F=3486	1162	0	0	0
		R=0,7	F=2479	0	670	0	469	F=2871	0	776	0	543
			F=2463	142	523	100	366	F=2826	158	606	110	424
			F=2434	391	267	274	187	F=2747	433	309	303	216
			F=2405	650	0	455	0	F=2664	720	0	504	0
		R=1	F=2376	0	594	0	594	F=2652	0	663	0	663
			F=2364	127	464	127	464	F=2621	137	518	137	518
			F=2342	349	237	349	237	F=2565	377	264	377	264
			F=2320	580	0	580	0	F=2508	627	0	627	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=4260	0	1420	0	0	F=5160	0	1720	0	0
			F=4138	891	488	0	0	F=4981	1069	591	0	0
			F=4096	1197	169	0	0	F=4919	1436	204	0	0
			F=4074	1358	0	0	0	F=4887	1629	0	0	0
		R=0,7	F=3567	0	964	0	675	F=4081	0	1103	0	772
			F=3504	616	331	431	232	F=3909	677	379	474	265
			F=3482	827	114	579	80	F=3850	909	131	637	92
			F=3471	938	0	657	0	F=3818	1032	0	722	0
		R=1	F=3432	0	858	0	858	F=3768	0	942	0	942
			F=3380	550	295	550	295	F=3658	591	324	591	324
			F=3362	738	102	738	102	F=3620	793	112	793	112
			F=3352	838	0	838	0	F=3600	900	0	900	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. b=4 m

			AN.6000					AN.6000R				
			F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt	F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=5190	0	1730	0	0	F=5190	0	1730	0	0
			F=5187	355	1374	0	0	F=5187	355	1374	0	0
			F=5182	977	750	0	0	F=5182	977	750	0	0
			F=4578	1526	0	0	0	F=5046	1682	0	0	0
		R=0,7	F=4285	0	1158	0	811	F=4255	0	1150	0	805
			F=4238	241	905	168	633	F=4215	241	898	168	629
			F=4156	662	461	463	323	F=4144	662	458	463	321
			F=4070	1100	0	770	0	F=4070	1100	0	770	0
		R=1	F=4048	0	1012	0	1012	F=4020	0	1005	0	1005
			F=4009	212	791	212	791	F=3982	210	785	210	785
			F=3940	582	403	582	403	F=3917	579	400	579	400
			F=3868	967	0	967	0	F=3848	962	0	962	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=5544	0	1848	0	0	F=5520	0	1840	0	0
			F=5531	342	1502	0	0	F=5478	389	1438	0	0
			F=5508	940	896	0	0	F=5405	1068	733	0	0
			F=4590	1530	0	0	0	F=5328	1776	0	0	0
		R=0,7	F=4533	0	1225	0	858	F=4507	0	1218	0	853
			F=4482	254	957	178	670	F=4460	254	952	178	666
			F=4395	700	488	490	342	F=4380	698	485	489	340
			F=4303	1163	0	814	0	F=4296	1161	0	813	0
		R=1	F=4288	0	1072	0	1072	F=4260	0	1065	0	1065
			F=4244	224	838	224	838	F=4218	222	832	222	832
			F=4168	615	427	615	427	F=4145	612	424	612	424
			F=4088	1022	0	1022	0	F=4068	1017	0	1017	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=6276	0	2092	0	0	F=6276	0	2092	0	0
			F=6232	313	1765	0	0	F=6178	425	1634	0	0
			F=6154	860	1191	0	0	F=6007	1169	834	0	0
			F=4575	1525	0	0	0	F=5829	1943	0	0	0
		R=0,7	F=4980	0	1346	0	942	F=4965	0	1342	0	939
			F=4912	276	1052	193	736	F=4896	275	1048	192	734
			F=4793	759	536	531	375	F=4774	756	535	529	374
			F=4669	1262	0	883	0	F=4647	1256	0	879	0
		R=1	F=4228	0	1057	0	1057	F=4240	0	1060	0	1060
			F=4267	241	826	241	826	F=4272	240	828	240	828
			F=4336	663	421	663	421	F=4327	659	422	659	422
			F=4408	1102	0	1102	0	F=4384	1096	0	1096	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=6060	0	2020	0	0	F=6036	0	2012	0	0
			F=6016	313	1693	0	0	F=5951	412	1572	0	0
			F=5938	860	1119	0	0	F=5803	1133	802	0	0
			F=4575	1525	0	0	0	F=5649	1883	0	0	0
		R=0,7	F=4810	0	1300	0	910	F=4792	0	1295	0	907
			F=4747	267	1016	187	711	F=4725	265	1012	186	708
			F=4636	735	518	515	363	F=4609	730	516	511	361
			F=4521	1222	0	855	0	F=4488	1213	0	849	0
		R=1	F=4124	0	1031	0	1031	F=4132	0	1033	0	1033
			F=4154	233	805	233	805	F=4156	232	807	232	807
			F=4206	641	411	641	411	F=4197	638	412	638	412
			F=4260	1065	0	1065	0	F=4240	1060	0	1060	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1300 Vt=1300	R=0	F=7845	0	2615	0	0	F=7845	0	2615	0	0
			F=7679	1173	1387	0	0	F=7478	1594	899	0	0
			F=7618	1582	957	0	0	F=7353	2140	311	0	0
			F=5719	1906	0	0	0	F=7286	2429	0	0	0
		R=0,7	F=6225	0	1683	0	1178	F=6207	0	1678	0	1174
			F=5970	1035	578	725	405	F=5946	1030	577	721	404
			F=5883	1390	200	973	140	F=5856	1384	199	968	139
			F=5837	1578	0	1104	0	F=5809	1570	0	1099	0
		R=1	F=5285	0	1321	0	1321	F=5300	0	1325	0	1325
			F=5433	904	454	904	454	F=5418	899	455	899	455
			F=5483	1214	157	1214	157	F=5459	1207	157	1207	157
			F=5510	1378	0	1378	0	F=5480	1370	0	1370	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. b=4 m

			AN.9000					AN.9000R				
			F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt	F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=7845	0	2615	0	0	F=7845	0	2615	0	0
			F=7872	358	2266	0	0	F=7872	358	2266	0	0
			F=7919	984	1655	0	0	F=7919	984	1655	0	0
			F=5610	1870	0	0	0	F=7590	2530	0	0	0
		R=0,7	F=6475	0	1750	0	1225	F=6475	0	1750	0	1225
			F=6410	365	1367	256	957	F=6410	365	1367	256	957
			F=6297	1005	697	703	488	F=6297	1005	697	703	488
			F=6179	1670	0	1169	0	F=6179	1670	0	1169	0
		R=1	F=6124	0	1531	0	1531	F=6124	0	1531	0	1531
			F=6066	320	1196	320	1196	F=6066	320	1196	320	1196
			F=5965	881	610	881	610	F=5965	881	610	881	610
			F=5860	1465	0	1465	0	F=5860	1465	0	1465	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=8181	0	2727	0	0	F=8181	0	2727	0	0
			F=8207	359	2377	0	0	F=8207	359	2377	0	0
			F=8253	988	1763	0	0	F=8253	988	1763	0	0
			F=5631	1877	0	0	0	F=7644	2548	0	0	0
		R=0,7	F=6741	0	1822	0	1275	F=6741	0	1822	0	1275
			F=6651	374	1423	262	996	F=6665	378	1423	265	996
			F=6492	1029	726	720	508	F=6532	1040	726	728	508
			F=6327	1710	0	1197	0	F=6394	1728	0	1210	0
		R=1	F=6380	0	1595	0	1595	F=6380	0	1595	0	1595
			F=6314	333	1246	333	1246	F=6314	333	1246	333	1246
			F=6200	914	636	914	636	F=6200	914	636	914	636
			F=6080	1520	0	1520	0	F=6080	1520	0	1520	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=8790	0	2930	0	0	F=8790	0	2930	0	0
			F=8770	360	2563	0	0	F=8770	360	2563	0	0
			F=8736	991	1921	0	0	F=8736	991	1921	0	0
			F=5649	1883	0	0	0	F=7656	2552	0	0	0
		R=0,7	F=7052	0	1906	0	1334	F=7052	0	1906	0	1334
			F=6872	368	1489	258	1042	F=6950	389	1489	273	1042
			F=6556	1012	759	709	532	F=6772	1071	759	750	532
			F=6227	1683	0	1178	0	F=6586	1780	0	1246	0
		R=1	F=6680	0	1670	0	1670	F=6680	0	1670	0	1670
			F=6584	341	1305	341	1305	F=6584	341	1305	341	1305
			F=6415	938	665	938	665	F=6415	938	665	938	665
			F=6240	1560	0	1560	0	F=6240	1560	0	1560	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=8565	0	2855	0	0	F=8565	0	2855	0	0
			F=8548	360	2489	0	0	F=8548	360	2489	0	0
			F=8518	990	1849	0	0	F=8518	990	1849	0	0
			F=5643	1881	0	0	0	F=7635	2545	0	0	0
		R=0,7	F=6875	0	1858	0	1301	F=6875	0	1858	0	1301
			F=6733	368	1452	258	1016	F=6783	382	1452	267	1016
			F=6485	1012	740	709	518	F=6623	1050	740	735	518
			F=6227	1683	0	1178	0	F=6457	1745	0	1222	0
		R=1	F=6500	0	1625	0	1625	F=6500	0	1625	0	1625
			F=6413	334	1270	334	1270	F=6413	334	1270	334	1270
			F=6262	918	647	918	647	F=6262	918	647	918	647
			F=6104	1526	0	1526	0	F=6104	1526	0	1526	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=10988	0	3663	0	0	F=10988	0	3663	0	0
			F=10913	1352	2286	0	0	F=10913	1352	2286	0	0
			F=10876	1827	1799	0	0	F=10770	1927	1663	0	0
			F=7061	2354	0	0	0	F=9570	3190	0	0	0
		R=0,7	F=8815	0	2383	0	1668	F=8815	0	2383	0	1668
			F=8138	1381	819	966	573	F=8433	1460	819	1022	573
			F=7906	1854	283	1298	198	F=8302	1961	283	1373	198
			F=7784	2104	0	1473	0	F=8233	2225	0	1558	0
		R=1	F=8350	0	2088	0	2088	F=8350	0	2088	0	2088
			F=7989	1280	718	1280	718	F=7989	1280	718	1280	718
			F=7865	1718	248	1718	248	F=7865	1718	248	1718	248
			F=7800	1950	0	1950	0	F=7800	1950	0	1950	0

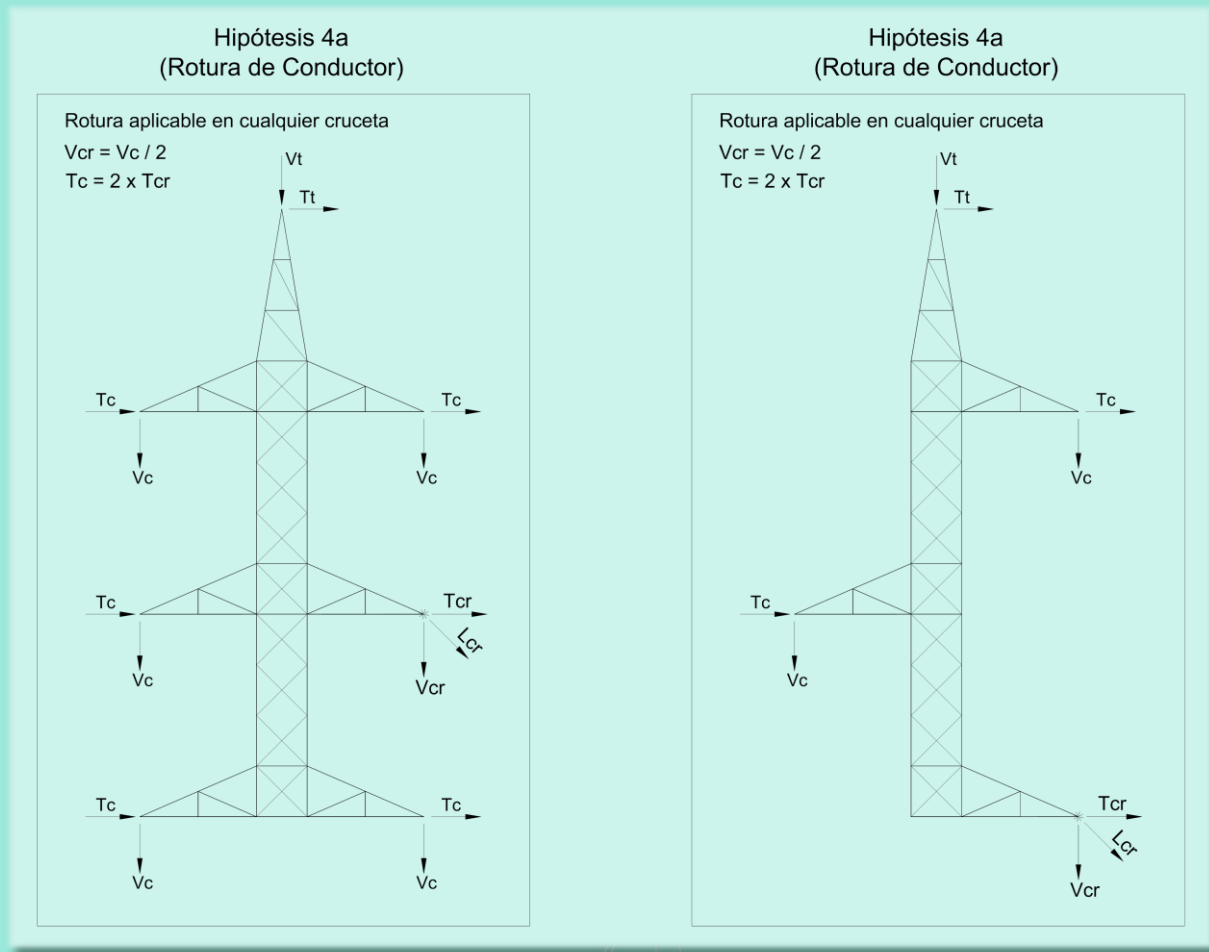
HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. b=4 m

			AN.12000					AN.12000R				
			F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt	F=2H	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=10551	0	3517	0	0	F=10551	0	3517	0	0
			F=10529	422	3088	0	0	F=10526	471	3038	0	0
			F=10492	1161	2337	0	0	F=10482	1295	2199	0	0
			F=6615	2205	0	0	0	F=7800	2600	0	0	0
		R=0,7	F=9047	0	2445	0	1712	F=9047	0	2445	0	1712
			F=8963	485	1938	339	1356	F=8949	509	1910	356	1337
			F=8818	1333	1050	933	735	F=8779	1399	974	979	682
			F=7863	2125	0	1488	0	F=8603	2325	0	1628	0
		R=1	F=8240	0	2060	0	2060	F=8280	0	2070	0	2070
			F=8146	427	1609	427	1609	F=8193	431	1617	431	1617
			F=7983	1175	821	1175	821	F=8042	1186	825	1186	825
			F=7812	1953	0	1953	0	F=7884	1971	0	1971	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=10995	0	3665	0	0	F=10995	0	3665	0	0
			F=10968	392	3264	0	0	F=10973	471	3186	0	0
			F=10922	1078	2563	0	0	F=10935	1296	2348	0	0
			F=6615	2205	0	0	0	F=7800	2600	0	0	0
		R=0,7	F=9317	0	2518	0	1763	F=9317	0	2518	0	1763
			F=9225	475	2019	332	1413	F=9218	524	1967	367	1377
			F=9065	1306	1144	914	801	F=9045	1441	1003	1009	702
			F=7918	2140	0	1498	0	F=8865	2396	0	1677	0
		R=1	F=8448	0	2112	0	2112	F=8508	0	2127	0	2127
			F=8339	435	1650	435	1650	F=8402	439	1662	439	1662
			F=8147	1195	842	1195	842	F=8217	1207	847	1207	847
			F=7948	1987	0	1987	0	F=8024	2006	0	2006	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=11970	0	3990	0	0	F=11970	0	3990	0	0
			F=11967	390	3599	0	0	F=11951	439	3545	0	0
			F=11961	1073	2914	0	0	F=11918	1206	2766	0	0
			F=6585	2195	0	0	0	F=7800	2600	0	0	0
		R=0,7	F=9528	0	2575	0	1803	F=9602	0	2595	0	1817
			F=9467	435	2124	304	1487	F=9495	539	2027	377	1419
			F=9360	1196	1334	837	934	F=9308	1482	1034	1037	724
			F=7844	2120	0	1484	0	F=9113	2463	0	1724	0
		R=1	F=8080	0	2020	0	2020	F=8080	0	2020	0	2020
			F=8023	428	1578	428	1578	F=8041	432	1578	432	1578
			F=7924	1176	805	1176	805	F=7972	1188	805	1188	805
			F=7820	1955	0	1955	0	F=7900	1975	0	1975	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=11733	0	3911	0	0	F=11733	0	3911	0	0
			F=11733	390	3521	0	0	F=11710	472	3431	0	0
			F=11733	1073	2838	0	0	F=11671	1299	2592	0	0
			F=6588	2196	0	0	0	F=7800	2600	0	0	0
		R=0,7	F=9335	0	2523	0	1766	F=9428	0	2548	0	1784
			F=9272	462	2044	323	1431	F=9316	527	1991	369	1393
			F=9162	1270	1206	889	845	F=9120	1450	1015	1015	711
			F=7811	2111	0	1478	0	F=8917	2410	0	1687	0
		R=1	F=8000	0	2000	0	2000	F=8000	0	2000	0	2000
			F=7936	422	1563	422	1563	F=7954	426	1563	426	1563
			F=7824	1159	797	1159	797	F=7872	1171	797	1171	797
			F=7708	1927	0	1927	0	F=7788	1947	0	1947	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=14963	0	4988	0	0	F=14963	0	4988	0	0
			F=14950	1463	3520	0	0	F=14891	1645	3319	0	0
			F=14942	1986	2994	0	0	F=14860	2233	2720	0	0
			F=8231	2744	0	0	0	F=9750	3250	0	0	0
		R=0,7	F=11909	0	3219	0	2253	F=12002	0	3244	0	2271
			F=11681	1630	1527	1141	1069	F=11601	2020	1115	1414	781
			F=11442	2217	876	1552	613	F=11464	2713	385	1899	270
			F=9805	2650	0	1855	0	F=11391	3079	0	2155	0
		R=1	F=10100	0	2525	0	2525	F=10100	0	2525	0	2525
			F=9887	1604	868	1604	868	F=9952	1620	868	1620	868
			F=9814	2154	300	2154	300	F=9902	2176	300	2176	300
			F=9775	2444	0	2444	0	F=9875	2469	0	2469	0

HIPÓTESIS 1, 2 Y 3. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. b=4 m

			AN.14000R					AN.18000R					AN.21000R				
			F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt	F=ΣH	Lc	Tc	Lt	Tt
Hipótesis 1ª Viento 140km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=11922	0	3974	0	0	F=15135	0	5045	0	0	F=17040	0	5680	0	0
			F=11907	503	3466	0	0	F=15120	589	4451	0	0	F=17025	679	4997	0	0
			F=11881	1383	2578	0	0	F=15095	1621	3411	0	0	F=16999	1866	3800	0	0
			F=7881	2627	0	0	0	F=9948	3316	0	0	0	F=11454	3818	0	0	0
		R=0,7	F=9861	0	2665	0	1866	F=12499	0	3378	0	2365	F=14067	0	3802	0	2661
			F=9788	563	2082	394	1457	F=12453	576	2790	403	1953	F=13993	758	3024	530	2117
			F=9660	1549	1062	1084	743	F=12373	1584	1760	1109	1232	F=13862	2084	1663	1459	1164
			F=9528	2575	0	1803	0	F=10390	2808	0	1966	0	F=12377	3345	0	2342	0
		R=1	F=9312	0	2328	0	2328	F=11804	0	2951	0	2951	F=13340	0	3335	0	3335
			F=9169	474	1819	474	1819	F=11761	598	2342	598	2342	F=13174	688	2605	688	2605
			F=8920	1302	928	1302	928	F=11684	1645	1276	1645	1276	F=12883	1892	1329	1892	1329
			F=8660	2165	0	2165	0	F=10560	2640	0	2640	0	F=12580	3145	0	3145	0
Hipótesis 1ª Viento 120km/h	Vc=1000 Vt=1000	R=0	F=12261	0	4087	0	0	F=15525	0	5175	0	0	F=17412	0	5804	0	0
			F=12230	503	3573	0	0	F=15520	545	4629	0	0	F=17391	679	5118	0	0
			F=12176	1384	2674	0	0	F=15510	1498	3672	0	0	F=17354	1867	3918	0	0
			F=7890	2630	0	0	0	F=9960	3320	0	0	0	F=11460	3820	0	0	0
		R=0,7	F=10112	0	2733	0	1913	F=12821	0	3465	0	2426	F=14393	0	3890	0	2723
			F=10037	578	2135	404	1495	F=12774	576	2876	403	2013	F=14317	743	3126	520	2188
			F=9905	1588	1089	1112	762	F=12694	1585	1846	1109	1292	F=14185	2044	1790	1431	1253
			F=9768	2640	0	1848	0	F=10397	2810	0	1967	0	F=12395	3350	0	2345	0
		R=1	F=9580	0	2395	0	2395	F=12056	0	3014	0	3014	F=13640	0	3410	0	3410
			F=9407	481	1871	481	1871	F=12020	586	2419	586	2419	F=13410	688	2664	688	2664
			F=9104	1322	954	1322	954	F=11957	1611	1378	1611	1378	F=13007	1893	1359	1893	1359
			F=8788	2197	0	2197	0	F=10560	2640	0	2640	0	F=12588	3147	0	3147	0
Hipótesis 2ª Hielo	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=13065	0	4355	0	0	F=16434	0	5478	0	0	F=18372	0	6124	0	0
			F=13046	469	3880	0	0	F=16412	587	4884	0	0	F=18372	517	5607	0	0
			F=13013	1289	3049	0	0	F=16374	1615	3843	0	0	F=18372	1422	4702	0	0
			F=7911	2637	0	0	0	F=9912	3304	0	0	0	F=10314	3438	0	0	0
		R=0,7	F=10804	0	2920	0	2044	F=13579	0	3670	0	2569	F=15189	0	4105	0	2874
			F=10626	591	2281	413	1597	F=13543	534	3126	374	2188	F=15141	681	3411	477	2388
			F=10314	1624	1163	1137	814	F=13480	1469	2175	1028	1522	F=15057	1872	2197	1311	1538
			F=9990	2700	0	1890	0	F=10323	2790	0	1953	0	F=12284	3320	0	2324	0
		R=1	F=9968	0	2492	0	2492	F=12648	0	3162	0	3162	F=14272	0	3568	0	3568
			F=9682	474	1947	474	1947	F=12648	537	2625	537	2625	F=13882	683	2788	683	2788
			F=9181	1302	993	1302	993	F=12648	1476	1686	1476	1686	F=13199	1878	1422	1878	1422
			F=8660	2165	0	2165	0	F=10472	2618	0	2618	0	F=12488	3122	0	3122	0
Hipótesis 2ª Hielo + viento 60km/h	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=12840	0	4280	0	0	F=16185	0	5395	0	0	F=18156	0	6052	0	0
			F=12822	468	3806	0	0	F=16172	586	4805	0	0	F=18146	517	5532	0	0
			F=12789	1286	2977	0	0	F=16149	1610	3773	0	0	F=18127	1422	4621	0	0
			F=7893	2631	0	0	0	F=9885	3295	0	0	0	F=10314	3438	0	0	0
		R=0,7	F=10619	0	2870	0	2009	F=13376	0	3615	0	2531	F=14985	0	4050	0	2835
			F=10459	585	2242	409	1570	F=13337	532	3073	372	2151	F=14925	681	3353	477	2347
			F=10178	1607	1144	1125	800	F=13270	1463	2123	1024	1486	F=14820	1873	2132	1311	1492
			F=9886	2672	0	1870	0	F=10286	2780	0	1946	0	F=12291	3322	0	2325	0
		R=1	F=9820	0	2455	0	2455	F=12480	0	3120	0	3120	F=14100	0	3525	0	3525
			F=9544	468	1918	468	1918	F=12480	536	2584	536	2584	F=13740	681	2754	681	2754
			F=9062	1287	978	1287	978	F=12480	1475	1645	1475	1645	F=13109	1873	1404	1873	1404
			F=8560	2140	0	2140	0	F=10460	2615	0	2615	0	F=12452	3113	0	3113	0
Hipótesis 3ª Desequilibrio de tracciones	Vc=1500 Vt=1500	R=0	F=16331	0	5444	0	0	F=20543	0	6848	0	0	F=22965	0	7655	0	0
			F=16260	1758	3663	0	0	F=20461	2202	4618	0	0	F=22965	1939	5716	0	0
			F=16232	2386	3024	0	0	F=20426	2979	3829	0	0	F=22957	2662	4990	0	0
			F=9889	3296	0	0	0	F=12390	4130	0	0	0	F=12893	4298	0	0	0
		R=0,7	F=13505	0	3650	0	2555	F=16974	0	4588	0	3211	F=18986	0	5131	0	3592
			F=12837	2215	1255	1550	878	F=16839	2003	2548	1402	1784	F=18807	2553	2530	1787	1771
			F=12608	2974	433	2082	303	F=16784	2707	1829	1895	1281	F=18723	3438	1623	2406	1136
			F=12488	3375	0	2363	0	F=12904	3488	0	2441	0	F=15355	4150	0	2905	0
		R=1	F=12460	0	3115	0	3115	F=15810	0	3953	0	3953	F=17840	0	4460	0	4460
			F=11387	1776	1071	1776	1071	F=15810	2013	1939	2013	1939	F=16377	2561	1533	2561	1533
			F=11019	2385	370	2385	370	F=15565	2737	1154	2737	1154	F=15875	3439	530	3439	530
			F=10825	2706	0	2706	0	F=13090	3273	0	3273	0	F=15610	3903	0	3903	0

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR):



En las tablas mostradas a continuación se indican valores de los esfuerzos aplicados en crucetas para la hipótesis 4, rotura de conductor de fase.

Los valores están expresados en daN. Son valores nominales que llevan implícitos un coeficiente de seguridad, que será de 1,2 y son valores que soportaría cualquier nivel de cruceta.

Se pueden encontrar arboles de carga para apoyos con cable de tierra y sin cable de tierra, y en la mayoría de los casos para diferentes relaciones de esfuerzos conductor-tierra (parámetro R). Este parámetro es la relación entre los esfuerzos horizontales soportados por la cúpula de tierra y crucetas: $R = H_t/H_c$.

Los valores que se muestran en las tablas son valores para la fase rota, para saber el valor de la fase sana basta con hacer unos simples cálculos que vienen expuestos en las imágenes anteriores.

Se facilitan distintas relaciones entre los esfuerzos transversal y longitudinal de cruceta y cúpula. En caso de requerir un esfuerzo específico se pueden consultar los gráficos de utilización de cada apoyo adjuntas en el ANEXO 1 de esta serie.

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR). ARMADOS DOBLE CIRCUITO. a=2,1m

		AN.2000			AN.3000			AN.6000			AN.6000R			AN.9000			AN.9000R		
		Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt
b=2m	R=0	2970	0	0	3020	0	0	3115	0	0	4275	0	0	3590	150	0	5425	150	0
		2423	82	0	2463	99	0	2540	153	0	3483	153	0	2945	345	0	4436	345	0
		1693	190	0	1721	232	0	1774	357	0	2427	357	0	2085	605	0	3117	605	0
		963	299	0	978	364	0	1008	560	0	1370	560	0	1225	865	0	1798	865	0
	R=0,7	2970	0	0	3020	0	0	3115	0	0	4275	0	0	3590	90	126	5425	90	126
		2424	68	95	2463	83	116	2540	129	181	3483	129	181	2945	257	360	4436	257	360
		1697	158	221	1721	193	270	1774	302	423	2427	302	423	2085	479	671	3117	479	671
		969	248	347	978	303	424	1008	474	664	1370	474	664	1225	702	983	1798	702	983
	R=1	2970	0	0	3020	0	0	3115	0	0	4275	0	0	3590	60	120	5425	80	160
		2423	64	128	2463	78	156	2540	121	242	3483	121	242	2945	221	443	4436	238	475
		1693	149	298	1721	182	363	1774	282	564	2427	282	564	2085	436	873	3117	448	895
		963	234	468	978	285	571	1008	443	887	1370	443	887	1225	651	1303	1798	658	1315
b=2,5m	R=0	2970	0	0	3020	0	0	3160	0	0	4275	0	0	3910	150	0	5440	150	0
		2423	79	0	2463	96	0	2577	147	0	3483	147	0	3205	334	0	4448	334	0
		1693	184	0	1721	223	0	1799	343	0	2427	343	0	2265	579	0	3126	579	0
		963	289	0	978	351	0	1022	540	0	1370	540	0	1325	824	0	1803	824	0
	R=0,7	2970	0	0	3020	0	0	3160	0	0	4275	0	0	3910	150	210	5440	150	210
		2423	79	110	2463	96	134	2577	147	206	3483	147	206	3205	334	467	4448	334	467
		1693	184	257	1721	223	312	1799	343	481	2427	343	481	2265	579	810	3126	579	810
		963	289	404	978	351	491	1022	540	756	1370	540	756	1325	824	1153	1803	824	1153
	R=1	2970	0	0	3020	0	0	3160	0	0	4275	0	0	3910	150	300	5440	150	300
		2423	79	158	2463	96	191	2577	147	294	3483	147	294	3205	334	668	4448	334	668
		1693	184	368	1721	223	446	1799	343	687	2427	343	687	2265	579	1158	3126	579	1158
		963	289	578	978	351	701	1022	540	1079	1370	540	1079	1325	824	1648	1803	824	1648
b=3m	R=0	2970	0	0	3000	0	0	3140	0	0	4275	0	0	3620	150	0	5440	150	0
		2423	75	0	2447	92	0	2561	143	0	3483	143	0	2969	323	0	4448	323	0
		1693	175	0	1709	214	0	1788	333	0	2427	333	0	2102	555	0	3126	555	0
		963	275	0	972	337	0	1016	523	0	1370	523	0	1234	786	0	1803	786	0
	R=0,7	2970	0	0	3000	0	0	3140	0	0	4275	0	0	3620	90	126	5440	90	126
		2423	62	87	2447	75	105	2561	119	167	3483	119	167	2969	240	336	4448	240	336
		1693	144	202	1709	175	245	1788	278	389	2427	278	389	2102	440	616	3126	440	616
		963	227	318	972	275	385	1016	437	611	1370	437	611	1234	640	896	1803	640	896
	R=1	2970	0	0	3000	0	0	3140	0	0	4275	0	0	3620	80	160	5440	80	160
		2423	58	116	2447	71	143	2561	112	223	3483	112	223	2969	220	439	4448	220	439
		1693	136	271	1709	166	333	1788	260	521	2427	260	521	2102	406	812	3126	406	812
		963	213	426	972	261	523	1016	409	818	1370	409	818	1234	592	1184	1803	592	1184
b=4m	R=0	2970	0	0	2965	0	0	3080	0	0	4275	0	0	3570	150	0	5440	120	0
		2423	69	0	2418	85	0	2512	132	0	3483	132	0	2929	305	0	4448	280	0
		1693	162	0	1690	199	0	1754	308	0	2427	308	0	2074	511	0	3126	494	0
		963	254	0	961	313	0	997	485	0	1370	485	0	1219	717	0	1803	708	0
	R=0,7	2970	0	0	2965	0	0	3080	0	0	4275	0	0	3570	90	126	5440	90	126
		2423	55	77	2418	67	93	2512	104	146	3483	104	146	2929	219	307	4448	219	307
		1693	129	181	1690	155	217	1754	243	340	2427	243	340	2074	392	549	3126	392	549
		963	203	284	961	244	342	997	382	534	1370	382	534	1219	564	790	1803	564	790
	R=1	2970	0	0	2965	0	0	3080	0	0	4275	0	0	3570	80	160	5440	80	160
		2423	52	103	2418	62	124	2512	98	195	3483	98	195	2929	200	400	4448	200	400
		1693	120	241	1690	144	289	1754	228	455	2427	228	455	2074	360	720	3126	360	720
		963	189	378	961	227	454	997	358	715	1370	358	715	1219	520	1040	1803	520	1040

Vc=1300 / Vt=1300

Vc=1500 / Vt=1500

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR). ARMADOS DOBLE CIRCUITO. $a=2,1m$

		AN.12000			AN.12000R			AN.14000R			AN.18000R			AN.21000R		
		Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt
b=2m	R=0	4440	150	0	5520	150	0	5530	150	0	5870	240	0	6530	240	0
		3636	392	0	4513	392	0	4521	444	0	4826	589	0	5362	668	0
		3636	392	0	3171	714	0	3176	837	0	3433	1054	0	3804	1238	0
		1491	1037	0	1828	1037	0	1831	1229	0	2041	1519	0	2247	1808	0
	R=0,7	4440	90	126	5520	90	126	5530	90	126	5870	160	224	6530	160	224
		3636	317	444	4513	317	444	4521	356	499	4826	465	651	5362	528	739
		3636	317	444	3171	619	867	3176	711	996	3433	871	1219	3804	1018	1425
		1491	922	1291	1828	922	1291	1831	1066	1493	2041	1277	1788	2247	1508	2111
	R=1	4440	80	160	5520	80	160	5530	80	160	5870	110	220	6530	110	220
		3636	295	589	4513	295	589	4521	329	659	4826	403	807	5362	463	925
		3636	295	589	3171	581	1162	3176	662	1324	3433	795	1589	3804	933	1865
		1491	867	1734	1828	867	1734	1831	994	1989	2041	1186	2372	2247	1403	2805
b=2,5m	R=0	4440	150	0	5530	150	0	5530	150	0	5830	240	0	6530	240	0
		3636	400	0	4521	400	0	4521	444	0	4793	593	0	5362	666	0
		3636	400	0	3176	734	0	3176	837	0	3411	1063	0	3804	1233	0
		1491	1068	0	1831	1068	0	1831	1229	0	2028	1533	0	2247	1801	0
	R=0,7	4440	150	210	5530	150	210	5530	150	210	5830	240	336	6530	240	336
		3636	400	560	4521	400	560	4521	444	622	4793	593	830	5362	666	932
		3636	400	560	3176	734	1028	3176	837	1172	3411	1063	1488	3804	1233	1726
		1491	1068	1495	1831	1068	1495	1831	1229	1721	2028	1533	2146	2247	1801	2521
	R=1	4440	150	300	5530	150	300	5530	150	300	5830	240	480	6530	240	480
		3636	400	801	4521	400	801	4521	444	889	4793	593	1185	5362	666	1331
		3636	400	801	3176	734	1468	3176	837	1674	3411	1063	2125	3804	1233	2466
		1491	1068	2136	1831	1068	2136	1831	1229	2459	2028	1533	3065	2247	1801	3601
b=3m	R=0	4420	150	0	5530	150	0	5530	150	0	5800	240	0	6530	240	0
		3619	392	0	4521	392	0	4521	429	0	4769	574	0	5362	641	0
		3619	392	0	3176	714	0	3176	802	0	3394	1019	0	3804	1176	0
		1484	1037	0	1831	1037	0	1831	1174	0	2019	1464	0	2247	1711	0
	R=0,7	4420	90	126	5530	90	126	5530	90	126	5800	160	224	6530	160	224
		3619	297	416	4521	297	416	4521	328	459	4769	449	628	5362	494	691
		3619	297	416	3176	573	803	3176	646	904	3394	834	1167	3804	939	1314
		1484	850	1190	1831	850	1190	1831	963	1348	2019	1219	1706	2247	1384	1937
	R=1	4420	80	160	5530	80	160	5530	80	160	5800	110	220	6530	110	220
		3619	275	550	4521	275	550	4521	303	606	4769	388	775	5362	425	850
		3619	275	550	3176	535	1070	3176	601	1201	3394	758	1515	3804	845	1690
		1484	795	1590	1831	795	1590	1831	898	1796	2019	1128	2255	2247	1265	2530
b=4m	R=0	4420	150	0	5530	150	0	5530	120	0	5800	240	0	6530	240	0
		3619	369	0	4521	369	0	4521	379	0	4769	544	0	5362	584	0
		3619	369	0	3176	662	0	3176	724	0	3394	949	0	3804	1043	0
		1484	954	0	1831	954	0	1831	1069	0	2019	1354	0	2247	1502	0
	R=0,7	4420	90	126	5530	90	126	5530	90	126	5800	160	224	6530	160	224
		3619	270	378	4521	270	378	4521	296	415	4769	413	578	5362	445	623
		3619	270	378	3176	510	714	3176	571	800	3394	751	1051	3804	825	1155
		1484	750	1050	1831	750	1050	1831	846	1185	2019	1088	1523	2247	1205	1687
	R=1	4420	80	160	5530	80	160	5530	80	160	5800	110	220	6530	110	220
		3619	247	494	4521	247	494	4521	274	548	4769	350	700	5362	380	760
		3619	247	494	3176	469	939	3176	533	1066	3394	670	1340	3804	740	1480
		1484	692	1384	1831	692	1384	1831	792	1583	2019	990	1980	2247	1100	2200
		Vc=1500 / Vt=1500														

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR). ARMADOS DOBLE CIRCUITO. a=2,5m

		AN.2000			AN.3000			AN.6000			AN.6000R			AN.9000			AN.9000R		
		Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Ter	Tt	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Ter	Tt
b=2m	R=0	2670	0	0	2670	0	0	2750	0	0	3810	0	0	3190	150	0	4820	150	0
		2179	82	0	2179	99	0	2244	153	0	3105	153	0	2620	345	0	3944	345	0
		1524	190	0	1524	232	0	1569	357	0	2165	357	0	1860	605	0	2777	605	0
		869	299	0	869	364	0	894	560	0	1225	560	0	1100	865	0	1609	865	0
	R=0,7	2670	0	0	2670	0	0	2750	0	0	3810	0	0	3190	90	126	4820	90	126
		2179	68	95	2179	82	114	2244	129	181	3105	129	181	2620	256	358	3944	256	358
		1524	158	221	1524	190	266	1569	302	423	2165	302	423	1860	477	668	2777	477	668
		869	248	347	869	299	419	894	474	664	1225	474	664	1100	698	978	1609	698	978
	R=1	2670	0	0	2670	0	0	2750	0	0	3810	0	0	3190	60	120	4820	80	160
		2179	63	126	2179	77	154	2244	120	240	3105	120	240	2620	220	441	3944	237	473
		1524	147	293	1524	179	359	1569	280	560	2165	280	560	1860	434	868	2777	445	891
		869	230	461	869	282	564	894	440	880	1225	440	880	1100	648	1296	1609	654	1308
b=2,5m	R=0	2670	0	0	2670	0	0	2810	0	0	3810	0	0	3500	150	0	4820	150	0
		2179	78	0	2179	96	0	2293	147	0	3105	147	0	2872	334	0	3944	334	0
		1524	182	0	1524	223	0	1603	343	0	2165	343	0	2034	579	0	2777	579	0
		869	285	0	869	351	0	913	540	0	1225	540	0	1197	824	0	1609	824	0
	R=0,7	2670	0	0	2670	0	0	2810	0	0	3810	0	0	3500	90	126	4820	90	126
		2179	64	89	2179	79	110	2293	123	172	3105	123	172	2872	247	345	3944	247	345
		1524	149	208	1524	184	257	1603	287	401	2165	287	401	2034	455	637	2777	455	637
		869	234	327	869	289	404	913	450	630	1225	450	630	1197	664	930	1609	664	930
	R=1	2670	0	0	2670	0	0	2810	0	0	3810	0	0	3500	80	160	4820	80	160
		2179	60	120	2179	74	148	2293	115	231	3105	115	231	2872	227	454	3944	227	454
		1524	140	280	1524	173	346	1603	269	538	2165	269	538	2034	423	847	2777	423	847
		869	220	440	869	272	543	913	423	846	1225	423	846	1197	620	1239	1609	620	1239
b=3m	R=0	2660	0	0	2655	0	0	2800	0	0	3810	0	0	3220	150	0	4820	150	0
		2171	75	0	2167	92	0	2284	143	0	3105	143	0	2644	323	0	3944	323	0
		1518	175	0	1515	214	0	1597	333	0	2165	333	0	1877	555	0	2777	555	0
		866	275	0	864	337	0	909	523	0	1225	523	0	1109	786	0	1609	786	0
	R=0,7	2660	0	0	2655	0	0	2800	0	0	3810	0	0	3220	90	126	4820	90	126
		2171	62	87	2167	75	105	2284	118	165	3105	118	165	2644	238	333	3944	238	333
		1518	144	202	1515	175	245	1597	276	386	2165	276	386	1877	436	610	2777	436	610
		866	227	318	864	275	385	909	433	606	1225	433	606	1109	633	886	1609	633	886
	R=1	2660	0	0	2655	0	0	2800	0	0	3810	0	0	3220	80	160	4820	80	160
		2171	57	114	2167	70	141	2284	111	221	3105	111	221	2644	218	436	3944	218	436
		1518	133	267	1515	164	328	1597	258	516	2165	258	516	1877	402	803	2777	402	803
		866	210	419	864	258	516	909	406	811	1225	406	811	1109	585	1171	1609	585	1171
b=4m	R=0	2650	0	0	2625	0	0	2725	0	0	3810	0	0	3160	150	0	4820	150	0
		2163	69	0	2142	84	0	2223	132	0	3105	132	0	2596	305	0	3944	305	0
		1513	162	0	1498	197	0	1555	308	0	2165	308	0	1843	511	0	2777	511	0
		863	254	0	855	309	0	886	485	0	1225	485	0	1091	717	0	1609	717	0
	R=0,7	2650	0	0	2625	0	0	2725	0	0	3810	0	0	3160	90	126	4820	90	126
		2163	55	77	2142	66	92	2223	104	146	3105	104	146	2596	219	307	3944	219	307
		1513	129	181	1498	153	214	1555	243	340	2165	243	340	1843	392	549	2777	392	549
		863	203	284	855	241	337	886	382	534	1225	382	534	1091	564	790	1609	564	790
	R=1	2650	0	0	2625	0	0	2725	0	0	3810	0	0	3160	80	160	4820	80	160
		2163	52	103	2142	61	122	2223	98	195	3105	98	195	2596	200	400	3944	200	400
		1513	120	241	1498	142	284	1555	228	455	2165	228	455	1843	360	720	2777	360	720
		863	189	378	855	223	447	886	358	715	1225	358	715	1091	520	1040	1609	520	1040
		Vc=1300 / Vt=1300												Vc=1500 / Vt=1500					

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR). ARMADOS DOBLE CIRCUITO. a=2,5m

		AN.12000			AN.12000R			AN.14000R			AN.18000R			AN.21000R		
		Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt
b=2m	R=0	3990	150	0	4910	150	0	4910	150	0	5220	240	0	5640	240	0
		3270	391	0	4018	391	0	4018	443	0	4298	588	0	4639	668	0
		3270	391	0	2828	712	0	2828	833	0	3068	1052	0	3304	1238	0
		1350	1033	0	1638	1033	0	1638	1223	0	1838	1515	0	1969	1808	0
	R=0,7	3990	90	126	4910	90	126	4910	90	126	5220	160	224	5640	160	224
		3270	316	442	4018	316	442	4018	354	496	4298	465	651	4639	528	739
		3270	316	442	2828	617	864	2828	707	990	3068	871	1219	3304	1018	1425
		1350	918	1286	1638	918	1286	1638	1059	1483	1838	1277	1788	1969	1508	2111
	R=1	3990	80	160	4910	80	160	4910	80	160	5220	110	220	5640	110	220
		3270	294	588	4018	294	588	4018	328	655	4298	403	807	4639	463	925
		3270	294	588	2828	579	1158	2828	658	1315	3068	795	1589	3304	933	1865
		1350	864	1728	1638	864	1728	1638	988	1975	1838	1186	2372	1969	1403	2805
b=2,5m	R=0	3950	150	0	4910	150	0	4910	150	0	5190	240	0	5640	240	0
		3238	399	0	4018	399	0	4018	444	0	4273	593	0	4639	666	0
		3238	399	0	2828	732	0	2828	837	0	3051	1063	0	3304	1233	0
		1338	1064	0	1638	1064	0	1638	1229	0	1828	1533	0	1969	1801	0
	R=0,7	3950	90	126	4910	90	126	4910	90	126	5190	160	224	5640	160	224
		3238	308	432	4018	308	432	4018	339	475	4273	464	649	4639	518	725
		3238	308	432	2828	600	840	2828	672	941	3051	869	1216	3304	996	1394
		1338	891	1247	1638	891	1247	1638	1004	1406	1828	1274	1783	1969	1473	2062
	R=1	3950	80	160	4910	80	160	4910	80	160	5190	110	220	5640	110	220
		3238	285	571	4018	285	571	4018	313	625	4273	401	801	4639	448	895
		3238	285	571	2828	559	1118	2828	623	1245	3051	788	1576	3304	898	1795
		1338	833	1666	1638	833	1666	1638	933	1865	1828	1176	2351	1969	1348	2695
b=3m	R=0	3930	150	0	4910	150	0	4910	150	0	5180	240	0	5640	240	0
		3221	392	0	4018	392	0	4018	428	0	4265	572	0	4639	640	0
		3221	392	0	2828	714	0	2828	800	0	3045	1014	0	3304	1174	0
		1331	1037	0	1638	1037	0	1638	1171	0	1825	1457	0	1969	1708	0
	R=0,7	3930	90	126	4910	90	126	4910	90	126	5180	160	224	5640	160	224
		3221	296	415	4018	296	415	4018	326	457	4265	447	626	4639	490	686
		3221	296	415	2828	571	800	2828	641	898	3045	829	1161	3304	930	1302
		1331	846	1185	1638	846	1185	1638	956	1339	1825	1212	1697	1969	1370	1918
	R=1	3930	80	160	4910	80	160	4910	80	160	5180	110	220	5640	110	220
		3221	273	546	4018	273	546	4018	301	603	4265	386	771	4639	421	843
		3221	273	546	2828	531	1061	2828	596	1193	3045	753	1506	3304	836	1673
		1331	788	1576	1638	788	1576	1638	891	1783	1825	1121	2241	1969	1251	2503
b=4m	R=0	3930	150	0	4910	150	0	4910	170	0	5180	240	0	5640	280	0
		3221	369	0	4018	369	0	4018	419	0	4265	544	0	4639	617	0
		3221	369	0	2828	662	0	2828	752	0	3045	949	0	3304	1065	0
		1331	954	0	1638	954	0	1638	1084	0	1825	1354	0	1969	1514	0
	R=0,7	3930	90	126	4910	90	126	4910	90	126	5180	160	224	5640	160	224
		3221	270	378	4018	270	378	4018	296	415	4265	411	576	4639	445	623
		3221	270	378	2828	510	714	2828	571	800	3045	746	1045	3304	825	1155
		1331	750	1050	1638	750	1050	1638	846	1185	1825	1081	1514	1969	1205	1687
	R=1	3930	80	160	4910	80	160	4910	80	160	5180	110	220	5640	110	220
		3221	247	494	4018	247	494	4018	274	548	4265	349	698	4639	380	760
		3221	247	494	2828	469	939	2828	533	1066	3045	668	1336	3304	740	1480
		1331	692	1384	1638	692	1384	1638	792	1583	1825	987	1973	1969	1100	2200
		Vc=1500 / Vt=1500														

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR). ARMADOS DOBLE CIRCUITO. a=2,9m

		AN.2000			AN.3000			AN.6000			AN.6000R			AN.9000			AN.9000R		
		Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt
b=2m	R=0	2365	0	0	2365	0	0	2450	0	0	3435	0	0	2840	150	0	4330	150	0
		1931	82	0	1931	99	0	2000	152	0	2800	152	0	2336	344	0	3546	344	0
		1352	190	0	1352	232	0	1400	354	0	1954	354	0	1663	603	0	2501	603	0
		773	299	0	773	364	0	800	557	0	1108	557	0	991	862	0	1456	862	0
	R=0,7	2365	0	0	2365	0	0	2450	0	0	3435	0	0	2840	90	126	4330	90	126
		1931	67	93	1931	82	114	2000	128	179	2800	128	179	2336	255	357	3546	255	357
		1352	155	217	1352	190	266	1400	298	417	1954	298	417	1663	475	665	2501	475	665
		773	244	342	773	299	419	800	468	655	1108	468	655	991	695	973	1456	695	973
	R=1	2365	0	0	2365	0	0	2450	0	0	3435	0	0	2840	60	120	4330	80	160
		1931	63	126	1931	77	154	2000	119	238	2800	119	238	2336	218	437	3546	235	469
		1352	147	293	1352	179	359	1400	278	556	1954	278	556	1663	430	859	2501	441	882
		773	230	461	773	282	564	800	437	873	1108	437	873	991	641	1282	1456	647	1294
b=2,5m	R=0	2360	0	0	2370	0	0	2530	0	0	3435	0	0	3145	150	0	4330	150	0
		1927	78	0	1935	96	0	2065	147	0	2800	147	0	2583	333	0	3546	333	0
		1349	182	0	1355	223	0	1445	343	0	1954	343	0	1835	577	0	2501	577	0
		772	285	0	775	351	0	825	540	0	1108	540	0	1086	820	0	1456	820	0
	R=0,7	2360	0	0	2370	0	0	2530	0	0	3435	0	0	3145	90	126	4330	90	126
		1927	64	89	1935	78	109	2065	122	171	2800	122	171	2583	246	344	3546	246	344
		1349	149	208	1355	182	254	1445	284	398	1954	284	398	1835	453	634	2501	453	634
		772	234	327	775	285	399	825	447	626	1108	447	626	1086	661	925	1456	661	925
	R=1	2360	0	0	2370	0	0	2530	0	0	3435	0	0	3145	80	160	4330	80	160
		1927	60	120	1935	73	146	2065	114	229	2800	114	229	2583	225	451	3546	225	451
		1349	140	280	1355	171	341	1445	267	534	1954	267	534	1835	419	838	2501	419	838
		772	220	440	775	268	536	825	419	839	1108	419	839	1086	613	1226	1456	613	1226
b=3m	R=0	2320	0	0	2300	0	0	2495	0	0	3435	0	0	2890	150	0	4330	150	0
		1894	75	0	1878	92	0	2037	142	0	2800	142	0	2376	323	0	3546	323	0
		1327	175	0	1316	214	0	1425	330	0	1954	330	0	1691	555	0	2501	555	0
		759	275	0	753	337	0	814	519	0	1108	519	0	1006	786	0	1456	786	0
	R=0,7	2320	0	0	2300	0	0	2495	0	0	3435	0	0	2890	90	126	4330	90	126
		1894	61	85	1878	75	105	2037	118	165	2800	118	165	2376	237	332	3546	237	332
		1327	142	199	1316	175	245	1425	276	386	1954	276	386	1691	433	607	2501	433	607
		759	223	313	753	275	385	814	433	606	1108	433	606	1006	630	882	1456	630	882
	R=1	2320	0	0	2300	0	0	2495	0	0	3435	0	0	2890	80	160	4330	80	160
		1894	57	114	1878	70	141	2037	110	219	2800	110	219	2376	217	434	3546	217	434
		1327	133	267	1316	164	328	1425	256	512	1954	256	512	1691	399	799	2501	399	799
		759	210	419	753	258	516	814	402	804	1108	402	804	1006	582	1164	1456	582	1164
b=4m	R=0	2240	0	0	2220	0	0	2430	0	0	3435	0	0	2830	150	0	4330	150	0
		1829	69	0	1813	84	0	1984	132	0	2800	132	0	2328	305	0	3546	305	0
		1282	162	0	1271	197	0	1389	308	0	1954	308	0	1658	511	0	2501	511	0
		734	254	0	728	309	0	794	485	0	1108	485	0	988	717	0	1456	717	0
	R=0,7	2240	0	0	2220	0	0	2430	0	0	3435	0	0	2830	90	126	4330	90	126
		1829	55	77	1813	66	92	1984	103	144	2800	103	144	2328	218	306	3546	218	306
		1282	129	181	1271	153	214	1389	241	337	1954	241	337	1658	390	546	2501	390	546
		734	203	284	728	241	337	794	378	529	1108	378	529	988	561	785	1456	561	785
	R=1	2240	0	0	2220	0	0	2430	0	0	3435	0	0	2830	80	160	4330	80	160
		1829	52	103	1813	61	122	1984	96	191	2800	96	191	2328	199	398	3546	199	398
		1282	120	241	1271	142	284	1389	223	446	1954	223	446	1658	358	716	2501	358	716
		734	189	378	728	223	447	794	351	701	1108	351	701	988	517	1033	1456	517	1033
		Vc=1300 / Vt=1300												Vc=1500 / Vt=1500					

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR). ARMADOS DOBLE CIRCUITO. a=2,9m

		AN.12000			AN.12000R			AN.14000R			AN.18000R			AN.21000R		
		Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt
b=2m	R=0	3560	150	0	4420	150	0	4420	150	0	4700	240	0	5480	240	0
		2921	391	0	3619	406	0	3619	439	0	3875	587	0	4509	668	0
		2921	391	0	2552	747	0	2552	824	0	2775	1049	0	3214	1238	0
		1216	1033	0	1484	1088	0	1484	1209	0	1675	1512	0	1919	1808	0
	R=0,7	3560	90	126	4420	90	126	4420	90	126	4700	160	224	5480	160	224
		2921	313	438	3619	313	438	3619	353	494	3875	465	651	4509	528	739
		2921	313	438	2552	611	855	2552	703	984	2775	871	1219	3214	1018	1425
		1216	908	1271	1484	908	1271	1484	1053	1474	1675	1277	1788	1919	1508	2111
	R=1	3560	80	160	4420	80	160	4420	80	160	4700	110	220	5480	110	220
		2921	293	586	3619	293	586	3619	324	648	3875	403	805	4509	463	925
		2921	293	586	2552	577	1153	2552	649	1298	2775	793	1585	3214	933	1865
		1216	860	1721	1484	860	1721	1484	974	1948	1675	1183	2365	1919	1403	2805
b=2,5m	R=0	3550	150	0	4420	150	0	4420	150	0	4660	240	0	5480	240	0
		2913	399	0	3619	399	0	3619	444	0	3843	593	0	4509	666	0
		2913	399	0	2552	732	0	2552	837	0	2753	1063	0	3214	1233	0
		1213	1064	0	1484	1064	0	1484	1229	0	1663	1533	0	1919	1801	0
	R=0,7	3550	90	126	4420	90	126	4420	90	126	4660	160	224	5480	160	224
		2913	307	429	3619	307	429	3619	338	473	3843	462	647	4509	514	720
		2913	307	429	2552	595	833	2552	668	935	2753	864	1210	3214	987	1382
		1213	884	1238	1484	884	1238	1484	998	1397	1663	1267	1774	1919	1459	2043
	R=1	3550	80	160	4420	80	160	4420	80	160	4660	110	220	5480	110	220
		2913	283	565	3619	283	565	3619	311	621	3843	398	796	4509	444	888
		2913	283	565	2552	553	1105	2552	618	1236	2753	782	1563	3214	889	1778
		1213	823	1645	1484	823	1645	1484	926	1851	1663	1165	2331	1919	1334	2668
b=3m	R=0	3520	150	0	4420	150	0	4420	150	0	4630	240	0	5480	240	0
		2888	392	0	3619	392	0	3619	428	0	3818	568	0	4509	639	0
		2888	392	0	2552	714	0	2552	798	0	2736	1006	0	3214	1172	0
		1203	1037	0	1484	1037	0	1484	1168	0	1653	1443	0	1919	1704	0
	R=0,7	3520	90	126	4420	90	126	4420	90	126	4630	160	224	5480	160	224
		2888	294	412	3619	294	412	3619	324	454	3818	445	623	4509	486	681
		2888	294	412	2552	567	794	2552	637	892	2736	825	1155	3214	921	1290
		1203	839	1175	1484	839	1175	1484	949	1329	1653	1205	1687	1919	1356	1899
	R=1	3520	80	160	4420	80	160	4420	80	160	4630	110	220	5480	110	220
		2888	271	543	3619	271	543	3619	298	595	3818	382	764	4509	418	835
		2888	271	543	2552	526	1053	2552	588	1175	2736	744	1489	3214	828	1655
		1203	781	1563	1484	781	1563	1484	878	1755	1653	1107	2214	1919	1238	2475
b=4m	R=0	3500	150	0	4420	150	0	4420	170	0	4630	240	0	5480	400	0
		2872	369	0	3619	369	0	3619	419	0	3818	544	0	4509	714	0
		2872	369	0	2552	662	0	2552	752	0	2736	949	0	3214	1133	0
		1197	954	0	1484	954	0	1484	1084	0	1653	1354	0	1919	1552	0
	R=0,7	3500	90	126	4420	90	126	4420	90	126	4630	160	224	5480	160	224
		2872	268	375	3619	268	375	3619	296	415	3818	409	573	4509	441	618
		2872	268	375	2552	506	708	2552	571	800	2736	742	1039	3214	816	1143
		1197	743	1040	1484	743	1040	1484	846	1185	1653	1074	1504	1919	1191	1668
	R=1	3500	80	160	4420	80	160	4420	80	160	4630	110	220	5480	110	220
		2872	245	490	3619	245	490	3619	270	541	3818	347	694	4509	375	751
		2872	245	490	2552	465	930	2552	524	1048	2736	663	1327	3214	729	1458
		1197	685	1370	1484	685	1370	1484	778	1556	1653	980	1959	1919	1083	2166
		Vc=1500 / Vt=1500														

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR). ARMADOS DOBLE CIRCUITO. a=3,2m

		AN.2000			AN.3000			AN.6000			AN.6000R			AN.9000			AN.9000R		
		Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt
b=2m	R=0	2110	0	0	2120	0	0	2250	0	0	3190	0	0	2630	150	0	4020	150	0
		1724	82	0	1732	99	0	1838	152	0	2601	152	0	2165	343	0	3294	343	0
		1209	190	0	1214	232	0	1288	354	0	1816	354	0	1545	601	0	2327	601	0
		694	299	0	697	364	0	738	557	0	1031	557	0	925	858	0	1359	858	0
	R=0,7	2110	0	0	2120	0	0	2250	0	0	3190	0	0	2630	90	126	4020	90	126
		1724	66	92	1732	81	113	1838	127	177	2601	127	177	2165	253	354	3294	253	354
		1209	153	214	1214	188	263	1288	295	413	1816	295	413	1545	471	659	2327	471	659
		694	241	337	697	296	414	738	464	650	1031	464	650	925	688	963	1359	688	963
	R=1	2110	0	0	2120	0	0	2250	0	0	3190	0	0	2630	60	120	4020	80	160
		1724	62	124	1732	75	150	1838	118	236	2601	118	236	2165	218	435	3294	234	468
		1209	144	289	1214	175	350	1288	276	551	1816	276	551	1545	428	855	2327	439	878
		694	227	454	697	275	550	738	433	866	1031	433	866	925	638	1275	1359	644	1288
b=2,5m	R=0	2030	0	0	2030	0	0	2250	0	0	3190	0	0	2840	150	0	4020	150	0
		1659	77	0	1659	95	0	1838	147	0	2601	147	0	2336	333	0	3294	333	0
		1164	179	0	1164	221	0	1288	343	0	1816	343	0	1663	577	0	2327	577	0
		669	282	0	669	347	0	738	540	0	1031	540	0	991	820	0	1359	820	0
	R=0,7	2030	0	0	2030	0	0	2250	0	0	3190	0	0	2840	90	126	4020	90	126
		1659	63	88	1659	77	108	1838	121	169	2601	121	169	2336	244	341	3294	244	341
		1164	147	205	1164	179	251	1288	282	395	1816	282	395	1663	449	628	2327	449	628
		669	230	322	669	282	395	738	443	621	1031	443	621	991	654	915	1359	654	915
	R=1	2030	0	0	2030	0	0	2250	0	0	3190	0	0	2840	80	160	4020	80	160
		1659	59	118	1659	72	144	1838	113	227	2601	113	227	2336	223	447	3294	223	447
		1164	138	276	1164	168	337	1288	265	529	1816	265	529	1663	415	829	2327	415	829
		669	217	433	669	265	529	738	416	832	1031	416	832	991	606	1212	1359	606	1212
b=3m	R=0	1970	0	0	1970	0	0	2250	0	0	3190	0	0	2680	150	0	4020	150	0
		1610	75	0	1610	92	0	1838	142	0	2601	142	0	2206	322	0	3294	322	0
		1130	175	0	1130	214	0	1288	330	0	1816	330	0	1573	550	0	2327	550	0
		650	275	0	650	337	0	738	519	0	1031	519	0	941	779	0	1359	779	0
	R=0,7	1970	0	0	1970	0	0	2250	0	0	3190	0	0	2680	90	126	4020	90	126
		1610	60	84	1610	74	104	1838	116	163	2601	116	163	2206	235	329	3294	235	329
		1130	140	196	1130	173	242	1288	271	380	1816	271	380	1573	429	601	2327	429	601
		650	220	308	650	272	380	738	426	597	1031	426	597	941	623	872	1359	623	872
	R=1	1970	0	0	1970	0	0	2250	0	0	3190	0	0	2680	80	160	4020	80	160
		1610	56	113	1610	68	137	1838	108	216	2601	108	216	2206	215	430	3294	215	430
		1130	131	263	1130	160	319	1288	252	503	1816	252	503	1573	395	790	2327	395	790
		650	206	413	650	251	502	738	395	791	1031	395	791	941	575	1150	1359	575	1150
b=4m	R=0	1910	0	0	1890	0	0	2240	0	0	3190	0	0	2620	150	0	4020	150	0
		1561	69	0	1545	83	0	1829	131	0	2601	131	0	2157	304	0	3294	304	0
		1096	162	0	1085	195	0	1282	306	0	1816	306	0	1539	509	0	2327	509	0
		631	254	0	625	306	0	734	481	0	1031	481	0	922	714	0	1359	714	0
	R=0,7	1910	0	0	1890	0	0	2240	0	0	3190	0	0	2620	90	126	4020	90	126
		1561	54	76	1545	65	91	1829	102	143	2601	102	143	2157	217	303	3294	217	303
		1096	127	178	1085	151	211	1282	238	334	1816	238	334	1539	385	539	2327	385	539
		631	199	279	625	237	332	734	375	525	1031	375	525	922	554	776	1359	554	776
	R=1	1910	0	0	1890	0	0	2240	0	0	3190	0	0	2620	80	160	4020	80	160
		1561	51	101	1545	59	118	1829	94	188	2601	94	188	2157	197	394	3294	197	394
		1096	118	236	1085	138	276	1282	219	438	1816	219	438	1539	353	707	2327	353	707
		631	186	371	625	217	433	734	344	688	1031	344	688	922	510	1019	1359	510	1019
		Vc=1300 / Vt=1300												Vc=1500 / Vt=1500					

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR). ARMADOS DOBLE CIRCUITO. $a=3,2m$

		AN.12000			AN.12000R			AN.14000R			AN.18000R			AN.21000R		
		Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt
b=2m	R=0	2850	150	0	4100	150	0	4100	150	0	4280	240	0	5170	240	0
		2344	390	0	3359	406	0	3359	439	0	3534	585	0	4257	668	0
		2344	390	0	2372	747	0	2372	824	0	2539	1045	0	3039	1238	0
		994	1030	0	1384	1088	0	1384	1209	0	1544	1505	0	1822	1808	0
	R=0,7	2850	90	126	4100	90	126	4100	90	126	4280	160	224	5170	160	224
		2344	313	438	3359	313	438	3359	351	491	3534	465	651	4257	526	736
		2344	313	438	2372	611	855	2372	698	977	2539	871	1219	3039	1013	1418
		994	908	1271	1384	908	1271	1384	1046	1464	1544	1277	1788	1822	1501	2101
	R=1	2850	80	160	4100	80	160	4100	80	160	4280	110	220	5170	110	220
		2344	293	586	3359	293	586	3359	322	644	3534	403	805	4257	463	925
		2344	293	586	2372	577	1153	2372	644	1289	2539	793	1585	3039	933	1865
		994	860	1721	1384	860	1721	1384	967	1934	1544	1183	2365	1822	1403	2805
b=2,5m	R=0	2850	150	0	4100	150	0	4100	150	0	4280	240	0	5170	240	0
		2344	399	0	3359	399	0	3359	443	0	3534	593	0	4257	666	0
		2344	399	0	2372	732	0	2372	833	0	2539	1063	0	3039	1233	0
		994	1064	0	1384	1064	0	1384	1223	0	1544	1533	0	1822	1801	0
	R=0,7	2850	90	126	4100	90	126	4100	90	126	4280	160	224	5170	160	224
		2344	304	425	3359	304	425	3359	336	470	3534	460	644	4257	513	718
		2344	304	425	2372	589	824	2372	663	928	2539	860	1204	3039	983	1376
		994	874	1223	1384	874	1223	1384	991	1387	1544	1260	1764	1822	1453	2034
	R=1	2850	80	160	4100	80	160	4100	80	160	4280	110	220	5170	110	220
		2344	280	559	3359	280	559	3359	309	618	3534	396	792	4257	441	882
		2344	280	559	2372	546	1092	2372	614	1228	2539	777	1554	3039	882	1764
		994	812	1624	1384	812	1624	1384	919	1838	1544	1158	2317	1822	1323	2647
b=3m	R=0	2850	150	0	4100	150	0	4100	150	0	4280	240	0	5140	240	0
		2344	391	0	3359	391	0	3359	428	0	3534	565	0	4233	638	0
		2344	391	0	2372	712	0	2372	798	0	2539	999	0	3023	1168	0
		994	1033	0	1384	1033	0	1384	1168	0	1544	1433	0	1813	1698	0
	R=0,7	2850	90	126	4100	90	126	4100	90	126	4280	160	224	5140	160	224
		2344	293	410	3359	293	410	3359	323	452	3534	441	618	4233	483	676
		2344	293	410	2372	563	788	2372	633	886	2539	816	1143	3023	913	1278
		994	833	1166	1384	833	1166	1384	943	1320	1544	1191	1668	1813	1343	1880
	R=1	2850	80	160	4100	80	160	4100	80	160	4280	110	220	5140	110	220
		2344	263	526	3359	263	526	3359	296	591	3534	380	760	4233	414	828
		2344	263	526	2372	507	1013	2372	583	1166	2539	740	1480	3023	819	1638
		994	750	1501	1384	750	1501	1384	871	1741	1544	1100	2200	1813	1224	2448
b=4m	R=0	2850	150	0	4100	150	0	4100	200	0	4280	240	0	5140	400	0
		2344	368	0	3359	368	0	3359	444	0	3534	544	0	4233	714	0
		2344	368	0	2372	660	0	2372	769	0	2539	949	0	3023	1133	0
		994	951	0	1384	951	0	1384	1094	0	1544	1354	0	1813	1552	0
	R=0,7	2850	90	126	4100	90	126	4100	160	224	4280	160	224	5140	160	224
		2344	266	373	3359	266	373	3359	353	494	3534	408	571	4233	438	614
		2344	266	373	2372	501	702	2372	611	855	2539	738	1033	3023	810	1134
		994	736	1031	1384	736	1031	1384	868	1215	1544	1068	1495	1813	1181	1653
	R=1	2850	80	160	4100	80	160	4100	110	220	4280	110	220	5140	110	220
		2344	241	483	3359	241	483	3359	292	584	3534	345	691	4233	373	745
		2344	241	483	2372	456	913	2372	534	1069	2539	659	1318	3023	723	1445
		994	671	1343	1384	671	1343	1384	777	1554	1544	973	1946	1813	1073	2145
		Vc=1500 / Vt=1500														

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR). ARMADOS DOBLE CIRCUITO. $a=3,6m$

		AN.2000			AN.3000			AN.6000			AN.6000R			AN.9000			AN.9000R		
		Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt
b=2m	R=0	1700	0	0	1700	0	0	2040	0	0	2920	0	0	2400	120	0	3680	150	0
		1391	81	0	1391	99	0	1667	152	0	2382	152	0	1978	319	0	3018	343	0
		978	188	0	978	232	0	1169	354	0	1664	354	0	1416	584	0	2136	601	0
		566	296	0	566	364	0	672	557	0	947	557	0	853	849	0	1253	858	0
	R=0,7	1700	0	0	1700	0	0	2040	0	0	2920	0	0	2400	90	126	3680	90	126
		1391	66	92	1391	81	113	1667	127	177	2382	127	177	1978	253	354	3018	253	354
		978	153	214	978	188	263	1169	295	413	1664	295	413	1416	471	659	2136	471	659
		566	241	337	566	296	414	672	464	650	947	464	650	853	688	963	1253	688	963
	R=1	1700	0	0	1700	0	0	2040	0	0	2920	0	0	2400	60	120	3680	80	160
		1391	62	124	1391	75	150	1667	118	236	2382	118	236	1978	218	435	3018	234	468
		978	144	289	978	175	350	1169	276	551	1664	276	551	1416	428	855	2136	439	878
		566	227	454	566	275	550	672	433	866	947	433	866	853	638	1275	1253	644	1288
b=2,5m	R=0	1640	0	0	1630	0	0	2100	0	0	2890	0	0	2670	50	0	3680	150	0
		1342	77	0	1334	95	0	1716	146	0	2358	146	0	2198	251	0	3018	332	0
		944	179	0	939	221	0	1203	341	0	1648	341	0	1568	518	0	2136	574	0
		547	282	0	544	347	0	691	536	0	938	536	0	938	786	0	1253	817	0
	R=0,7	1640	0	0	1630	0	0	2100	0	0	2890	0	0	2670	0	0	3680	90	126
		1342	63	88	1334	77	108	1716	121	169	2358	121	169	2198	171	239	3018	244	341
		944	147	205	939	179	251	1203	282	395	1648	282	395	1568	398	557	2136	449	628
		547	230	322	544	282	395	691	443	621	938	443	621	938	626	876	1253	654	915
	R=1	1640	0	0	1630	0	0	2100	0	0	2890	0	0	2670	0	0	3680	80	160
		1342	59	118	1334	72	144	1716	113	227	2358	113	227	2198	158	315	3018	223	445
		944	138	276	939	168	337	1203	265	529	1648	265	529	1568	368	735	2136	413	825
		547	217	433	544	265	529	691	416	832	938	416	832	938	578	1155	1253	603	1205
b=3m	R=0	1590	0	0	1580	0	0	2100	0	0	2890	0	0	2440	115	0	3680	0	0
		1301	75	0	1293	92	0	1716	142	0	2358	142	0	2011	293	0	3018	200	0
		916	175	0	911	214	0	1203	330	0	1648	330	0	1438	531	0	2136	466	0
		531	275	0	528	337	0	691	519	0	938	519	0	866	768	0	1253	732	0
	R=0,7	1590	0	0	1580	0	0	2100	0	0	2890	0	0	2440	90	126	3680	90	126
		1301	60	84	1293	74	104	1716	116	163	2358	116	163	2011	235	329	3018	235	329
		916	140	196	911	173	242	1203	271	380	1648	271	380	1438	429	601	2136	429	601
		531	220	308	528	272	380	691	426	597	938	426	597	866	623	872	1253	623	872
	R=1	1590	0	0	1580	0	0	2100	0	0	2890	0	0	2440	80	160	3680	80	160
		1301	56	113	1293	68	137	1716	108	216	2358	108	216	2011	215	430	3018	215	430
		916	131	263	911	160	319	1203	252	503	1648	252	503	1438	395	790	2136	395	790
		531	206	413	528	251	502	691	395	791	938	395	791	866	575	1150	1253	575	1150
b=4m	R=0	1550	0	0	1530	0	0	2040	0	0	2890	0	0	2390	150	0	3680	150	0
		1269	69	0	1253	83	0	1667	131	0	2358	131	0	1970	303	0	3018	303	0
		894	162	0	883	195	0	1169	306	0	1648	306	0	1410	507	0	2136	507	0
		519	254	0	513	306	0	672	481	0	938	481	0	850	710	0	1253	710	0
	R=0,7	1550	0	0	1530	0	0	2040	0	0	2890	0	0	2390	90	126	3680	90	126
		1269	54	76	1253	65	91	1667	102	143	2358	102	143	1970	217	303	3018	217	303
		894	127	178	883	151	211	1169	238	334	1648	238	334	1410	385	539	2136	385	539
		519	199	279	513	237	332	672	375	525	938	375	525	850	554	776	1253	554	776
	R=1	1550	0	0	1530	0	0	2040	0	0	2890	0	0	2390	80	160	3680	80	160
		1269	51	101	1253	59	118	1667	94	188	2358	94	188	1970	197	394	3018	197	394
		894	118	236	883	138	276	1169	219	438	1648	219	438	1410	353	707	2136	353	707
		519	186	371	513	217	433	672	344	688	938	344	688	850	510	1019	1253	510	1019
		Vc=1300 / Vt=1300												Vc=1500 / Vt=1500					

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR). ARMADOS DOBLE CIRCUITO. $a=3,6m$

		AN.12000			AN.12000R			AN.14000R			AN.18000R			AN.21000R		
		Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt
b=2m	R=0	3030	150	0	3720	150	0	3720	150	0	3960	240	0	4620	240	0
		2490	389	0	3051	406	0	3051	435	0	3274	585	0	3810	666	0
		2490	389	0	2158	747	0	2158	815	0	2359	1045	0	2730	1233	0
		1050	1027	0	1266	1088	0	1266	1195	0	1444	1505	0	1650	1801	0
	R=0,7	3030	90	126	3720	90	126	3720	90	126	3960	160	224	4620	160	224
		2490	313	438	3051	313	438	3051	351	491	3274	465	651	3810	524	733
		2490	313	438	2158	611	855	2158	698	977	2359	871	1219	2730	1009	1412
		1050	908	1271	1266	908	1271	1266	1046	1464	1444	1277	1788	1650	1494	2091
	R=1	3030	80	160	3720	80	160	3720	80	160	3960	0	0	4620	110	220
		2490	292	584	3051	292	584	3051	322	644	3274	313	626	3810	461	921
		2490	292	584	2158	574	1149	2158	644	1289	2359	731	1461	2730	928	1856
		1050	857	1714	1266	857	1714	1266	967	1934	1444	1148	2296	1650	1396	2791
b=2,5m	R=0	2990	150	0	3720	150	0	3720	150	0	3920	240	0	4620	240	0
		2458	399	0	3051	399	0	3051	443	0	3241	592	0	3810	664	0
		2458	399	0	2158	732	0	2158	833	0	2336	1060	0	2730	1229	0
		1038	1064	0	1266	1064	0	1266	1223	0	1431	1529	0	1650	1794	0
	R=0,7	2990	90	126	3720	90	126	3720	90	126	3920	160	224	4620	160	224
		2458	304	425	3051	304	425	3051	336	470	3241	459	643	3810	513	718
		2458	304	425	2158	589	824	2158	663	928	2336	858	1201	2730	983	1376
		1038	874	1223	1266	874	1223	1266	991	1387	1431	1257	1759	1650	1453	2034
	R=1	2990	80	160	3720	80	160	3720	80	160	3920	0	0	4620	110	220
		2458	280	559	3051	280	559	3051	309	618	3241	306	611	3810	439	878
		2458	280	559	2158	546	1092	2158	614	1228	2336	713	1426	2730	878	1756
		1038	812	1624	1266	812	1624	1266	919	1838	1431	1121	2241	1650	1317	2633
b=3m	R=0	2960	150	0	3720	150	0	3720	150	0	3920	240	0	4620	240	0
		2433	391	0	3051	391	0	3051	428	0	3241	563	0	3810	638	0
		2433	391	0	2158	712	0	2158	798	0	2336	993	0	2730	1168	0
		1028	1033	0	1266	1033	0	1266	1168	0	1431	1423	0	1650	1698	0
	R=0,7	2960	90	126	3720	90	126	3720	90	126	3920	160	224	4620	160	224
		2433	293	410	3051	293	410	3051	323	452	3241	441	618	3810	483	676
		2433	293	410	2158	563	788	2158	633	886	2336	816	1143	2730	913	1278
		1028	833	1166	1266	833	1166	1266	943	1320	1431	1191	1668	1650	1343	1880
	R=1	2960	80	160	3720	80	160	3720	80	160	3920	0	0	4620	110	220
		2433	263	526	3051	263	526	3051	296	591	3241	291	581	3810	414	828
		2433	263	526	2158	507	1013	2158	583	1166	2336	678	1356	2730	819	1638
		1028	750	1501	1266	750	1501	1266	871	1741	1431	1066	2131	1650	1224	2448
b=4m	R=0	2960	150	0	3720	150	0	3720	240	0	3920	240	0	4620	330	0
		2433	368	0	3051	368	0	3051	476	0	3241	543	0	3810	656	0
		2433	368	0	2158	660	0	2158	791	0	2336	947	0	2730	1091	0
		1028	951	0	1266	951	0	1266	1106	0	1431	1350	0	1650	1526	0
	R=0,7	2960	90	126	3720	90	126	3720	160	224	3920	160	224	4620	350	490
		2433	266	373	3051	266	373	3051	353	494	3241	406	568	3810	592	829
		2433	266	373	2158	501	702	2158	611	855	2336	733	1026	2730	914	1280
		1028	736	1031	1266	736	1031	1266	868	1215	1431	1061	1485	1650	1237	1732
	R=1	2960	80	160	3720	80	160	3720	110	220	3920	0	0	4620	270	540
		2433	241	483	3051	241	483	3051	292	584	3241	256	512	3810	502	1003
		2433	241	483	2158	456	913	2158	534	1069	2336	597	1194	2730	810	1621
		1028	671	1343	1266	671	1343	1266	777	1554	1431	938	1877	1650	1119	2238
		Vc=1500 / Vt=1500														

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR). ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. $a=2,1m$

		AN.2000			AN.3000			AN.6000			AN.6000R			AN.9000			AN.9000R		
		Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt
b=2m	R=0	3020	0	0	3020	0	0	3115	0	0	4275	0	0	3590	0	0	5425	0	0
		3000	280	0	3000	500	0	3094	570	0	4200	620	0	3300	930	0	5393	1200	0
		1850	563	0	2000	750	0	2063	1060	0	4190	675	0	3150	1020	0	5349	1260	0
		700	847	0	1000	1000	0	1031	1550	0	4180	730	0	3000	1110	0	5304	1320	0
	R=0,7	3020	0	0	3020	0	0	3115	0	0	4275	0	0	3590	0	0	5425	0	0
		3000	156	218	3000	180	252	3094	170	238	4250	440	616	3350	600	840	5393	850	1190
		1890	383	536	2750	315	441	2947	360	504	4050	585	819	3200	650	910	5139	995	1393
		780	610	854	2500	450	630	2800	550	770	3850	730	1022	3050	700	980	4886	1140	1596
	R=1	3020	0	0	3020	0	0	3115	0	0	4275	0	0	3590	0	0	5425	0	0
		3000	139	278	3000	140	280	3050	150	300	4250	400	800	3280	542	1083	5393	700	1400
		1840	341	683	2850	240	480	2917	325	650	3983	535	1070	2690	813	1625	5054	875	1750
		680	544	1088	2700	340	680	2785	500	1000	3715	670	1340	2100	1083	2167	4714	1050	2100
b=2,5m	R=0	3020	0	0	3020	0	0	3160	0	0	4275	0	0	3910	0	0	5440	0	0
		3000	210	0	3000	257	0	3139	530	0	4200	630	0	3850	1150	0	5408	1300	0
		1850	515	0	2900	354	0	3034	611	0	4150	721	0	3675	1250	0	5364	1345	0
		700	820	0	2800	450	0	2930	691	0	4100	813	0	3500	1350	0	5319	1390	0
	R=0,7	3020	0	0	3020	0	0	3160	0	0	4275	0	0	3910	0	0	5440	0	0
		3000	210	294	3000	257	360	3139	530	742	4200	630	882	3850	1150	1610	5408	1300	1820
		1850	515	721	2900	354	495	3034	611	855	4150	721	1010	3675	1250	1750	5364	1345	1883
		700	820	1148	2800	450	630	2930	691	968	4100	813	1138	3500	1350	1890	5319	1390	1946
	R=1	3020	0	0	3020	0	0	3160	0	0	4275	0	0	3910	0	0	5440	0	0
		3000	210	420	3000	257	514	3139	530	1060	4200	630	1260	3850	1150	2300	5408	1300	2600
		1850	515	1030	2900	354	707	3034	611	1221	4150	721	1443	3675	1250	2500	5364	1345	2690
		700	820	1640	2800	450	900	2930	691	1382	4100	813	1625	3500	1350	2700	5319	1390	2780
b=3m	R=0	3020	0	0	3000	0	0	3140	0	0	4275	0	0	3620	0	0	5440	0	0
		3000	150	0	2980	181	0	3050	625	0	4200	620	0	3450	1000	0	5408	864	0
		1850	468	0	2890	291	0	2990	663	0	4190	643	0	3250	1150	0	5364	992	0
		700	785	0	2800	400	0	2931	700	0	4180	665	0	3050	1300	0	5319	1120	0
	R=0,7	3020	0	0	3000	0	0	3140	0	0	4275	0	0	3620	0	0	5440	0	0
		3000	55	77	2980	66	92	3050	560	784	4250	380	532	3350	780	1092	5408	530	742
		1890	290	406	2840	163	228	2938	610	854	4050	425	595	3125	865	1211	5154	650	910
		780	525	735	2700	260	364	2826	660	924	3850	470	658	2900	950	1330	4899	770	1078
	R=1	3020	0	0	3000	0	0	3140	0	0	4275	0	0	3620	0	0	5440	0	0
		3000	43	86	2980	60	120	3050	500	1000	4250	330	660	3280	700	1400	5408	472	943
		1840	258	517	2790	150	300	2886	540	1080	3983	380	760	2940	840	1680	5068	571	1142
		680	474	948	2600	240	480	2721	580	1160	3715	430	860	2600	980	1960	4727	670	1340
b=4m	R=0	2990	0	0	2965	0	0	3080	0	0	4275	0	0	3570	0	0	5440	0	0
		2970	40	0	2945	47	0	3000	630	0	4250	245	0	3450	1100	0	5408	500	0
		1835	370	0	2673	174	0	2925	655	0	4215	263	0	3325	1150	0	5364	550	0
		700	700	0	2400	300	0	2850	680	0	4180	280	0	3200	1200	0	5319	600	0
	R=0,7	2990	0	0	2965	0	0	3080	0	0	4275	0	0	3570	0	0	5440	0	0
		2970	10	14	2945	20	28	3000	400	560	4250	125	175	3350	760	1064	5408	300	420
		1875	235	329	2223	210	294	2850	425	595	4050	183	256	3125	805	1127	5154	380	532
		780	460	644	1500	400	560	2700	450	630	3850	240	336	2900	850	1190	4899	460	644
	R=1	2990	0	0	2965	0	0	3080	0	0	4275	0	0	3570	0	0	5440	0	0
		2970	5	10	2945	10	20	3000	330	660	4250	100	200	3280	660	1320	5408	250	500
		1825	209	419	2423	130	260	2950	355	710	3983	165	330	2940	720	1440	5068	330	660
		680	414	828	1900	250	500	2900	380	760	3715	230	460	2600	780	1560	4727	410	820
		Vc=1300 / Vt=1300												Vc=1500 / Vt=1500					

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR). ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. $a=2,1m$

		AN.12000			AN.12000R			AN.14000R			AN.18000R			AN.21000R		
		Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt
b=2m	R=0	4440	0	0	5520	0	0	5530	0	0	5870	0	0	6530	0	0
		4040	1050	0	5500	1125	0	5470	1170	0	5806	1262	0	6200	1035	0
		3875	1298	0	5449	1213	0	5385	1265	0	5716	1316	0	6150	1118	0
		3710	1545	0	5397	1300	0	5300	1360	0	5626	1370	0	6100	1200	0
	R=0,7	4440	0	0	5520	0	0	5530	0	0	5870	0	0	6530	0	0
		4200	800	1120	5500	570	798	5480	790	1106	5600	900	1260	6435	500	700
		3350	1275	1785	5236	840	1176	5440	883	1236	5550	953	1334	6378	600	840
		2500	1750	2450	4971	1110	1554	5400	975	1365	5500	1005	1407	6320	700	980
	R=1	4440	0	0	5520	0	0	5530	0	0	5870	0	0	6530	0	0
		4057	870	1740	5470	600	1200	5480	650	1300	5750	550	1100	6350	656	1312
		3327	1195	2390	5385	750	1500	5395	775	1550	5693	675	1350	6290	803	1606
		2597	1520	3040	5300	900	1800	5310	900	1800	5636	800	1600	6230	950	1900
b=2,5m	R=0	4440	0	0	5530	0	0	5530	0	0	5830	0	0	6530	0	0
		4050	1085	0	5480	980	0	5450	1040	0	5746	1430	0	6050	1250	0
		3960	1253	0	5444	1140	0	5410	1220	0	5703	1665	0	5900	1575	0
		3870	1420	0	5407	1300	0	5370	1400	0	5661	1900	0	5750	1900	0
	R=0,7	4440	0	0	5530	0	0	5530	0	0	5830	0	0	6530	0	0
		4050	1085	1519	5480	980	1372	5450	1040	1456	5746	1430	2002	6050	1250	1750
		3960	1253	1754	5444	1140	1596	5410	1220	1708	5703	1665	2331	5900	1575	2205
		3870	1420	1988	5407	1300	1820	5370	1400	1960	5661	1900	2660	5750	1900	2660
	R=1	4440	0	0	5530	0	0	5530	0	0	5830	0	0	6530	0	0
		4050	1085	2170	5480	980	1960	5450	1040	2080	5746	1430	2860	6050	1250	2500
		3960	1253	2505	5444	1140	2280	5410	1220	2440	5703	1665	3330	5900	1575	3150
		3870	1420	2840	5407	1300	2600	5370	1400	2800	5661	1900	3800	5750	1900	3800
b=3m	R=0	4420	0	0	5530	0	0	5530	0	0	5800	0	0	6530	0	0
		4000	1220	0	5498	830	0	5450	950	0	5716	1400	0	6150	1100	0
		3862	1493	0	5452	1165	0	5400	1225	0	5664	1625	0	5950	1450	0
		3724	1766	0	5407	1500	0	5350	1500	0	5611	1850	0	5750	1800	0
	R=0,7	4420	0	0	5530	0	0	5530	0	0	5800	0	0	6530	0	0
		4200	740	1036	5400	580	812	5421	600	840	5600	880	1232	6010	1150	1610
		4145	870	1218	5325	915	1281	5361	975	1365	5500	1110	1554	5955	1200	1680
		4090	1000	1400	5250	1250	1750	5300	1350	1890	5400	1340	1876	5900	1250	1750
	R=1	4420	0	0	5530	0	0	5530	0	0	5800	0	0	6530	0	0
		4200	550	1100	5498	400	800	5450	590	1180	5670	520	1040	5900	1350	2700
		4150	635	1270	5152	775	1550	5378	820	1640	5555	785	1570	5850	1440	2880
		4100	720	1440	4806	1150	2300	5305	1050	2100	5440	1050	2100	5800	1530	3060
b=4m	R=0	4420	0	0	5530	0	0	5530	0	0	5800	0	0	6530	0	0
		4200	730	0	5498	464	0	5475	450	0	5742	1300	0	6000	1200	0
		4070	990	0	5452	632	0	5441	655	0	5707	1525	0	5850	1525	0
		3940	1250	0	5407	800	0	5407	860	0	5671	1750	0	5700	1850	0
	R=0,7	4420	0	0	5530	0	0	5530	0	0	5800	0	0	6530	0	0
		4100	750	1050	5498	224	314	5450	350	490	5716	400	560	6200	900	1260
		4050	825	1155	5239	622	871	5375	700	980	5583	760	1064	6100	975	1365
		4000	900	1260	4980	1020	1428	5300	1050	1470	5450	1120	1568	6000	1050	1470
	R=1	4420	0	0	5530	0	0	5530	0	0	5800	0	0	6530	0	0
		4200	450	900	5498	176	351	5498	210	420	5766	230	460	6100	1100	2200
		4175	500	1000	5152	513	1026	5374	555	1110	5608	580	1160	5950	1185	2370
		4150	550	1100	4806	850	1700	5250	900	1800	5450	930	1860	5800	1270	2540
		Vc=1500 / Vt=1500														

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR). ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. $a=2,5m$

		AN.2000			AN.3000			AN.6000			AN.6000R			AN.9000			AN.9000R		
		Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt
b=2m	R=0	2670	0	0	2670	0	0	2750	0	0	3810	0	0	3190	0	0	4820	0	0
		2640	238	0	2640	290	0	2700	445	0	3650	791	0	2870	817	0	4618	1136	0
		2620	297	0	2620	395	0	2650	523	0	3455	956	0	2385	1225	0	4371	1340	0
		2600	356	0	2600	500	0	2600	600	0	3260	1121	0	1900	1633	0	4124	1545	0
	R=0,7	2670	0	0	2670	0	0	2750	0	0	3810	0	0	3190	0	0	4820	0	0
		2600	190	266	2600	232	325	2678	300	420	3600	530	742	2450	800	1120	4554	800	1120
		2540	232	324	2540	282	395	2616	355	497	3470	668	935	1900	1133	1587	4390	923	1292
		2480	273	382	2480	332	465	2554	410	574	3340	806	1128	1350	1467	2053	4225	1045	1463
	R=1	2670	0	0	2670	0	0	2750	0	0	3810	0	0	3190	0	0	4820	0	0
		2600	169	339	2600	180	360	2678	225	450	3050	670	1340	1400	1244	2489	4681	537	1073
		2515	206	412	2515	265	530	2590	318	635	2775	750	1500	1308	1304	2607	4561	668	1337
		2430	243	486	2430	350	700	2503	410	820	2500	830	1660	1215	1363	2726	4440	800	1600
b=2,5m	R=0	2670	0	0	2670	0	0	2810	0	0	3810	0	0	3500	0	0	4820	0	0
		2640	198	0	2640	241	0	2778	500	0	3650	885	0	3350	900	0	4618	1340	0
		2620	239	0	2620	291	0	2689	550	0	3455	970	0	3025	1210	0	4371	1470	0
		2600	280	0	2600	342	0	2600	600	0	3260	1056	0	2700	1520	0	4124	1600	0
	R=0,7	2670	0	0	2670	0	0	2810	0	0	3810	0	0	3500	0	0	4820	0	0
		2600	150	210	2600	175	245	2736	550	770	3600	620	868	3350	675	945	4554	900	1260
		2540	186	261	2540	223	312	2673	600	840	3470	645	903	2925	888	1243	4390	975	1365
		2480	222	311	2480	270	378	2610	650	910	3340	670	938	2500	1100	1540	4225	1050	1470
	R=1	2670	0	0	2670	0	0	2810	0	0	3810	0	0	3500	0	0	4820	0	0
		2600	130	260	2600	110	220	2736	550	1100	3700	425	850	3350	590	1180	4681	594	1188
		2515	169	338	2515	179	358	2668	595	1190	3605	473	945	2875	820	1640	4561	677	1354
		2430	208	416	2430	248	495	2600	640	1280	3510	520	1040	2400	1050	2100	4440	760	1520
b=3m	R=0	2660	0	0	2655	0	0	2800	0	0	3810	0	0	3220	0	0	4820	0	0
		2630	163	0	2625	198	0	2768	306	0	3650	810	0	2870	1090	0	4618	1320	0
		2610	204	0	2605	248	0	2747	383	0	3455	888	0	2585	1295	0	4371	1415	0
		2590	245	0	2585	298	0	2726	461	0	3260	965	0	2300	1500	0	4124	1510	0
	R=0,7	2660	0	0	2655	0	0	2800	0	0	3810	0	0	3220	0	0	4820	0	0
		2620	90	126	2615	106	149	2758	165	231	3600	500	700	2450	920	1288	4554	701	981
		2600	115	161	2595	136	190	2737	211	296	3470	530	742	2275	1035	1449	4390	795	1114
		2580	140	196	2575	165	231	2716	257	360	3340	560	784	2100	1150	1610	4225	890	1246
	R=1	2660	0	0	2655	0	0	2800	0	0	3810	0	0	3220	0	0	4820	0	0
		2620	60	120	2615	71	141	2758	400	800	3580	310	620	2200	920	1840	4681	453	905
		2600	88	175	2578	103	206	2718	435	870	3490	360	720	2000	998	1995	4561	526	1051
		2580	115	230	2540	135	270	2679	470	940	3400	410	820	1800	1075	2150	4440	599	1197
b=4m	R=0	2650	0	0	2625	0	0	2725	0	0	3810	0	0	3160	0	0	4820	0	0
		2620	77	0	2595	91	0	2694	700	0	3650	460	0	2870	1120	0	4618	830	0
		2600	109	0	2575	128	0	2597	750	0	3455	530	0	2585	1310	0	4371	940	0
		2580	140	0	2556	165	0	2500	800	0	3260	600	0	2300	1500	0	4124	1050	0
	R=0,7	2650	0	0	2625	0	0	2725	0	0	3810	0	0	3160	0	0	4820	0	0
		2620	30	42	2595	34	47	2650	470	658	3600	270	378	2450	900	1260	4554	500	700
		2600	55	77	2575	62	86	2560	485	679	3470	300	420	2350	925	1295	4390	535	749
		2580	80	112	2556	89	125	2470	500	700	3340	330	462	2250	950	1330	4225	570	798
	R=1	2650	0	0	2625	0	0	2725	0	0	3810	0	0	3160	0	0	4820	0	0
		2620	10	20	2595	11	21	2650	415	830	3700	200	400	2800	680	1360	4681	380	760
		2600	38	75	2575	40	80	2525	433	865	3605	225	450	2600	730	1460	4561	398	795
		2580	65	130	2556	69	138	2400	450	900	3510	250	500	2400	780	1560	4440	415	830

Vc=1300 / Vt=1300

Vc=1500 / Vt=1500

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR). ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. $a=2,5m$

		AN.12000			AN.12000R			AN.14000R			AN.18000R			AN.21000R		
		Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt
b=2m	R=0	3990	0	0	4910	0	0	4910	0	0	5220	0	0	5640	0	0
		3590	1250	0	4704	1200	0	4704	1200	0	5001	1100	0	5300	1240	0
		2983	1650	0	4453	1350	0	4453	1350	0	4734	1340	0	5063	1655	0
		2376	2050	0	4201	1500	0	4201	1500	0	4466	1580	0	4826	2070	0
	R=0,7	3990	0	0	4910	0	0	4910	0	0	5220	0	0	5640	0	0
		3064	1200	1680	4639	830	1162	4639	865	1211	4932	800	1120	5329	950	1330
		2376	1545	2163	4472	950	1330	4472	974	1364	4754	900	1260	5137	1235	1729
		1689	1890	2646	4304	1070	1498	4304	1083	1516	4576	1000	1400	4944	1520	2128
	R=1	3990	0	0	4910	0	0	4910	0	0	5220	0	0	5640	0	0
		1751	1550	3100	4768	670	1340	4768	697	1393	5069	590	1180	5477	695	1390
		1635	1575	3150	4646	745	1490	4646	775	1549	4939	670	1340	5337	923	1845
		1520	1600	3200	4523	820	1640	4523	853	1705	4809	750	1500	5196	1150	2300
b=2,5m	R=0	3950	0	0	4910	0	0	4910	0	0	5190	0	0	5640	0	0
		3781	1300	0	4704	1320	0	4704	1290	0	4972	1950	0	5000	2050	0
		3414	1543	0	4453	1470	0	4453	1453	0	4706	2175	0	4800	2375	0
		3047	1785	0	4201	1620	0	4201	1615	0	4441	2400	0	4600	2700	0
	R=0,7	3950	0	0	4910	0	0	4910	0	0	5190	0	0	5640	0	0
		3781	730	1022	4639	1240	1736	4639	1342	1879	4800	1400	1960	5216	1500	2100
		3640	990	1386	4472	1395	1953	4472	1479	2070	4675	1615	2261	5080	1805	2527
		3500	1250	1750	4304	1550	2170	4304	1615	2261	4550	1830	2562	4944	2110	2954
	R=1	3950	0	0	4910	0	0	4910	0	0	5190	0	0	5640	0	0
		3700	520	1040	4768	786	1573	4768	830	1660	4940	700	1400	5477	673	1346
		3600	735	1470	4646	968	1936	4646	1165	2330	4795	1080	2160	5337	1032	2065
		3500	950	1900	4523	1150	2300	4523	1500	3000	4650	1460	2920	5196	1392	2784
b=3m	R=0	3930	0	0	4910	0	0	4910	0	0	5180	0	0	5640	0	0
		3503	1600	0	4704	1410	0	4704	1415	0	4962	1630	0	5200	1475	0
		3155	1822	0	4453	1573	0	4453	1583	0	4697	1835	0	5013	1963	0
		2807	2044	0	4201	1736	0	4201	1750	0	4432	2040	0	4826	2451	0
	R=0,7	3930	0	0	4910	0	0	4910	0	0	5180	0	0	5640	0	0
		3700	750	1050	4639	1120	1568	4639	1230	1722	4894	1135	1589	5300	1250	1750
		3650	875	1225	4472	1220	1708	4472	1326	1856	4718	1230	1722	5200	1392	1949
		3600	1000	1400	4304	1320	1848	4304	1421	1989	4541	1325	1855	5100	1534	2148
	R=1	3930	0	0	4910	0	0	4910	0	0	5180	0	0	5640	0	0
		2685	1070	2140	4768	700	1400	4768	814	1628	4900	640	1280	5335	763	1525
		2441	1185	2370	4646	800	1600	4646	931	1861	4836	845	1690	5266	1007	2014
		2197	1300	2600	4523	900	1800	4523	1047	2094	4772	1050	2100	5196	1251	2502
b=4m	R=0	3930	0	0	4910	0	0	4910	0	0	5180	0	0	5640	0	0
		3569	1670	0	4704	1450	0	4704	1557	0	4962	1645	0	5200	1420	0
		3215	1935	0	4453	1700	0	4453	1801	0	4697	1858	0	5013	1863	0
		2860	2200	0	4201	1950	0	4201	2045	0	4432	2070	0	4826	2307	0
	R=0,7	3930	0	0	4910	0	0	4910	0	0	5180	0	0	5640	0	0
		3650	880	1232	4639	1000	1400	4639	1133	1586	4894	1100	1540	5250	1200	1680
		3595	940	1316	4472	1075	1505	4472	1218	1705	4718	1200	1680	5097	1525	2135
		3540	1000	1400	4304	1150	1610	4304	1303	1824	4541	1300	1820	4944	1850	2590
	R=1	3930	0	0	4910	0	0	4910	0	0	5180	0	0	5640	0	0
		3650	550	1100	4768	500	1000	4768	576	1153	4970	530	1060	5411	589	1179
		3605	700	1400	4646	710	1420	4646	819	1637	4871	765	1530	5304	851	1702
		3560	850	1700	4523	920	1840	4523	1061	2121	4772	1000	2000	5196	1112	2224
		Vc=1500 / Vt=1500														

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR). ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. $a=2,9m$

		AN.2000			AN.3000			AN.6000			AN.6000R			AN.9000			AN.9000R		
		Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Ter	Tt	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Ter	Tt
b=2m	R=0	2365	0	0	2365	0	0	2450	0	0	3435	0	0	2840	0	0	4330	0	0
		2340	275	0	2300	400	0	2383	435	0	3050	983	0	2420	817	0	3845	1270	0
		1745	483	0	2250	450	0	2331	493	0	2845	1114	0	2260	953	0	3586	1495	0
		1150	692	0	2200	500	0	2279	550	0	2640	1246	0	2100	1089	0	3328	1720	0
	R=0,7	2365	0	0	2365	0	0	2450	0	0	3435	0	0	2840	0	0	4330	0	0
		2310	175	245	2310	210	294	2393	220	308	3050	703	984	2400	592	828	3845	870	1218
		2280	213	298	2280	258	362	2362	275	385	2835	796	1115	2255	690	966	3574	1056	1478
		2250	251	351	2250	307	430	2331	330	462	2620	890	1246	2110	789	1104	3303	1242	1739
	R=1	2365	0	0	2365	0	0	2450	0	0	3435	0	0	2840	0	0	4330	0	0
		2280	156	311	2280	187	374	2362	125	250	3020	628	1256	2400	500	1000	3807	780	1560
		2250	189	379	2250	213	427	2331	163	325	2785	699	1398	2255	600	1200	3511	853	1705
		2220	223	446	2220	240	480	2300	200	400	2550	770	1540	2110	700	1400	3214	925	1850
b=2,5m	R=0	2360	0	0	2370	0	0	2530	0	0	3435	0	0	3145	0	0	4330	0	0
		2340	275	0	2350	480	0	2509	470	0	3050	880	0	2420	1400	0	3845	1300	0
		1745	483	0	2325	520	0	2454	493	0	2845	1030	0	2260	1550	0	3586	1500	0
		1150	692	0	2300	560	0	2400	515	0	2640	1181	0	2100	1700	0	3328	1700	0
	R=0,7	2360	0	0	2370	0	0	2530	0	0	3435	0	0	3145	0	0	4330	0	0
		2310	175	245	2300	160	224	2455	550	770	3050	580	812	2400	950	1330	3845	812	1137
		2280	213	298	2280	215	301	2378	600	840	2835	695	973	2255	1030	1442	3574	974	1363
		2250	251	351	2260	270	378	2300	650	910	2620	810	1134	2110	1110	1554	3303	1135	1589
	R=1	2360	0	0	2370	0	0	2530	0	0	3435	0	0	3145	0	0	4330	0	0
		2280	156	311	2290	150	300	2444	540	1080	3020	523	1046	2400	830	1660	3807	780	1560
		2250	189	379	2260	190	380	2322	590	1180	2750	552	1103	2255	915	1830	3403	840	1680
		2220	223	446	2229	230	460	2200	640	1280	2480	580	1160	2110	1000	2000	3000	900	1800
b=3m	R=0	2320	0	0	2300	0	0	2495	0	0	3435	0	0	2890	0	0	4330	0	0
		2210	155	0	2250	500	0	2441	550	0	3050	805	0	2420	1100	0	3845	1200	0
		1680	348	0	2175	540	0	2359	615	0	2845	955	0	2260	1250	0	3586	1450	0
		1150	540	0	2100	580	0	2278	680	0	2640	1106	0	2100	1400	0	3328	1700	0
	R=0,7	2320	0	0	2300	0	0	2495	0	0	3435	0	0	2890	0	0	4330	0	0
		2210	85	119	2191	300	420	2377	461	645	3050	530	742	2400	780	1092	3845	800	1120
		2175	123	172	2095	325	455	2273	525	736	2835	613	858	2255	860	1204	3574	850	1190
		2140	161	225	2000	350	490	2170	590	826	2620	695	973	2110	940	1316	3303	900	1260
	R=1	2320	0	0	2300	0	0	2495	0	0	3435	0	0	2890	0	0	4330	0	0
		2210	71	141	2250	150	300	2441	370	740	3020	470	940	2400	660	1320	3807	680	1360
		2175	104	209	2220	195	390	2408	385	770	2785	495	990	2255	750	1500	3511	715	1430
		2140	138	276	2190	240	480	2376	400	800	2550	520	1040	2110	840	1680	3214	750	1500
b=4m	R=0	2240	0	0	2220	0	0	2430	0	0	3435	0	0	2830	0	0	4330	0	0
		2210	155	0	2170	300	0	2375	670	0	3050	620	0	2420	1170	0	3845	1050	0
		1680	348	0	2110	325	0	2310	735	0	2845	725	0	2260	1320	0	3586	1185	0
		1150	540	0	2050	350	0	2244	800	0	2640	830	0	2100	1470	0	3328	1320	0
	R=0,7	2240	0	0	2220	0	0	2430	0	0	3435	0	0	2830	0	0	4330	0	0
		2180	85	119	2100	190	266	2299	530	742	3050	370	518	2400	800	1120	3845	623	872
		2150	123	172	1975	220	308	2162	565	791	2835	425	595	2255	885	1239	3574	701	981
		2120	161	225	1850	250	350	2025	600	840	2620	480	672	2110	970	1358	3303	779	1091
	R=1	2240	0	0	2220	0	0	2430	0	0	3435	0	0	2830	0	0	4330	0	0
		2210	71	141	2190	130	260	2397	216	432	3020	300	600	2400	700	1400	3807	523	1046
		2175	104	209	2090	155	310	2324	350	701	2785	360	720	2255	763	1525	3511	592	1183
		2140	138	276	1990	180	360	2250	485	970	2550	420	840	2110	825	1650	3214	660	1320
		Vc=1300 / Vt=1300												Vc=1500 / Vt=1500					

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR). ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. $a=2,9m$

		AN.12000			AN.12000R			AN.14000R			AN.18000R			AN.21000R		
		Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt
b=2m	R=0	3560	0	0	4420	0	0	4420	0	0	4700	0	0	5480	0	0
		3034	1310	0	3925	1320	0	3925	1350	0	4173	1200	0	4866	1480	0
		2833	1495	0	3661	1500	0	3661	1500	0	3893	1489	0	4539	1801	0
		2632	1680	0	3397	1680	0	3397	1650	0	3612	1778	0	4212	2122	0
	R=0,7	3560	0	0	4420	0	0	4420	0	0	4700	0	0	5480	0	0
		3008	900	1260	3925	900	1260	3925	915	1281	4173	800	1120	4866	1045	1463
		2827	1030	1442	3648	1100	1540	3648	1088	1523	3879	1000	1400	4523	1273	1782
		2645	1160	1624	3371	1300	1820	3371	1260	1764	3585	1200	1680	4180	1500	2100
	R=1	3560	0	0	4420	0	0	4420	0	0	4700	0	0	5480	0	0
		3008	815	1630	3886	810	1620	3886	805	1610	4132	700	1400	4818	940	1880
		2827	918	1835	3584	997	1994	3584	994	1987	3811	900	1800	4443	1155	2310
		2645	1020	2040	3281	1184	2368	3281	1182	2364	3489	1100	2200	4068	1370	2740
b=2,5m	R=0	3550	0	0	4420	0	0	4420	0	0	4660	0	0	5480	0	0
		2732	1930	0	3925	1420	0	3925	1393	0	4138	2160	0	4866	2695	0
		2551	2065	0	3661	1600	0	3661	1595	0	3860	2355	0	4733	2989	0
		2370	2200	0	3397	1780	0	3397	1797	0	3581	2550	0	4600	3284	0
	R=0,7	3550	0	0	4420	0	0	4420	0	0	4660	0	0	5480	0	0
		3100	1300	1820	3925	1500	2100	3925	1533	2146	4138	1600	2240	4866	2000	2800
		2900	1385	1939	3648	1600	2240	3648	1704	2386	3846	1775	2485	4523	2240	3136
		2700	1470	2058	3371	1700	2380	3371	1875	2625	3554	1950	2730	4180	2480	3472
	R=1	3550	0	0	4420	0	0	4420	0	0	4660	0	0	5480	0	0
		3300	680	1360	4070	1042	2083	4280	930	1860	4450	620	1240	5233	900	1800
		3250	790	1580	3435	1221	2442	4190	1090	2180	4325	935	1870	5127	1140	2280
		3200	900	1800	2800	1400	2800	4100	1250	2500	4200	1250	2500	5021	1380	2760
b=3m	R=0	3520	0	0	4420	0	0	4420	0	0	4630	0	0	5480	0	0
		2948	1640	0	3925	1538	0	3925	1544	0	4111	1735	0	4866	2085	0
		2753	1820	0	3661	1719	0	3661	1741	0	3835	1993	0	4539	2395	0
		2558	2000	0	3397	1900	0	3397	1938	0	3558	2250	0	4212	2704	0
	R=0,7	3520	0	0	4420	0	0	4420	0	0	4630	0	0	5480	0	0
		3400	450	630	3925	1250	1750	3925	1250	1750	4111	1170	1638	4866	1374	1923
		3325	655	917	3562	1325	1855	3612	1448	2027	3784	1375	1925	4479	1614	2260
		3250	860	1204	3200	1400	1960	3300	1646	2304	3457	1580	2212	4091	1855	2597
	R=1	3520	0	0	4420	0	0	4420	0	0	4630	0	0	5480	0	0
		3350	450	900	3886	1100	2200	3886	1080	2160	4071	1050	2100	4818	1235	2470
		3285	475	950	3718	1125	2250	3718	1180	2360	3895	1150	2300	4610	1353	2705
		3220	500	1000	3550	1150	2300	3550	1280	2560	3719	1250	2500	4401	1470	2941
b=4m	R=0	3500	0	0	4420	0	0	4420	0	0	4630	0	0	5480	0	0
		2993	1760	0	3925	1800	0	3925	1800	0	4111	1780	0	4866	2050	0
		2795	1950	0	3661	2010	0	3661	2027	0	3835	2040	0	4539	2365	0
		2597	2140	0	3397	2220	0	3397	2253	0	3558	2300	0	4212	2680	0
	R=0,7	3500	0	0	4420	0	0	4420	0	0	4630	0	0	5480	0	0
		3300	650	910	3925	1200	1680	3925	1250	1750	4111	1185	1659	4866	1425	1995
		3250	840	1176	3648	1260	1764	3648	1381	1934	3821	1363	1908	4523	1663	2328
		3200	1030	1442	3371	1320	1848	3371	1513	2118	3531	1540	2156	4180	1900	2660
	R=1	3500	0	0	4420	0	0	4420	0	0	4630	0	0	5480	0	0
		3300	520	1040	3886	1000	2000	4280	700	1400	4483	530	1060	5306	591	1183
		3225	660	1320	3668	1038	2075	4230	825	1650	4367	750	1500	5244	742	1484
		3150	800	1600	3450	1075	2150	4180	950	1900	4250	970	1940	5182	893	1786
		Vc=1500 / Vt=1500														

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR). ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. $a=3,2m$

		AN.2000			AN.3000			AN.6000			AN.6000R			AN.9000			AN.9000R		
		Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt
b=2m	R=0	2110	0	0	2120	0	0	2250	0	0	3190	0	0	2630	0	0	4020	0	0
		1900	450	0	1909	640	0	2026	650	0	3000	670	0	1250	1898	0	3781	947	0
		1200	638	0	1830	720	0	1942	710	0	2750	905	0	1125	2033	0	3466	1287	0
		500	825	0	1750	800	0	1857	770	0	2500	1140	0	1000	2169	0	3150	1628	0
	R=0,7	2110	0	0	2120	0	0	2250	0	0	3190	0	0	2630	0	0	4020	0	0
		1900	310	434	1909	420	588	2026	405	567	2400	800	1120	1220	1330	1862	3024	1104	1546
		1200	439	615	1855	460	644	1968	448	627	2275	875	1225	1095	1425	1995	2867	1177	1648
		500	568	796	1800	500	700	1910	490	686	2150	950	1330	970	1520	2128	2709	1250	1750
	R=1	2110	0	0	2120	0	0	2250	0	0	3190	0	0	2630	0	0	4020	0	0
		1900	270	540	1909	370	740	2026	330	660	3000	390	780	1580	933	1866	3781	560	1120
		1200	383	765	1880	385	770	1995	365	730	2720	530	1060	1390	1050	2100	3428	761	1521
		500	495	990	1850	400	800	1963	400	800	2440	670	1340	1200	1167	2334	3075	961	1922
b=2,5m	R=0	2030	0	0	2030	0	0	2250	0	0	3190	0	0	2840	0	0	4020	0	0
		1900	450	0	1909	670	0	2116	610	0	3000	510	0	1250	2050	0	3781	820	0
		1200	638	0	1755	720	0	1945	730	0	2750	745	0	1125	2075	0	3466	1150	0
		500	825	0	1600	770	0	1773	850	0	2500	980	0	1000	2100	0	3150	1480	0
	R=0,7	2030	0	0	2030	0	0	2250	0	0	3190	0	0	2840	0	0	4020	0	0
		1900	310	434	1909	420	588	2116	669	936	2400	710	994	1220	1400	1960	3024	1020	1428
		1200	439	615	1780	450	630	2058	716	1003	2275	735	1029	1095	1420	1988	2867	1070	1498
		500	568	796	1650	480	672	2000	764	1070	2150	760	1064	970	1440	2016	2709	1120	1568
	R=1	2030	0	0	2030	0	0	2250	0	0	3190	0	0	2840	0	0	4020	0	0
		1900	270	540	1909	350	700	2150	580	1160	3000	280	560	1580	1150	2300	3781	500	1000
		1200	383	765	1705	400	800	2075	605	1210	2720	420	840	1460	1175	2350	3428	700	1400
		500	495	990	1500	450	900	2000	630	1260	2440	560	1120	1340	1200	2400	3075	900	1800
b=3m	R=0	1970	0	0	1970	0	0	2250	0	0	3190	0	0	2680	0	0	4020	0	0
		1900	270	0	1909	620	0	2180	600	0	3000	430	0	1250	1920	0	3781	800	0
		1200	485	0	1790	660	0	2044	700	0	2750	665	0	1125	1960	0	3466	1110	0
		500	700	0	1670	700	0	1907	800	0	2500	900	0	1000	2000	0	3150	1420	0
	R=0,7	1970	0	0	1970	0	0	2250	0	0	3190	0	0	2680	0	0	4020	0	0
		1900	170	238	1909	350	490	2180	470	658	2400	570	798	1220	1260	1764	3024	920	1288
		1200	322	450	1755	390	546	2004	570	798	2275	595	833	1095	1290	1806	2867	945	1323
		500	473	663	1600	430	602	1827	670	938	2150	620	868	970	1320	1848	2709	970	1358
	R=1	1970	0	0	1970	0	0	2250	0	0	3190	0	0	2680	0	0	4020	0	0
		1900	170	340	1909	295	590	2180	410	820	3000	150	300	1580	985	1970	3781	420	840
		1200	293	585	1680	338	675	2040	465	930	2720	290	580	1390	1023	2045	3428	585	1170
		500	415	830	1450	380	760	1900	520	1040	2440	430	860	1200	1060	2120	3075	750	1500
b=4m	R=0	1910	0	0	1890	0	0	2240	0	0	3190	0	0	2620	0	0	4020	0	0
		1850	270	0	1800	420	0	2133	750	0	3000	500	0	1550	1700	0	3781	910	0
		1175	485	0	1650	500	0	2017	835	0	2750	675	0	1450	1725	0	3466	1130	0
		500	700	0	1500	580	0	1900	920	0	2500	850	0	1350	1750	0	3150	1350	0
	R=0,7	1910	0	0	1890	0	0	2240	0	0	3190	0	0	2620	0	0	4020	0	0
		1840	170	238	1800	240	336	2133	410	574	2400	485	679	1220	1120	1568	3024	785	1099
		1170	322	450	1625	285	399	1992	505	707	2275	528	739	1095	1145	1603	2867	833	1166
		500	473	663	1450	330	462	1850	600	840	2150	570	798	970	1170	1638	2709	880	1232
	R=1	1910	0	0	1890	0	0	2240	0	0	3190	0	0	2620	0	0	4020	0	0
		1830	170	340	1800	200	400	2133	450	900	3000	275	550	1580	870	1740	3781	450	900
		1165	293	585	1575	250	500	2027	465	930	2720	338	675	1390	910	1820	3428	545	1090
		500	415	830	1350	300	600	1920	480	960	2440	400	800	1200	950	1900	3075	640	1280
		Vc=1300 / Vt=1300												Vc=1500 / Vt=1500					

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR). ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. $a=3,2m$

		AN.12000			AN.12000R			AN.14000R			AN.18000R			AN.21000R		
		Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt
b=2m	R=0	2850	0	0	4100	0	0	4100	0	0	4280	0	0	5170	0	0
		1355	2400	0	3856	1000	0	3856	1020	0	4025	940	0	4862	975	0
		1219	2518	0	3534	1300	0	3534	1310	0	3690	1326	0	4457	1448	0
		1084	2635	0	3213	1600	0	3213	1600	0	3354	1713	0	4052	1920	0
	R=0,7	2850	0	0	4100	0	0	4100	0	0	4280	0	0	5170	0	0
		1322	1800	2520	3085	1230	1722	3085	1290	1806	3220	1250	1750	3890	1422	1991
		1261	1850	2590	2924	1365	1911	2924	1415	1981	3052	1375	1925	3687	1565	2191
		1200	1900	2660	2763	1500	2100	2763	1540	2156	2885	1500	2100	3484	1707	2390
	R=1	2850	0	0	4100	0	0	4100	0	0	4280	0	0	5170	0	0
		1725	1360	2720	3856	600	1200	3856	585	1170	4025	520	1040	4862	600	1200
		1613	1390	2780	3496	815	1630	3496	803	1605	3649	805	1610	4408	900	1800
		1500	1420	2840	3136	1030	2060	3136	1020	2040	3274	1090	2180	3954	1200	2400
b=2,5m	R=0	2850	0	0	4100	0	0	4100	0	0	4280	0	0	5170	0	0
		1254	2600	0	3856	1225	0	3856	1200	0	4025	1371	0	4862	1758	0
		1129	2668	0	3534	1463	0	3534	1460	0	3938	1736	0	4756	2225	0
		1004	2735	0	3213	1700	0	3213	1720	0	3850	2100	0	4651	2692	0
	R=0,7	2850	0	0	4100	0	0	4100	0	0	4280	0	0	5170	0	0
		1600	1770	2478	3700	1250	1750	3700	1408	1972	3862	1420	1988	4666	1800	2520
		1525	1785	2499	3650	1300	1820	3650	1465	2051	3810	1445	2023	4603	1825	2555
		1450	1800	2520	3600	1350	1890	3600	1521	2130	3758	1470	2058	4540	1850	2590
	R=1	2850	0	0	4100	0	0	4100	0	0	4280	0	0	5170	0	0
		1586	1475	2950	4000	580	1160	4000	682	1363	4176	490	980	5044	480	960
		1465	1500	3000	3800	840	1680	3900	901	1802	4038	795	1590	4918	765	1530
		1345	1525	3050	3600	1100	2200	3800	1120	2240	3900	1100	2200	4792	1050	2100
b=3m	R=0	2850	0	0	4100	0	0	4100	0	0	4280	0	0	5140	0	0
		1329	2600	0	3856	1200	0	3856	1308	0	4025	1410	0	4834	1615	0
		1196	2650	0	3534	1500	0	3534	1554	0	3690	1735	0	4431	2043	0
		1063	2700	0	3213	1800	0	3213	1800	0	3354	2060	0	4028	2470	0
	R=0,7	2850	0	0	4100	0	0	4100	0	0	4280	0	0	5140	0	0
		1600	1500	2100	3700	1140	1596	3700	1140	1596	3862	1000	1400	4639	1173	1642
		1550	1525	2135	3550	1155	1617	3550	1235	1729	3706	1140	1596	4450	1337	1872
		1500	1550	2170	3400	1170	1638	3400	1330	1862	3549	1280	1792	4262	1502	2102
	R=1	2850	0	0	4100	0	0	4100	0	0	4280	0	0	5140	0	0
		1680	1200	2400	3856	580	1160	3856	870	1740	4025	800	1600	4834	939	1878
		1565	1235	2470	3753	740	1480	3753	943	1885	3918	885	1770	4705	1035	2069
		1450	1270	2540	3650	900	1800	3650	1015	2030	3810	970	1940	4576	1130	2260
b=4m	R=0	2850	0	0	4100	0	0	4100	0	0	4280	0	0	5140	0	0
		1686	2400	0	3856	1550	0	3856	1500	0	4025	1400	0	4834	1600	0
		1577	2425	0	3534	1850	0	3534	1850	0	3690	1780	0	4431	2025	0
		1469	2450	0	3213	2150	0	3213	2200	0	3354	2160	0	4028	2450	0
	R=0,7	2850	0	0	4100	0	0	4100	0	0	4280	0	0	5140	0	0
		1735	1370	1918	3900	800	1120	3900	960	1344	4071	900	1260	4889	1001	1401
		1673	1385	1939	3825	950	1330	3825	1030	1442	3993	985	1379	4795	1126	1576
		1610	1400	1960	3750	1100	1540	3750	1100	1540	3915	1070	1498	4701	1250	1750
	R=1	2850	0	0	4100	0	0	4100	0	0	4280	0	0	5140	0	0
		1719	1140	2280	3856	600	1200	3856	740	1480	4025	720	1440	4834	807	1615
		1512	1170	2340	3778	725	1450	3778	878	1755	3944	845	1690	4736	947	1895
		1305	1200	2400	3700	850	1700	3700	1015	2030	3862	970	1940	4639	1088	2175
		Vc=1500 / Vt=1500														

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR). ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. $a=3,6m$

		AN.2000			AN.3000			AN.6000			AN.6000R			AN.9000			AN.9000R		
		Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt
b=2m	R=0	1700	0	0	1700	0	0	2040	0	0	2920	0	0	2400	0	0	3680	0	0
		1620	530	0	1620	680	0	1944	430	0	2650	480	0	1120	1898	0	3340	800	0
		1485	556	0	1560	730	0	1872	515	0	2300	840	0	1010	2033	0	2899	1270	0
		1350	582	0	1500	780	0	1800	600	0	1950	1200	0	900	2169	0	2458	1740	0
	R=0,7	1700	0	0	1700	0	0	2040	0	0	2920	0	0	2400	0	0	3680	0	0
		1620	350	490	1620	510	714	1944	280	392	2650	300	420	1970	567	793	3340	520	728
		1485	370	518	1485	555	777	1782	425	595	2250	568	795	1735	756	1058	2836	885	1239
		1350	390	546	1350	600	840	1620	570	798	1850	835	1169	1500	944	1322	2332	1250	1750
	R=1	1700	0	0	1700	0	0	2040	0	0	2920	0	0	2400	0	0	3680	0	0
		1620	300	600	1620	450	900	1944	220	440	2650	250	500	1400	927	1853	3340	321	641
		1485	325	650	1460	485	970	1752	385	770	2150	510	1020	1255	1043	2085	2710	654	1308
		1350	350	700	1300	520	1040	1560	550	1100	1650	770	1540	1110	1158	2317	2079	987	1975
b=2,5m	R=0	1640	0	0	1630	0	0	2100	0	0	2890	0	0	2670	0	0	3680	0	0
		1620	530	0	1610	760	0	2074	460	0	2600	370	0	1120	2040	0	3311	650	0
		1485	556	0	1455	805	0	1875	630	0	2275	720	0	1010	2070	0	2897	1125	0
		1350	582	0	1300	850	0	1675	800	0	1950	1070	0	900	2100	0	2483	1600	0
	R=0,7	1640	0	0	1630	0	0	2100	0	0	2890	0	0	2670	0	0	3680	0	0
		1620	350	490	1610	470	658	2074	500	700	2600	200	280	1970	900	1260	3311	440	616
		1485	370	518	1476	510	714	1962	600	840	2225	468	655	1735	1070	1498	2833	795	1113
		1350	390	546	1342	550	770	1850	700	980	1850	735	1029	1500	1240	1736	2356	1150	1610
	R=1	1640	0	0	1630	0	0	2100	0	0	2890	0	0	2670	0	0	3680	0	0
		1620	300	600	1610	400	800	2074	420	840	2600	190	380	1400	1085	2170	3311	400	800
		1485	325	650	1476	430	860	1987	475	950	2125	405	810	1255	1113	2225	2706	649	1298
		1350	350	700	1342	460	920	1900	530	1060	1650	620	1240	1110	1140	2280	2101	898	1796
b=3m	R=0	1590	0	0	1580	0	0	2100	0	0	2890	0	0	2440	0	0	3680	0	0
		1530	405	0	1520	700	0	2021	540	0	2600	290	0	1120	1900	0	3311	670	0
		1400	443	0	1391	750	0	1849	695	0	2275	640	0	1010	1955	0	2897	1125	0
		1270	480	0	1262	800	0	1677	850	0	1950	990	0	900	2010	0	2483	1580	0
	R=0,7	1590	0	0	1580	0	0	2100	0	0	2890	0	0	2440	0	0	3680	0	0
		1530	270	378	1520	430	602	2021	400	560	2600	150	210	1970	720	1008	3311	400	560
		1400	293	410	1391	460	644	1849	510	714	2225	425	595	1735	905	1267	2833	715	1000
		1270	315	441	1262	490	686	1677	620	868	1850	700	980	1500	1090	1526	2356	1029	1441
	R=1	1590	0	0	1580	0	0	2100	0	0	2890	0	0	2440	0	0	3680	0	0
		1530	230	460	1520	360	720	2021	350	700	2600	150	300	1400	960	1920	3311	400	800
		1400	255	510	1391	385	770	1910	405	810	2125	335	670	1255	990	1980	2706	600	1200
		1270	280	560	1262	410	820	1800	460	920	1650	520	1040	1110	1020	2040	2101	800	1600
b=4m	R=0	1550	0	0	1530	0	0	2040	0	0	2890	0	0	2390	0	0	3680	0	0
		1530	405	0	1510	550	0	2014	630	0	2600	350	0	1300	1800	0	3311	700	0
		1400	443	0	1382	608	0	1843	825	0	2275	675	0	1175	1825	0	2897	1150	0
		1270	480	0	1254	665	0	1671	1020	0	1950	1000	0	1050	1850	0	2483	1600	0
	R=0,7	1550	0	0	1530	0	0	2040	0	0	2890	0	0	2390	0	0	3680	0	0
		1530	270	378	1510	290	406	2014	420	588	2600	250	350	1970	770	1078	3311	500	700
		1400	293	410	1382	325	455	1843	535	749	2225	435	609	1735	928	1299	2833	725	1015
		1270	315	441	1254	360	504	1671	650	910	1850	620	868	1500	1085	1519	2356	950	1330
	R=1	1550	0	0	1530	0	0	2040	0	0	2890	0	0	2390	0	0	3680	0	0
		1510	230	460	1510	240	480	2014	310	620	2600	200	400	1600	850	1700	3311	304	608
		1390	255	510	1382	270	540	1917	395	790	2125	360	720	1450	875	1750	2706	527	1054
		1270	280	560	1254	300	600	1820	480	960	1650	520	1040	1300	900	1800	2101	750	1500

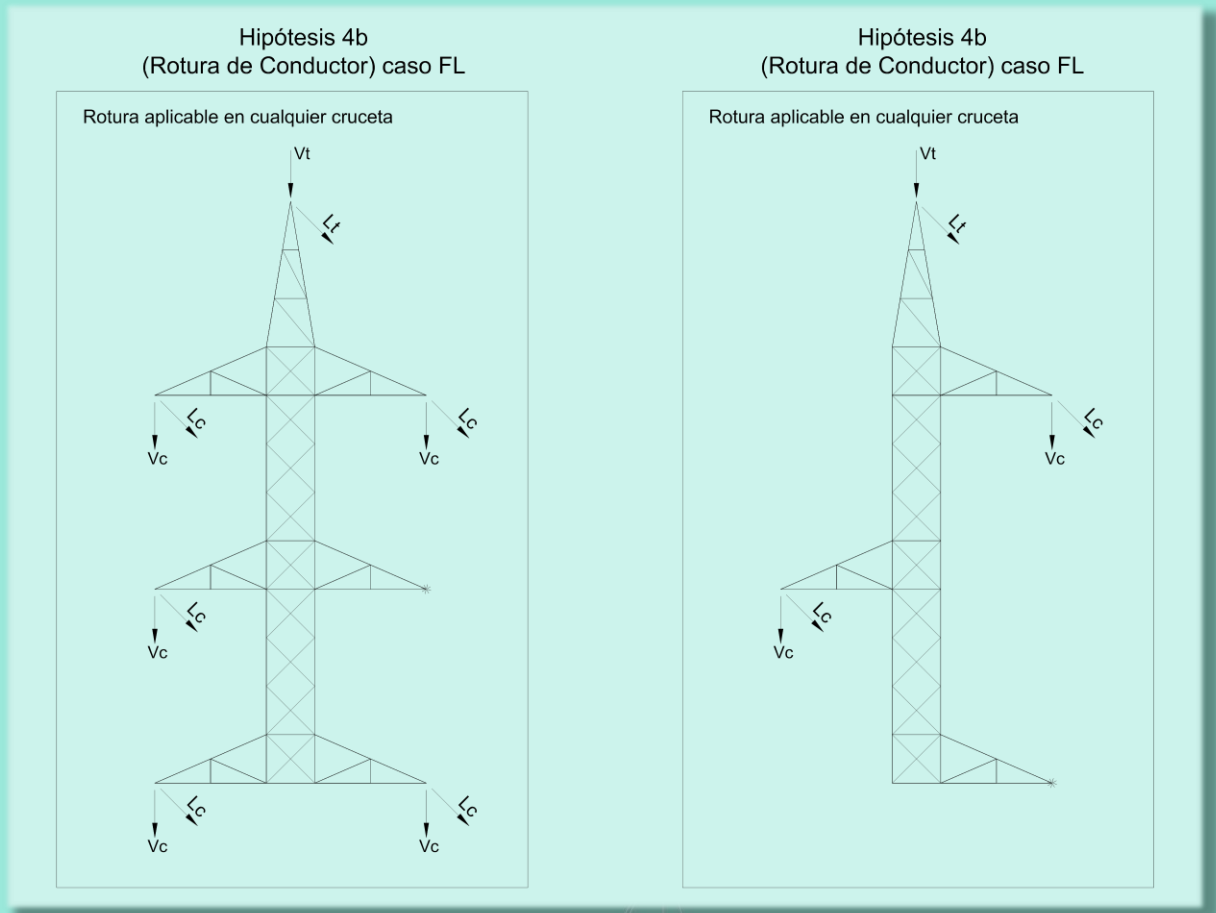
Vc=1300 / Vt=1300

Vc=1500 / Vt=1500

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR). ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. $a=3,6m$

		AN.12000			AN.12000R			AN.14000R			AN.18000R			AN.21000R		
		Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Lcr	Tcr	Tt	Lcr	Tcr	Tt
b=2m	R=0	3030	0	0	3720	0	0	3720	0	0	3960	0	0	4620	0	0
		1414	2280	0	3500	800	0	3500	930	0	3726	800	0	4347	960	0
		1275	2395	0	3000	1300	0	3375	1060	0	3593	950	0	4192	1170	0
		1136	2510	0	2500	1800	0	3250	1190	0	3460	1100	0	4036	1380	0
	R=0,7	3030	0	0	3720	0	0	3720	0	0	3960	0	0	4620	0	0
		2487	880	1232	3376	700	980	3376	750	1050	3594	600	840	4193	800	1120
		2190	1115	1561	2866	1150	1610	2866	1200	1680	3051	1075	1505	3560	1350	1890
		1894	1350	1890	2357	1600	2240	2357	1650	2310	2509	1550	2170	2927	1900	2660
	R=1	3030	0	0	3720	0	0	3720	0	0	3960	0	0	4620	0	0
		1768	1300	2600	3376	650	1300	3376	640	1280	3594	560	1120	4193	690	1380
		1584	1450	2900	2739	1135	2270	2739	1145	2290	2916	1085	2170	3402	1315	2630
		1401	1600	3200	2102	1620	3240	2102	1650	3300	2238	1610	3220	2611	1940	3880
b=2,5m	R=0	2990	0	0	3720	0	0	3720	0	0	3920	0	0	4620	0	0
		1254	2525	0	3347	1300	0	3347	1340	0	3527	1700	0	4156	2180	0
		1131	2628	0	2928	1654	0	2928	1680	0	3086	2215	0	4078	2530	0
		1008	2730	0	2510	2007	0	2510	2020	0	2645	2730	0	4000	2880	0
	R=0,7	2990	0	0	3720	0	0	3720	0	0	3920	0	0	4620	0	0
		2800	730	1022	3500	1100	1540	3500	1175	1645	3688	1100	1540	4347	1277	1787
		2750	833	1166	3100	1300	1820	3100	1445	2023	3267	1413	1978	4298	1501	2101
		2700	935	1309	2700	1500	2100	2700	1715	2401	2845	1725	2415	4250	1725	2415
	R=1	2990	0	0	3720	0	0	3720	0	0	3920	0	0	4620	0	0
		1568	1420	2840	3600	500	1000	3600	780	1560	3794	515	1030	4471	670	1340
		1405	1460	2920	3500	775	1550	3500	930	1860	3688	808	1615	4347	935	1870
		1243	1500	3000	3400	1050	2100	3400	1080	2160	3583	1100	2200	4223	1200	2400
b=3m	R=0	2960	0	0	3720	0	0	3720	0	0	3920	0	0	4620	0	0
		1359	2400	0	3650	1120	0	3650	1145	0	3846	1060	0	4450	1120	0
		1225	2475	0	3525	1235	0	3525	1248	0	3715	1180	0	4336	1360	0
		1092	2550	0	3400	1350	0	3400	1350	0	3583	1300	0	4223	1600	0
	R=0,7	2960	0	0	3720	0	0	3720	0	0	3920	0	0	4620	0	0
		2800	600	840	3600	630	882	3600	840	1176	3770	700	980	4443	818	1146
		2700	775	1085	3400	890	1246	3400	1005	1407	3571	875	1225	4397	947	1325
		2600	950	1330	3200	1150	1610	3200	1170	1638	3372	1050	1470	4350	1075	1505
	R=1	2960	0	0	3720	0	0	3720	0	0	3920	0	0	4620	0	0
		1698	1200	2400	3600	500	1000	3600	582	1164	3750	500	1000	4520	592	1184
		1522	1235	2470	3450	700	1400	3550	706	1412	3719	625	1250	4433	740	1480
		1347	1270	2540	3300	900	1800	3500	830	1660	3688	750	1500	4347	888	1776
b=4m	R=0	2960	0	0	3720	0	0	3720	0	0	3920	0	0	4620	0	0
		1610	2250	0	3600	1300	0	3550	1360	0	3741	1270	0	4350	1240	0
		1455	2275	0	3450	1500	0	3425	1540	0	3609	1435	0	4275	1510	0
		1300	2300	0	3300	1700	0	3300	1720	0	3477	1600	0	4200	1780	0
	R=0,7	2960	0	0	3720	0	0	3720	0	0	3920	0	0	4620	0	0
		2840	530	742	3600	700	980	3600	815	1141	3794	660	924	4471	745	1044
		2790	615	861	3500	870	1218	3500	933	1306	3688	820	1148	4385	958	1341
		2740	700	980	3400	1040	1456	3400	1050	1470	3583	980	1372	4300	1170	1638
	R=1	2960	0	0	3720	0	0	3720	0	0	3920	0	0	4620	0	0
		2800	400	800	3600	580	1160	3600	678	1356	3794	450	900	4471	504	1007
		2750	535	1070	3500	690	1380	3500	807	1613	3667	685	1370	4410	727	1454
		2700	670	1340	3400	800	1600	3400	935	1871	3540	920	1840	4350	950	1900
		Vc=1500 / Vt=1500														

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR) EN CASO DE PRINCIPIO/FIN DE LINEA:



En las tablas mostradas a continuación se indican valores de los esfuerzos aplicados en crucetas para la hipótesis 4, rotura de conductor de fase en caso de principio/fin de línea.

Los valores están expresados en daN. Son valores nominales que llevan implícitos un coeficiente de seguridad, que será de 1,2 y son valores que soportaría cualquier nivel de cruceta.

Se pueden encontrar arboles de carga para apoyos con cable de tierra y sin cable de tierra, y en la mayoría de los casos para diferentes relaciones de esfuerzos conductor-tierra (parámetro R). Este parámetro es la relación entre los esfuerzos horizontales soportados por la cúpula de tierra y crucetas: $R = H_t/H_c$.

Los valores que se muestran en las tablas son valores para las fases sanas, ya que en este caso el valor de la fase rota es 0. Se facilitan distintas relaciones entre los esfuerzos transversal y longitudinal de cruceta y cúpula para mayor facilidad a la hora de comprobar los esfuerzos.

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR) EN CASO DE PRINCIPIO/FIN DE LINEA. ARMADOS DOBLE CIRCUITO. a=2,1 m

		AN.9000				AN.9000R				AN.12000				AN.12000R			
		Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt
b=2m	R=0	1930	0	0	0	2560	0	0	0	2220	0	0	0	2630	0	0	0
		1641	377	0	0	2176	377	0	0	1887	477	0	0	2236	492	0	0
		1255	879	0	0	1664	879	0	0	1443	1113	0	0	1710	1148	0	0
		869	1381	0	0	1152	1381	0	0	999	1749	0	0	1184	1804	0	0
	R=0,7	1840	0	1288	0	2140	0	1498	0	2180	0	1526	0	2570	0	1799	0
		1564	318	1095	223	1819	318	1273	223	1853	425	1297	297	2185	425	1529	297
		1196	742	837	519	1391	742	974	519	1417	991	992	693	1671	991	1169	693
		828	1166	580	816	963	1166	674	816	981	1557	687	1090	1157	1557	810	1090
	R=1	1750	0	1750	0	2000	0	2000	0	2170	0	2170	0	2550	0	2550	0
		1488	297	1488	297	1700	297	1700	297	1845	399	1845	399	2168	399	2168	399
		1138	693	1138	693	1300	693	1300	693	1411	931	1411	931	1658	931	1658	931
		788	1089	788	1089	900	1089	900	1089	977	1463	977	1463	1148	1463	1148	1463
b=2,5m	R=0	2030	0	0	0	2410	0	0	0	2330	0	0	0	2740	0	0	0
		1726	362	0	0	2049	362	0	0	1981	482	0	0	2329	482	0	0
		1320	844	0	0	1567	844	0	0	1515	1124	0	0	1781	1124	0	0
		914	1326	0	0	1085	1326	0	0	1049	1766	0	0	1233	1766	0	0
	R=0,7	2010	0	1407	0	2010	0	1407	0	2330	0	1631	0	2700	0	1890	0
		1709	302	1196	211	1709	302	1196	211	1981	408	1386	286	2295	408	1607	286
		1307	704	915	492	1307	704	915	492	1515	952	1060	666	1755	952	1229	666
		905	1106	633	774	905	1106	633	774	1049	1496	734	1047	1215	1496	851	1047
	R=1	1880	0	1880	0	1880	0	1880	0	2310	0	2310	0	2570	0	2570	0
		1598	281	1598	281	1598	281	1598	281	1964	380	1964	380	2185	380	2185	380
		1222	655	1222	655	1222	655	1222	655	1502	886	1502	886	1671	886	1671	886
		846	1029	846	1029	846	1029	846	1029	1040	1392	1040	1392	1157	1392	1157	1392
b=3m	R=0	2110	0	0	0	2290	0	0	0	2440	0	0	0	2860	0	0	0
		1794	344	0	0	1947	344	0	0	2074	464	0	0	2431	464	0	0
		1372	802	0	0	1489	802	0	0	1586	1082	0	0	1859	1082	0	0
		950	1260	0	0	1031	1260	0	0	1098	1700	0	0	1287	1700	0	0
	R=0,7	1840	0	1288	0	1900	0	1330	0	2480	0	1736	0	2570	0	1799	0
		1564	285	1095	200	1615	285	1131	200	2108	386	1476	270	2185	386	1529	270
		1196	665	837	466	1235	665	865	466	1612	900	1128	630	1671	900	1169	630
		828	1045	580	732	855	1045	599	732	1116	1414	781	989	1157	1414	810	989
	R=1	1750	0	1750	0	1760	0	1760	0	2350	0	2350	0	2370	0	2370	0
		1488	266	1488	266	1496	266	1496	266	1998	350	1998	350	2015	354	2015	354
		1138	620	1138	620	1144	620	1144	620	1528	816	1528	816	1541	826	1541	826
		788	974	788	974	792	974	792	974	1058	1282	1058	1282	1067	1298	1067	1298
b=4m	R=0	2020	0	0	0	2020	0	0	0	2680	0	0	0	2740	0	0	0
		1717	306	0	0	1717	306	0	0	2278	414	0	0	2329	414	0	0
		1313	714	0	0	1313	714	0	0	1742	966	0	0	1781	966	0	0
		909	1122	0	0	909	1122	0	0	1206	1518	0	0	1233	1518	0	0
	R=0,7	1620	0	1134	0	1620	0	1134	0	2190	0	1533	0	2200	0	1540	0
		1377	246	964	172	1377	246	964	172	1862	332	1303	232	1870	332	1309	232
		1053	574	737	402	1053	574	737	402	1424	774	996	541	1430	774	1001	541
		729	902	510	631	729	902	510	631	986	1216	690	851	990	1216	693	851
	R=1	1500	0	1500	0	1500	0	1500	0	2010	0	2010	0	2000	0	2000	0
		1275	227	1275	227	1275	227	1275	227	1709	300	1709	300	1700	300	1700	300
		975	529	975	529	975	529	975	529	1307	700	1307	700	1300	700	1300	700
		675	831	675	831	675	831	675	831	905	1100	905	1100	900	1100	900	1100
		Vc=1500 / Vt=1500															

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR) EN CASO DE PRINCIPIO/FIN DE LÍNEA. ARMADOS DOBLE CIRCUITO. $a=2,1$ m

		AN.14000R				AN.18000R				AN.21000R			
		Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt
b=2m	R=0	2680	0	0	0	3520	0	0	0	4190	0	0	0
		2278	564	0	0	2992	630	0	0	3562	750	0	0
		1742	1316	0	0	2288	1470	0	0	2724	1750	0	0
		1206	2068	0	0	1584	2310	0	0	1886	2750	0	0
	R=0,7	2600	0	1820	0	3070	0	2149	0	3670	0	2569	0
		2210	485	1547	339	2610	536	1827	375	3120	638	2184	446
		1690	1131	1183	791	1996	1250	1397	875	2386	1488	1670	104
		1170	1777	819	1244	1382	1964	967	1374	1652	2338	1156	1636
	R=1	2580	0	2580	0	2910	0	2910	0	3450	0	3450	0
		2193	452	2193	452	2474	503	2474	503	2933	599	2933	599
		1677	1054	1677	1054	1892	1173	1892	1173	2243	1397	2243	1397
		1161	1656	1161	1656	1310	1843	1310	1843	1553	2195	1553	2195
b=2,5m	R=0	2770	0	0	0	3770	0	0	0	4670	0	0	0
		2355	551	0	0	3205	698	0	0	3970	821	0	0
		1801	1285	0	0	2451	1628	0	0	3036	1915	0	0
		1247	2019	0	0	1697	2558	0	0	2102	3009	0	0
	R=0,7	2750	0	1925	0	3370	0	2359	0	4120	0	2884	0
		2338	461	1636	322	2865	576	2005	403	3502	663	2451	464
		1788	1075	1251	752	2191	1344	1533	941	2678	1547	1875	1083
		1238	1689	866	1182	1517	2112	1062	1478	1854	2431	1298	1702
	R=1	2730	0	2730	0	3210	0	3210	0	3920	0	3920	0
		2321	426	2321	426	2729	537	2729	537	3332	612	3332	612
		1775	994	1775	994	2087	1253	2087	1253	2548	1428	2548	1428
		1229	1562	1229	1562	1445	1969	1445	1969	1764	2244	1764	2244
b=3m	R=0	2900	0	0	0	3460	0	0	0	4120	0	0	0
		2465	522	0	0	2941	611	0	0	3502	735	0	0
		1885	1218	0	0	2249	1425	0	0	2678	1715	0	0
		1305	1914	0	0	1557	2239	0	0	1854	2695	0	0
	R=0,7	2900	0	2030	0	3000	0	2100	0	3620	0	2534	0
		2465	434	1726	303	2550	516	1785	361	3077	615	2154	431
		1885	1012	1320	708	1950	1204	1365	843	2353	1435	1647	1005
		1305	1590	914	1113	1350	1892	945	1324	1629	2255	1140	1579
	R=1	2730	0	2730	0	2860	0	2860	0	3400	0	3400	0
		2321	405	2321	405	2431	486	2431	486	2890	566	2890	566
		1775	945	1775	945	1859	1134	1859	1134	2210	1320	2210	1320
		1229	1485	1229	1485	1287	1782	1287	1782	1530	2074	1530	2074
b=4m	R=0	3130	0	0	0	3440	0	0	0	4110	0	0	0
		2661	473	0	0	2924	590	0	0	3494	654	0	0
		2035	1103	0	0	2236	1376	0	0	2672	1526	0	0
		1409	1733	0	0	1548	2162	0	0	1850	2398	0	0
	R=0,7	2510	0	1757	0	2960	0	2072	0	3490	0	2443	0
		2134	378	1493	265	2516	474	1761	332	2967	527	2077	369
		1632	882	1142	617	1924	1106	1347	774	2269	1229	1588	860
		1130	1386	791	970	1332	1738	932	1217	1571	1931	1099	1351
	R=1	2290	0	2290	0	2800	0	2800	0	3230	0	3230	0
		1947	345	1947	345	2380	437	2380	437	2746	485	2746	485
		1489	805	1489	805	1820	1019	1820	1019	2100	1131	2100	1131
		1031	1265	1031	1265	1260	1601	1260	1601	1454	1777	1454	1777
		Vc=1500 / Vt=1500											

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR) EN CASO DE PRINCIPIO/FIN DE LINEA. ARMADOS DOBLE CIRCUITO. a=2,5 m

		AN.9000				AN.9000R				AN.12000				AN.12000R			
		Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt
b=2m	R=0	1820	0	0	0	2450	0	0	0	2100	0	0	0	2460	0	0	0
		1547	377	0	0	2083	377	0	0	1785	477	0	0	2091	477	0	0
		1183	879	0	0	1593	879	0	0	1365	1113	0	0	1599	1113	0	0
		819	1381	0	0	1103	1381	0	0	945	1749	0	0	1107	1749	0	0
	R=0,7	1740	0	1218	0	2120	0	1484	0	2090	0	1463	0	2460	0	1722	0
		1479	318	1035	223	1802	318	1261	223	1777	425	1244	297	2091	425	1464	297
		1131	742	792	519	1378	742	965	519	1359	991	951	693	1599	991	1119	693
		783	1166	548	816	954	1166	668	816	941	1557	658	1090	1107	1557	775	1090
	R=1	1660	0	1660	0	1960	0	1960	0	2080	0	2080	0	2450	0	2450	0
		1411	294	1411	294	1666	294	1666	294	1768	398	1768	398	2083	398	2083	398
		1079	686	1079	686	1274	686	1274	686	1352	928	1352	928	1593	928	1593	928
		747	1078	747	1078	882	1078	882	1078	936	1458	936	1458	1103	1458	1103	1458
b=2,5m	R=0	1910	0	0	0	2400	0	0	0	2190	0	0	0	2580	0	0	0
		1624	360	0	0	2040	360	0	0	1862	482	0	0	2193	482	0	0
		1242	840	0	0	1560	840	0	0	1424	1124	0	0	1677	1124	0	0
		860	1320	0	0	1080	1320	0	0	986	1766	0	0	1161	1766	0	0
	R=0,7	1920	0	1344	0	1990	0	1393	0	2210	0	1547	0	2560	0	1792	0
		1632	299	1142	209	1692	299	1184	209	1879	404	1315	282	2176	404	1523	282
		1248	697	874	488	1294	697	905	488	1437	942	1006	659	1664	942	1165	659
		864	1095	605	766	896	1095	627	766	995	1480	696	1036	1152	1480	806	1036
	R=1	1850	0	1850	0	1850	0	1850	0	2210	0	2210	0	2540	0	2540	0
		1573	278	1573	278	1573	278	1573	278	1879	374	1879	374	2159	374	2159	374
		1203	648	1203	648	1203	648	1203	648	1437	872	1437	872	1651	872	1651	872
		833	1018	833	1018	833	1018	833	1018	995	1370	995	1370	1143	1370	1143	1370
b=3m	R=0	1990	0	0	0	2290	0	0	0	2280	0	0	0	2680	0	0	0
		1692	342	0	0	1947	342	0	0	1938	465	0	0	2278	465	0	0
		1294	798	0	0	1489	798	0	0	1482	1085	0	0	1742	1085	0	0
		896	1254	0	0	1031	1254	0	0	1026	1705	0	0	1206	1705	0	0
	R=0,7	1730	0	1211	0	1880	0	1316	0	2320	0	1624	0	2530	0	1771	0
		1471	282	1029	197	1598	282	1119	197	1972	381	1380	267	2151	381	1505	267
		1125	658	787	461	1222	658	855	461	1508	889	1056	622	1645	889	1151	622
		779	1034	545	724	846	1034	592	724	1044	1397	731	978	1139	1397	797	978
	R=1	1650	0	1650	0	1740	0	1740	0	2200	0	2200	0	2330	0	2330	0
		1403	263	1403	263	1479	263	1479	263	1870	339	1870	339	1981	339	1981	339
		1073	613	1073	613	1131	613	1131	613	1430	791	1430	791	1515	791	1515	791
		743	963	743	963	783	963	783	963	990	1243	990	1243	1049	1243	1049	1243
b=4m	R=0	1970	0	0	0	2010	0	0	0	2500	0	0	0	2730	0	0	0
		1675	306	0	0	1709	306	0	0	2125	414	0	0	2321	414	0	0
		1281	714	0	0	1307	714	0	0	1625	966	0	0	1775	966	0	0
		887	1122	0	0	905	1122	0	0	1125	1518	0	0	1229	1518	0	0
	R=0,7	1620	0	1134	0	1620	0	1134	0	2190	0	1533	0	2190	0	1533	0
		1377	246	964	172	1377	246	964	172	1862	332	1303	232	1862	332	1303	232
		1053	574	737	402	1053	574	737	402	1424	774	996	541	1424	774	996	541
		729	902	510	631	729	902	510	631	986	1216	690	851	986	1216	690	851
	R=1	1490	0	1490	0	1490	0	1490	0	2010	0	2010	0	2000	0	2000	0
		1267	227	1267	227	1267	225	1267	225	1709	300	1709	300	1700	300	1700	300
		969	529	969	529	969	525	969	525	1307	700	1307	700	1300	700	1300	700
		671	831	671	831	671	825	671	825	905	1100	905	1100	900	1100	900	1100
		Vc=1500 / Vt=1500															

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR) EN CASO DE PRINCIPIO/FIN DE LÍNEA. ARMADOS DOBLE CIRCUITO. $a=2,5$ m

		AN.14000R				AN.18000R				AN.21000R			
		Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt
b=2m	R=0	2500	0	0	0	3300	0	0	0	3920	0	0	0
		2125	564	0	0	2805	633	0	0	3332	750	0	0
		1625	1316	0	0	2145	1477	0	0	2548	1750	0	0
		1125	2068	0	0	1485	2321	0	0	1764	2750	0	0
	R=0,7	2480	0	1736	0	2890	0	2023	0	3450	0	2415	0
		2108	482	1476	337	2457	537	1720	376	2933	639	2053	447
		1612	1124	1128	786	1879	1253	1315	877	2243	1491	1570	1044
		1116	1766	781	1236	1301	1969	910	1378	1553	2343	1087	1640
	R=1	2470	0	2470	0	2750	0	2750	0	3280	0	3280	0
		2100	449	2100	449	2338	504	2338	504	2788	600	2788	600
		1606	1047	1606	1047	1788	1176	1788	1176	2132	1400	2132	1400
		1112	1645	1112	1645	1238	1848	1238	1848	1476	2200	1476	2200
b=2,5m	R=0	2620	0	0	0	3550	0	0	0	4350	0	0	0
		2227	548	0	0	3018	693	0	0	3698	821	0	0
		1703	1278	0	0	2308	1617	0	0	2828	1915	0	0
		1179	2008	0	0	1598	2541	0	0	1958	3009	0	0
	R=0,7	2610	0	1827	0	3170	0	2219	0	3850	0	2695	0
		2219	458	1553	320	2695	569	1886	398	3273	654	2291	458
		1697	1068	1188	747	2061	1327	1442	929	2503	1526	1752	1068
		1175	1678	822	1174	1427	2085	999	1459	1733	2398	1213	1679
	R=1	2600	0	2600	0	3010	0	3010	0	3670	0	3670	0
		2210	423	2210	423	2559	528	2559	528	3120	608	3120	608
		1690	987	1690	987	1957	1232	1957	1232	2386	1418	2386	1418
		1170	1551	1170	1551	1355	1936	1355	1936	1652	2228	1652	2228
b=3m	R=0	2700	0	0	0	3240	0	0	0	3860	0	0	0
		2295	522	0	0	2754	603	0	0	3281	725	0	0
		1755	1218	0	0	2106	1407	0	0	2509	1691	0	0
		1215	1914	0	0	1458	2211	0	0	1737	2657	0	0
	R=0,7	2740	0	1918	0	2850	0	1995	0	3400	0	2380	0
		2329	428	1630	299	2423	513	1696	359	2890	605	2023	423
		1781	998	1247	698	1853	1197	1297	838	2210	1411	1547	987
		1233	1568	863	1097	1283	1881	898	1317	1530	2217	1071	1552
	R=1	2660	0	2660	0	2700	0	2700	0	3220	0	3220	0
		2261	398	2261	398	2295	483	2295	483	2737	561	2737	561
		1729	928	1729	928	1755	1127	1755	1127	2093	1309	2093	1309
		1197	1458	1197	1458	1215	1771	1215	1771	1449	2057	1449	2057
b=4m	R=0	2940	0	0	0	3240	0	0	0	3840	0	0	0
		2499	473	0	0	2754	590	0	0	3264	654	0	0
		1911	1103	0	0	2106	1376	0	0	2496	1526	0	0
		1323	1733	0	0	1458	2162	0	0	1728	2398	0	0
	R=0,7	2500	0	1750	0	2830	0	1981	0	3350	0	2345	0
		2125	378	1488	265	2406	474	1684	332	2848	527	1993	369
		1625	882	1138	617	1840	1106	1288	774	2178	1229	1524	860
		1125	1386	788	970	1274	1738	891	1217	1508	1931	1055	1351
	R=1	2290	0	2290	0	2670	0	2670	0	3210	0	3210	0
		1947	345	1947	345	2270	435	2270	435	2729	485	2729	485
		1489	805	1489	805	1736	1015	1736	1015	2087	1131	2087	1131
		1031	1265	1031	1265	1202	1595	1202	1595	1445	1777	1445	1777
		Vc=1500 / Vt=1500											

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR) EN CASO DE PRINCIPIO/FIN DE LINEA. ARMADOS DOBLE CIRCUITO. a=2,9 m

		AN.9000				AN.9000R				AN.12000				AN.12000R			
		Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt
b=2m	R=0	1730	0	0	0	2330	0	0	0	2000	0	0	0	2360	0	0	0
		1471	378	0	0	1981	378	0	0	1700	476	0	0	2006	488	0	0
		1125	882	0	0	1515	882	0	0	1300	1110	0	0	1534	1138	0	0
		779	1386	0	0	1049	1386	0	0	900	1744	0	0	1062	1788	0	0
	R=0,7	1650	0	1155	0	2090	0	1463	0	2000	0	1400	0	2360	0	1652	0
		1403	314	982	219	1777	314	1244	219	1700	417	1190	292	2006	416	1404	291
		1073	732	751	512	1359	732	951	512	1300	973	910	681	1534	970	1074	679
		743	1150	520	805	941	1150	658	805	900	1529	630	1070	1062	1524	743	1066
	R=1	1570	0	1570	0	1940	0	1940	0	2000	0	2000	0	2350	0	2350	0
		1335	291	1335	291	1649	291	1649	291	1700	393	1700	393	1998	393	1998	393
		1021	679	1021	679	1261	679	1261	679	1300	917	1300	917	1528	917	1528	917
		707	1067	707	1067	873	1067	873	1067	900	1441	900	1441	1058	1441	1058	1441
b=2,5m	R=0	1800	0	0	0	2400	0	0	0	2070	0	0	0	2420	0	0	0
		1530	360	0	0	2040	360	0	0	1760	482	0	0	2057	482	0	0
		1170	840	0	0	1560	840	0	0	1346	1124	0	0	1573	1124	0	0
		810	1320	0	0	1080	1320	0	0	932	1766	0	0	1089	1766	0	0
	R=0,7	1830	0	1281	0	1970	0	1379	0	2110	0	1477	0	2450	0	1715	0
		1556	296	1089	207	1675	296	1172	207	1794	404	1255	282	2083	404	1458	282
		1190	690	833	483	1281	690	896	483	1372	942	960	659	1593	942	1115	659
		824	1084	576	758	887	1084	621	758	950	1480	665	1036	1103	1480	772	1036
	R=1	1760	0	1760	0	1830	0	1830	0	2120	0	2120	0	2480	0	2480	0
		1496	275	1496	275	1556	275	1556	275	1802	372	1802	372	2108	372	2108	372
		1144	641	1144	641	1190	641	1190	641	1378	868	1378	868	1612	868	1612	868
		792	1007	792	1007	824	1007	824	1007	954	1364	954	1364	1116	1364	1116	1364
b=3m	R=0	1860	0	0	0	2280	0	0	0	2150	0	0	0	2550	0	0	0
		1581	341	0	0	1938	341	0	0	1828	465	0	0	2168	465	0	0
		1209	795	0	0	1482	795	0	0	1398	1085	0	0	1658	1085	0	0
		837	1249	0	0	1026	1249	0	0	968	1705	0	0	1148	1705	0	0
	R=0,7	1640	0	1148	0	1850	0	1295	0	2200	0	1540	0	2480	0	1736	0
		1394	281	976	196	1573	281	1101	196	1870	375	1309	263	2108	375	1476	263
		1066	655	746	458	1203	655	842	458	1430	875	1001	613	1612	875	1128	613
		738	1029	517	720	833	1029	583	720	990	1375	693	963	1116	1375	781	963
	R=1	1560	0	1560	0	1700	0	1700	0	2060	0	2060	0	2260	0	2260	0
		1326	258	1326	258	1445	258	1445	258	1751	332	1751	332	1921	332	1921	332
		1014	602	1014	602	1105	602	1105	602	1339	774	1339	774	1469	774	1469	774
		702	946	702	946	765	946	765	946	927	1216	927	1216	1017	1216	1017	1216
b=4m	R=0	1850	0	0	0	2010	0	0	0	2330	0	0	0	2700	0	0	0
		1573	306	0	0	1709	306	0	0	1981	413	0	0	2295	413	0	0
		1203	714	0	0	1307	714	0	0	1515	963	0	0	1755	963	0	0
		833	1122	0	0	905	1122	0	0	1049	1513	0	0	1215	1513	0	0
	R=0,7	1590	0	1113	0	1590	0	1113	0	2100	0	1470	0	2160	0	1512	0
		1352	243	946	170	1352	243	946	170	1785	329	1250	230	1836	329	1285	230
		1034	567	723	397	1034	567	723	397	1365	767	956	537	1404	767	983	537
		716	891	501	624	716	891	501	624	945	1205	662	843	972	1205	680	843
	R=1	1460	0	1460	0	1460	0	1460	0	1950	0	1950	0	1960	0	1960	0
		1241	224	1241	224	1241	224	1241	224	1658	294	1658	294	1666	294	1666	294
		949	522	949	522	949	522	949	522	1268	686	1268	686	1274	686	1274	686
		657	820	657	820	657	820	657	820	878	1078	878	1078	882	1078	882	1078
		Vc=1500 / Vt=1500															

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR) EN CASO DE PRINCIPIO/FIN DE LÍNEA. ARMADOS DOBLE CIRCUITO. a=2,9 m

		AN.14000R				AN.18000R				AN.21000R			
		Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt
b=2m	R=0	2380	0	0	0	3100	0	0	0	3700	0	0	0
		2023	558	0	0	2635	635	0	0	3145	750	0	0
		1547	1302	0	0	2015	1481	0	0	2405	1750	0	0
		1071	2046	0	0	1395	2327	0	0	1665	2750	0	0
	R=0,7	2380	0	1666	0	2750	0	1925	0	3270	0	2289	0
		2023	479	1416	335	2338	537	1636	376	2780	639	1946	447
		1547	1117	1083	782	1788	1253	1251	877	2126	1491	1488	1044
		1071	1755	750	1228	1238	1969	866	1378	1472	2343	1030	1640
	R=1	2370	0	2370	0	2610	0	2610	0	3110	0	3110	0
		2015	444	2015	444	2219	506	2219	506	2644	600	2644	600
		1541	1036	1541	1036	1697	1180	1697	1180	2022	1400	2022	1400
		1067	1628	1067	1628	1175	1854	1175	1854	1400	2200	1400	2200
b=2,5m	R=0	2450	0	0	0	3360	0	0	0	4110	0	0	0
		2083	546	0	0	2856	692	0	0	3494	821	0	0
		1593	1274	0	0	2184	1614	0	0	2672	1915	0	0
		1103	2002	0	0	1512	2536	0	0	1850	3009	0	0
	R=0,7	2490	0	1743	0	3000	0	2100	0	3670	0	2569	0
		2117	447	1482	313	2550	566	1785	396	3120	645	2184	452
		1619	1043	1133	730	1950	1320	1365	924	2386	1505	1670	1054
		1121	1639	784	1147	1350	2074	945	1451	1652	2365	1156	1656
	R=1	2500	0	2500	0	2870	0	2870	0	3480	0	3480	0
		2125	416	2125	416	2440	527	2440	527	2958	597	2958	597
		1625	970	1625	970	1866	1229	1866	1229	2262	1393	2262	1393
		1125	1524	1125	1524	1292	1931	1292	1931	1566	2189	1566	2189
b=3m	R=0	2560	0	0	0	3060	0	0	0	3650	0	0	0
		2176	522	0	0	2601	599	0	0	3103	723	0	0
		1664	1218	0	0	1989	1397	0	0	2373	1687	0	0
		1152	1914	0	0	1377	2195	0	0	1643	2651	0	0
	R=0,7	2630	0	1841	0	2680	0	1876	0	3220	0	2254	0
		2236	423	1565	296	2278	509	1595	356	2737	597	1916	418
		1710	987	1197	691	1742	1187	1219	831	2093	1393	1465	975
		1184	1551	828	1086	1206	1865	844	1305	1449	2189	1014	1532
	R=1	2530	0	2530	0	2560	0	2560	0	3070	0	3070	0
		2151	390	2151	390	2176	477	2176	477	2610	552	2610	552
		1645	910	1645	910	1664	1113	1664	1113	1996	1288	1996	1288
		1139	1430	1139	1430	1152	1749	1152	1749	1382	2024	1382	2024
b=4m	R=0	2750	0	0	0	3040	0	0	0	3600	0	0	0
		2338	473	0	0	2584	590	0	0	3060	654	0	0
		1788	1103	0	0	1976	1376	0	0	2340	1526	0	0
		1238	1733	0	0	1368	2162	0	0	1620	2398	0	0
	R=0,7	2470	0	1729	0	2660	0	1862	0	3200	0	2240	0
		2100	371	1470	259	2261	465	1583	326	2720	519	1904	363
		1606	865	1124	605	1729	1085	1210	760	2080	1211	1456	848
		1112	1359	778	951	1197	1705	838	1194	1440	1903	1008	1332
	R=1	2240	0	2240	0	2550	0	2550	0	3020	0	3020	0
		1904	335	1904	335	2168	432	2168	432	2567	476	2567	476
		1456	781	1456	781	1658	1008	1658	1008	1963	1110	1963	1110
		1008	1227	1008	1227	1148	1584	1148	1584	1359	1744	1359	1744
		Vc=1500 / Vt=1500											

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR) EN CASO DE PRINCIPIO/FIN DE LINEA. ARMADOS DOBLE CIRCUITO. a=3,2 m

		AN.9000				AN.9000R				AN.12000				AN.12000R			
		Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt
b=2m	R=0	1660	0	0	0	2230	0	0	0	1920	0	0	0	2260	0	0	0
		1411	378	0	0	1896	378	0	0	1632	476	0	0	1921	476	0	0
		1079	882	0	0	1450	882	0	0	1248	1110	0	0	1469	1110	0	0
		747	1386	0	0	1004	1386	0	0	864	1744	0	0	1017	1744	0	0
	R=0,7	1590	0	1113	0	2070	0	1449	0	1940	0	1358	0	2280	0	1596	0
		1352	311	946	217	1760	311	1232	217	1649	417	1154	292	1938	417	1357	292
		1034	725	723	507	1346	725	942	507	1261	973	883	681	1482	973	1037	681
		716	1139	501	797	932	1139	652	797	873	1529	611	1070	1026	1529	718	1070
	R=1	1520	0	1520	0	1920	0	1920	0	1950	0	1950	0	2280	0	2280	0
		1292	288	1292	288	1632	288	1632	288	1658	387	1658	387	1938	387	1938	387
		988	672	988	672	1248	672	1248	672	1268	903	1268	903	1482	903	1482	903
		684	1056	684	1056	864	1056	864	1056	878	1419	878	1419	1026	1419	1026	1419
b=2,5m	R=0	1730	0	0	0	2320	0	0	0	1990	0	0	0	2330	0	0	0
		1471	360	0	0	1972	360	0	0	1692	480	0	0	1981	480	0	0
		1125	840	0	0	1508	840	0	0	1294	1120	0	0	1515	1120	0	0
		779	1320	0	0	1044	1320	0	0	896	1760	0	0	1049	1760	0	0
	R=0,7	1770	0	1239	0	1950	0	1365	0	2030	0	1421	0	2380	0	1666	0
		1505	293	1053	205	1658	293	1160	205	1726	396	1208	277	2023	396	1416	277
		1151	683	805	478	1268	683	887	478	1320	924	924	647	1547	924	1083	647
		797	1073	558	751	878	1073	614	751	914	1452	639	1016	1071	1452	750	1016
	R=1	1690	0	1690	0	1800	0	1800	0	2040	0	2040	0	2400	0	2400	0
		1437	270	1437	270	1530	270	1530	270	1734	368	1734	368	2040	368	2040	368
		1099	630	1099	630	1170	630	1170	630	1326	858	1326	858	1560	858	1560	858
		761	990	761	990	810	990	810	990	918	1348	918	1348	1080	1348	1080	1348
b=3m	R=0	1780	0	0	0	2270	0	0	0	2060	0	0	0	2430	0	0	0
		1513	341	0	0	1930	341	0	0	1751	465	0	0	2066	465	0	0
		1157	795	0	0	1476	795	0	0	1339	1085	0	0	1580	1085	0	0
		801	1249	0	0	1022	1249	0	0	927	1705	0	0	1094	1705	0	0
	R=0,7	1580	0	1106	0	1830	0	1281	0	2110	0	1477	0	2470	0	1729	0
		1343	278	940	194	1556	278	1089	194	1794	365	1255	255	2100	365	1470	255
		1027	648	719	453	1190	648	833	453	1372	851	960	595	1606	851	1124	595
		711	1018	498	712	824	1018	576	712	950	1337	665	936	1112	1337	778	936
	R=1	1500	0	1500	0	1670	0	1670	0	1950	0	1950	0	2180	0	2180	0
		1275	254	1275	254	1420	254	1420	254	1658	323	1658	323	1853	323	1853	323
		975	592	975	592	1086	592	1086	592	1268	753	1268	753	1417	753	1417	753
		675	930	675	930	752	930	752	930	878	1183	878	1183	981	1183	981	1183
b=4m	R=0	1780	0	0	0	2000	0	0	0	2240	0	0	0	2610	0	0	0
		1513	306	0	0	1700	306	0	0	1904	411	0	0	2219	411	0	0
		1157	714	0	0	1300	714	0	0	1456	959	0	0	1697	959	0	0
		801	1122	0	0	900	1122	0	0	1008	1507	0	0	1175	1507	0	0
	R=0,7	1570	0	1099	0	1570	0	1099	0	2010	0	1407	0	2130	0	1491	0
		1335	240	934	168	1335	240	934	168	1709	321	1196	225	1811	321	1267	225
		1021	560	714	392	1021	560	714	392	1307	749	915	524	1385	749	969	524
		707	880	495	616	707	880	495	616	905	1177	633	824	959	1177	671	824
	R=1	1440	0	1440	0	1440	0	1440	0	1870	0	1870	0	1910	0	1910	0
		1224	219	1224	219	1224	219	1224	219	1590	287	1590	287	1624	287	1624	287
		936	511	936	511	936	511	936	511	1216	669	1216	669	1242	669	1242	669
		648	803	648	803	648	803	648	803	842	1051	842	1051	860	1051	860	1051
		Vc=1500 / Vt=1500															

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR) EN CASO DE PRINCIPIO/FIN DE LÍNEA. ARMADOS DOBLE CIRCUITO. $a=3,2$ m

		AN.14000R				AN.18000R				AN.21000R			
		Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt
b=2m	R=0	2280	0	0	0	2950	0	0	0	3550	0	0	0
		1938	555	0	0	2508	636	0	0	3018	750	0	0
		1482	1295	0	0	1918	1484	0	0	2308	1750	0	0
		1026	2035	0	0	1328	2332	0	0	1598	2750	0	0
	R=0,7	2290	0	1603	0	2620	0	1834	0	3120	0	2184	0
		1947	476	1363	333	2227	537	1559	376	2652	639	1856	447
		1489	1110	1042	777	1703	1253	1192	877	2028	1491	1420	1044
		1031	1744	721	1220	1179	1969	825	1378	1404	2343	983	1640
	R=1	2290	0	2290	0	2500	0	2500	0	3000	0	3000	0
		1947	441	1947	441	2125	506	2125	506	2550	600	2550	600
		1489	1029	1489	1029	1625	1180	1625	1180	1950	1400	1950	1400
		1031	1617	1031	1617	1125	1854	1125	1854	1350	2200	1350	2200
b=2,5m	R=0	2350	0	0	0	3180	0	0	0	3910	0	0	0
		1998	546	0	0	2703	690	0	0	3324	821	0	0
		1528	1274	0	0	2067	1610	0	0	2542	1915	0	0
		1058	2002	0	0	1431	2530	0	0	1760	3009	0	0
	R=0,7	2400	0	1680	0	2880	0	2016	0	3510	0	2457	0
		2040	447	1428	313	2448	560	1714	392	2984	645	2088	452
		1560	1043	1092	730	1872	1306	1310	914	2282	1505	1597	1054
		1080	1639	756	1147	1296	2052	907	1436	1580	2365	1106	1656
	R=1	2410	0	2410	0	2740	0	2740	0	3380	0	3380	0
		2049	416	2049	416	2329	510	2329	510	2873	587	2873	587
		1567	970	1567	970	1781	1190	1781	1190	2197	1369	2197	1369
		1085	1524	1085	1524	1233	1870	1233	1870	1521	2151	1521	2151
b=3m	R=0	2460	0	0	0	2900	0	0	0	3500	0	0	0
		2091	522	0	0	2465	596	0	0	2975	723	0	0
		1599	1218	0	0	1885	1390	0	0	2275	1687	0	0
		1107	1914	0	0	1305	2184	0	0	1575	2651	0	0
	R=0,7	2530	0	1771	0	2580	0	1806	0	3100	0	2170	0
		2151	423	1505	296	2193	509	1535	356	2635	596	1845	417
		1645	987	1151	691	1677	1187	1174	831	2015	1390	1411	973
		1139	1551	797	1086	1161	1865	813	1305	1395	2184	977	1528
	R=1	2430	0	2430	0	2450	0	2450	0	2960	0	2960	0
		2066	377	2066	377	2083	474	2083	474	2516	545	2516	545
		1580	879	1580	879	1593	1106	1593	1106	1924	1271	1924	1271
		1094	1381	1094	1381	1103	1738	1103	1738	1332	1997	1332	1997
b=4m	R=0	2630	0	0	0	2900	0	0	0	3470	0	0	0
		2236	473	0	0	2465	590	0	0	2950	654	0	0
		1710	1103	0	0	1885	1376	0	0	2256	1526	0	0
		1184	1733	0	0	1305	2162	0	0	1562	2398	0	0
	R=0,7	2430	0	1701	0	2560	0	1792	0	3050	0	2135	0
		2066	371	1446	259	2176	465	1523	326	2593	519	1815	363
		1580	865	1106	605	1664	1085	1165	760	1983	1211	1388	848
		1094	1359	765	951	1152	1705	806	1194	1373	1903	961	1332
	R=1	2200	0	2200	0	2450	0	2450	0	2900	0	2900	0
		1870	329	1870	329	2083	426	2083	426	2465	476	2465	476
		1430	767	1430	767	1593	994	1593	994	1885	1110	1885	1110
		990	1205	990	1205	1103	1562	1103	1562	1305	1744	1305	1744
		Vc=1500 / Vt=1500											

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR) EN CASO DE PRINCIPIO/FIN DE LINEA. ARMADOS DOBLE CIRCUITO. $a=3,6$ m

		AN.9000				AN.9000R				AN.12000				AN.12000R			
		Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt
b=2m	R=0	1580	0	0	0	2100	0	0	0	1820	0	0	0	2160	0	0	0
		1343	378	0	0	1785	378	0	0	1547	476	0	0	1836	476	0	0
		1027	882	0	0	1365	882	0	0	1183	1110	0	0	1404	1110	0	0
		711	1386	0	0	945	1386	0	0	819	1744	0	0	972	1744	0	0
	R=0,7	1510	0	1057	0	2070	0	1449	0	1850	0	1295	0	2180	0	1526	0
		1284	311	898	217	1760	311	1232	217	1573	416	1101	291	1853	416	1297	291
		982	725	687	507	1346	725	942	507	1203	970	842	679	1417	970	992	679
		680	1139	476	797	932	1139	652	797	833	1524	583	1066	981	1524	687	1066
	R=1	1450	0	1450	0	1920	0	1920	0	1860	0	1860	0	2180	0	2180	0
		1233	288	1233	288	1632	288	1632	288	1581	386	1581	386	1853	386	1853	386
		943	672	943	672	1248	672	1248	672	1209	900	1209	900	1417	900	1417	900
		653	1056	653	1056	864	1056	864	1056	837	1414	837	1414	981	1414	981	1414
b=2,5m	R=0	1640	0	0	0	2200	0	0	0	1890	0	0	0	2230	0	0	0
		1394	359	0	0	1870	359	0	0	1607	479	0	0	1896	479	0	0
		1066	837	0	0	1430	837	0	0	1229	1117	0	0	1450	1117	0	0
		738	1315	0	0	990	1315	0	0	851	1755	0	0	1004	1755	0	0
	R=0,7	1680	0	1176	0	1950	0	1365	0	1940	0	1358	0	2280	0	1596	0
		1428	293	1000	205	1658	293	1160	205	1649	396	1154	277	1938	396	1357	277
		1092	683	764	478	1268	683	887	478	1261	924	883	647	1482	924	1037	647
		756	1073	529	751	878	1073	614	751	873	1452	611	1016	1026	1452	718	1016
	R=1	1600	0	1600	0	1800	0	1800	0	1940	0	1940	0	2280	0	2280	0
		1360	270	1360	270	1530	270	1530	270	1649	366	1649	366	1938	366	1938	366
		1040	630	1040	630	1170	630	1170	630	1261	854	1261	854	1482	854	1482	854
		720	990	720	990	810	990	810	990	873	1342	873	1342	1026	1342	1026	1342
b=3m	R=0	1680	0	0	0	2250	0	0	0	1960	0	0	0	2300	0	0	0
		1428	341	0	0	1913	341	0	0	1666	465	0	0	1955	465	0	0
		1092	795	0	0	1463	795	0	0	1274	1085	0	0	1495	1085	0	0
		756	1249	0	0	1013	1249	0	0	882	1705	0	0	1035	1705	0	0
	R=0,7	1490	0	1043	0	1810	0	1267	0	1970	0	1379	0	2310	0	1617	0
		1267	278	887	194	1539	278	1077	194	1675	365	1172	255	1964	365	1374	255
		969	648	678	453	1177	648	824	453	1281	851	896	595	1502	851	1051	595
		671	1018	469	712	815	1018	570	712	887	1337	621	936	1040	1337	728	936
	R=1	1430	0	1430	0	1660	0	1660	0	1840	0	1840	0	2140	0	2140	0
		1216	254	1216	254	1411	254	1411	254	1564	323	1564	323	1819	323	1819	323
		930	592	930	592	1079	592	1079	592	1196	753	1196	753	1391	753	1391	753
		644	930	644	930	747	930	747	930	828	1183	828	1183	963	1183	963	1183
b=4m	R=0	1680	0	0	0	1980	0	0	0	2120	0	0	0	2470	0	0	0
		1428	305	0	0	1683	305	0	0	1802	410	0	0	2100	410	0	0
		1092	711	0	0	1287	711	0	0	1378	956	0	0	1606	956	0	0
		756	1117	0	0	891	1117	0	0	954	1502	0	0	1112	1502	0	0
	R=0,7	1490	0	1043	0	1570	0	1099	0	1890	0	1323	0	2100	0	1470	0
		1267	240	887	168	1335	240	934	168	1607	321	1125	225	1785	321	1250	225
		969	560	678	392	1021	560	714	392	1229	749	860	524	1365	749	956	524
		671	880	469	616	707	880	495	616	851	1177	595	824	945	1177	662	824
	R=1	1430	0	1430	0	1430	0	1430	0	1770	0	1770	0	1910	0	1910	0
		1216	219	1216	219	1216	219	1216	219	1505	287	1505	287	1624	287	1624	287
		930	511	930	511	930	511	930	511	1151	669	1151	669	1242	669	1242	669
		644	803	644	803	644	803	644	803	797	1051	797	1051	860	1051	860	1051
		Vc=1500 / Vt=1500															

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR) EN CASO DE PRINCIPIO/FIN DE LINEA. ARMADOS DOBLE CIRCUITO. $a=3,6$ m

		AN.14000R				AN.18000R				AN.21000R			
		Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt
b=2m	R=0	2180	0	0	0	2800	0	0	0	3300	0	0	0
		1853	555	0	0	2380	638	0	0	2805	750	0	0
		1417	1295	0	0	1820	1488	0	0	2145	1750	0	0
		981	2035	0	0	1260	2338	0	0	1485	2750	0	0
	R=0,7	2190	0	1533	0	2500	0	1750	0	2960	0	2072	0
		1862	476	1303	333	2125	537	1488	376	2516	641	1761	448
		1424	1110	996	777	1625	1253	1138	877	1924	1495	1347	1046
		986	1744	690	1220	1125	1969	788	1378	1332	2349	932	1644
	R=1	2190	0	2190	0	2380	0	2380	0	2830	0	2830	0
		1862	441	1862	441	2023	509	2023	509	2406	602	2406	602
		1424	1029	1424	1029	1547	1187	1547	1187	1840	1404	1840	1404
		986	1617	986	1617	1071	1865	1071	1865	1274	2206	1274	2206
b=2,5m	R=0	2250	0	0	0	3010	0	0	0	3670	0	0	0
		1913	545	0	0	2559	687	0	0	3120	821	0	0
		1463	1271	0	0	1957	1603	0	0	2386	1915	0	0
		1013	1997	0	0	1355	2519	0	0	1652	3009	0	0
	R=0,7	2300	0	1610	0	2700	0	1890	0	3270	0	2289	0
		1955	447	1369	313	2295	558	1607	391	2780	645	1946	452
		1495	1043	1047	730	1755	1302	1229	911	2126	1505	1488	1054
		1035	1639	725	1147	1215	2046	851	1432	1472	2365	1030	1656
	R=1	2310	0	2310	0	2600	0	2600	0	3040	0	3040	0
		1964	416	1964	416	2210	510	2210	510	2584	587	2584	587
		1502	970	1502	970	1690	1190	1690	1190	1976	1369	1976	1369
		1040	1524	1040	1524	1170	1870	1170	1870	1368	2151	1368	2151
b=3m	R=0	2340	0	0	0	2730	0	0	0	3260	0	0	0
		1989	519	0	0	2321	593	0	0	2771	713	0	0
		1521	1211	0	0	1775	1383	0	0	2119	1663	0	0
		1053	1903	0	0	1229	2173	0	0	1467	2613	0	0
	R=0,7	2400	0	1680	0	2430	0	1701	0	2910	0	2037	0
		2040	423	1428	296	2066	497	1446	348	2474	596	1731	417
		1560	987	1092	691	1580	1159	1106	811	1892	1390	1324	973
		1080	1551	756	1086	1094	1821	765	1274	1310	2184	917	1528
	R=1	2310	0	2310	0	2330	0	2330	0	2790	0	2790	0
		1964	377	1964	377	1981	471	1981	471	2372	545	2372	545
		1502	879	1502	879	1515	1099	1515	1099	1814	1271	1814	1271
		1040	1381	1040	1381	1049	1727	1049	1727	1256	1997	1256	1997
b=4m	R=0	2520	0	0	0	2730	0	0	0	3270	0	0	0
		2142	473	0	0	2321	587	0	0	2780	651	0	0
		1638	1103	0	0	1775	1369	0	0	2126	1519	0	0
		1134	1733	0	0	1229	2151	0	0	1472	2387	0	0
	R=0,7	2360	0	1652	0	2430	0	1701	0	2910	0	2037	0
		2006	371	1404	259	2066	465	1446	326	2474	519	1731	363
		1534	865	1074	605	1580	1085	1106	760	1892	1211	1324	848
		1062	1359	743	951	1094	1705	765	1194	1310	1903	917	1332
	R=1	2200	0	2200	0	2300	0	2300	0	2770	0	2770	0
		1870	329	1870	329	1955	426	1955	426	2355	476	2355	476
		1430	767	1430	767	1495	994	1495	994	1801	1110	1801	1110
		990	1205	990	1205	1035	1562	1035	1562	1247	1744	1247	1744
		Vc=1500 / Vt=1500											

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR) EN CASO DE PRINCIPIO/FIN DE LINEA. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. $a=2,1$ m

		AN.9000				AN.9000R				AN.12000				AN.12000R			
		Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt
b=2m	R=0	2150	0	0	0	2900	0	0	0	2500	0	0	0	2960	0	0	0
		1828	741	0	0	2465	918	0	0	2125	987	0	0	2516	1205	0	0
		1398	1729	0	0	1885	2142	0	0	1625	2303	0	0	1924	2811	0	0
		968	2717	0	0	1305	3366	0	0	1125	3619	0	0	1332	4417	0	0
	R=0,7	2120	0	1484	0	2870	0	2009	0	2430	0	1701	0	2880	0	2016	0
		1802	555	1261	389	2440	612	1708	428	2066	741	1446	519	2448	776	1714	543
		1378	1295	965	907	1866	1428	1306	1000	1580	1729	1106	1210	1872	1810	1310	1267
		954	2035	668	1425	1292	2244	904	1571	1094	2717	765	1902	1296	2844	907	1990
	R=1	2100	0	2100	0	2800	0	2800	0	2430	0	2430	0	2850	0	2850	0
		1785	494	1785	494	2380	510	2380	510	2066	642	2066	642	2423	642	2423	642
		1365	1152	1365	1152	1820	1190	1820	1190	1580	1498	1580	1498	1853	1498	1853	1498
		945	1810	945	1810	1260	1870	1260	1870	1094	2354	1094	2354	1283	2354	1283	2354
b=2,5m	R=0	2200	0	0	0	2980	0	0	0	2560	0	0	0	3030	0	0	0
		1870	818	0	0	2533	855	0	0	2176	1062	0	0	2576	1155	0	0
		1430	1908	0	0	1937	1995	0	0	1664	2478	0	0	1970	2695	0	0
		990	2998	0	0	1341	3135	0	0	1152	3894	0	0	1364	4235	0	0
	R=0,7	2200	0	1540	0	2960	0	2072	0	2550	0	1785	0	3000	0	2100	0
		1870	572	1309	400	2516	572	1761	400	2168	738	1517	517	2550	746	1785	522
		1430	1334	1001	933	1924	1334	1347	933	1658	1722	1160	1205	1950	1740	1365	1218
		990	2096	693	1467	1332	2096	932	1467	1148	2706	803	1894	1350	2734	945	1913
	R=1	2200	0	2200	0	2900	0	2900	0	2540	0	2540	0	3000	0	3000	0
		1870	498	1870	498	2465	498	2465	498	2159	623	2159	623	2550	626	2550	626
		1430	1162	1430	1162	1885	1162	1885	1162	1651	1453	1651	1453	1950	1460	1950	1460
		990	1826	990	1826	1305	1826	1305	1826	1143	2283	1143	2283	1350	2294	1350	2294
b=3m	R=0	2270	0	0	0	3080	0	0	0	2620	0	0	0	3120	0	0	0
		1930	744	0	0	2618	800	0	0	2227	1001	0	0	2652	1076	0	0
		1476	1736	0	0	2002	1866	0	0	1703	2335	0	0	2028	2510	0	0
		1022	2728	0	0	1386	2932	0	0	1179	3669	0	0	1404	3944	0	0
	R=0,7	2300	0	1610	0	3060	0	2142	0	2670	0	1869	0	3150	0	2205	0
		1955	524	1369	366	2601	524	1821	366	2270	620	1589	434	2678	620	1874	434
		1495	1222	1047	855	1989	1222	1392	855	1736	1446	1215	1012	2048	1446	1433	1012
		1035	1920	725	1344	1377	1920	964	1344	1202	2272	841	1590	1418	2272	992	1590
	R=1	2310	0	2310	0	2960	0	2960	0	2680	0	2680	0	3130	0	3130	0
		1964	444	1964	444	2516	444	2516	444	2278	525	2278	525	2661	525	2661	525
		1502	1036	1502	1036	1924	1036	1924	1036	1742	1225	1742	1225	2035	1225	2035	1225
		1040	1628	1040	1628	1332	1628	1332	1628	1206	1925	1206	1925	1409	1925	1409	1925
b=4m	R=0	2360	0	0	0	3200	0	0	0	2750	0	0	0	3300	0	0	0
		2006	681	0	0	2720	681	0	0	2338	923	0	0	2805	923	0	0
		1534	1589	0	0	2080	1589	0	0	1788	2153	0	0	2145	2153	0	0
		1062	2497	0	0	1440	2497	0	0	1238	3383	0	0	1485	3383	0	0
	R=0,7	2520	0	1764	0	2960	0	2072	0	2900	0	2030	0	3400	0	2380	0
		2142	444	1499	311	2516	444	1761	311	2465	537	1726	376	2890	537	2023	376
		1638	1036	1147	725	1924	1036	1347	725	1885	1253	1320	877	2210	1253	1547	877
		1134	1628	794	1140	1332	1628	932	1140	1305	1969	914	1378	1530	1969	1071	1378
	R=1	2530	0	2530	0	2550	0	2550	0	3020	0	3020	0	3050	0	3050	0
		2151	386	2151	386	2168	386	2168	386	2567	456	2567	456	2593	456	2593	456
		1645	900	1645	900	1658	900	1658	900	1963	1064	1963	1064	1983	1064	1983	1064
		1139	1414	1139	1414	1148	1414	1148	1414	1359	1672	1359	1672	1373	1672	1373	1672
		Vc=1500 / Vt=1500															

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR) EN CASO DE PRINCIPIO/FIN DE LINEA. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. $a=2,1$ m

		AN.14000R				AN.18000R				AN.21000R			
		Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt
b=2m	R=0	3000	0	0	0	4070	0	0	0	5580	0	0	0
		2550	1212	0	0	3460	1227	0	0	4743	1458	0	0
		1950	2828	0	0	2646	2863	0	0	3627	3402	0	0
		1350	4444	0	0	1832	4499	0	0	2511	5346	0	0
	R=0,7	2920	0	2044	0	3980	0	2786	0	5320	0	3724	0
		2482	896	1737	627	3383	915	2368	641	4522	1086	3165	760
		1898	2090	1329	1463	2587	2135	1811	1495	3458	2534	2421	1771
		1314	3284	920	2298	1791	3355	1254	2349	2394	3982	1676	2787
	R=1	2910	0	2910	0	3950	0	3950	0	4900	0	4900	0
		2474	720	2474	720	3358	813	3358	813	4165	975	4165	975
		1892	1680	1892	1680	2568	1897	2568	1897	3185	2275	3185	2275
		1310	2640	1310	2640	1778	2981	1778	2981	2205	3575	2205	3575
b=2,5m	R=0	3080	0	0	0	4150	0	0	0	5580	0	0	0
		2618	1275	0	0	3528	1316	0	0	4743	1659	0	0
		2002	2975	0	0	2698	3070	0	0	3627	3871	0	0
		1386	4675	0	0	1868	4824	0	0	2511	6083	0	0
	R=0,7	3020	0	2114	0	4100	0	2870	0	5600	0	3920	0
		2567	837	1797	586	3485	939	2440	657	4760	1083	3332	758
		1963	1953	1374	1367	2665	2191	1866	1534	3640	2527	2548	1769
		1359	3069	951	2148	1845	3443	1292	2410	2520	3971	1764	2780
	R=1	3000	0	3000	0	4120	0	4120	0	5190	0	5190	0
		2550	720	2550	720	3502	791	3502	791	4412	917	4412	917
		1950	1680	1950	1680	2678	1845	2678	1845	3374	2139	3374	2139
		1350	2640	1350	2640	1854	2899	1854	2899	2336	3361	2336	3361
b=3m	R=0	3130	0	0	0	4260	0	0	0	5580	0	0	0
		2661	1176	0	0	3621	1221	0	0	4743	1458	0	0
		2035	2744	0	0	2769	2849	0	0	3627	3402	0	0
		1409	4312	0	0	1917	4477	0	0	2511	5346	0	0
	R=0,7	3150	0	2205	0	4330	0	3031	0	5440	0	3808	0
		2678	728	1874	509	3681	870	2576	609	4624	1026	3237	718
		2048	1698	1433	1188	2815	2030	1970	1421	3536	2394	2475	1676
		1418	2668	992	1867	1949	3190	1364	2233	2448	3762	1714	2633
	R=1	3180	0	3180	0	4200	0	4200	0	5050	0	5050	0
		2703	626	2703	626	3570	735	3570	735	4293	875	4293	875
		2067	1460	2067	1460	2730	1715	2730	1715	3283	2041	3283	2041
		1431	2294	1431	2294	1890	2695	1890	2695	2273	3207	2273	3207
b=4m	R=0	3300	0	0	0	4420	0	0	0	5650	0	0	0
		2805	1010	0	0	3757	1245	0	0	4803	1394	0	0
		2145	2356	0	0	2873	2905	0	0	3673	3252	0	0
		1485	3702	0	0	1989	4565	0	0	2543	5110	0	0
	R=0,7	3460	0	2422	0	4580	0	3206	0	5080	0	3556	0
		2941	615	2059	431	3893	759	2725	531	4318	849	3023	594
		2249	1435	1574	1005	2977	1771	2084	1240	3302	1981	2311	1387
		1557	2255	1090	1579	2061	2783	1443	1948	2286	3113	1600	2179
	R=1	3470	0	3470	0	4200	0	4200	0	4660	0	4660	0
		2950	525	2950	525	3570	648	3570	648	3961	725	3961	725
		2256	1225	2256	1225	2730	1512	2730	1512	3029	1691	3029	1691
		1562	1925	1562	1925	1890	2376	1890	2376	2097	2657	2097	2657
		Vc=1500 / Vt=1500											

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR) EN CASO DE PRINCIPIO/FIN DE LINEA. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. a=2,5 m

		AN.9000				AN.9000R				AN.12000				AN.12000R			
		Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt
b=2m	R=0	1890	0	0	0	2580	0	0	0	2180	0	0	0	2600	0	0	0
		1607	743	0	0	2193	912	0	0	1853	995	0	0	2210	1200	0	0
		1229	1733	0	0	1677	2128	0	0	1417	2321	0	0	1690	2800	0	0
		851	2723	0	0	1161	3344	0	0	981	3647	0	0	1170	4400	0	0
	R=0,7	1890	0	1323	0	2540	0	1778	0	2170	0	1519	0	2560	0	1792	0
		1607	552	1125	386	2159	582	1511	407	1845	728	1291	509	2176	735	1523	515
		1229	1288	860	902	1651	1358	1156	951	1411	1698	987	1188	1664	1715	1165	1201
		851	2024	595	1417	1143	2134	800	1494	977	2668	684	1867	1152	2695	806	1887
	R=1	1880	0	1880	0	2530	0	2530	0	2180	0	2180	0	2570	0	2570	0
		1598	483	1598	483	2151	483	2151	483	1853	606	1853	606	2185	615	2185	615
		1222	1127	1222	1127	1645	1127	1645	1127	1417	1414	1417	1414	1671	1435	1671	1435
		846	1771	846	1771	1139	1771	1139	1771	981	2222	981	2222	1157	2255	1157	2255
b=2,5m	R=0	1930	0	0	0	2640	0	0	0	2230	0	0	0	2680	0	0	0
		1641	809	0	0	2244	852	0	0	1896	1017	0	0	2278	1151	0	0
		1255	1887	0	0	1716	1988	0	0	1450	2373	0	0	1742	2685	0	0
		869	2965	0	0	1188	3124	0	0	1004	3729	0	0	1206	4219	0	0
	R=0,7	1940	0	1358	0	2630	0	1841	0	2250	0	1575	0	2650	0	1855	0
		1649	558	1154	391	2236	558	1565	391	1913	708	1339	496	2253	714	1577	500
		1261	1302	883	911	1710	1302	1197	911	1463	1652	1024	1156	1723	1666	1206	1166
		873	2046	611	1432	1184	2046	828	1432	1013	2596	709	1817	1193	2618	835	1833
	R=1	1960	0	1960	0	2600	0	2600	0	2270	0	2270	0	2650	0	2650	0
		1666	483	1666	483	2210	483	2210	483	1930	599	1930	599	2253	599	2253	599
		1274	1127	1274	1127	1690	1127	1690	1127	1476	1397	1476	1397	1723	1397	1723	1397
		882	1771	882	1771	1170	1771	1170	1771	1022	2195	1022	2195	1193	2195	1193	2195
b=3m	R=0	1980	0	0	0	2700	0	0	0	2300	0	0	0	2730	0	0	0
		1683	738	0	0	2295	788	0	0	1955	986	0	0	2321	1071	0	0
		1287	1722	0	0	1755	1838	0	0	1495	2300	0	0	1775	2499	0	0
		891	2706	0	0	1215	2888	0	0	1035	3614	0	0	1229	3927	0	0
	R=0,7	2010	0	1407	0	2720	0	1904	0	2350	0	1645	0	2760	0	1932	0
		1709	506	1196	354	2312	506	1618	354	1998	600	1398	420	2346	605	1642	423
		1307	1180	915	826	1768	1180	1238	826	1528	1400	1069	980	1794	1411	1256	987
		905	1854	633	1297	1224	1854	857	1297	1058	2200	740	1540	1242	2217	869	1552
	R=1	2020	0	2020	0	2700	0	2700	0	2370	0	2370	0	2770	0	2770	0
		1717	426	1717	426	2295	426	2295	426	2015	510	2015	510	2355	510	2355	510
		1313	994	1313	994	1755	994	1755	994	1541	1190	1541	1190	1801	1190	1801	1190
		909	1562	909	1562	1215	1562	1215	1562	1067	1870	1067	1870	1247	1870	1247	1870
b=4m	R=0	2060	0	0	0	2790	0	0	0	2390	0	0	0	2830	0	0	0
		1751	675	0	0	2372	675	0	0	2032	918	0	0	2406	918	0	0
		1339	1575	0	0	1814	1575	0	0	1554	2142	0	0	1840	2142	0	0
		927	2475	0	0	1256	2475	0	0	1076	3366	0	0	1274	3366	0	0
	R=0,7	2160	0	1512	0	2880	0	2016	0	2510	0	1757	0	2920	0	2044	0
		1836	438	1285	307	2448	438	1714	307	2134	531	1493	372	2482	531	1737	372
		1404	1022	983	715	1872	1022	1310	715	1632	1239	1142	867	1898	1239	1329	867
		972	1606	680	1124	1296	1606	907	1124	1130	1947	791	1363	1314	1947	920	1363
	R=1	2220	0	2220	0	2530	0	2530	0	2570	0	2570	0	2980	0	2980	0
		1887	378	1887	378	2151	378	2151	378	2185	452	2185	452	2533	452	2533	452
		1443	882	1443	882	1645	882	1645	882	1671	1054	1671	1054	1937	1054	1937	1054
		999	1386	999	1386	1139	1386	1139	1386	1157	1656	1157	1656	1341	1656	1341	1656
		Vc=1500 / Vt=1500															

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR) EN CASO DE PRINCIPIO/FIN DE LINEA. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. $a=2,5$ m

		AN.14000R				AN.18000R				AN.21000R			
		Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt
b=2m	R=0	2630	0	0	0	3570	0	0	0	4850	0	0	0
		2236	1206	0	0	3035	1223	0	0	4123	1458	0	0
		1710	2814	0	0	2321	2853	0	0	3153	3402	0	0
		1184	4422	0	0	1607	4483	0	0	2183	5346	0	0
	R=0,7	2620	0	1834	0	3520	0	2464	0	4780	0	3346	0
		2227	851	1559	595	2992	909	2094	636	4063	1086	2844	760
		1703	1985	1192	1389	2288	2121	1602	1485	3107	2534	2175	1774
		1179	3119	825	2183	1584	3333	1109	2333	2151	3982	1506	2787
	R=1	2580	0	2580	0	3520	0	3520	0	4470	0	4470	0
		2193	630	2193	630	2992	777	2992	777	3800	924	3800	924
		1677	1470	1677	1470	2288	1813	2288	1813	2906	2156	2906	2156
		1161	2310	1161	2310	1584	2849	1584	2849	2012	3388	2012	3388
b=2,5m	R=0	2700	0	0	0	3650	0	0	0	4850	0	0	0
		2295	1253	0	0	3103	1269	0	0	4123	1610	0	0
		1755	2923	0	0	2373	2961	0	0	3153	3756	0	0
		1215	4593	0	0	1643	4653	0	0	2183	5902	0	0
	R=0,7	2700	0	1890	0	3640	0	2548	0	4950	0	3465	0
		2295	819	1607	573	3094	900	2166	630	4208	1043	2945	730
		1755	1911	1229	1338	2366	2100	1656	1470	3218	2433	2252	1703
		1215	3003	851	2102	1638	3300	1147	2310	2228	3823	1559	2676
	R=1	2700	0	2700	0	3650	0	3650	0	4750	0	4750	0
		2295	630	2295	630	3103	752	3103	752	4038	873	4038	873
		1755	1470	1755	1470	2373	1754	2373	1754	3088	2037	3088	2037
		1215	2310	1215	2310	1643	2756	1643	2756	2138	3201	2138	3201
b=3m	R=0	2760	0	0	0	3700	0	0	0	4870	0	0	0
		2346	1169	0	0	3145	1214	0	0	4140	1454	0	0
		1794	2727	0	0	2405	2832	0	0	3166	3392	0	0
		1242	4285	0	0	1665	4450	0	0	2192	5330	0	0
	R=0,7	2770	0	1939	0	3800	0	2660	0	4950	0	3465	0
		2355	704	1648	492	3230	840	2261	588	4208	993	2945	695
		1801	1642	1260	1149	2470	1960	1729	1372	3218	2317	2252	1622
		1247	2580	873	1806	1710	3080	1197	2156	2228	3641	1559	2549
	R=1	2800	0	2800	0	3830	0	3830	0	4600	0	4600	0
		2380	591	2380	591	3256	713	3256	713	3910	836	3910	836
		1820	1379	1820	1379	2490	1663	2490	1663	2990	1950	2990	1950
		1260	2167	1260	2167	1724	2613	1724	2613	2070	3064	2070	3064
b=4m	R=0	2900	0	0	0	3850	0	0	0	4900	0	0	0
		2465	1004	0	0	3273	1239	0	0	4165	1389	0	0
		1885	2342	0	0	2503	2891	0	0	3185	3241	0	0
		1305	3680	0	0	1733	4543	0	0	2205	5093	0	0
	R=0,7	3000	0	2100	0	4080	0	2856	0	4680	0	3276	0
		2550	611	1785	427	3468	753	2428	527	3978	845	2785	591
		1950	1425	1365	997	2652	1757	1856	1230	3042	1971	2129	1379
		1350	2239	945	1567	1836	2761	1285	1933	2106	3097	1474	2168
	R=1	3000	0	3000	0	3860	0	3860	0	4320	0	4320	0
		2550	522	2550	522	3281	642	3281	642	3672	719	3672	719
		1950	1218	1950	1218	2509	1498	2509	1498	2808	1677	2808	1677
		1350	1914	1350	1914	1737	2354	1737	2354	1944	2635	1944	2635
		Vc=1500 / Vt=1500											

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR) EN CASO DE PRINCIPIO/FIN DE LINEA. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. a=2,9 m

		AN.9000				AN.9000R				AN.12000				AN.12000R			
		Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt
b=2m	R=0	1690	0	0	0	2300	0	0	0	1950	0	0	0	2340	0	0	0
		1437	743	0	0	1955	906	0	0	1658	975	0	0	1989	1197	0	0
		1099	1733	0	0	1495	2114	0	0	1268	2275	0	0	1521	2793	0	0
		761	2723	0	0	1035	3322	0	0	878	3575	0	0	1053	4389	0	0
	R=0,7	1700	0	1190	0	2300	0	1610	0	1970	0	1379	0	2320	0	1624	0
		1445	548	1012	383	1955	548	1369	383	1675	692	1172	484	1972	695	1380	486
		1105	1278	774	894	1495	1278	1047	894	1281	1614	896	1129	1508	1621	1056	1134
		765	2008	536	1405	1035	2008	725	1405	887	2536	621	1775	1044	2547	731	1783
	R=1	1700	0	1700	0	2290	0	2290	0	1950	0	1950	0	2300	0	2300	0
		1445	449	1445	449	1947	449	1947	449	1658	564	1658	564	1955	570	1955	570
		1105	1047	1105	1047	1489	1047	1489	1047	1268	1316	1268	1316	1495	1330	1495	1330
		765	1645	765	1645	1031	1645	1031	1645	878	2068	878	2068	1035	2090	1035	2090
b=2,5m	R=0	1730	0	0	0	2350	0	0	0	2000	0	0	0	2400	0	0	0
		1471	801	0	0	1998	846	0	0	1700	972	0	0	2040	1148	0	0
		1125	1869	0	0	1528	1974	0	0	1300	2268	0	0	1560	2678	0	0
		779	2937	0	0	1058	3102	0	0	900	3564	0	0	1080	4208	0	0
	R=0,7	1740	0	1218	0	2370	0	1659	0	2030	0	1421	0	2380	0	1666	0
		1479	543	1035	380	2015	543	1410	380	1726	678	1208	475	2023	681	1416	477
		1131	1267	792	887	1541	1267	1078	887	1320	1582	924	1107	1547	1589	1083	1112
		783	1991	548	1394	1067	1991	747	1394	914	2486	639	1740	1071	2497	750	1748
	R=1	1760	0	1760	0	2370	0	2370	0	2040	0	2040	0	2400	0	2400	0
		1496	470	1496	470	2015	470	2015	470	1734	561	1734	561	2040	567	2040	567
		1144	1096	1144	1096	1541	1096	1541	1096	1326	1309	1326	1309	1560	1323	1560	1323
		792	1722	792	1722	1067	1722	1067	1722	918	2057	918	2057	1080	2079	1080	2079
b=3m	R=0	1750	0	0	0	2390	0	0	0	2040	0	0	0	2430	0	0	0
		1488	732	0	0	2032	788	0	0	1734	968	0	0	2066	1062	0	0
		1138	1708	0	0	1554	1838	0	0	1326	2258	0	0	1580	2478	0	0
		788	2684	0	0	1076	2888	0	0	918	3548	0	0	1094	3894	0	0
	R=0,7	1800	0	1260	0	2450	0	1715	0	2100	0	1470	0	2480	0	1736	0
		1530	485	1071	339	2083	485	1458	339	1785	578	1250	404	2108	578	1476	404
		1170	1131	819	791	1593	1131	1115	791	1365	1348	956	943	1612	1348	1128	943
		810	1777	567	1244	1103	1777	772	1244	945	2118	662	1482	1116	2118	781	1482
	R=1	1820	0	1820	0	2440	0	2440	0	2130	0	2130	0	2500	0	2500	0
		1547	405	1547	405	2074	405	2074	405	1811	483	1811	483	2125	483	2125	483
		1183	945	1183	945	1586	945	1586	945	1385	1127	1385	1127	1625	1127	1625	1127
		819	1485	819	1485	1098	1485	1098	1485	959	1771	959	1771	1125	1771	1125	1771
b=4m	R=0	1820	0	0	0	2480	0	0	0	2120	0	0	0	2500	0	0	0
		1547	671	0	0	2108	671	0	0	1802	914	0	0	2125	914	0	0
		1183	1565	0	0	1612	1565	0	0	1378	2132	0	0	1625	2132	0	0
		819	2459	0	0	1116	2459	0	0	954	3350	0	0	1125	3350	0	0
	R=0,7	1920	0	1344	0	2550	0	1785	0	2230	0	1561	0	2600	0	1820	0
		1632	425	1142	297	2168	425	1517	297	1896	515	1327	360	2210	515	1547	360
		1248	991	874	693	1658	991	1160	693	1450	1201	1015	840	1690	1201	1183	840
		864	1557	605	1090	1148	1557	803	1090	1004	1887	702	1321	1170	1887	819	1321
	R=1	1960	0	1960	0	2440	0	2440	0	2260	0	2260	0	2560	0	2560	0
		1666	365	1666	365	2074	365	2074	365	1921	434	1921	434	2176	434	2176	434
		1274	851	1274	851	1586	851	1586	851	1469	1012	1469	1012	1664	1012	1664	1012
		882	1337	882	1337	1098	1337	1098	1337	1017	1590	1017	1590	1152	1590	1152	1590
		Vc=1500 / Vt=1500															

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR) EN CASO DE PRINCIPIO/FIN DE LÍNEA. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. $a=2,9$ m

		AN.14000R				AN.18000R				AN.21000R			
		Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt
b=2m	R=0	2350	0	0	0	3200	0	0	0	4500	0	0	0
		1998	1200	0	0	2720	1215	0	0	3825	1461	0	0
		1528	2800	0	0	2080	2835	0	0	2925	3409	0	0
		1058	4400	0	0	1440	4455	0	0	2025	5357	0	0
	R=0,7	2340	0	1638	0	3170	0	2219	0	4380	0	3066	0
		1989	807	1392	565	2695	905	1886	633	3723	1059	2606	741
		1521	1883	1065	1318	2061	2111	1442	1477	2847	2471	1993	173
		1053	2959	737	2071	1427	3317	999	2322	1971	3883	1380	2718
	R=1	2360	0	2360	0	3190	0	3190	0	4100	0	4100	0
		2006	660	2006	660	2712	759	2712	759	3485	870	3485	870
		1534	1540	1534	1540	2074	1771	2074	1771	2665	2030	2665	2030
		1062	2420	1062	2420	1436	2783	1436	2783	1845	3190	1845	3190
b=2,5m	R=0	2400	0	0	0	3250	0	0	0	4600	0	0	0
		2040	1209	0	0	2763	1229	0	0	3910	1572	0	0
		1560	2821	0	0	2113	2867	0	0	2990	3668	0	0
		1080	4433	0	0	1463	4505	0	0	2070	5764	0	0
	R=0,7	2420	0	1694	0	3300	0	2310	0	4680	0	3276	0
		2057	798	1440	559	2805	867	1964	607	3978	1002	2785	701
		1573	1862	1101	1303	2145	2023	1502	1416	3042	2338	2129	1637
		1089	2926	762	2048	1485	3179	1040	2225	2106	3674	1474	2572
	R=1	2440	0	2440	0	3320	0	3320	0	4350	0	4350	0
		2074	660	2074	660	2822	717	2822	717	3698	833	3698	833
		1586	1540	1586	1540	2158	1673	2158	1673	2828	1943	2828	1943
		1098	2420	1098	2420	1494	2629	1494	2629	1958	3053	1958	3053
b=3m	R=0	2460	0	0	0	3300	0	0	0	4700	0	0	0
		2091	1163	0	0	2805	1208	0	0	3995	1449	0	0
		1599	2713	0	0	2145	2818	0	0	3055	3381	0	0
		1107	4263	0	0	1485	4428	0	0	2115	5313	0	0
	R=0,7	2500	0	1750	0	3380	0	2366	0	4530	0	3171	0
		2125	678	1488	475	2873	810	2011	567	3851	966	2695	676
		1625	1582	1138	1107	2197	1890	1538	1323	2945	2254	2061	1578
		1125	2486	788	1740	1521	2970	1065	2079	2039	3542	1427	2479
	R=1	2520	0	2520	0	3450	0	3450	0	4210	0	4210	0
		2142	570	2142	570	2933	686	2933	686	3579	801	3579	801
		1638	1330	1638	1330	2243	1600	2243	1600	2737	1869	2737	1869
		1134	2090	1134	2090	1553	2514	1553	2514	1895	2937	1895	2937
b=4m	R=0	2560	0	0	0	3420	0	0	0	4820	0	0	0
		2176	1002	0	0	2907	1233	0	0	4097	1385	0	0
		1664	2338	0	0	2223	2877	0	0	3133	3231	0	0
		1152	3674	0	0	1539	4521	0	0	2169	5077	0	0
	R=0,7	2580	0	1806	0	3530	0	2471	0	4280	0	2996	0
		2193	591	1535	414	3001	732	2100	512	3638	825	2547	578
		1677	1379	1174	965	2295	1708	1606	1196	2782	1925	1947	1348
		1161	2167	813	1517	1589	2684	1112	1879	1926	3025	1348	2118
	R=1	2570	0	2570	0	3550	0	3550	0	3950	0	3950	0
		2185	504	2185	504	3018	623	3018	623	3358	693	3358	693
		1671	1176	1671	1176	2308	1453	2308	1453	2568	1617	2568	1617
		1157	1848	1157	1848	1598	2283	1598	2283	1778	2541	1778	2541
		Vc=1500 / Vt=1500											

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR) EN CASO DE PRINCIPIO/FIN DE LINEA. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. $a=3,2$ m

		AN.9000				AN.9000R				AN.12000				AN.12000R			
		Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt
b=2m	R=0	1570	0	0	0	2130	0	0	0	1820	0	0	0	2150	0	0	0
		1335	744	0	0	1811	900	0	0	1547	945	0	0	1828	1173	0	0
		1021	1736	0	0	1385	2100	0	0	1183	2205	0	0	1398	2737	0	0
		707	2728	0	0	959	3300	0	0	819	3465	0	0	968	4301	0	0
	R=0,7	1580	0	1106	0	2120	0	1484	0	1850	0	1295	0	2170	0	1519	0
		1343	522	940	365	1802	522	1261	365	1573	654	1101	458	1845	656	1291	459
		1027	1218	719	853	1378	1218	965	853	1203	1526	842	1068	1411	1530	987	1071
		711	1914	498	1340	954	1914	668	1340	833	2398	583	1679	977	2404	684	1682
	R=1	1580	0	1580	0	2150	0	2150	0	1860	0	1860	0	2180	0	2180	0
		1343	422	1343	422	1828	422	1828	422	1581	530	1581	530	1853	527	1853	527
		1027	984	1027	984	1398	984	1398	984	1209	1236	1209	1236	1417	1229	1417	1229
		711	1546	711	1546	968	1546	968	1546	837	1942	837	1942	981	1931	981	1931
b=2,5m	R=0	1600	0	0	0	2180	0	0	0	1850	0	0	0	2200	0	0	0
		1360	801	0	0	1853	843	0	0	1573	945	0	0	1870	1143	0	0
		1040	1869	0	0	1417	1967	0	0	1203	2205	0	0	1430	2667	0	0
		720	2937	0	0	981	3091	0	0	833	3465	0	0	990	4191	0	0
	R=0,7	1630	0	1141	0	2210	0	1547	0	1900	0	1330	0	2250	0	1575	0
		1386	530	970	371	1879	530	1315	371	1615	645	1131	452	1913	650	1339	455
		1060	1236	742	865	1437	1236	1006	865	1235	1505	865	1054	1463	1516	1024	1061
		734	1942	513	1359	995	1942	696	1359	855	2365	599	1656	1013	2382	709	1667
	R=1	1650	0	1650	0	2230	0	2230	0	1900	0	1900	0	2250	0	2250	0
		1403	449	1403	449	1896	449	1896	449	1615	533	1615	533	1913	534	1913	534
		1073	1047	1073	1047	1450	1047	1450	1047	1235	1243	1235	1243	1463	1246	1463	1246
		743	1645	743	1645	1004	1645	1004	1645	855	1953	855	1953	1013	1958	1013	1958
b=3m	R=0	1630	0	0	0	2210	0	0	0	1890	0	0	0	2240	0	0	0
		1386	726	0	0	1879	788	0	0	1607	935	0	0	1904	1058	0	0
		1060	1694	0	0	1437	1838	0	0	1229	2181	0	0	1456	2468	0	0
		734	2662	0	0	995	2888	0	0	851	3427	0	0	1008	3878	0	0
	R=0,7	1680	0	1176	0	2280	0	1596	0	1950	0	1365	0	2310	0	1617	0
		1428	465	1000	326	1938	465	1357	326	1658	555	1160	389	1964	555	1374	389
		1092	1085	764	760	1482	1085	1037	760	1268	1295	887	907	1502	1295	1051	907
		756	1705	529	1194	1026	1705	718	1194	878	2035	614	1425	1040	2035	728	1425
	R=1	1710	0	1710	0	2580	0	2580	0	1990	0	1990	0	2330	0	2330	0
		1454	387	1454	387	2193	387	2193	387	1692	461	1692	461	1981	461	1981	461
		1112	903	1112	903	1677	903	1677	903	1294	1075	1294	1075	1515	1075	1515	1075
		770	1419	770	1419	1161	1419	1161	1419	896	1689	896	1689	1049	1689	1049	1689
b=4m	R=0	1680	0	0	0	2260	0	0	0	1950	0	0	0	2300	0	0	0
		1428	666	0	0	1921	666	0	0	1658	909	0	0	1955	909	0	0
		1092	1554	0	0	1469	1554	0	0	1268	2121	0	0	1495	2121	0	0
		756	2442	0	0	1017	2442	0	0	878	3333	0	0	1035	3333	0	0
	R=0,7	1790	0	1253	0	2320	0	1624	0	2050	0	1435	0	2340	0	1638	0
		1522	411	1065	288	1972	411	1380	288	1743	500	1220	350	1989	500	1392	350
		1164	959	814	671	1508	959	1056	671	1333	1166	933	816	1521	1166	1065	816
		806	1507	564	1055	1044	1507	731	1055	923	1832	646	1282	1053	1832	737	1282
	R=1	1820	0	1820	0	2300	0	2300	0	2050	0	2050	0	2300	0	2300	0
		1547	350	1547	350	1955	350	1955	350	1743	417	1743	417	1955	417	1955	417
		1183	816	1183	816	1495	816	1495	816	1333	973	1333	973	1495	973	1495	973
		819	1282	819	1282	1035	1282	1035	1282	923	1529	923	1529	1035	1529	1035	1529
		Vc=1500 / Vt=1500															

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR) EN CASO DE PRINCIPIO/FIN DE LÍNEA. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. $a=3,2$ m

		AN.14000R				AN.18000R				AN.21000R			
		Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt
b=2m	R=0	2170	0	0	0	2950	0	0	0	4180	0	0	0
		1845	1182	0	0	2508	1200	0	0	3553	1461	0	0
		1411	2758	0	0	1918	2800	0	0	2717	3409	0	0
		977	4334	0	0	1328	4400	0	0	1881	5357	0	0
	R=0,7	2180	0	1526	0	2980	0	2086	0	4100	0	2870	0
		1853	767	1297	537	2533	878	1773	614	3485	1005	2440	704
		1417	1789	992	1252	1937	2048	1356	1433	2665	2345	1866	1642
		981	2811	687	1967	1341	3218	939	2252	1845	3685	1292	2580
	R=1	2200	0	2200	0	2990	0	2990	0	3800	0	3800	0
		1870	618	1870	618	2542	711	2542	711	3230	810	3230	810
		1430	1442	1430	1442	1944	1659	1944	1659	2470	1890	2470	1890
		990	2266	990	2266	1346	2607	1346	2607	1710	2970	1710	2970
b=2,5m	R=0	2020	0	0	0	3000	0	0	0	4240	0	0	0
		1717	1154	0	0	2550	1193	0	0	3604	1530	0	0
		1313	2692	0	0	1950	2783	0	0	2756	3570	0	0
		909	4230	0	0	1350	4373	0	0	1908	5610	0	0
	R=0,7	2060	0	1442	0	3080	0	2156	0	4350	0	3045	0
		1751	753	1226	527	2618	830	1833	581	3698	962	2588	673
		1339	1757	937	1230	2002	1936	1401	1355	2828	2244	1979	1570
		927	2761	649	1933	1386	3042	970	2129	1958	3526	1370	2468
	R=1	2050	0	2050	0	3120	0	3120	0	4050	0	4050	0
		1743	626	1743	626	2652	681	2652	681	3443	788	3443	788
		1333	1460	1333	1460	2028	1589	2028	1589	2633	1838	2633	1838
		923	2294	923	2294	1404	2497	1404	2497	1823	2888	1823	2888
b=3m	R=0	2270	0	0	0	3050	0	0	0	4300	0	0	0
		1930	1157	0	0	2593	1199	0	0	3655	1445	0	0
		1476	2699	0	0	1983	2797	0	0	2795	3371	0	0
		1022	4241	0	0	1373	4395	0	0	1935	5297	0	0
	R=0,7	2320	0	1624	0	3170	0	2219	0	4230	0	2961	0
		1972	651	1380	456	2695	780	1886	546	3596	926	2517	648
		1508	1519	1056	1063	2061	1820	1442	1274	2750	2160	1925	1512
		1044	2387	731	1671	1427	2860	999	2002	1904	3394	1332	2375
	R=1	2350	0	2350	0	3200	0	3200	0	3970	0	3970	0
		1998	542	1998	542	2720	645	2720	645	3375	768	3375	768
		1528	1264	1528	1264	2080	1505	2080	1505	2581	1792	2581	1792
		1058	1986	1058	1986	1440	2365	1440	2365	1787	2816	1787	2816
b=4m	R=0	2340	0	0	0	3150	0	0	0	4460	0	0	0
		1989	998	0	0	2678	1217	0	0	3791	1380	0	0
		1521	2328	0	0	2048	2839	0	0	2899	3220	0	0
		1053	3658	0	0	1418	4461	0	0	2007	5060	0	0
	R=0,7	2350	0	1645	0	3220	0	2254	0	4030	0	2821	0
		1998	576	1398	403	2737	711	1916	498	3426	804	2398	563
		1528	1344	1069	941	2093	1659	1465	1161	2620	1876	1834	1313
		1058	2112	740	1478	1449	2607	1014	1825	1814	2948	1269	2064
	R=1	2310	0	2310	0	3180	0	3180	0	3720	0	3720	0
		1964	483	1964	483	2703	597	2703	597	3162	674	3162	674
		1502	1127	1502	1127	2067	1393	2067	1393	2418	1572	2418	1572
		1040	1771	1040	1771	1431	2189	1431	2189	1674	2470	1674	2470
		Vc=1500 / Vt=1500											

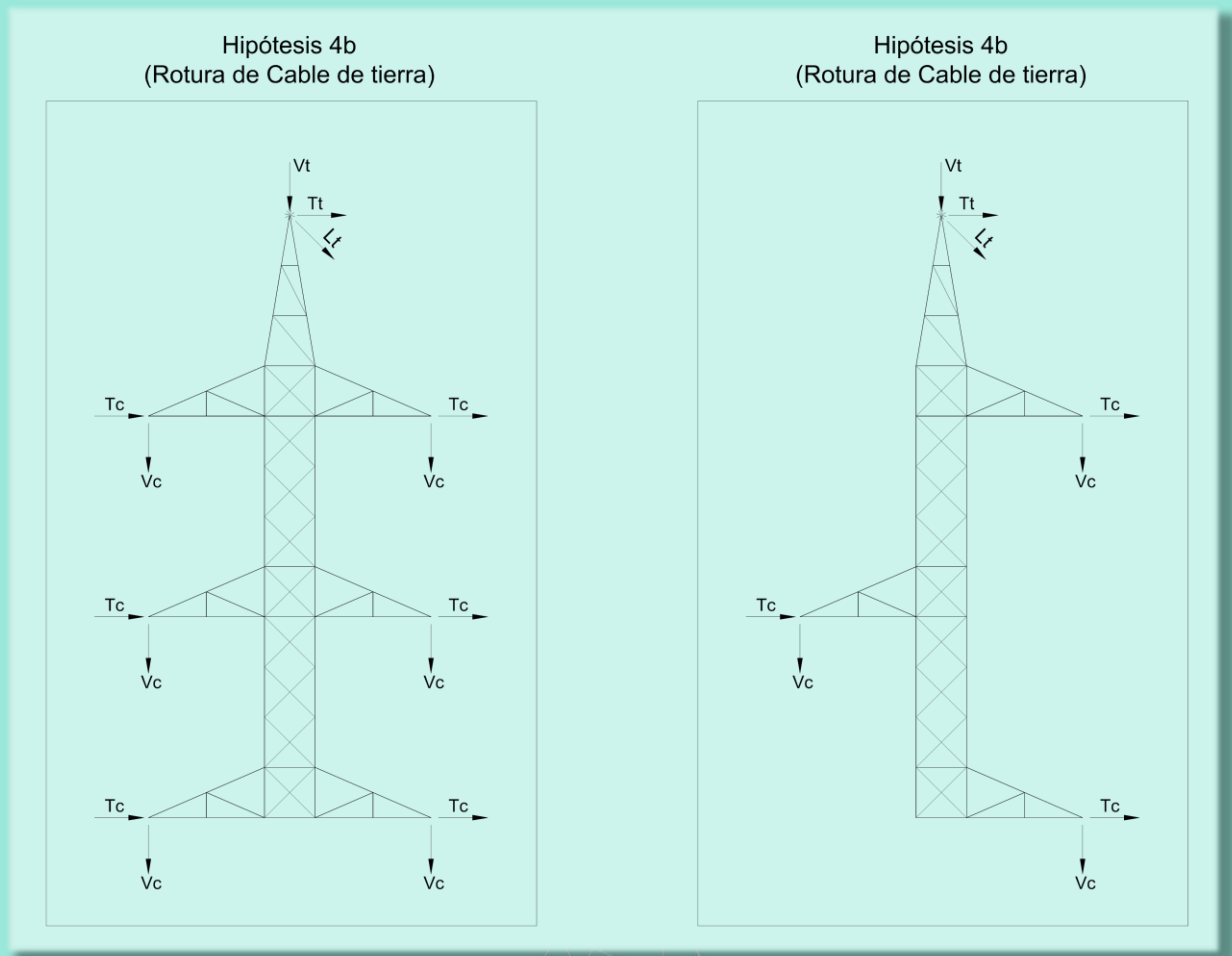
HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR) EN CASO DE PRINCIPIO/FIN DE LINEA. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. $a=3,6$ m

		AN.9000				AN.9000R				AN.12000				AN.12000R			
		Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt
b=2m	R=0	1430	0	0	0	1930	0	0	0	1650	0	0	0	1980	0	0	0
		1216	746	0	0	1641	869	0	0	1403	900	0	0	1683	1154	0	0
		930	1740	0	0	1255	2027	0	0	1073	2100	0	0	1287	2692	0	0
		644	2734	0	0	869	3185	0	0	743	3300	0	0	891	4230	0	0
	R=0,7	1440	0	1008	0	1950	0	1365	0	1670	0	1169	0	1960	0	1372	0
		1224	518	857	362	1658	518	1160	362	1420	653	994	457	1666	656	1166	459
		936	1208	655	845	1268	1208	887	845	1086	1523	760	1066	1274	1530	892	1071
		648	1898	454	1328	878	1898	614	1328	752	2393	526	1675	882	2404	617	1682
	R=1	1430	0	1430	0	1950	0	1950	0	1670	0	1670	0	1990	0	1990	0
		1216	420	1216	420	1658	420	1658	420	1420	525	1420	525	1692	527	1692	527
		930	980	930	980	1268	980	1268	980	1086	1225	1086	1225	1294	1229	1294	1229
		644	1540	644	1540	878	1540	878	1540	752	1925	752	1925	896	1931	896	1931
b=2,5m	R=0	1450	0	0	0	1960	0	0	0	1670	0	0	0	2010	0	0	0
		1233	789	0	0	1666	822	0	0	1420	900	0	0	1709	1125	0	0
		943	1841	0	0	1274	1918	0	0	1086	2100	0	0	1307	2625	0	0
		653	2893	0	0	882	3014	0	0	752	3300	0	0	905	4125	0	0
	R=0,7	1480	0	1036	0	2000	0	1400	0	1720	0	1204	0	2030	0	1421	0
		1258	524	881	366	1700	524	1190	366	1462	639	1023	447	1726	645	1208	452
		962	1222	673	855	1300	1222	910	855	1118	1491	783	1044	1320	1505	924	1054
		666	1920	466	1344	900	1920	630	1344	774	2343	542	1640	914	2365	639	1656
	R=1	1490	0	1490	0	2020	0	2020	0	1740	0	1740	0	2050	0	2050	0
		1267	444	1267	444	1717	444	1717	444	1479	525	1479	525	1743	530	1743	530
		969	1036	969	1036	1313	1036	1313	1036	1131	1225	1131	1225	1333	1236	1333	1236
		671	1628	671	1628	909	1628	909	1628	783	1925	783	1925	923	1942	923	1942
b=3m	R=0	1460	0	0	0	2000	0	0	0	1700	0	0	0	2030	0	0	0
		1241	720	0	0	1700	768	0	0	1445	912	0	0	1726	1053	0	0
		949	1680	0	0	1300	1792	0	0	1105	2128	0	0	1320	2457	0	0
		657	2640	0	0	900	2816	0	0	765	3344	0	0	914	3861	0	0
	R=0,7	1510	0	1057	0	2050	0	1435	0	1750	0	1225	0	2080	0	1456	0
		1284	459	898	321	1743	459	1220	321	1488	552	1041	386	1768	552	1238	386
		982	1071	687	750	1333	1071	933	750	1138	1288	796	902	1352	1288	946	902
		680	1683	476	1178	923	1683	646	1178	788	2024	551	1417	936	2024	655	1417
	R=1	1530	0	1530	0	2050	0	2050	0	1780	0	1780	0	2080	0	2080	0
		1301	386	1301	386	1743	386	1743	386	1513	456	1513	456	1768	456	1768	456
		995	900	995	900	1333	900	1333	900	1157	1064	1157	1064	1352	1064	1352	1064
		689	1414	689	1414	923	1414	923	1414	801	1672	801	1672	936	1672	936	1672
b=4m	R=0	1520	0	0	0	2050	0	0	0	1760	0	0	0	2100	0	0	0
		1292	662	0	0	1743	662	0	0	1496	905	0	0	1785	905	0	0
		988	1544	0	0	1333	1544	0	0	1144	2111	0	0	1365	2111	0	0
		684	2426	0	0	923	2426	0	0	792	3317	0	0	945	3317	0	0
	R=0,7	1610	0	1127	0	2060	0	1442	0	1820	0	1274	0	2080	0	1456	0
		1369	407	958	285	1751	407	1226	285	1547	498	1083	349	1768	498	1238	349
		1047	949	733	664	1339	949	937	664	1183	1162	828	813	1352	1162	946	813
		725	1491	507	1043	927	1491	649	1043	819	1826	573	1278	936	1826	655	1278
	R=1	1650	0	1650	0	2030	0	2030	0	1800	0	1800	0	2060	0	2060	0
		1403	345	1403	345	1726	345	1726	345	1530	413	1530	413	1751	410	1751	410
		1073	805	1073	805	1320	805	1320	805	1170	963	1170	963	1339	956	1339	956
		743	1265	743	1265	914	1265	914	1265	810	1513	810	1513	927	1502	927	1502
		Vc=1500 / Vt=1500															

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CONDUCTOR) EN CASO DE PRINCIPIO/FIN DE LINEA. ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. a=3,6 m

		AN.14000R				AN.18000R				AN.21000R			
		Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt	Lc	Tc	Lt	Tt
b=2m	R=0	2000	0	0	0	2680	0	0	0	3800	0	0	0
		1700	1163	0	0	2278	1176	0	0	3230	1466	0	0
		1300	2713	0	0	1742	2744	0	0	2470	3420	0	0
		900	4263	0	0	1206	4312	0	0	1710	5374	0	0
	R=0,7	2000	0	1400	0	2700	0	1890	0	3720	0	2604	0
		1700	765	1190	536	2295	873	1607	611	3162	1001	2213	700
		1300	1785	910	1250	1755	2037	1229	1426	2418	2335	1693	1634
		900	2805	630	1964	1215	3201	851	2241	1674	3669	1172	2568
	R=1	2000	0	2000	0	2720	0	2720	0	3500	0	3500	0
		1700	618	1700	618	2312	705	2312	705	2975	810	2975	810
		1300	1442	1300	1442	1768	1645	1768	1645	2275	1890	2275	1890
		900	2266	900	2266	1224	2585	1224	2585	1575	2970	1575	2970
b=2,5m	R=0	2140	0	0	0	2720	0	0	0	3880	0	0	0
		1819	1125	0	0	2312	1173	0	0	3298	1491	0	0
		1391	2625	0	0	1768	2737	0	0	2522	3479	0	0
		963	4125	0	0	1224	4301	0	0	1746	5467	0	0
	R=0,7	2000	0	1400	0	2790	0	1953	0	3920	0	2744	0
		1700	653	1190	457	2372	825	1660	578	3332	960	2332	672
		1300	1523	910	1066	1814	1925	1269	1348	2548	2240	1784	1568
		900	2393	630	1675	1256	3025	879	2118	1764	3520	1235	2464
	R=1	1950	0	1950	0	2810	0	2810	0	3720	0	3720	0
		1658	548	1658	548	2389	675	2389	675	3162	788	3162	788
		1268	1278	1268	1278	1827	1575	1827	1575	2418	1838	2418	1838
		878	2008	878	2008	1265	2475	1265	2475	1674	2888	1674	2888
b=3m	R=0	2050	0	0	0	2750	0	0	0	3920	0	0	0
		1743	1137	0	0	2338	1181	0	0	3332	1440	0	0
		1333	2653	0	0	1788	2755	0	0	2548	3360	0	0
		923	4169	0	0	1238	4329	0	0	1764	5280	0	0
	R=0,7	2100	0	1470	0	2860	0	2002	0	3900	0	2730	0
		1785	645	1250	452	2431	774	1702	542	3315	921	2321	645
		1365	1505	956	1054	1859	1806	1301	1264	2535	2149	1775	1504
		945	2365	662	1656	1287	2838	901	1987	1755	3377	1229	2364
	R=1	2090	0	2090	0	2830	0	2830	0	3650	0	3650	0
		1777	537	1777	537	2406	648	2406	648	3103	762	3103	762
		1359	1253	1359	1253	1840	1512	1840	1512	2373	1778	2373	1778
		941	1969	941	1969	1274	2376	1274	2376	1643	2794	1643	2794
b=4m	R=0	2100	0	0	0	2830	0	0	0	4020	0	0	0
		1785	992	0	0	2406	1197	0	0	3417	1376	0	0
		1365	2314	0	0	1840	2793	0	0	2613	3210	0	0
		945	3636	0	0	1274	4389	0	0	1809	5044	0	0
	R=0,7	2070	0	1449	0	2860	0	2002	0	3680	0	2576	0
		1760	576	1232	403	2431	705	1702	494	3128	800	2190	560
		1346	1344	942	941	1859	1645	1301	1152	2392	1866	1674	1306
		932	2112	652	1478	1287	2585	901	1810	1656	2932	1159	2052
	R=1	2050	0	2050	0	2830	0	2830	0	3420	0	3420	0
		1743	480	1743	480	2406	596	2406	596	2907	672	2907	672
		1333	1120	1333	1120	1840	1390	1840	1390	2223	1568	2223	1568
		923	1760	923	1760	1274	2184	1274	2184	1539	2464	1539	2464
		Vc=1500 / Vt=1500											

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CABLE DE TIERRA):



En las tablas mostradas a continuación se indican valores de los esfuerzos aplicados en cúpula para la hipótesis 4, rotura de conductor de tierra.

Los valores están expresados en daN. Son valores nominales que llevan implícitos un coeficiente de seguridad, que será de 1,2 y son valores que soportaría la cúpula de tierra.

Se pueden encontrar arboles de carga para diferentes relaciones de esfuerzos conductor-tierra (parámetro R). Este parámetro es la relación entre los esfuerzos horizontales soportados por la cúpula de tierra y crucetas: $R = H_t/H_c$.

Se facilitan distintas relaciones entre los esfuerzos transversal y longitudinal de cruceta y cúpula. En caso de requerir un esfuerzo específico se pueden consultar los gráficos de utilización de cada apoyo adjuntas en el ANEXO 1 de esta serie.

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CABLE DE TIERRA). ARMADOS DOBLE CIRCUITO. $h=3$ m

		AN.2000			AN.3000			AN.6000 / 6000R			AN.9000 / 9000R		
		Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc
b=2m	R=0,7	2920	0	0	2940	0	0	4810	0	0	4800	0	0
		2336	95	136	2352	117	167	3848	183	261	3840	262	374
		1752	190	271	1764	234	334	2886	366	523	2880	524	749
	R=1	2920	0	0	2940	0	0	4810	0	0	4800	0	0
		2336	128	128	2352	158	158	3848	246	246	3840	352	352
		1752	256	256	1764	316	316	2886	492	492	2880	704	704
b=2,5m	R=0,7	3140	0	0	3190	0	0	4400	0	0	4800	0	0
		2512	92	131	2552	112	160	3520	175	250	3840	250	357
		1884	184	263	1914	224	320	2640	350	500	2880	500	714
	R=1	3140	0	0	3190	0	0	4400	0	0	4800	0	0
		2512	123	123	2552	170	170	3520	236	236	3840	336	336
		1884	246	246	1914	340	340	2640	472	472	2880	672	672
b=3m	R=0,7	2790	0	0	2790	0	0	3870	0	0	4800	0	0
		2232	88	126	2232	108	154	3096	169	241	3840	236	337
		1674	176	251	1674	216	309	2322	338	483	2880	472	674
	R=1	2790	0	0	2790	0	0	3870	0	0	4800	0	0
		2232	118	118	2232	146	146	3096	228	228	3840	320	320
		1674	236	236	1674	292	292	2322	456	456	2880	640	640
		Vc=1300 / Vt=1300									Vc=1500 / Vt=1500		

		AN.12000 / 12000R			AN.14000R			AN.18000R			AN.21000R		
		Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc
b=2m	R=0,7	4820	0	0	4800	0	0	8260	0	0	8400	0	0
		3856	346	494	3840	400	571	6608	500	714	6720	592	846
		2892	692	989	2880	800	1143	4956	1000	1429	5040	1184	1691
	R=1	4820	0	0	4800	0	0	8260	0	0	8400	0	0
		3856	468	468	3840	532	532	6608	667	667	6720	792	792
		2892	936	936	2880	1064	1064	4956	1333	1333	5040	1584	1584
b=2,5m	R=0,7	4830	0	0	4800	0	0	8260	0	0	8400	0	0
		3864	336	480	3840	380	543	6608	478	683	6720	564	806
		2898	672	960	2880	760	1086	4956	956	1366	5040	1128	1611
	R=1	4830	0	0	4800	0	0	8260	0	0	8400	0	0
		3864	456	456	3840	512	512	6608	642	642	6720	752	752
		2898	912	912	2880	1024	1024	4956	1284	1284	5040	1504	1504
b=3m	R=0,7	4830	0	0	4800	0	0	7220	0	0	8400	0	0
		3864	320	457	3840	364	520	5776	460	657	6720	524	749
		2898	640	914	2880	728	1040	4332	920	1314	5040	1048	1497
	R=1	4830	0	0	4800	0	0	8260	0	0	8400	0	0
		3864	432	432	3840	484	484	6608	612	612	6720	688	688
		2898	864	864	2880	968	968	4956	1224	1224	5040	1376	1376
		Vc=1500 / Vt=1500											

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CABLE DE TIERRA). ARMADOS DOBLE CIRCUITO. h=3,6 m

		AN.2000			AN.3000			AN.6000 / 6000R			AN.9000 / 9000R		
		Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc
b=2m	R=0,7	2250	0	0	2250	0	0	4270	0	0	4220	0	0
		1800	94	134	1800	116	166	3416	182	260	3376	260	371
		1350	188	269	1350	232	331	2562	364	520	2532	520	743
	R=1	2250	0	0	2250	0	0	4270	0	0	4220	0	0
		1800	127	127	1800	157	157	3416	244	244	3376	348	348
		1350	254	254	1350	314	314	2562	488	488	2532	696	696
b=2,5m	R=0,7	2280	0	0	2280	0	0	4050	0	0	4200	0	0
		1824	91	130	1824	111	159	3240	174	249	3360	248	354
		1368	182	260	1368	222	317	2430	348	497	2520	496	709
	R=1	2270	0	0	2280	0	0	4060	0	0	4200	0	0
		1816	123	123	1824	149	149	3248	234	234	3360	334	334
		1362	246	246	1368	298	298	2436	468	468	2520	668	668
b=3m	R=0,7	2270	0	0	2270	0	0	3600	0	0	4190	0	0
		1816	88	126	1816	108	154	2880	169	241	3352	234	334
		1362	176	251	1362	216	309	2160	338	483	2514	468	669
	R=1	2270	0	0	2270	0	0	3600	0	0	4190	0	0
		1816	117	117	1816	145	145	2880	228	228	3352	318	318
		1362	234	234	1362	290	290	2160	456	456	2514	636	636
b=4m	R=0,7	2090	0	0	2100	0	0	3150	0	0	4200	0	0
		1672	80	114	1680	96	137	2520	152	217	3360	212	303
		1254	160	229	1260	192	274	1890	304	434	2520	424	606
	R=1	2090	0	0	2100	0	0	3150	0	0	4200	0	0
		1672	107	107	1680	127	127	2520	200	200	3360	284	284
		1254	214	214	1260	254	254	1890	400	400	2520	568	568
		Vc=1300 / Vt=1300									Vc=1500 / Vt=1500		

		AN.12000 / 12000R			AN.14000R			AN.18000R			AN.21000R		
		Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc
b=2m	R=0,7	4190	0	0	4190	0	0	5200	0	0	6200	0	0
		3352	344	491	3352	398	569	4160	498	711	4960	590	843
		2514	688	983	2514	796	1137	3120	996	1423	3720	1180	1686
	R=1	4190	0	0	4190	0	0	5200	0	0	6200	0	0
		3352	468	468	3352	528	528	4160	662	662	4960	788	788
		2514	936	936	2514	1056	1056	3120	1324	1324	3720	1576	1576
b=2,5m	R=0,7	4190	0	0	4200	0	0	5200	0	0	6200	0	0
		3352	334	477	3360	378	540	4160	474	677	4960	560	800
		2514	668	954	2520	756	1080	3120	948	1354	3720	1120	1600
	R=1	4190	0	0	4200	0	0	5200	0	0	6200	0	0
		3352	452	452	3360	508	508	4160	638	638	4960	748	748
		2514	904	904	2520	1016	1016	3120	1276	1276	3720	1496	1496
b=3m	R=0,7	4190	0	0	4200	0	0	5200	0	0	6200	0	0
		3352	318	454	3360	364	520	4160	456	651	4960	520	743
		2514	636	909	2520	728	1040	3120	912	1303	3720	1040	1486
	R=1	4190	0	0	4200	0	0	5200	0	0	6200	0	0
		3352	426	426	3360	480	480	4160	608	608	4960	684	684
		2514	852	852	2520	960	960	3120	1216	1216	3720	1368	1368
b=4m	R=0,7	4200	0	0	4170	0	0	5130	0	0	6200	0	0
		3360	286	409	3336	328	469	4104	412	589	4960	460	657
		2520	572	817	2502	656	937	3078	824	1177	3720	920	1314
	R=1	4200	0	0	4170	0	0	5130	0	0	6200	0	0
		3360	378	378	3336	434	434	4104	536	536	4960	602	602
		2520	756	756	2502	868	868	3078	1072	1072	3720	1204	1204
		Vc=1500 / Vt=1500											

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CABLE DE TIERRA). ARMADOS DOBLE CIRCUITO. $h=4,3$ m

		AN.2000			AN.3000			AN.6000 / 6000R			AN.9000 / 9000R		
		Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc
b=2m	R=0,7	2360	0	0	2360	0	0	4150	0	0	4850	0	0
		1888	94	134	1888	115	164	3320	181	259	3880	258	369
		1416	188	269	1416	230	329	2490	362	517	2910	516	737
	R=1	2360	0	0	2360	0	0	4150	0	0	4850	0	0
		1888	127	127	1888	156	156	3320	242	242	3880	346	346
		1416	254	254	1416	312	312	2490	484	484	2910	692	692
b=2,5m	R=0,7	2640	0	0	2640	0	0	3700	0	0	4860	0	0
		2112	91	130	2112	110	157	2960	173	247	3888	246	351
		1584	182	260	1584	220	314	2220	346	494	2916	492	703
	R=1	2650	0	0	2640	0	0	3700	0	0	4860	0	0
		2120	122	122	2112	148	148	2960	232	232	3888	328	328
		1590	244	244	1584	296	296	2220	464	464	2916	656	656
b=3m	R=0,7	2350	0	0	2350	0	0	3320	0	0	4830	0	0
		1880	87	124	1880	107	153	2656	167	239	3864	232	331
		1410	174	249	1410	214	306	1992	334	477	2898	464	663
	R=1	2350	0	0	2350	0	0	3320	0	0	4830	0	0
		1880	116	116	1880	144	144	2656	226	226	3864	312	312
		1410	232	232	1410	288	288	1992	452	452	2898	624	624
b=4m	R=0,7	1950	0	0	1950	0	0	2700	0	0	4700	0	0
		1560	79	113	1560	95	136	2160	149	213	3760	210	300
		1170	158	226	1170	190	271	1620	298	426	2820	420	600
	R=1	1950	0	0	1950	0	0	2700	0	0	4700	0	0
		1560	106	106	1560	125	125	2160	198	198	3760	278	278
		1170	212	212	1170	250	250	1620	396	396	2820	556	556
		Vc=1300 / Vt=1300									Vc=1500 / Vt=1500		

		AN.12000 / 12000R			AN.14000R			AN.18000R			AN.21000R		
		Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc
b=2m	R=0,7	4850	0	0	4850	0	0	6000	0	0	6000	0	0
		3880	342	489	3880	394	563	4800	494	706	4800	588	840
		2910	684	977	2910	788	1126	3600	988	1411	3600	1176	1680
	R=1	4850	0	0	4850	0	0	6000	0	0	6000	0	0
		3880	464	464	3880	524	524	4800	658	658	4800	784	784
		2910	928	928	2910	1048	1048	3600	1316	1316	3600	1568	1568
b=2,5m	R=0,7	4850	0	0	4850	0	0	6000	0	0	6000	0	0
		3880	332	474	3880	374	534	4800	470	671	4800	556	794
		2910	664	949	2910	748	1069	3600	940	1343	3600	1112	1589
	R=1	4850	0	0	4850	0	0	6000	0	0	6000	0	0
		3880	448	448	3880	504	504	4800	634	634	4800	680	680
		2910	896	896	2910	1008	1008	3600	1268	1268	3600	1360	1360
b=3m	R=0,7	4850	0	0	4850	0	0	6000	0	0	6000	0	0
		3880	316	451	3880	358	511	4800	452	646	4800	516	737
		2910	632	903	2910	716	1023	3600	904	1291	3600	1032	1474
	R=1	4850	0	0	4850	0	0	6000	0	0	6000	0	0
		3880	422	422	3880	482	482	4800	604	604	4800	680	680
		2910	844	844	2910	964	964	3600	1208	1208	3600	1360	1360
b=4m	R=0,7	4700	0	0	4820	0	0	5960	0	0	6000	0	0
		3760	284	406	3856	326	466	4768	408	583	4800	456	651
		2820	568	811	2892	652	931	3576	816	1166	3600	912	1303
	R=1	4700	0	0	4820	0	0	5960	0	0	6000	0	0
		3760	374	374	3856	428	428	4768	532	532	4800	598	598
		2820	748	748	2892	856	856	3576	1064	1064	3600	1196	1196
		Vc=1500 / Vt=1500											

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CABLE DE TIERRA). ARMADOS DOBLE CIRCUITO. h=5,2 m

		AN.2000			AN.3000			AN.6000 / 6000R			AN.9000 / 9000R		
		Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc
b=2m	R=0,7	2080	0	0	2080	0	0	3670	0	0	4400	0	0
		1664	93	133	1664	114	163	2936	180	257	3520	256	366
		1248	186	266	1248	228	326	2202	360	514	2640	512	731
	R=1	2080	0	0	2080	0	0	3670	0	0	4400	0	0
		1664	126	126	1664	154	154	2936	240	240	3520	340	340
		1248	252	252	1248	308	308	2202	480	480	2640	680	680
b=2,5m	R=0,7	2340	0	0	2340	0	0	3300	0	0	4940	0	0
		1872	90	129	1872	109	156	2640	172	246	3952	244	349
		1404	180	257	1404	218	311	1980	344	491	2964	488	697
	R=1	2340	0	0	2340	0	0	3300	0	0	4940	0	0
		1872	120	120	1872	147	147	2640	230	230	3952	326	326
		1404	240	240	1404	294	294	1980	460	460	2964	652	652
b=3m	R=0,7	2100	0	0	2100	0	0	2980	0	0	4500	0	0
		1680	86	123	1680	86	123	2384	165	236	3600	230	329
		1260	172	246	1260	172	246	1788	330	471	2700	460	657
	R=1	2100	0	0	2100	0	0	2980	0	0	4500	0	0
		1680	114	114	1680	142	142	2384	224	224	3600	306	306
		1260	228	228	1260	284	284	1788	448	448	2700	612	612
b=4m	R=0,7	1750	0	0	1750	0	0	2450	0	0	4100	0	0
		1400	78	111	1400	93	133	1960	148	211	3280	208	297
		1050	156	223	1050	186	266	1470	296	423	2460	416	594
	R=1	1750	0	0	1750	0	0	2450	0	0	4100	0	0
		1400	104	104	1400	123	123	1960	196	196	3280	274	274
		1050	208	208	1050	246	246	1470	392	392	2460	548	548
		Vc=1300 / Vt=1300									Vc=1500 / Vt=1500		

		AN.12000 / 12000R			AN.14000R			AN.18000R			AN.21000R		
		Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc
b=2m	R=0,7	5150	0	0	5160	0	0	7220	0	0	7250	0	0
		4120	340	486	4128	390	557	5776	490	700	5800	584	834
		3090	680	971	3096	780	1114	4332	980	1400	4350	1168	1669
	R=1	5150	0	0	5160	0	0	7220	0	0	7250	0	0
		4120	460	460	4128	520	520	5776	654	654	5800	780	780
		3090	920	920	3096	1040	1040	4332	1308	1308	4350	1560	1560
b=2,5m	R=0,7	5150	0	0	5160	0	0	7220	0	0	7250	0	0
		4120	330	471	4128	370	529	5776	466	666	5800	552	789
		3090	660	943	3096	740	1057	4332	932	1331	4350	1104	1577
	R=1	5150	0	0	5170	0	0	7220	0	0	7250	0	0
		4120	444	444	4136	500	500	5776	630	630	5800	716	716
		3090	888	888	3102	1000	1000	4332	1260	1260	4350	1432	1432
b=3m	R=0,7	5150	0	0	5160	0	0	7220	0	0	7250	0	0
		4120	314	449	4128	340	486	5776	448	640	5800	512	731
		3090	628	897	3096	680	971	4332	896	1280	4350	1024	1463
	R=1	5150	0	0	5160	0	0	7220	0	0	7250	0	0
		4120	416	416	4128	440	440	5776	600	600	5800	676	676
		3090	832	832	3096	880	880	4332	1200	1200	4350	1352	1352
b=4m	R=0,7	4200	0	0	5000	0	0	7140	0	0	7150	0	0
		3360	282	403	4000	324	463	5712	404	577	5720	452	646
		2520	564	806	3000	648	926	4284	808	1154	4290	904	1291
	R=1	4200	0	0	5000	0	0	7140	0	0	7150	0	0
		3360	370	370	4000	426	426	5712	528	528	5720	594	594
		2520	740	740	3000	852	852	4284	1056	1056	4290	1188	1188
		Vc=1500 / Vt=1500											

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CABLE DE TIERRA). ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. h=3 m

		AN.2000			AN.3000			AN.6000 / 6000R			AN.9000 / 9000R		
		Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc
b=2m	R=0,7	2980	0	0	2980	0	0	4810	0	0	4800	0	0
		2384	178	254	2384	216	309	3848	332	474	3840	470	671
		1788	356	509	1788	432	617	2886	664	949	2880	940	1343
	R=1	2980	0	0	2980	0	0	4810	0	0	4800	0	0
		2384	230	230	2384	278	278	3848	430	430	3840	604	604
		1788	460	460	1788	556	556	2886	860	860	2880	1208	1208
b=2,5m	R=0,7	3220	0	0	3220	0	0	4420	0	0	4800	0	0
		2576	170	243	2576	206	294	3536	318	454	3840	444	634
		1932	340	486	1932	412	589	2652	636	909	2880	888	1269
	R=1	3220	0	0	3220	0	0	4420	0	0	4800	0	0
		2576	218	218	2576	268	268	3536	412	412	3840	574	574
		1932	436	436	1932	536	536	2652	824	824	2880	1148	1148
b=3m	R=0,7	2790	0	0	2790	0	0	3900	0	0	4800	0	0
		2232	162	231	2232	194	277	3120	306	437	3840	422	603
		1674	324	463	1674	388	554	2340	612	874	2880	844	1206
	R=1	2790	0	0	2790	0	0	3900	0	0	4800	0	0
		2232	206	206	2232	248	248	3120	390	390	3840	544	544
		1674	412	412	1674	496	496	2340	780	780	2880	1088	1088
		Vc=1300 / Vt=1300									Vc=1500 / Vt=1500		

		AN.12000 / 12000R			AN.14000R			AN.18000R			AN.21000R		
		Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc
b=2m	R=0,7	4820	0	0	4800	0	0	8260	0	0	8400	0	0
		3856	616	880	3840	690	986	6608	840	1200	6720	1002	1431
		2892	1232	1760	2880	1380	1971	4956	1680	2400	5040	2004	2863
	R=1	4820	0	0	4800	0	0	8260	0	0	8400	0	0
		3856	790	790	3840	790	790	6608	1078	1078	6720	1284	1284
		2892	1580	1580	2880	1580	1580	4956	2156	2156	5040	2568	2568
b=2,5m	R=0,7	4830	0	0	4800	0	0	8260	0	0	8400	0	0
		3864	598	854	3840	660	943	6608	828	1183	6720	942	1346
		2898	1196	1709	2880	1320	1886	4956	1656	2366	5040	1884	2691
	R=1	4830	0	0	4800	0	0	8260	0	0	8400	0	0
		3864	776	776	3840	844	844	6608	1046	1046	6720	1174	1174
		2898	1552	1552	2880	1688	1688	4956	2092	2092	5040	2348	2348
b=3m	R=0,7	4830	0	0	4800	0	0	8260	0	0	8400	0	0
		3864	574	820	3840	624	891	6608	730	1043	6720	874	1249
		2898	1148	1640	2880	1248	1783	4956	1460	2086	5040	1748	2497
	R=1	4830	0	0	4800	0	0	8260	0	0	8400	0	0
		3864	704	704	3840	790	790	6608	988	988	6720	1100	1100
		2898	1408	1408	2880	1580	1580	4956	1976	1976	5040	2200	2200
		Vc=1500 / Vt=1500											

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CABLE DE TIERRA). ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. h=3,6 m

		AN.2000			AN.3000			AN.6000 / 6000R			AN.9000 / 9000R		
		Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc
b=2m	R=0,7	2250	0	0	2250	0	0	4270	0	0	4220	0	0
		1800	172	246	1800	212	303	3416	326	466	3376	464	663
		1350	344	491	1350	424	606	2562	652	931	2532	928	1326
	R=1	2250	0	0	2250	0	0	4270	0	0	4220	0	0
		1800	224	224	1800	272	272	3416	424	424	3376	596	596
		1350	448	448	1350	544	544	2562	848	848	2532	1192	1192
b=2,5m	R=0,7	2270	0	0	2280	0	0	4050	0	0	4200	0	0
		1816	166	237	1824	204	291	3240	316	451	3360	440	629
		1362	332	474	1368	408	583	2430	632	903	2520	880	1257
	R=1	2270	0	0	2280	0	0	4060	0	0	4200	0	0
		1816	214	214	1824	262	262	3248	406	406	3360	564	564
		1362	428	428	1368	524	524	2436	812	812	2520	1128	1128
b=3m	R=0,7	2270	0	0	2270	0	0	3620	0	0	4190	0	0
		1816	158	226	1816	190	271	2896	300	429	3352	418	597
		1362	316	451	1362	380	543	2172	600	857	2514	836	1194
	R=1	2270	0	0	2270	0	0	3620	0	0	4190	0	0
		1816	202	202	1816	242	242	2896	380	380	3352	528	528
		1362	404	404	1362	484	484	2172	760	760	2514	1056	1056
b=4m	R=0,7	2120	0	0	2120	0	0	2750	0	0	4200	0	0
		1696	166	237	1696	166	237	2200	262	374	3360	492	703
		1272	332	474	1272	332	474	1650	524	749	2520	984	1406
	R=1	2120	0	0	2120	0	0	2750	0	0	4200	0	0
		1696	184	184	1696	210	210	2200	330	330	3360	460	460
		1272	368	368	1272	420	420	1650	660	660	2520	920	920
		Vc=1300 / Vt=1300									Vc=1500 / Vt=1500		

		AN.12000 / 12000R			AN.14000R			AN.18000R			AN.21000R		
		Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc
b=2m	R=0,7	4190	0	0	4190	0	0	5200	0	0	6200	0	0
		3352	606	866	3352	680	971	4160	844	1206	4960	1002	1431
		2514	1212	1731	2514	1360	1943	3120	1688	2411	3720	2004	2863
	R=1	4190	0	0	4190	0	0	5200	0	0	6200	0	0
		3352	782	782	3352	782	782	4160	1026	1026	4960	1226	1226
		2514	1564	1564	2514	1564	1564	3120	2052	2052	3720	2452	2452
b=2,5m	R=0,7	4190	0	0	4200	0	0	5200	0	0	6200	0	0
		3352	590	843	3360	650	929	4160	818	1169	4960	926	1323
		2514	1180	1686	2520	1300	1857	3120	1636	2337	3720	1852	2646
	R=1	4190	0	0	4200	0	0	5200	0	0	6200	0	0
		3352	760	760	3360	820	820	4160	1006	1006	4960	1160	1160
		2514	1520	1520	2520	1640	1640	3120	2012	2012	3720	2320	2320
b=3m	R=0,7	4190	0	0	4200	0	0	5200	0	0	6200	0	0
		3352	564	806	3360	614	877	4160	770	1100	4960	860	1229
		2514	1128	1611	2520	1228	1754	3120	1540	2200	3720	1720	2457
	R=1	4190	0	0	4200	0	0	5200	0	0	6200	0	0
		3352	678	678	3360	774	774	4160	952	952	4960	1076	1076
		2514	1356	1356	2520	1548	1548	3120	1904	1904	3720	2152	2152
b=4m	R=0,7	4200	0	0	4170	0	0	5130	0	0	6200	0	0
		3360	492	703	3336	538	769	4104	754	1077	4960	754	1077
		2520	984	1406	2502	1076	1537	3078	1508	2154	3720	1508	2154
	R=1	4200	0	0	4170	0	0	5130	0	0	6200	0	0
		3360	600	600	3336	678	678	4104	844	844	4960	950	950
		2520	1200	1200	2502	1356	1356	3078	1688	1688	3720	1900	1900
		Vc=1500 / Vt=1500											

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CABLE DE TIERRA). ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. h=4,3 m

		AN.2000			AN.3000			AN.6000 / 6000R			AN.9000 / 9000R		
		Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc
b=2m	R=0,7	2360	0	0	2360	0	0	4150	0	0	4850	0	0
		1888	170	243	1888	208	297	3320	324	463	3880	456	651
		1416	340	486	1416	416	594	2490	648	926	2910	912	1303
	R=1	2400	0	0	2360	0	0	4150	0	0	4850	0	0
		1920	218	218	1888	266	266	3320	418	418	3880	580	580
		1440	436	436	1416	532	532	2490	836	836	2910	1160	1160
b=2,5m	R=0,7	2640	0	0	2640	0	0	3700	0	0	4860	0	0
		2112	162	231	2112	200	286	2960	310	443	3888	430	614
		1584	324	463	1584	400	571	2220	620	886	2916	860	1229
	R=1	2640	0	0	2640	0	0	3700	0	0	4860	0	0
		2112	208	208	2112	248	248	2960	394	394	3888	550	550
		1584	416	416	1584	496	496	2220	788	788	2916	1100	1100
b=3m	R=0,7	2350	0	0	2350	0	0	3320	0	0	4830	0	0
		1880	154	220	1880	186	266	2656	292	417	3864	408	583
		1410	308	440	1410	372	531	1992	584	834	2898	816	1166
	R=1	2350	0	0	2350	0	0	3320	0	0	4830	0	0
		1880	198	198	1880	234	234	2656	360	360	3864	512	512
		1410	396	396	1410	468	468	1992	720	720	2898	1024	1024
b=4m	R=0,7	1950	0	0	1950	0	0	2350	0	0	4190	0	0
		1560	162	231	1560	162	231	1880	256	366	3352	480	686
		1170	324	463	1170	324	463	1410	512	731	2514	960	1371
	R=1	1950	0	0	1950	0	0	2350	0	0	4190	0	0
		1560	178	178	1560	200	200	1880	320	320	3352	448	448
		1170	356	356	1170	400	400	1410	640	640	2514	896	896
		Vc=1300 / Vt=1300									Vc=1500 / Vt=1500		

		AN.12000 / 12000R			AN.14000R			AN.18000R			AN.21000R		
		Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc
b=2m	R=0,7	4850	0	0	4850	0	0	6000	0	0	6000	0	0
		3880	600	857	3880	670	957	4800	836	1194	4800	974	1391
		2910	1200	1714	2910	1340	1914	3600	1672	2389	3600	1948	2783
	R=1	4850	0	0	4850	0	0	6000	0	0	6000	0	0
		3880	756	756	3880	856	856	4800	1012	1012	4800	1152	1152
		2910	1512	1512	2910	1712	1712	3600	2024	2024	3600	2304	2304
b=2,5m	R=0,7	4850	0	0	4850	0	0	6000	0	0	6000	0	0
		3880	580	829	3880	640	914	4800	798	1140	4800	900	1286
		2910	1160	1657	2910	1280	1829	3600	1596	2280	3600	1800	2571
	R=1	4850	0	0	4850	0	0	6000	0	0	6000	0	0
		3880	740	740	3880	800	800	4800	960	960	4800	1108	1108
		2910	1480	1480	2910	1600	1600	3600	1920	1920	3600	2216	2216
b=3m	R=0,7	4850	0	0	4850	0	0	6000	0	0	6000	0	0
		3880	542	774	3880	602	860	4800	750	1071	4800	844	1206
		2910	1084	1549	2910	1204	1720	3600	1500	2143	3600	1688	2411
	R=1	4850	0	0	4850	0	0	6000	0	0	6000	0	0
		3880	644	644	3880	752	752	4800	912	912	4800	1048	1048
		2910	1288	1288	2910	1504	1504	3600	1824	1824	3600	2096	2096
b=4m	R=0,7	4200	0	0	4820	0	0	5960	0	0	5960	0	0
		3360	480	686	3856	526	751	4768	738	1054	4768	738	1054
		2520	960	1371	2892	1052	1503	3576	1476	2109	3576	1476	2109
	R=1	4200	0	0	4820	0	0	5960	0	0	5960	0	0
		3360	580	580	3856	660	660	4768	832	832	4768	924	924
		2520	1160	1160	2892	1320	1320	3576	1664	1664	3576	1848	1848
		Vc=1500 / Vt=1500											

HIPÓTESIS 4 (ROTURA DE CABLE DE TIERRA). ARMADOS SIMPLE CIRCUITO. h=5,2m

		AN.2000			AN.3000			AN.6000 / 6000R			AN.9000 / 9000R		
		Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc
b=2m	R=0,7	2080	0	0	2080	0	0	3670	0	0	4400	0	0
		1664	164	234	1664	202	289	2936	318	454	3520	446	637
		1248	328	469	1248	404	577	2202	636	909	2640	892	1274
	R=1	2070	0	0	2080	0	0	3670	0	0	4400	0	0
		1656	210	210	1664	258	258	2936	406	406	3520	558	558
		1242	420	420	1248	516	516	2202	812	812	2640	1116	1116
b=2,5m	R=0,7	2340	0	0	2340	0	0	3300	0	0	4940	0	0
		1872	156	223	1872	192	274	2640	304	434	3952	424	606
		1404	312	446	1404	384	549	1980	608	869	2964	848	1211
	R=1	2340	0	0	2340	0	0	3300	0	0	4940	0	0
		1872	200	200	1872	236	236	2640	380	380	3952	534	534
		1404	400	400	1404	472	472	1980	760	760	2964	1068	1068
b=3m	R=0,7	2100	0	0	2100	0	0	2980	0	0	4500	0	0
		1680	144	206	1680	178	254	2384	284	406	3600	396	566
		1260	288	411	1260	356	509	1788	568	811	2700	792	1131
	R=1	2100	0	0	2100	0	0	2980	0	0	4500	0	0
		1680	188	188	1680	220	220	2384	340	340	3600	490	490
		1260	376	376	1260	440	440	1788	680	680	2700	980	980
b=4m	R=0,7	1750	0	0	1750	0	0	1990	0	0	3600	0	0
		1400	156	223	1400	156	223	1592	246	351	2880	460	657
		1050	312	446	1050	312	446	1194	492	703	2160	920	1314
	R=1	1750	0	0	1750	0	0	1990	0	0	3600	0	0
		1400	172	172	1400	190	190	1592	296	296	2880	430	430
		1050	344	344	1050	380	380	1194	592	592	2160	860	860
		Vc=1300 / Vt=1300									Vc=1500 / Vt=1500		

		AN.12000 / 12000R			AN.14000R			AN.18000R			AN.21000R		
		Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc	Lt	Tt	Tc
b=2m	R=0,7	5150	0	0	5160	0	0	7220	0	0	7250	0	0
		4120	592	846	4128	660	943	5776	812	1160	5800	932	1331
		3090	1184	1691	3096	1320	1886	4332	1624	2320	4350	1864	2663
	R=1	5150	0	0	5160	0	0	7220	0	0	7250	0	0
		4120	704	704	4128	820	820	5776	934	934	5800	1080	1080
		3090	1408	1408	3096	1640	1640	4332	1868	1868	4350	2160	2160
b=2,5m	R=0,7	5150	0	0	5160	0	0	7220	0	0	7250	0	0
		4120	572	817	4128	630	900	5776	772	1103	5800	874	1249
		3090	1144	1634	3096	1260	1800	4332	1544	2206	4350	1748	2497
	R=1	5150	0	0	5170	0	0	7220	0	0	7250	0	0
		4120	704	704	4136	784	784	5776	900	900	5800	1048	1048
		3090	1408	1408	3102	1568	1568	4332	1800	1800	4350	2096	2096
b=3m	R=0,7	5150	0	0	5160	0	0	7220	0	0	7250	0	0
		4120	516	737	4128	584	834	5776	730	1043	5800	824	1177
		3090	1032	1474	3096	1168	1669	4332	1460	2086	4350	1648	2354
	R=1	5150	0	0	5170	0	0	7220	0	0	7250	0	0
		4120	612	612	4136	720	720	5776	864	864	5800	1016	1016
		3090	1224	1224	3102	1440	1440	4332	1728	1728	4350	2032	2032
b=4m	R=0,7	3560	0	0	4240	0	0	6300	0	0	6300	0	0
		2848	460	657	3392	514	734	5040	716	1023	5040	716	1023
		2136	920	1314	2544	1028	1469	3780	1432	2046	3780	1432	2046
	R=1	3560	0	0	4240	0	0	6300	0	0	6300	0	0
		2848	550	550	3392	638	638	5040	798	798	5040	890	890
		2136	1100	1100	2544	1276	1276	3780	1596	1596	3780	1780	1780
		Vc=1500 / Vt=1500											

7. CIMENTACIONES

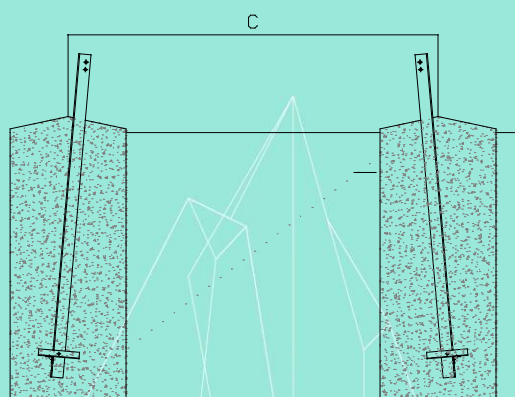
Las cimentaciones para esta serie están constituidas por macizos independientes y se han calculado para tres tipos de terreno de las siguientes características:

- Terreno flojo: $\sigma = 2,0 \text{ kg/cm}^2$, $\alpha : 20^\circ$
- Terreno medio: $\sigma = 3,0 \text{ kg/cm}^2$, $\alpha : 30^\circ$
- Terreno fuerte: $\sigma = 4,0 \text{ kg/cm}^2$, $\alpha : 35^\circ$

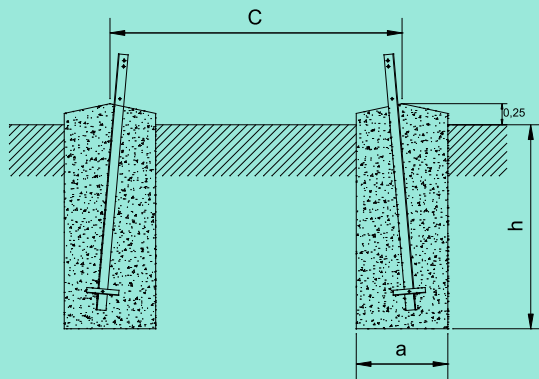
Se han previsto tres tipos de geometría de cimentación: cuadrada recta; cuadrada con cueva y circular con cueva. En las siguientes tablas, ordenadas por geometría y tipo de terreno, se muestran sus dimensiones para los distintos esfuerzos y alturas de los apoyos de esta serie.

Las distancias entre macizos para las distintas alturas son las siguientes, expresadas en metros:

	DISTANCIA ENTRE MACIZOS "C" (m)									
	10	12	14	16	18	20	23	25	27	30
AN.2000/21000R	2,63	2,90	3,18	3,45	3,80	4,07	4,42	4,69	5,04	5,38



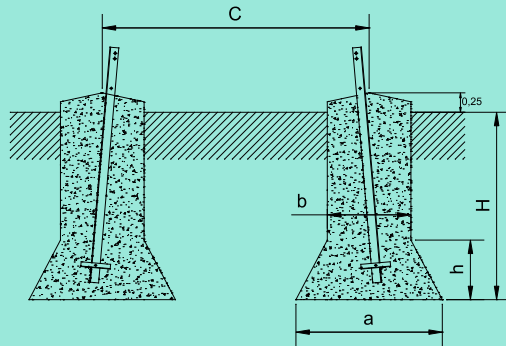
CIMENTACIÓN FRACCIONADA: SECCION CUADRADA RECTA



a = Lado de la excavación (m)
h = Profundidad de la excavación (m)
V_e = Volumen de excavación por pata (m³)

		TERRENO FLOJO $\sigma : 2 \text{ kg/cm}^2$ $\alpha : 20^\circ$								TERRENO MEDIO $\sigma : 3 \text{ kg/cm}^2$ $\alpha : 30^\circ$								TERRENO FUERTE $\sigma : 4 \text{ kg/cm}^2$ $\alpha : 35^\circ$							
		2000	3000	6000	9000	12000	14000	18000	21000	2000	3000	6000	9000	12000	14000	18000	21000	2000	3000	6000	9000	12000	14000	18000	21000
10	a	1,17	1,20	1,27	1,58	1,69	1,82	2,06	2,25	0,90	0,90	0,92	1,11	1,27	1,37	1,54	1,68	0,90	0,90	0,90	1,00	1,07	1,14	1,29	1,40
	h	1,80	2,01	2,50	2,77	3,08	3,16	3,34	3,49	1,71	1,91	2,37	2,71	2,92	3,03	3,27	3,45	1,56	1,74	2,16	2,55	2,83	2,97	3,27	3,45
	Ve	2,46	2,89	4,03	6,92	8,80	10,47	14,17	17,67	1,39	1,55	2,01	3,34	4,71	5,69	7,76	9,74	1,26	1,41	1,75	2,55	3,24	3,86	5,44	6,76
12	a	1,18	1,21	1,28	1,58	1,72	1,86	2,10	2,29	0,90	0,90	0,93	1,14	1,29	1,40	1,57	1,71	0,90	0,90	0,90	1,00	1,08	1,17	1,31	1,43
	h	1,84	2,05	2,52	2,81	3,05	3,15	3,32	3,46	1,76	1,95	2,37	2,72	2,91	3,04	3,24	3,43	1,59	1,76	2,17	2,58	2,83	3,00	3,23	3,43
	Ve	2,56	3,00	4,13	7,01	9,02	10,90	14,64	18,14	1,43	1,58	2,05	3,53	4,84	5,96	7,99	10,03	1,29	1,43	1,76	2,58	3,30	4,11	5,54	7,01
14	a	1,19	1,23	1,30	1,60	1,74	1,90	2,13	2,33	0,90	0,90	0,95	1,17	1,31	1,43	1,60	1,74	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,19	1,33	1,45
	h	1,88	2,09	2,56	2,85	3,04	3,15	3,30	3,45	1,80	1,99	2,39	2,73	2,90	3,04	3,23	3,45	1,62	1,79	2,20	2,61	2,81	2,99	3,22	3,45
	Ve	2,66	3,16	4,33	7,30	9,20	11,37	14,97	18,73	1,46	1,61	2,16	3,74	4,98	6,22	8,27	10,45	1,31	1,45	1,78	2,61	3,40	4,23	5,70	7,25
16	a	1,20	1,23	1,32	1,61	1,76	1,93	2,16	2,37	0,90	0,90	0,97	1,19	1,33	1,45	1,62	1,78	0,90	0,90	0,90	1,00	1,11	1,21	1,35	1,48
	h	1,91	2,12	2,60	2,89	3,04	3,14	3,28	3,46	1,83	2,02	2,41	2,74	2,89	3,03	3,22	3,46	1,65	1,82	2,23	2,63	2,82	2,96	3,22	3,46
	Ve	2,75	3,21	4,53	7,49	9,42	11,70	15,30	19,43	1,48	1,64	2,27	3,88	5,11	6,37	8,45	10,96	1,34	1,47	1,81	2,63	3,47	4,33	5,87	7,58
18	a	1,20	1,24	1,33	1,63	1,79	1,96	2,19	2,41	0,90	0,90	0,98	1,21	1,35	1,47	1,64	1,81	0,90	0,90	0,90	1,01	1,13	1,23	1,37	1,51
	h	1,96	2,17	2,66	2,93	3,03	3,14	3,26	3,44	1,87	2,07	2,45	2,76	2,88	3,03	3,20	3,44	1,69	1,86	2,27	2,65	2,83	2,95	3,18	3,44
	Ve	2,82	3,34	4,71	7,78	9,71	12,06	15,64	19,98	1,51	1,68	2,35	4,04	5,25	6,55	8,61	11,27	1,37	1,51	1,84	2,70	3,61	4,46	5,97	7,84
20	a	1,21	1,25	1,34	1,64	1,82	1,98	2,21	2,44	0,90	0,90	1,00	1,23	1,37	1,49	1,66	1,83	0,90	0,90	0,90	1,03	1,15	1,25	1,39	1,52
	h	2,00	2,21	2,70	2,96	3,04	3,15	3,26	3,44	1,91	2,10	2,47	2,77	2,88	3,03	3,19	3,44	1,72	1,89	2,30	2,66	2,82	2,97	3,19	3,44
	Ve	2,93	3,45	4,85	7,96	10,07	12,35	15,92	20,48	1,55	1,70	2,47	4,19	5,41	6,73	8,79	11,52	1,39	1,53	1,86	2,82	3,73	4,64	6,16	7,95
23	a	1,22	1,26	1,36	1,66	1,84	2,01	2,24	2,47	0,90	0,90	1,01	1,24	1,38	1,51	1,68	1,85	0,90	0,90	0,90	1,04	1,16	1,26	1,41	1,54
	h	2,04	2,25	2,73	3,00	3,06	3,17	3,25	3,45	1,95	2,14	2,50	2,79	2,90	3,04	3,19	3,45	1,75	1,93	2,33	2,67	2,79	3,00	3,19	3,45
	Ve	3,04	3,57	5,05	8,27	10,36	12,81	16,31	21,05	1,58	1,73	2,55	4,29	5,52	6,93	9,00	11,81	1,42	1,56	1,89	2,89	3,75	4,76	6,34	8,18
25	a	1,22	1,26	1,36	1,67	1,86	2,03	2,26	2,49	0,90	0,90	1,02	1,25	1,40	1,52	1,70	1,87	0,90	0,90	0,90	1,05	1,17	1,27	1,42	1,56
	h	2,07	2,28	2,76	3,03	3,08	3,19	3,26	3,43	1,97	2,17	2,52	2,81	2,91	3,05	3,19	3,43	1,78	1,95	2,36	2,69	2,81	3,02	3,19	3,43
	Ve	3,08	3,62	5,10	8,45	10,66	13,15	16,65	21,27	1,60	1,76	2,62	4,39	5,70	7,05	9,22	11,99	1,44	1,58	1,91	2,97	3,85	4,87	6,43	8,35
27	a	1,23	1,27	1,37	1,69	1,88	2,05	2,28	2,52	0,90	0,90	1,03	1,27	1,41	1,54	1,71	1,88	0,90	0,90	0,90	1,06	1,18	1,29	1,43	1,57
	h	2,11	2,31	2,79	3,04	3,10	3,21	3,28	3,44	2,01	2,20	2,54	2,84	2,93	3,07	3,19	3,44	1,81	1,98	2,38	2,71	2,84	3,02	3,18	3,44
	Ve	3,19	3,73	5,24	8,68	10,96	13,49	17,05	21,85	1,63	1,78	2,69	4,58	5,83	7,28	9,33	12,16	1,47	1,60	1,93	3,04	3,95	5,03	6,50	8,48
30	a	1,24	1,28	1,39	1,72	1,90	2,07	2,31	2,54	0,90	0,90	1,04	1,28	1,42	1,55	1,73	1,90	0,90	0,90	0,90	1,07	1,19	1,30	1,45	1,58
	h	2,14	2,35	2,80	3,05	3,12	3,22	3,30	3,46	2,04	2,23	2,57	2,86	2,95	3,08	3,21	3,46	1,84	2,01	2,41	2,73	2,87	3,05	3,21	3,46
	Ve	3,29	3,85	5,41	9,02	11,26	13,80	17,61	22,32	1,65	1,81	2,78	4,69	5,95	7,40	9,61	12,49	1,49	1,63	1,95	3,13	4,06	5,15	6,75	8,64

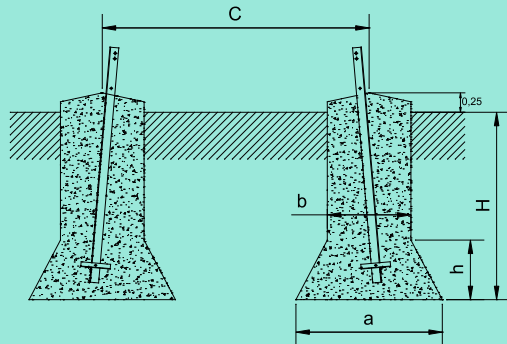
CIMENTACIÓN FRACCIONADA: SECCION CIRCULAR CON CUEVA



a = Lado de la cueva (m)
b = Lado de la excavación (m)
h = Altura cueva (m)
H = Profundidad de la excavación (m)
Ve = Volumen de excavación por pata (m³)

		TERRENO FLOJO $\sigma : 2 \text{ kg/cm}^2$ $\alpha : 20^\circ$								TERRENO MEDIO $\sigma : 3 \text{ kg/cm}^2$ $\alpha : 30^\circ$								TERRENO FUERTE $\sigma : 4 \text{ kg/cm}^2$ $\alpha : 35^\circ$							
		2000	3000	6000	9000	12000	14000	18000	21000	2000	3000	6000	9000	12000	14000	18000	21000	2000	3000	6000	9000	12000	14000	18000	21000
10	a	1,52	1,59	1,65	2,04	2,11	2,16	2,38	2,60	1,27	1,27	1,27	1,62	1,60	1,60	1,76	1,95	1,21	1,21	1,37	1,50	1,44	1,52	1,58	1,73
	b	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20
	H	1,76	1,96	2,50	2,77	3,15	3,35	3,61	3,78	1,65	1,86	2,35	2,62	3,00	3,20	3,46	3,63	1,55	1,74	2,08	2,47	2,83	2,97	3,27	3,45
	h	0,50	0,55	0,65	0,85	0,85	0,85	0,95	1,15	0,30	0,30	0,30	0,50	0,40	0,40	0,45	0,60	0,25	0,25	0,40	0,40	0,30	0,35	0,35	0,45
	Ve	1,39	1,58	2,03	3,11	3,96	4,21	5,49	6,38	1,14	1,27	1,58	2,35	3,05	3,24	4,19	4,62	1,05	1,17	1,48	2,12	2,79	2,97	3,84	4,16
12	a	1,52	1,59	1,67	2,06	2,10	2,16	2,43	2,59	1,27	1,27	1,27	1,62	1,60	1,60	1,82	1,95	1,21	1,21	1,37	1,50	1,46	1,53	1,66	1,79
	b	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20
	H	1,83	2,02	2,52	2,81	3,16	3,39	3,58	3,80	1,69	1,90	2,37	2,66	3,01	3,24	3,43	3,65	1,59	1,77	2,09	2,51	2,83	3,00	3,23	3,43
	h	0,50	0,55	0,65	0,85	0,80	0,85	1,00	1,15	0,30	0,30	0,30	0,50	0,40	0,40	0,50	0,60	0,25	0,25	0,40	0,40	0,30	0,35	0,40	0,50
	Ve	1,43	1,62	2,06	3,16	3,90	4,25	5,60	6,39	1,16	1,30	1,60	2,38	3,06	3,28	4,22	4,64	1,07	1,19	1,49	2,15	2,79	3,00	3,85	4,20
14	a	1,52	1,59	1,69	2,07	2,11	2,22	2,44	2,61	1,27	1,27	1,27	1,62	1,60	1,66	1,82	1,95	1,21	1,21	1,37	1,50	1,51	1,54	1,71	1,81
	b	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20
	H	1,88	2,07	2,56	2,85	3,17	3,38	3,60	3,83	1,73	1,94	2,41	2,70	3,02	3,23	3,45	3,68	1,62	1,80	2,13	2,54	2,81	3,02	3,22	3,45
	h	0,50	0,55	0,65	0,90	0,85	0,90	1,00	1,15	0,30	0,30	0,30	0,50	0,40	0,45	0,50	0,60	0,25	0,25	0,40	0,40	0,35	0,35	0,45	0,50
	Ve	1,47	1,65	2,10	3,26	3,98	4,38	5,64	6,46	1,19	1,32	1,62	2,41	3,07	3,32	4,24	4,67	1,09	1,21	1,51	2,18	2,81	3,02	3,89	4,24
16	a	1,59	1,59	1,71	2,09	2,12	2,32	2,45	2,63	1,27	1,27	1,27	1,62	1,60	1,79	1,82	1,96	1,21	1,21	1,36	1,50	1,51	1,54	1,72	1,83
	b	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20
	H	1,86	2,12	2,60	2,89	3,19	3,30	3,61	3,85	1,76	1,97	2,45	2,74	3,04	3,15	3,46	3,70	1,65	1,83	2,17	2,57	2,82	3,04	3,22	3,46
	h	0,55	0,55	0,65	0,90	0,85	1,00	1,00	1,15	0,30	0,30	0,30	0,50	0,40	0,55	0,50	0,65	0,25	0,25	0,40	0,40	0,35	0,35	0,45	0,55
	Ve	1,52	1,69	2,14	3,32	4,01	4,58	5,67	6,52	1,21	1,34	1,65	2,45	3,09	3,39	4,26	4,75	1,11	1,23	1,53	2,20	2,82	3,04	3,89	4,30
18	a	1,59	1,62	1,73	2,11	2,14	2,35	2,50	2,67	1,27	1,27	1,27	1,62	1,60	1,79	1,89	1,99	1,21	1,21	1,35	1,50	1,51	1,54	1,81	1,76
	b	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20
	H	1,92	2,15	2,66	2,93	3,21	3,33	3,58	3,85	1,81	2,02	2,51	2,78	3,06	3,18	3,43	3,70	1,69	1,87	2,22	2,61	2,83	3,05	3,18	3,52
	h	0,55	0,60	0,70	0,90	0,85	1,00	1,05	1,20	0,30	0,30	0,30	0,50	0,40	0,55	0,55	0,65	0,25	0,25	0,40	0,40	0,35	0,35	0,50	0,45
	Ve	1,56	1,75	2,23	3,38	4,05	4,65	5,80	6,70	1,24	1,37	1,69	2,48	3,11	3,42	4,31	4,77	1,14	1,25	1,56	2,23	2,83	3,05	3,93	4,26
20	a	1,59	1,62	1,74	2,13	2,17	2,37	2,50	2,70	1,27	1,27	1,27	1,62	1,60	1,79	1,89	2,02	1,21	1,39	1,34	1,50	1,54	1,54	1,81	1,76
	b	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20
	H	1,97	2,19	2,70	2,96	3,23	3,35	3,60	3,86	1,85	2,06	2,55	2,81	3,08	3,20	3,45	3,71	1,72	1,79	2,26	2,63	2,83	3,07	3,19	3,54
	h	0,55	0,60	0,70	0,95	0,90	1,05	1,05	1,20	0,30	0,30	0,30	0,50	0,40	0,55	0,55	0,70	0,25	0,40	0,40	0,40	0,35	0,35	0,50	0,45
	Ve	1,59	1,78	2,26	3,49	4,17	4,78	5,82	6,77	1,27	1,40	1,71	2,50	3,13	3,44	4,33	4,86	1,16	1,30	1,58	2,25	2,84	3,07	3,94	4,28
23	a	1,59	1,63	1,76	2,14	2,32	2,39	2,53	2,73	1,27	1,27	1,27	1,62	1,79	1,79	1,89	2,04	1,21	1,39	1,33	1,50	1,54	1,54	1,81	1,76
	b	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20
	H	2,02	2,23	2,73	3,00	3,11	3,38	3,61	3,86	1,89	2,10	2,59	2,85	2,96	3,23	3,46	3,71	1,76	1,82	2,29	2,66	2,85	3,10	3,19	3,56
	h	0,55	0,60	0,70	0,95	1,00	1,05	1,10	1,25	0,30	0,30	0,30	0,50	0,55	0,60	0,55	0,70	0,25	0,40	0,35	0,40	0,35	0,35	0,50	0,45
	Ve	1,62	1,81	2,30	3,53	4,40	4,84	5,97	6,93	1,29	1,43	1,74	2,53	3,21	3,50	4,34	4,88	1,18	1,32	1,58	2,27	2,86	3,10	3,94	4,30
25	a	1,59	1,64	1,77	2,16	2,34	2,40	2,59	2,75	1,27	1,27	1,27	1,62	1,79	1,79	1,95	2,06	1,21	1,39	1,33	1,50	1,54	1,54	1,85	1,82
	b	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20
	H	2,06	2,27	2,76	3,03	3,14	3,40	3,58	3,87	1,92	2,13	2,62	2,88	2,99	3,25	3,43	3,72	1,78	1,85	2,32	2,69	2,88	3,12	3,19	3,53
	h	0,55	0,60	0,70	0,95	1,00	1,05	1,15	1,25	0,30	0,30	0,30	0,50	0,55	0,60	0,60	0,70	0,25	0,40	0,35	0,40	0,35	0,35	0,55	0,50
	Ve	1,65	1,84	2,33	3,58	4,46	4,87	6,14	6,99	1,31	1,44	1,76	2,56	3,24	3,52	4,39	4,91	1,19	1,34	1,60	2,30	2,89	3,12	4,01	4,33
27	a	1,59	1,65	1,77	2,17	2,35	2,42	2,61	2,78	1,27	1,27	1,27	1,62	1,79	1,79	1,95	2,07	1,21	1,39	1,32	1,50	1,54	1,72	1,88	1,82
	b	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20
	H	2,10	2,30	2,80	3,06	3,17	3,43	3,61	3,88	1,96	2,16	2,65	2,91	3,02	3,28	3,46	3,73	1,82	1,89	2,36	2,72	2,90	3,02	3,18	3,55
	h	0,55	0,60	0,70	0,95	1,00	1,10	1,15	1,30	0,30	0,30	0,30	0,50	0,55	0,60	0,60	0,70	0,25	0,40	0,35	0,40	0,35	0,50	0,55	0,50
	Ve	1,67	1,87	2,35	3,62	4,50	5,02	6,21	7,17	1,34	1,46	1,78	2,58	3,27	3,55	4,43	4,93	1,22	1,37	1,62	2,32	2,91	3,19	4,02	4,36
30	a	1,61	1,65	1,79	2,18	2,36	2,43	2,62	2,81	1,27	1,27	1,27	1,62	1,79	1,79	1,95	2,09	1,21	1,39	1,32	1,50	1,54	1,72	1,87	1,82
	b	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,10	1,10	1,20	1,20
	H	2,12	2,34	2,83	3,10	3,21	3,47	3,64	3,89	1,99	2,20	2,69	2,95	3,06	3,32	3,49	3,74	1,85	1,92	2,39	2,75	2,93	3,05	3,21	

CIMENTACIÓN FRACCIONADA: SECCION CUADRADA CON CUEVA



a = Lado de la cueva (m)
b = Lado de la excavación (m)
h = Altura cueva (m)
H = Profundidad de la excavación (m)
Ve = Volumen de excavación por pata (m³)

		TERRENO FLOJO $\sigma : 2 \text{ kg/cm}^2$ $\alpha : 20^\circ$								TERRENO MEDIO $\sigma : 3 \text{ kg/cm}^2$ $\alpha : 30^\circ$								TERRENO FUERTE $\sigma : 4 \text{ kg/cm}^2$ $\alpha : 35^\circ$							
		2000	3000	6000	9000	12000	14000	18000	21000	2000	3000	6000	9000	12000	14000	18000	21000	2000	3000	6000	9000	12000	14000	18000	21000
10	a	1,40	1,34	1,40	1,75	1,81	1,85	2,08	2,24	1,27	1,27	1,27	1,44	1,31	1,47	1,59	1,70	1,16	1,12	1,04	1,26	1,12	1,20	1,33	1,44
	b	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,15	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,15	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,15	1,20
	H	1,62	1,92	2,44	2,72	3,11	3,30	3,56	3,78	1,44	1,64	2,10	2,50	2,97	3,03	3,34	3,57	1,40	1,60	2,08	2,41	2,83	2,97	3,22	3,45
	h	0,40	0,40	0,40	0,60	0,65	0,60	0,75	0,85	0,30	0,30	0,30	0,35	0,25	0,30	0,35	0,40	0,25	0,20	0,15	0,25	0,10	0,10	0,15	0,20
	Ve	1,53	1,74	2,19	3,28	3,78	4,60	5,73	6,81	1,28	1,44	1,81	2,68	3,06	3,80	4,62	5,41	1,20	1,34	1,70	2,48	2,84	3,61	4,29	5,03
12	a	1,34	1,34	1,40	1,75	1,81	1,85	2,09	2,24	1,27	1,27	1,27	1,44	1,31	1,47	1,59	1,76	1,14	1,11	1,03	1,24	1,13	1,22	1,36	1,46
	b	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,15	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,15	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,15	1,20
	H	1,74	1,98	2,47	2,75	3,10	3,34	3,54	3,77	1,48	1,67	2,12	2,52	2,96	3,05	3,33	3,51	1,44	1,63	2,09	2,44	2,83	3,00	3,23	3,43
	h	0,35	0,35	0,40	0,60	0,65	0,60	0,75	0,85	0,30	0,30	0,30	0,35	0,25	0,30	0,35	0,45	0,20	0,20	0,15	0,20	0,15	0,10	0,20	0,25
	Ve	1,57	1,76	2,21	3,31	3,77	4,65	5,71	6,80	1,31	1,47	1,83	2,70	3,05	3,83	4,60	5,40	1,21	1,36	1,71	2,49	2,85	3,64	4,32	5,02
14	a	1,34	1,34	1,40	1,75	1,81	1,85	2,09	2,24	1,27	1,27	1,27	1,44	1,37	1,47	1,65	1,76	1,13	1,09	1,02	1,22	1,14	1,24	1,38	1,49
	b	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,15	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,15	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,15	1,20
	H	1,79	2,03	2,53	2,80	3,10	3,36	3,54	3,78	1,52	1,70	2,15	2,55	2,90	3,06	3,28	3,51	1,47	1,67	2,13	2,48	2,81	2,99	3,21	3,45
	h	0,35	0,40	0,40	0,60	0,65	0,60	0,75	0,85	0,30	0,30	0,30	0,35	0,30	0,30	0,40	0,45	0,20	0,20	0,15	0,20	0,15	0,15	0,20	0,25
	Ve	1,61	1,83	2,26	3,36	3,77	4,67	5,71	6,81	1,34	1,49	1,86	2,73	3,02	3,84	4,60	5,40	1,24	1,39	1,74	2,53	2,83	3,64	4,30	5,06
16	a	1,34	1,34	1,40	1,75	1,81	1,97	2,09	2,24	1,27	1,27	1,27	1,44	1,37	1,47	1,65	1,76	1,13	1,08	1,02	1,20	1,16	1,26	1,39	1,51
	b	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,15	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,15	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,15	1,20
	H	1,83	2,07	2,59	2,84	3,12	3,24	3,54	3,80	1,55	1,73	2,18	2,57	2,90	3,07	3,27	3,52	1,51	1,70	2,17	2,50	2,82	2,96	3,22	3,46
	h	0,35	0,40	0,40	0,60	0,65	0,70	0,80	0,85	0,30	0,30	0,30	0,35	0,30	0,30	0,40	0,45	0,20	0,15	0,15	0,20	0,15	0,15	0,20	0,25
	Ve	1,64	1,86	2,31	3,40	3,79	4,77	5,78	6,84	1,37	1,51	1,88	2,75	3,02	3,85	4,59	5,42	1,27	1,40	1,77	2,54	2,85	3,61	4,32	5,08
18	a	1,34	1,34	1,46	1,75	1,81	1,97	2,09	2,24	1,27	1,27	1,27	1,44	1,37	1,54	1,70	1,82	1,11	1,07	1,02	1,18	1,17	1,28	1,42	1,54
	b	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,20	1,20
	H	1,89	2,14	2,59	2,90	3,14	3,27	3,54	3,81	1,59	1,78	2,23	2,60	2,91	3,03	3,22	3,47	1,55	1,75	2,22	2,54	2,83	2,95	3,18	3,44
	h	0,35	0,35	0,45	0,60	0,65	0,70	0,75	0,85	0,30	0,30	0,30	0,35	0,30	0,35	0,40	0,50	0,20	0,15	0,15	0,15	0,15	0,15	0,20	0,30
	Ve	1,69	1,89	2,37	3,46	3,81	4,80	6,10	6,85	1,40	1,56	1,92	2,78	3,03	3,86	4,91	5,43	1,30	1,44	1,82	2,57	2,86	3,60	4,64	5,09
20	a	1,34	1,34	1,46	1,81	1,81	1,97	2,09	2,24	1,27	1,27	1,27	1,44	1,44	1,54	1,70	1,82	1,11	1,06	1,02	1,16	1,19	1,29	1,43	1,55
	b	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,20	1,20
	H	1,93	2,18	2,64	2,88	3,18	3,30	3,56	3,83	1,63	1,82	2,26	2,63	2,87	3,04	3,23	3,48	1,59	1,79	2,26	2,57	2,82	2,97	3,19	3,44
	h	0,35	0,35	0,45	0,65	0,65	0,70	0,75	0,85	0,30	0,30	0,30	0,35	0,35	0,35	0,40	0,50	0,20	0,15	0,15	0,15	0,15	0,20	0,20	0,30
	Ve	1,72	1,93	2,41	3,55	3,85	4,84	6,13	6,88	1,43	1,59	1,94	2,81	3,05	3,87	4,92	5,45	1,33	1,47	1,85	2,60	2,85	3,64	4,65	5,09
23	a	1,40	1,34	1,46	1,81	1,92	1,97	2,14	2,27	1,27	1,27	1,27	1,44	1,44	1,54	1,70	1,82	1,10	1,05	1,02	1,15	1,20	1,31	1,45	1,57
	b	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,20	1,20
	H	1,92	2,23	2,69	2,94	3,11	3,35	3,53	3,82	1,66	1,85	2,30	2,66	2,90	3,06	3,22	3,48	1,63	1,82	2,29	2,60	2,78	3,00	3,19	3,45
	h	0,40	0,35	0,45	0,65	0,75	0,70	0,75	0,90	0,30	0,30	0,30	0,35	0,35	0,35	0,40	0,50	0,20	0,15	0,15	0,15	0,20	0,20	0,20	0,30
	Ve	1,77	1,97	2,45	3,61	4,01	4,90	6,15	7,00	1,46	1,61	1,98	2,84	3,08	3,89	4,91	5,45	1,36	1,50	1,87	2,62	2,82	3,68	4,66	5,11
25	a	1,40	1,34	1,46	1,81	1,93	1,97	2,14	2,28	1,27	1,27	1,27	1,44	1,44	1,54	1,70	1,89	1,09	1,05	1,02	1,13	1,21	1,32	1,46	1,58
	b	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,20	1,20
	H	1,95	2,27	2,72	2,98	3,14	3,39	3,56	3,83	1,69	1,88	2,33	2,69	2,92	3,08	3,24	3,44	1,66	1,85	2,32	2,64	2,81	3,02	3,19	3,43
	h	0,40	0,35	0,45	0,65	0,75	0,70	0,75	0,90	0,30	0,30	0,30	0,35	0,35	0,35	0,40	0,55	0,20	0,15	0,15	0,15	0,20	0,20	0,25	0,35
	Ve	1,79	2,00	2,48	3,65	4,05	4,95	6,19	7,03	1,48	1,64	2,00	2,87	3,10	3,92	4,94	5,50	1,38	1,52	1,90	2,66	2,85	3,71	4,68	5,12
27	a	1,40	1,34	1,46	1,81	1,94	2,04	2,16	2,30	1,27	1,27	1,27	1,44	1,44	1,60	1,76	1,89	1,08	1,04	1,02	1,13	1,22	1,33	1,47	1,59
	b	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,20	1,20
	H	2,00	2,31	2,77	3,02	3,17	3,37	3,58	3,85	1,72	1,91	2,36	2,73	2,96	3,06	3,21	3,45	1,69	1,89	2,36	2,67	2,84	3,02	3,20	3,44
	h	0,40	0,35	0,45	0,65	0,80	0,75	0,80	0,90	0,30	0,30	0,30	0,35	0,35	0,40	0,45	0,55	0,15	0,15	0,15	0,15	0,20	0,20	0,25	0,35
	Ve	1,83	2,03	2,52	3,69	4,16	5,07	6,32	7,10	1,51	1,66	2,03	2,91	3,14	3,96	4,97	5,51	1,39	1,55	1,93	2,69	2,89	3,71	4,70	5,14
30	a	1,40	1,46	1,46	1,81	1,95	2,04	2,20	2,32	1,27	1,27	1,27	1,44	1,44	1,60	1,76	1,89	1,08	1,03	1,02	1,12	1,23	1,34	1,48	1,61
	b	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,20	1,20	0,90	0,90	0,90	1,00	1,00	1,10	1,20	1,20
	H	2,04	2,21	2,81	3,06	3,21	3,41	3,59	3,87	1,76	1,94	2,40	2,76	2,99	3,09	3,24	3,47	1,72	1,92	2,39	2,70	2,87	3,05	3,21	

ANEXO 1:

DIAGRAMAS DE UTILIZACIÓN DE APOYOS.



Los diagramas de utilización normalizados que definen la resistencia de cada tipo de apoyo se representan en los siguientes gráficos incluidos a continuación:

Gráfico 1: Hipótesis Viento 140 km/h; Doble Circuito; $b=2$ m y $R=0$	106
Gráfico 2: Hipótesis Viento 120 km/h; Doble Circuito; $b=2$ m y $R=0$	106
Gráfico 3: Hipótesis Hielo; Doble Circuito; $b=2$ m y $R=0$	107
Gráfico 4: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Doble Circuito; $b=2$ m y $R=0$	107
Gráfico 5: Hipótesis Desequilibrio; Doble Circuito; $b=2$ m y $R=0$	108
Gráfico 6: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,1$ m; $b=2$ m y $R=0$	108
Gráfico 7: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,5$ m; $b=2$ m y $R=0$	109
Gráfico 8: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,9$ m; $b=2$ m y $R=0$	109
Gráfico 9: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,2$ m; $b=2$ m y $R=0$	110
Gráfico 10: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,6$ m; $b=2$ m y $R=0$	110
Gráfico 11: Hipótesis Viento 140 km/h; Simple Circuito; $b=2$ m y $R=0$	111
Gráfico 12: Hipótesis Viento 120 km/h; Simple Circuito; $b=2$ m y $R=0$	111
Gráfico 13: Hipótesis Hielo; Simple Circuito; $b=2$ m y $R=0$	112
Gráfico 14: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Simple Circuito; $b=2$ m y $R=0$	112
Gráfico 15: Hipótesis Desequilibrio; Simple Circuito; $b=2$ m y $R=0$	113
Gráfico 16: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,1$ m; $b=2$ m y $R=0$	113
Gráfico 17: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,5$ m; $b=2$ m y $R=0$	114
Gráfico 18: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,9$ m; $b=2$ m y $R=0$	114
Gráfico 19: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,2$ m; $b=2$ m y $R=0$	115
Gráfico 20: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,6$ m; $b=2$ m y $R=0$	115
Gráfico 21: Hipótesis Viento 140 km/h; Doble Circuito; $b=2$ m y $R=0,7$	116
Gráfico 22: Hipótesis Viento 120 km/h; Doble Circuito; $b=2$ m y $R=0,7$	116
Gráfico 23: Hipótesis Hielo; Doble Circuito; $b=2$ m y $R=0,7$	117
Gráfico 24: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Doble Circuito; $b=2$ m y $R=0,7$	117
Gráfico 25: Hipótesis Desequilibrio; Doble Circuito; $b=2$ m y $R=0,7$	118
Gráfico 26: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,1$ m; $b=2$ m y $R=0,7$	118
Gráfico 27: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,5$ m; $b=2$ m y $R=0,7$	119
Gráfico 28: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,9$ m; $b=2$ m y $R=0,7$	119
Gráfico 29: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,2$ m; $b=2$ m y $R=0,7$	120
Gráfico 30: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,6$ m; $b=2$ m y $R=0,7$	120
Gráfico 31: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3$ m; $b=2$ m y $R=0,7$	121
Gráfico 32: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3,6$ m; $b=2$ m y $R=0,7$	121
Gráfico 33: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=4,3$ m; $b=2$ m y $R=0,7$	122
Gráfico 34: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=5,2$ m; $b=2$ m y $R=0,7$	122
Gráfico 35: Hipótesis Viento 140 km/h; Simple Circuito; $b=2$ m y $R=0,7$	123

Gráfico 36: Hipótesis Viento 120 km/h; Simple Circuito; $b=2$ m y $R=0,7$	123
Gráfico 37: Hipótesis Hielo; Simple Circuito; $b=2$ m y $R=0,7$	124
Gráfico 38: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Simple Circuito; $b=2$ m y $R=0,7$	124
Gráfico 39: Hipótesis Desequilibrio; Simple Circuito; $b=2$ m y $R=0,7$	125
Gráfico 40: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,1$ m; $b=2$ m y $R=0,7$	125
Gráfico 41: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,5$ m; $b=2$ m y $R=0,7$	126
Gráfico 42: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,9$ m; $b=2$ m y $R=0,7$	126
Gráfico 43: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,2$ m; $b=2$ m y $R=0,7$	127
Gráfico 44: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,6$ m; $b=2$ m y $R=0,7$	127
Gráfico 45: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3$ m; $b=2$ m y $R=0,7$	128
Gráfico 46: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3,6$ m; $b=2$ m y $R=0,7$	128
Gráfico 47: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=4,3$ m; $b=2$ m y $R=0,7$	129
Gráfico 48: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=5,2$ m; $b=2$ m y $R=0,7$	129
Gráfico 49: Hipótesis Viento 140 km/h; Doble Circuito; $b=2$ m y $R=1$	130
Gráfico 50: Hipótesis Viento 120 km/h; Doble Circuito; $b=2$ m y $R=1$	130
Gráfico 51: Hipótesis Hielo; Doble Circuito; $b=2$ m y $R=1$	131
Gráfico 52: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Doble Circuito; $b=2$ m y $R=1$	131
Gráfico 53: Hipótesis Desequilibrio; Doble Circuito; $b=2$ m y $R=1$	132
Gráfico 54: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,1$ m; $b=2$ m y $R=1$	132
Gráfico 55: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,5$ m; $b=2$ m y $R=1$	133
Gráfico 56: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,9$ m; $b=2$ m y $R=1$	133
Gráfico 57: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,2$ m; $b=2$ m y $R=1$	134
Gráfico 58: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,6$ m; $b=2$ m y $R=1$	134
Gráfico 59: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3$ m; $b=2$ m y $R=1$	135
Gráfico 60: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3,6$ m; $b=2$ m y $R=1$	135
Gráfico 61: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=4,3$ m; $b=2$ m y $R=1$	136
Gráfico 62: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=5,2$ m; $b=2$ m y $R=1$	136
Gráfico 63: Hipótesis Viento 140 km/h; Simple Circuito; $b=2$ m y $R=1$	137
Gráfico 64: Hipótesis Viento 120 km/h; Simple Circuito; $b=2$ m y $R=1$	137
Gráfico 65: Hipótesis Hielo; Simple Circuito; $b=2$ m y $R=1$	138
Gráfico 66: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Simple Circuito; $b=2$ m y $R=1$	138
Gráfico 67: Hipótesis Desequilibrio; Simple Circuito; $b=2$ m y $R=1$	139
Gráfico 68: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,1$ m; $b=2$ m y $R=1$	139
Gráfico 69: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,5$ m; $b=2$ m y $R=1$	140
Gráfico 70: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,9$ m; $b=2$ m y $R=1$	140
Gráfico 71: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,2$ m; $b=2$ m y $R=1$	141
Gráfico 72: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,6$ m; $b=2$ m y $R=1$	141

Gráfico 73: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3$ m; $b=2$ m y $R=1$	142
Gráfico 74: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3,6$ m; $b=2$ m y $R=1$	142
Gráfico 75: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=4,3$ m; $b=2$ m y $R=1$	143
Gráfico 76: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=5,2$ m; $b=2$ m y $R=1$	143
Gráfico 77: Hipótesis Viento 140 km/h; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=0$	144
Gráfico 78: Hipótesis Viento 120 km/h; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=0$	144
Gráfico 79: Hipótesis Hielo; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=0$	145
Gráfico 80: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=0$	145
Gráfico 81: Hipótesis Desequilibrio; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=0$	146
Gráfico 82: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,1$ m; $b=2,5$ m y $R=0$	146
Gráfico 83: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,5$ m; $b=2,5$ m y $R=0$	147
Gráfico 84: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,9$ m; $b=2,5$ m y $R=0$	147
Gráfico 85: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,2$ m; $b=2,5$ m y $R=0$	148
Gráfico 86: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,6$ m; $b=2,5$ m y $R=0$	148
Gráfico 87: Hipótesis Viento 140 km/h; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=0$	149
Gráfico 88: Hipótesis Viento 120 km/h; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=0$	149
Gráfico 89: Hipótesis Hielo; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=0$	150
Gráfico 90: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=0$	150
Gráfico 91: Hipótesis Desequilibrio; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=0$	151
Gráfico 92: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,1$ m; $b=2,5$ m y $R=0$	151
Gráfico 93: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,5$ m; $b=2,5$ m y $R=0$	152
Gráfico 94: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,9$ m; $b=2,5$ m y $R=0$	152
Gráfico 95: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,2$ m; $b=2,5$ m y $R=0$	153
Gráfico 96: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,6$ m; $b=2,5$ m y $R=0$	153
Gráfico 97: Hipótesis Viento 140 km/h; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=0,7$	154
Gráfico 98: Hipótesis Viento 120 km/h; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=0,7$	154
Gráfico 99: Hipótesis Hielo; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=0,7$	155
Gráfico 100: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=0,7$	155
Gráfico 101: Hipótesis Desequilibrio; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=0,7$	156
Gráfico 102: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,1$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$	156
Gráfico 103: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,5$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$	157
Gráfico 104: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,9$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$	157
Gráfico 105: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,2$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$	158
Gráfico 106: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,6$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$	158
Gráfico 107: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$	159
Gráfico 108: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3,6$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$	159
Gráfico 109: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=4,3$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$	160

Gráfico 110: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=5,2$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$	160
Gráfico 111: Hipótesis Viento 140 km/h; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=0,7$	161
Gráfico 112: Hipótesis Viento 120 km/h; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=0,7$	161
Gráfico 113: Hipótesis Hielo; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=0,7$	162
Gráfico 114: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=0,7$	162
Gráfico 115: Hipótesis Desequilibrio; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=0,7$	163
Gráfico 116: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,1$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$	163
Gráfico 117: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,5$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$	164
Gráfico 118: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,9$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$	164
Gráfico 119: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,2$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$	165
Gráfico 120: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,6$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$	165
Gráfico 121: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$	166
Gráfico 122: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3,6$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$	166
Gráfico 123: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=4,3$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$	167
Gráfico 124: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=5,2$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$	167
Gráfico 125: Hipótesis Viento 140 km/h; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=1$	168
Gráfico 126: Hipótesis Viento 120 km/h; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=1$	168
Gráfico 127: Hipótesis Hielo; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=1$	169
Gráfico 128: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=1$	169
Gráfico 129: Hipótesis Desequilibrio; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=1$	170
Gráfico 130: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,1$ m; $b=2,5$ m y $R=1$	170
Gráfico 131: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,5$ m; $b=2,5$ m y $R=1$	171
Gráfico 132: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,9$ m; $b=2,5$ m y $R=1$	171
Gráfico 133: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,2$ m; $b=2,5$ m y $R=1$	172
Gráfico 134: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,6$ m; $b=2,5$ m y $R=1$	172
Gráfico 135: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3$ m; $b=2,5$ m y $R=1$	173
Gráfico 136: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3,6$ m; $b=2,5$ m y $R=1$	173
Gráfico 137: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=4,3$ m; $b=2,5$ m y $R=1$	174
Gráfico 138: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=5,2$ m; $b=2,5$ m y $R=1$	174
Gráfico 139: Hipótesis Viento 140 km/h; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=1$	175
Gráfico 140: Hipótesis Viento 120 km/h; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=1$	175
Gráfico 141: Hipótesis Hielo; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=1$	176
Gráfico 142: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=1$	176
Gráfico 143: Hipótesis Desequilibrio; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=1$	177
Gráfico 144: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,1$ m; $b=2,5$ m y $R=1$	177
Gráfico 145: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,5$ m; $b=2,5$ m y $R=1$	178
Gráfico 146: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,9$ m; $b=2,5$ m y $R=1$	178

Gráfico 147: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,2$ m; $b=2,5$ m y $R=1$	179
Gráfico 148: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,6$ m; $b=2,5$ m y $R=1$	179
Gráfico 149: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3$ m; $b=2,5$ m y $R=1$	180
Gráfico 150: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3,6$ m; $b=2,5$ m y $R=1$	180
Gráfico 151: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=4,3$ m; $b=2,5$ m y $R=1$	181
Gráfico 152: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=5,2$ m; $b=2,5$ m y $R=1$	181
Gráfico 153: Hipótesis Viento 140 km/h; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=0$	182
Gráfico 154: Hipótesis Viento 120 km/h; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=0$	182
Gráfico 155: Hipótesis Hielo; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=0$	183
Gráfico 156: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=0$	183
Gráfico 157: Hipótesis Desequilibrio; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=0$	184
Gráfico 158: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,1$ m; $b=3$ m y $R=0$	184
Gráfico 159: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,5$ m; $b=3$ m y $R=0$	185
Gráfico 160: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,9$ m; $b=3$ m y $R=0$	185
Gráfico 161: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,2$ m; $b=3$ m y $R=0$	186
Gráfico 162: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,6$ m; $b=3$ m y $R=0$	186
Gráfico 163: Hipótesis Viento 140 km/h; Simple Circuito; $b=3$ m y $R=0$	187
Gráfico 164: Hipótesis Viento 120 km/h; Simple Circuito; $b=3$ m y $R=0$	187
Gráfico 165: Hipótesis Hielo; Simple Circuito; $b=3$ m y $R=0$	188
Gráfico 166: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Simple Circuito; $b=3$ m y $R=0$	188
Gráfico 167: Hipótesis Desequilibrio; Simple Circuito; $b=3$ m y $R=0$	189
Gráfico 168: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,1$ m; $b=3$ m y $R=0$	189
Gráfico 169: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,5$ m; $b=3$ m y $R=0$	190
Gráfico 170: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,9$ m; $b=3$ m y $R=0$	190
Gráfico 171: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,2$ m; $b=3$ m y $R=0$	191
Gráfico 172: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,6$ m; $b=3$ m y $R=0$	191
Gráfico 173: Hipótesis Viento 140 km/h; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=0,7$	192
Gráfico 174: Hipótesis Viento 120 km/h; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=0,7$	192
Gráfico 175: Hipótesis Hielo; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=0,7$	193
Gráfico 176: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=0,7$	193
Gráfico 177: Hipótesis Desequilibrio; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=0,7$	194
Gráfico 178: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,1$ m; $b=3$ m y $R=0,7$	194
Gráfico 179: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,5$ m; $b=3$ m y $R=0,7$	195
Gráfico 180: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,9$ m; $b=3$ m y $R=0,7$	195
Gráfico 181: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,2$ m; $b=3$ m y $R=0,7$	196
Gráfico 182: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,6$ m; $b=3$ m y $R=0,7$	196
Gráfico 183: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3$ m; $b=3$ m y $R=0,7$	197

Gráfico 184: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3,6$ m; $b=3$ m y $R=0,7$	197
Gráfico 185: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=4,3$ m; $b=3$ m y $R=0,7$	198
Gráfico 186: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=5,2$ m; $b=3$ m y $R=0,7$	198
Gráfico 187: Hipótesis Viento 140 km/h; Simple Circuito; $b=3$ m y $R=0,7$	199
Gráfico 188: Hipótesis Viento 120 km/h; Simple Circuito; $b=3$ m y $R=0,7$	199
Gráfico 189: Hipótesis Hielo; Simple Circuito; $b=3$ m y $R=0,7$	200
Gráfico 190: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Simple Circuito; $b=3$ m y $R=0,7$	200
Gráfico 191: Hipótesis Desequilibrio; Simple Circuito; $b=3$ m y $R=0,7$	201
Gráfico 192: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,1$ m; $b=3$ m y $R=0,7$	201
Gráfico 193: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,5$ m; $b=3$ m y $R=0,7$	202
Gráfico 194: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,9$ m; $b=3$ m y $R=0,7$	202
Gráfico 195: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,2$ m; $b=3$ m y $R=0,7$	202
Gráfico 196: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,6$ m; $b=3$ m y $R=0,7$	203
Gráfico 197: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3$ m; $b=3$ m y $R=0,7$	204
Gráfico 198: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3,6$ m; $b=3$ m y $R=0,7$	204
Gráfico 199: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=4,3$ m; $b=3$ m y $R=0,7$	205
Gráfico 200: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=5,2$ m; $b=3$ m y $R=0,7$	205
Gráfico 201: Hipótesis Viento 140 km/h; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=1$	206
Gráfico 202: Hipótesis Viento 120 km/h; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=1$	206
Gráfico 203: Hipótesis Hielo; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=1$	207
Gráfico 204: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=1$	207
Gráfico 205: Hipótesis Desequilibrio; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=1$	208
Gráfico 206: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,1$ m; $b=3$ m y $R=1$	208
Gráfico 207: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,5$ m; $b=3$ m y $R=1$	209
Gráfico 208: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,9$ m; $b=3$ m y $R=1$	209
Gráfico 209: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,2$ m; $b=3$ m y $R=1$	210
Gráfico 210: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,6$ m; $b=3$ m y $R=1$	210
Gráfico 211: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3$ m; $b=3$ m y $R=1$	211
Gráfico 212: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3,6$ m; $b=3$ m y $R=1$	211
Gráfico 213: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=4,3$ m; $b=3$ m y $R=1$	212
Gráfico 214: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=5,2$ m; $b=3$ m y $R=1$	212
Gráfico 215: Hipótesis Viento 140 km/h; Simple Circuito; $b=3$ m y $R=1$	213
Gráfico 216: Hipótesis Viento 120 km/h; Simple Circuito; $b=3$ m y $R=1$	213
Gráfico 217: Hipótesis Hielo; Simple Circuito; $b=3$ m y $R=1$	214
Gráfico 218: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Simple Circuito; $b=3$ m y $R=1$	214
Gráfico 219: Hipótesis Desequilibrio; Simple Circuito; $b=3$ m y $R=1$	215
Gráfico 220: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,1$ m; $b=3$ m y $R=1$	215

Gráfico 221: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,5$ m; $b=3$ m y $R=1$	216
Gráfico 222: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,9$ m; $b=3$ m y $R=1$	216
Gráfico 223: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,2$ m; $b=3$ m y $R=1$	217
Gráfico 224: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,6$ m; $b=3$ m y $R=1$	217
Gráfico 225: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3$ m; $b=3$ m y $R=1$	218
Gráfico 226: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3,6$ m; $b=3$ m y $R=1$	218
Gráfico 227: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=4,3$ m; $b=3$ m y $R=1$	219
Gráfico 228: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=5,2$ m; $b=3$ m y $R=1$	219
Gráfico 229: Hipótesis Viento 140 km/h; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=0$	220
Gráfico 230: Hipótesis Viento 120 km/h; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=0$	220
Gráfico 231: Hipótesis Hielo; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=0$	221
Gráfico 232: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=0$	221
Gráfico 233: Hipótesis Desequilibrio; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=0$	222
Gráfico 234: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,1$ m; $b=4$ m y $R=0$	222
Gráfico 235: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,5$ m; $b=4$ m y $R=0$	223
Gráfico 236: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,9$ m; $b=4$ m y $R=0$	223
Gráfico 237: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,2$ m; $b=4$ m y $R=0$	224
Gráfico 238: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,6$ m; $b=4$ m y $R=0$	224
Gráfico 239: Hipótesis Viento 140 km/h; Simple Circuito; $b=4$ m y $R=0$	225
Gráfico 240: Hipótesis Viento 120 km/h; Simple Circuito; $b=4$ m y $R=0$	225
Gráfico 241: Hipótesis Hielo; Simple Circuito; $b=4$ m y $R=0$	226
Gráfico 242: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Simple Circuito; $b=4$ m y $R=0$	226
Gráfico 243: Hipótesis Desequilibrio; Simple Circuito; $b=4$ m y $R=0$	227
Gráfico 244: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,1$ m; $b=4$ m y $R=0$	227
Gráfico 245: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,5$ m; $b=4$ m y $R=0$	228
Gráfico 246: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,9$ m; $b=4$ m y $R=0$	228
Gráfico 247: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,2$ m; $b=4$ m y $R=0$	229
Gráfico 248: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,6$ m; $b=4$ m y $R=0$	229
Gráfico 249: Hipótesis Viento 140 km/h; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=0,7$	230
Gráfico 250: Hipótesis Viento 120 km/h; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=0,7$	230
Gráfico 251: Hipótesis Hielo; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=0,7$	231
Gráfico 252: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=0,7$	231
Gráfico 253: Hipótesis Desequilibrio; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=0,7$	232
Gráfico 254: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,1$ m; $b=4$ m y $R=0,7$	232
Gráfico 255: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,5$ m; $b=4$ m y $R=0,7$	233
Gráfico 256: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,9$ m; $b=4$ m y $R=0,7$	233
Gráfico 257: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,2$ m; $b=4$ m y $R=0,7$	234

Gráfico 258: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,6$ m; $b=4$ m y $R=0,7$	234
Gráfico 259: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3,6$ m; $b=4$ m y $R=0,7$	235
Gráfico 260: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=4,3$ m; $b=4$ m y $R=0,7$	235
Gráfico 261: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=5,2$ m; $b=4$ m y $R=0,7$	236
Gráfico 262: Hipótesis Viento 140 km/h; Simple Circuito; $b=4$ m y $R=0,7$	237
Gráfico 263: Hipótesis Viento 120 km/h; Simple Circuito; $b=4$ m y $R=0,7$	237
Gráfico 264: Hipótesis Hielo; Simple Circuito; $b=4$ m y $R=0,7$	238
Gráfico 265: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Simple Circuito; $b=4$ m y $R=0,7$	238
Gráfico 266: Hipótesis Desequilibrio; Simple Circuito; $b=4$ m y $R=0,7$	239
Gráfico 267: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,1$ m; $b=4$ m y $R=0,7$	239
Gráfico 268: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,5$ m; $b=4$ m y $R=0,7$	240
Gráfico 269: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,9$ m; $b=4$ m y $R=0,7$	240
Gráfico 270: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,2$ m; $b=4$ m y $R=0,7$	241
Gráfico 271: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,6$ m; $b=4$ m y $R=0,7$	241
Gráfico 272: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3,6$ m; $b=4$ m y $R=0,7$	242
Gráfico 273: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=4,3$ m; $b=4$ m y $R=0,7$	242
Gráfico 274: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=5,2$ m; $b=4$ m y $R=0,7$	243
Gráfico 275: Hipótesis Viento 140 km/h; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=1$	244
Gráfico 276: Hipótesis Viento 120 km/h; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=1$	244
Gráfico 277: Hipótesis Hielo; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=1$	245
Gráfico 278: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=1$	245
Gráfico 279: Hipótesis Desequilibrio; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=1$	246
Gráfico 280: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,1$ m; $b=4$ m y $R=1$	246
Gráfico 281: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,5$ m; $b=4$ m y $R=1$	247
Gráfico 282: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,9$ m; $b=4$ m y $R=1$	247
Gráfico 283: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,2$ m; $b=4$ m y $R=1$	248
Gráfico 284: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,6$ m; $b=4$ m y $R=1$	248
Gráfico 285: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3,6$ m; $b=4$ m y $R=1$	249
Gráfico 286: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=4,3$ m; $b=4$ m y $R=1$	249
Gráfico 287: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=5,2$ m; $b=4$ m y $R=1$	250
Gráfico 288: Hipótesis Viento 140 km/h; Simple Circuito; $b=4$ m y $R=1$	251
Gráfico 289: Hipótesis Viento 120 km/h; Simple Circuito; $b=4$ m y $R=1$	251
Gráfico 290: Hipótesis Hielo; Simple Circuito; $b=4$ m y $R=1$	252
Gráfico 291: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Simple Circuito; $b=4$ m y $R=1$	252
Gráfico 292: Hipótesis Desequilibrio; Simple Circuito; $b=4$ m y $R=1$	253
Gráfico 293: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,1$ m; $b=4$ m y $R=1$	253
Gráfico 294: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,5$ m; $b=4$ m y $R=1$	254

Gráfico 295: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,9$ m; $b=4$ m y $R=1$	254
Gráfico 296: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,2$ m; $b=4$ m y $R=1$	255
Gráfico 297: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,6$ m; $b=4$ m y $R=1$	255
Gráfico 298: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3,6$ m; $b=4$ m y $R=1$	256
Gráfico 299: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=4,3$ m; $b=4$ m y $R=1$	256
Gráfico 300: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=5,2$ m; $b=4$ m y $R=1$	257



Gráfico 1: Hipótesis Viento 140 km/h; Doble Circuito; b=2 m y R=0

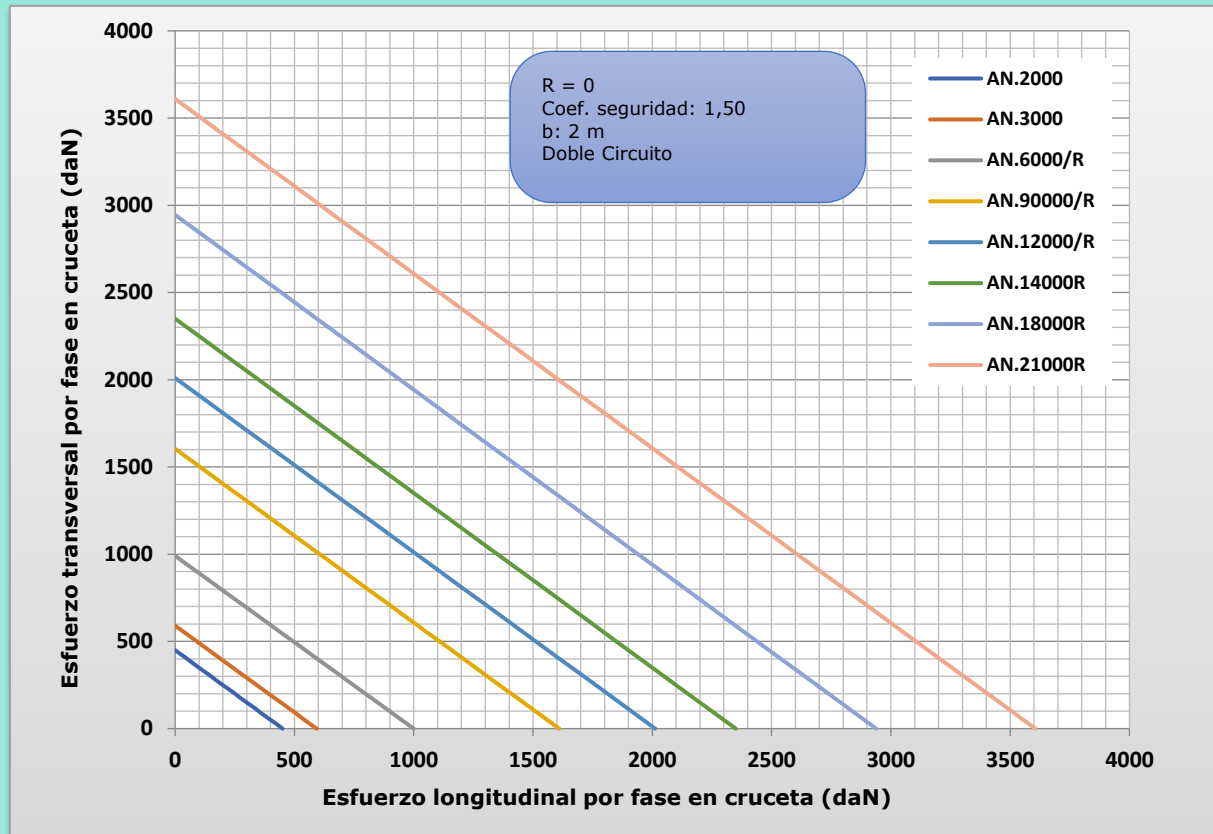


Gráfico 2: Hipótesis Viento 120 km/h; Doble Circuito; b=2 m y R=0

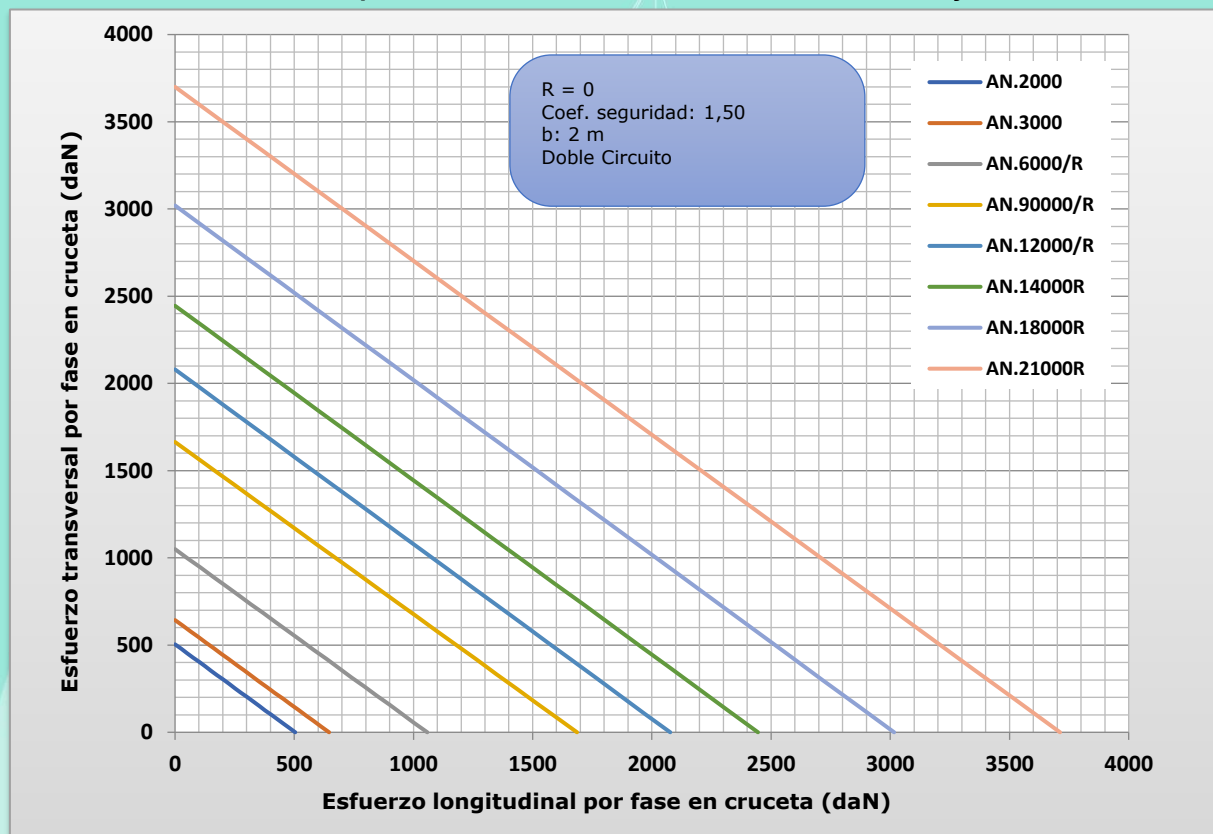


Gráfico 3: Hipótesis Hielo; Doble Circuito; $b=2$ m y $R=0$

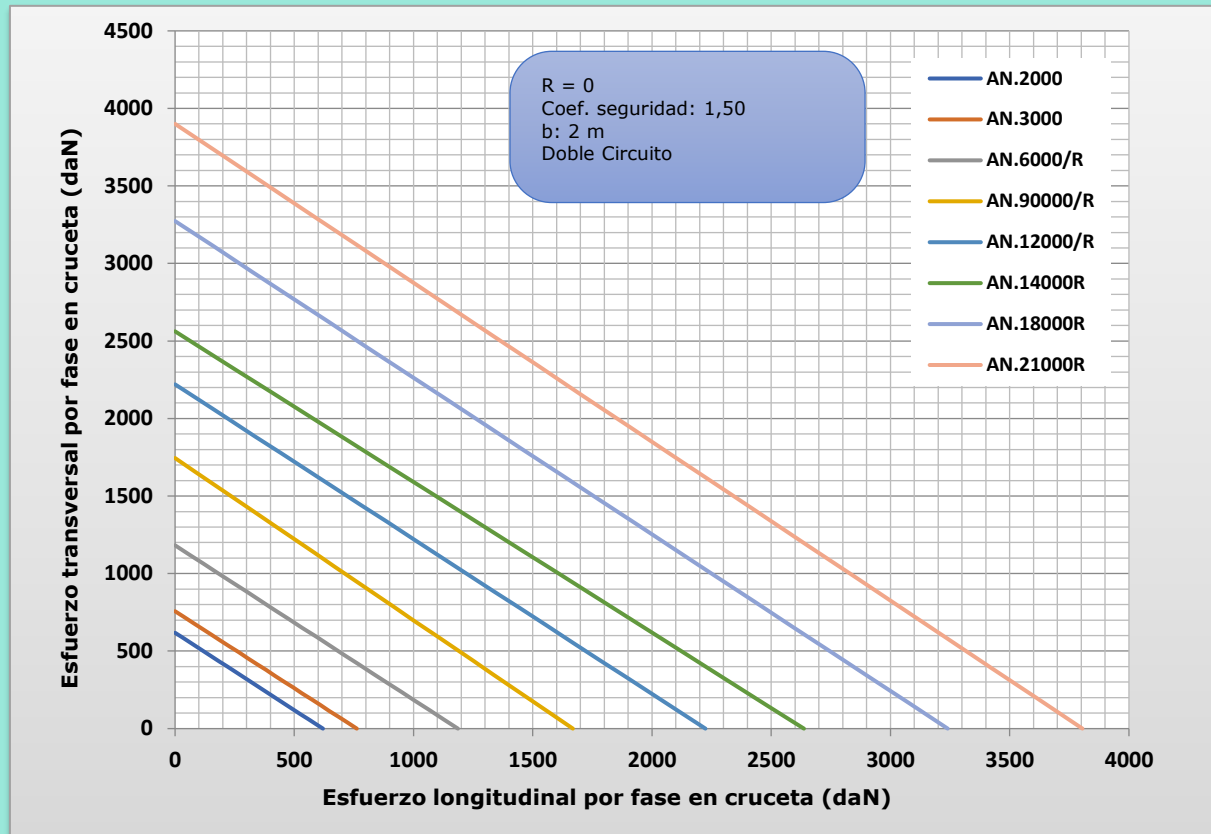


Gráfico 4: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Doble Circuito; $b=2$ m y $R=0$

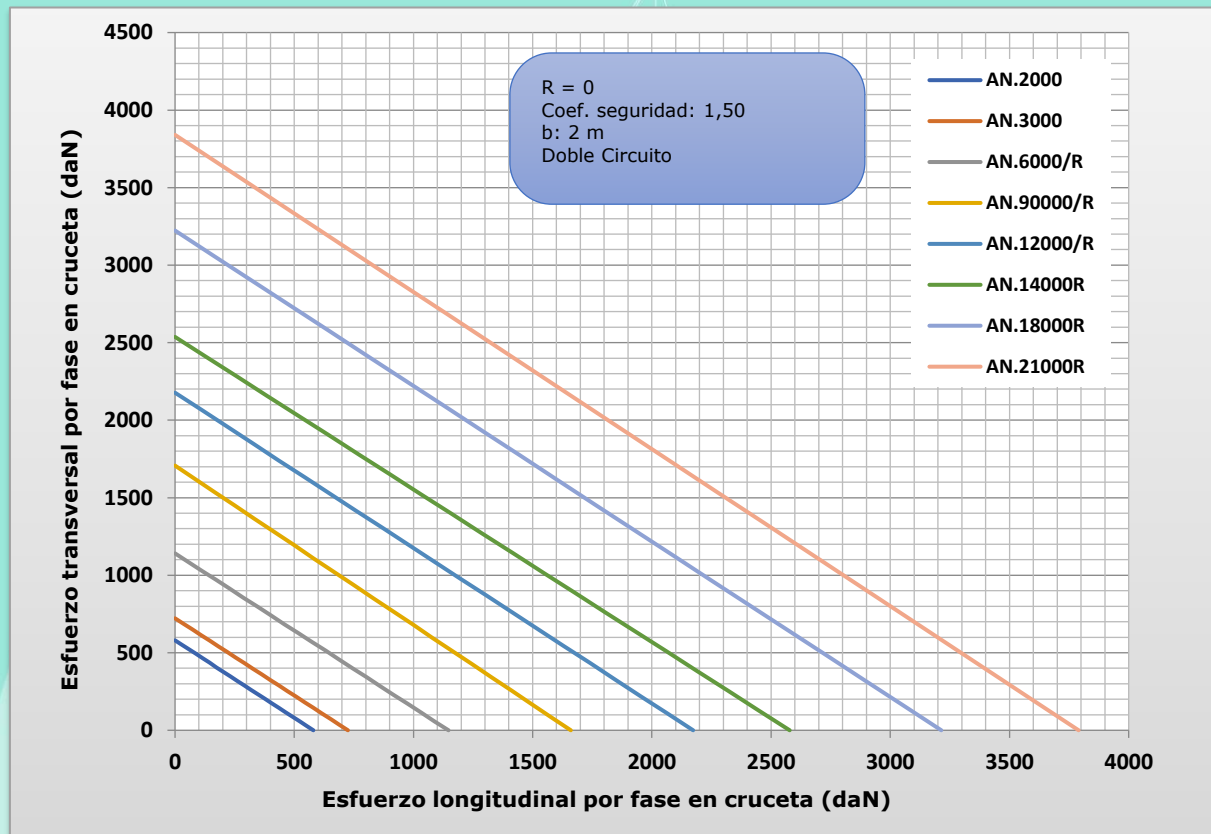


Gráfico 5: Hipótesis Desequilibrio; Doble Circuito; $b=2$ m y $R=0$

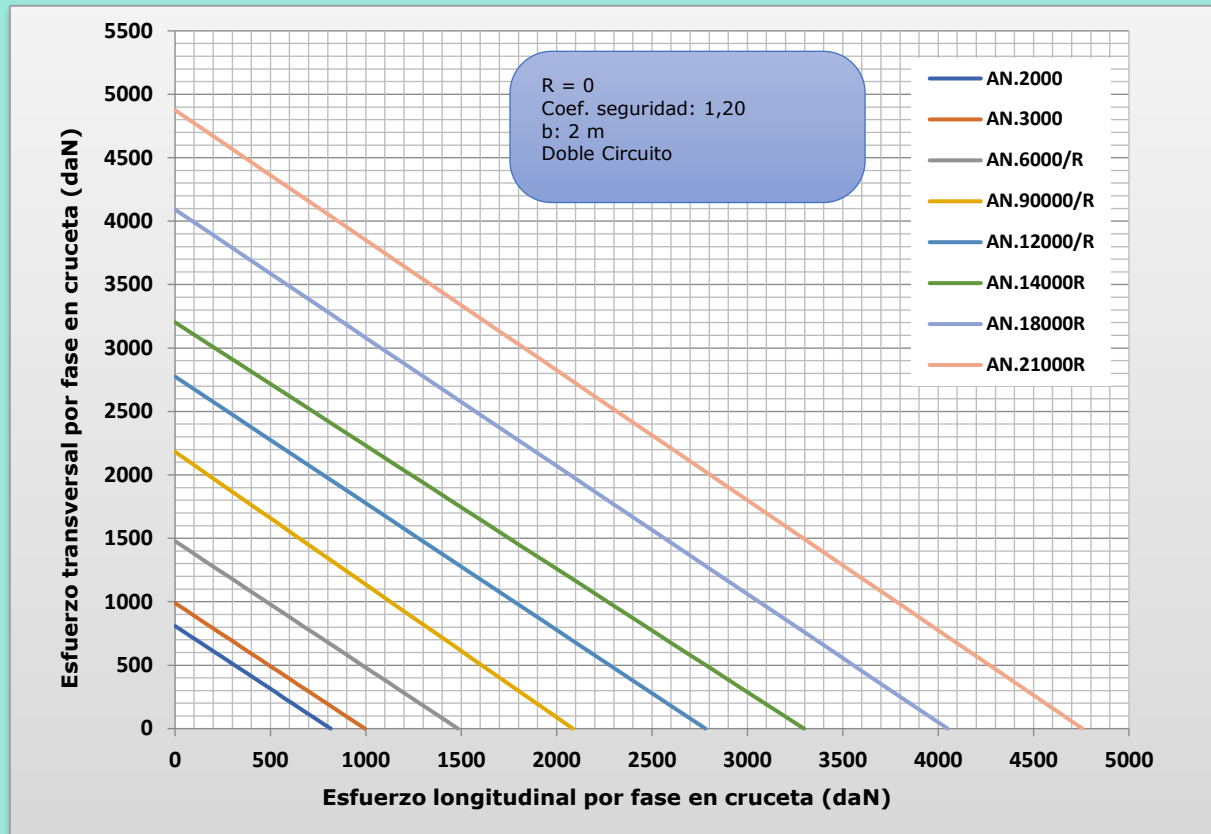


Gráfico 6: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,1$ m; $b=2$ m y $R=0$

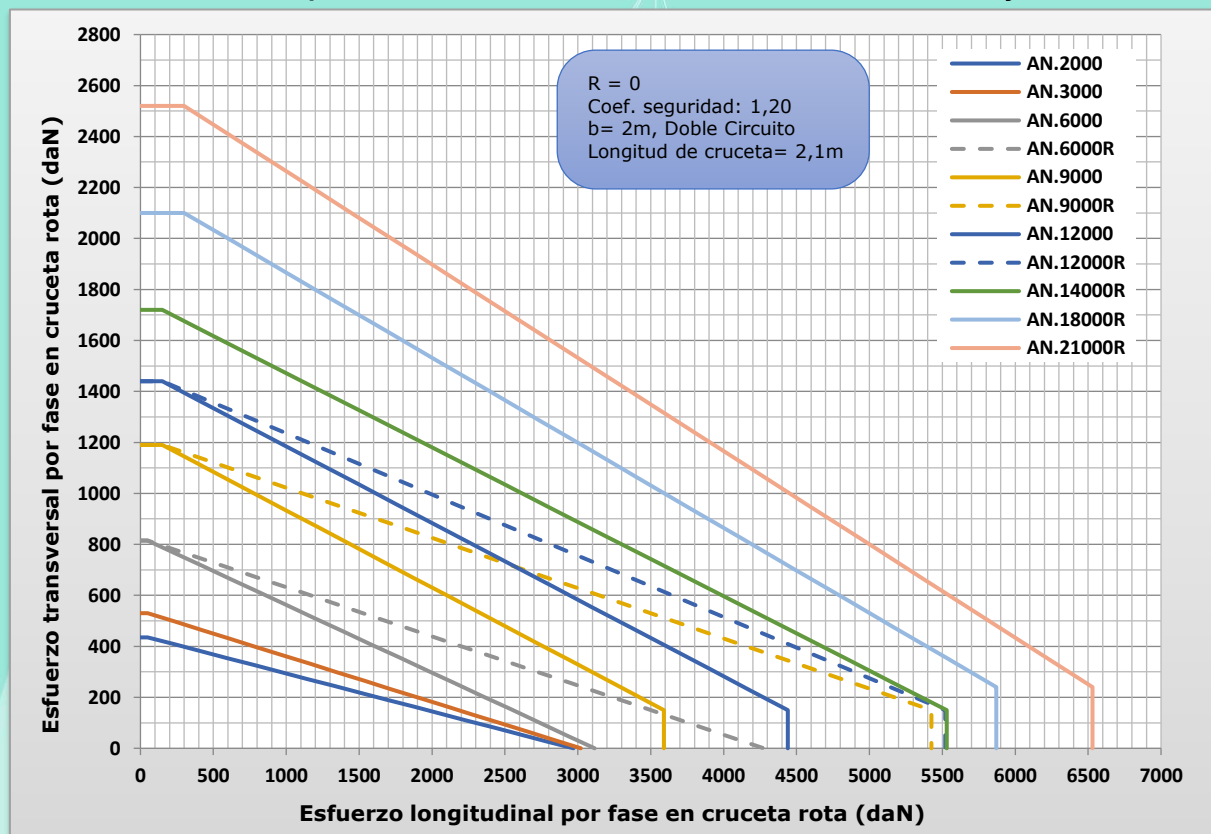


Gráfico 7: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,5$ m; $b=2$ m y $R=0$

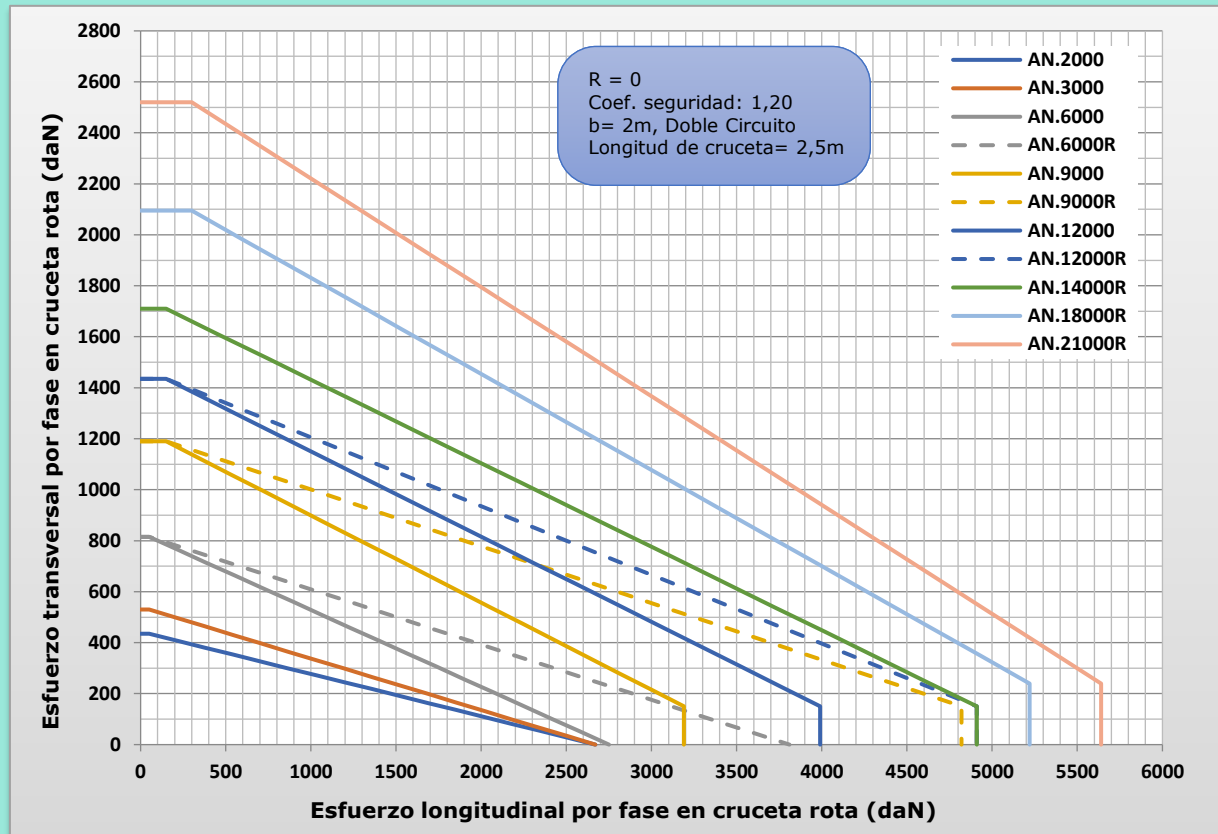


Gráfico 8: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,9$ m; $b=2$ m y $R=0$

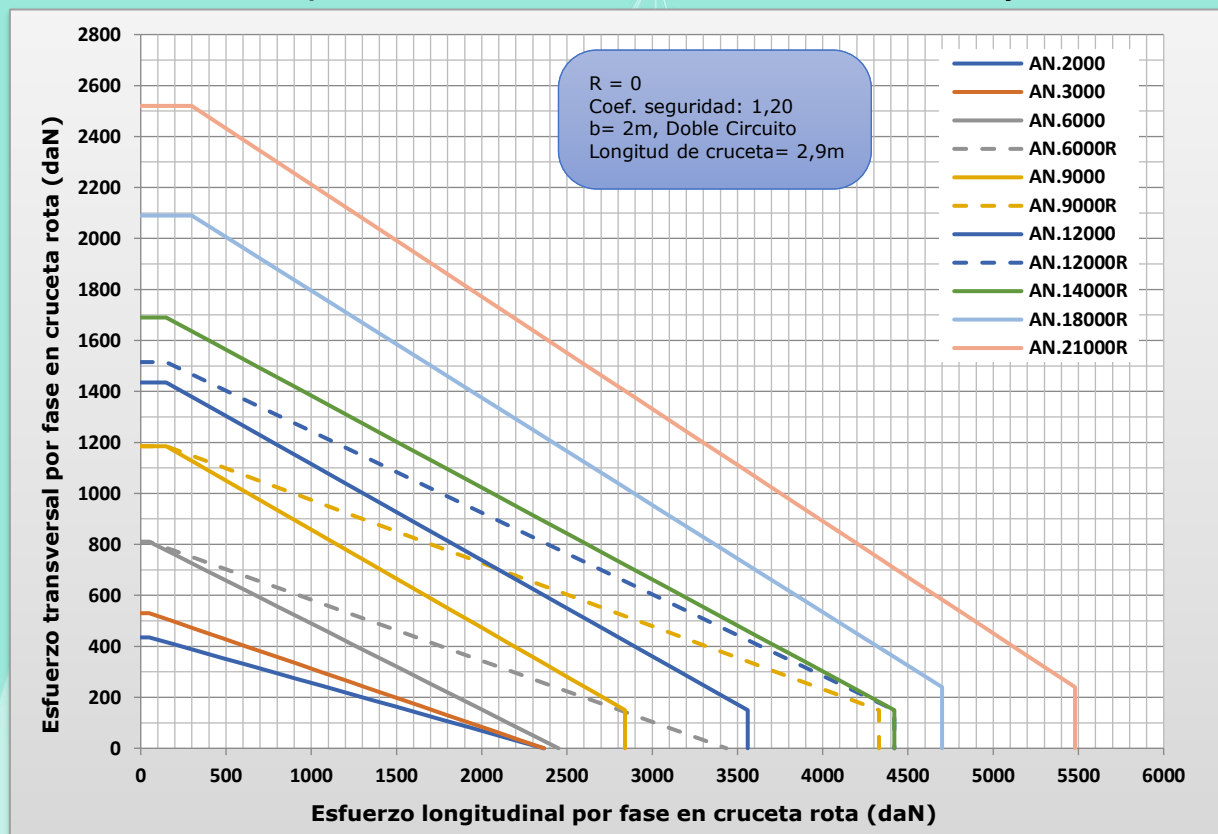


Gráfico 9: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,2$ m; $b=2$ m y $R=0$

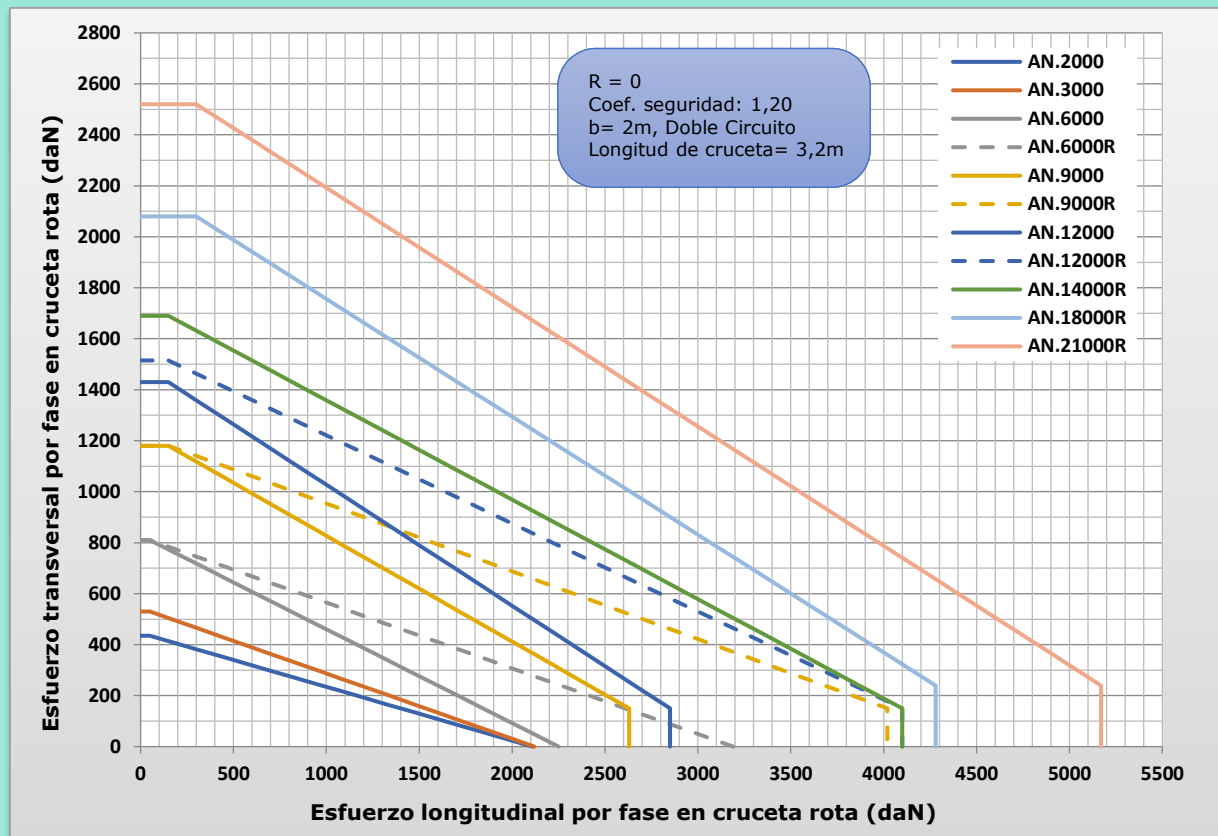


Gráfico 10: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,6$ m; $b=2$ m y $R=0$

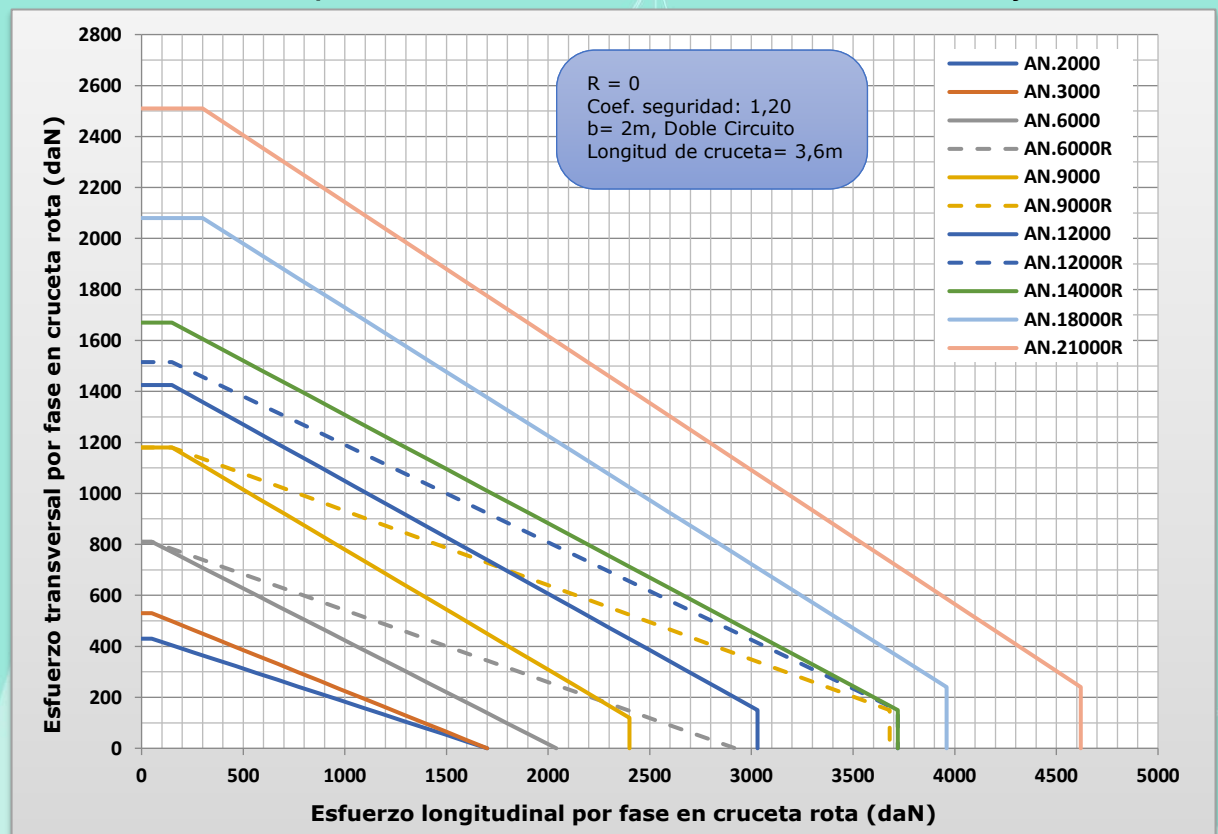


Gráfico 11: Hipótesis Viento 140 km/h; Simple Circuito; b=2 m y R=0

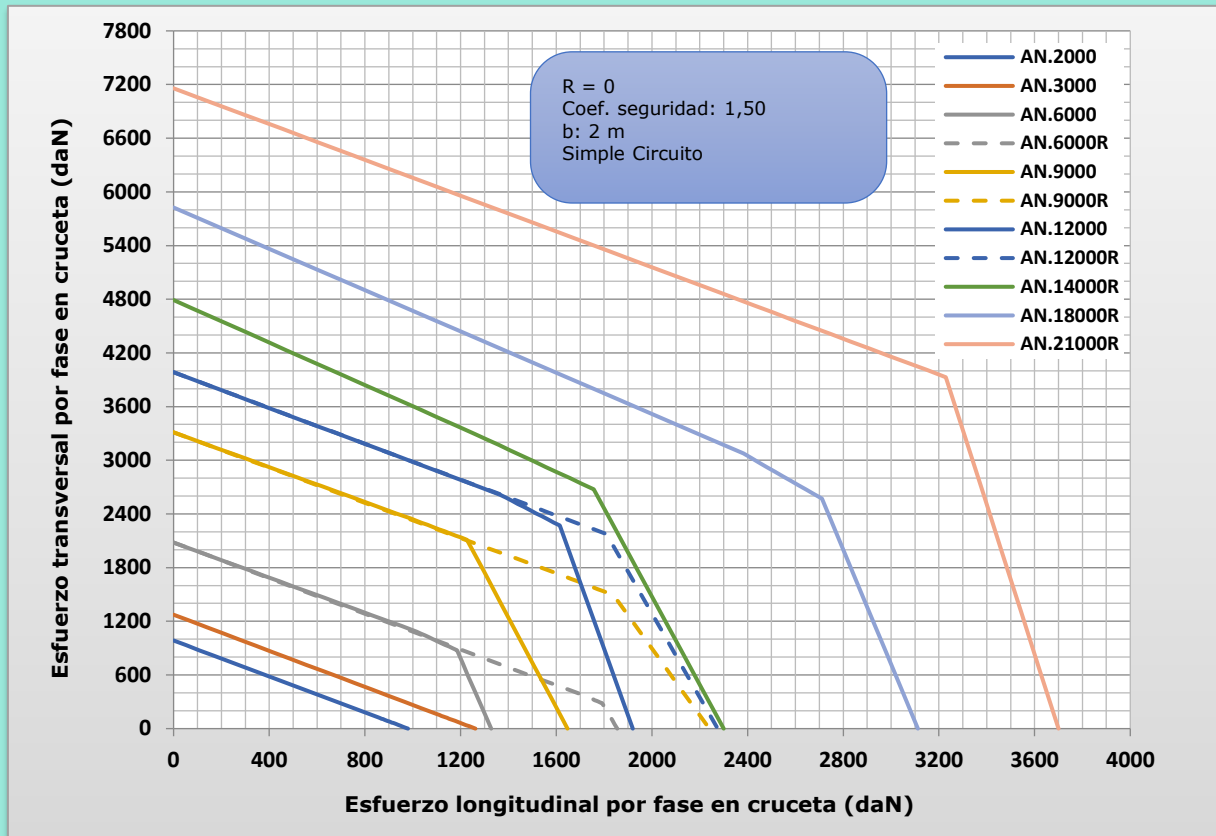


Gráfico 12: Hipótesis Viento 120 km/h; Simple Circuito; b=2 m y R=0

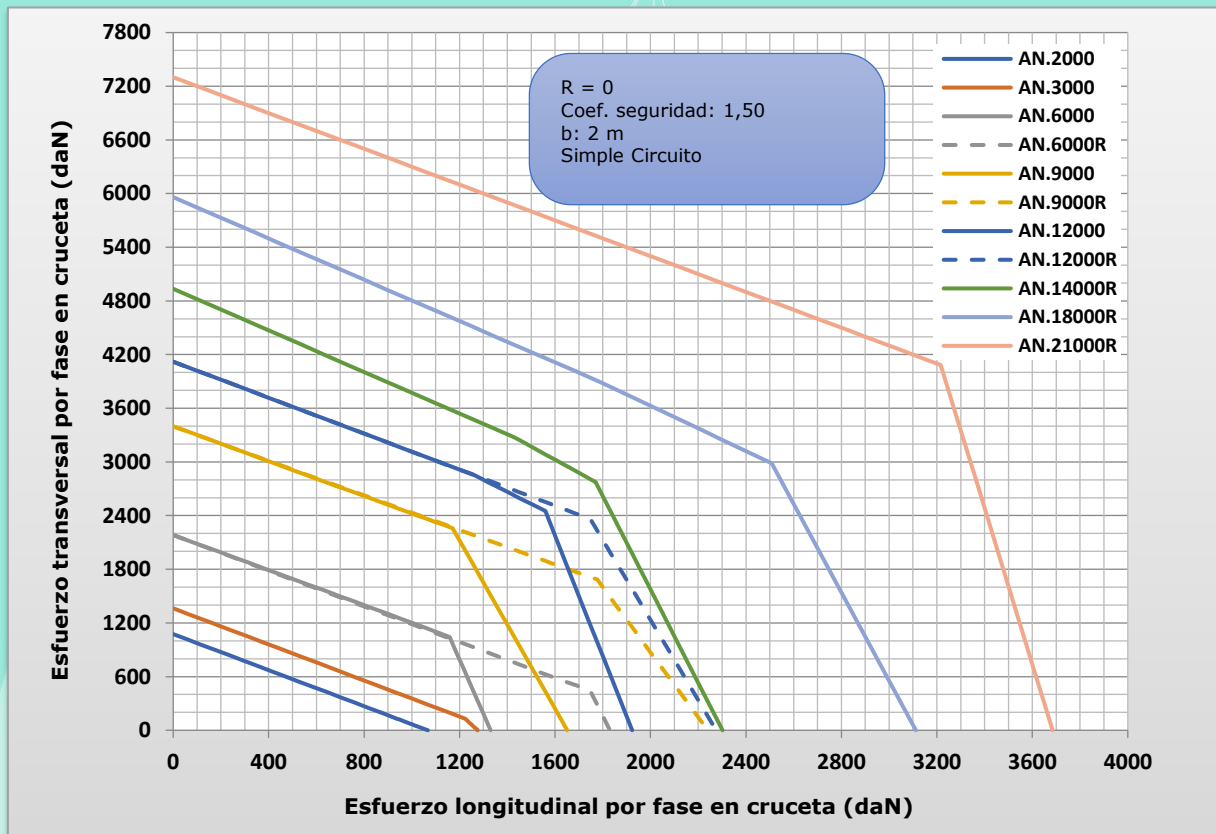


Gráfico 13: Hipótesis Hielo; Simple Circuito; $b=2$ m y $R=0$

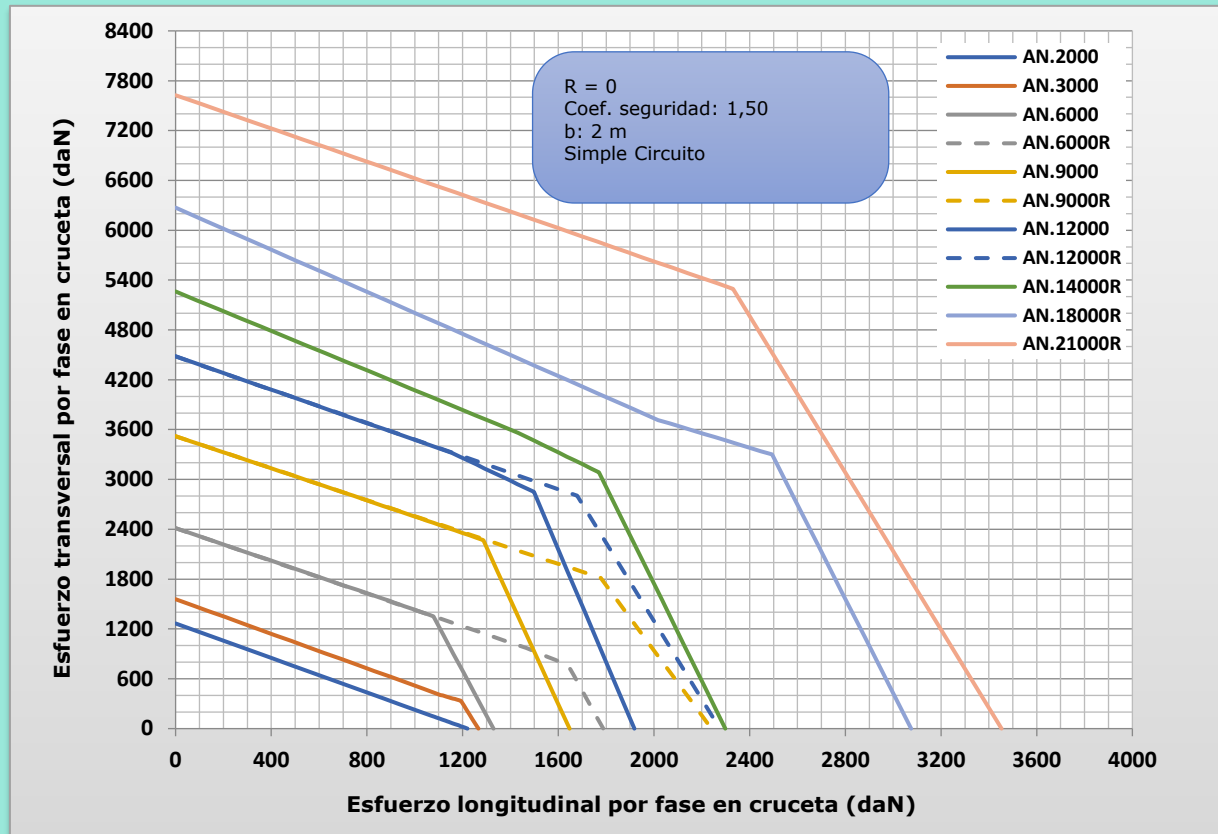


Gráfico 14: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Simple Circuito; $b=2$ m y $R=0$

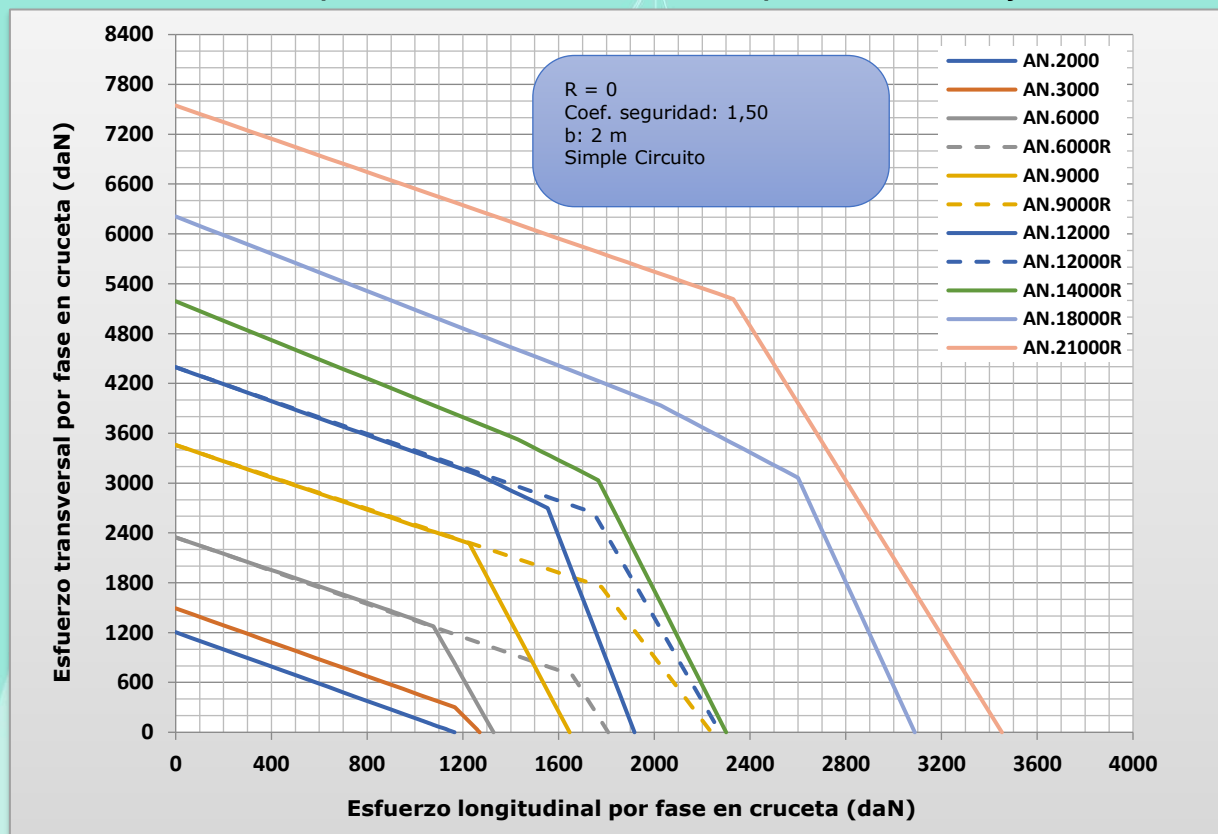


Gráfico 15: Hipótesis Desequilibrio; Simple Circuito; $b=2$ m y $R=0$

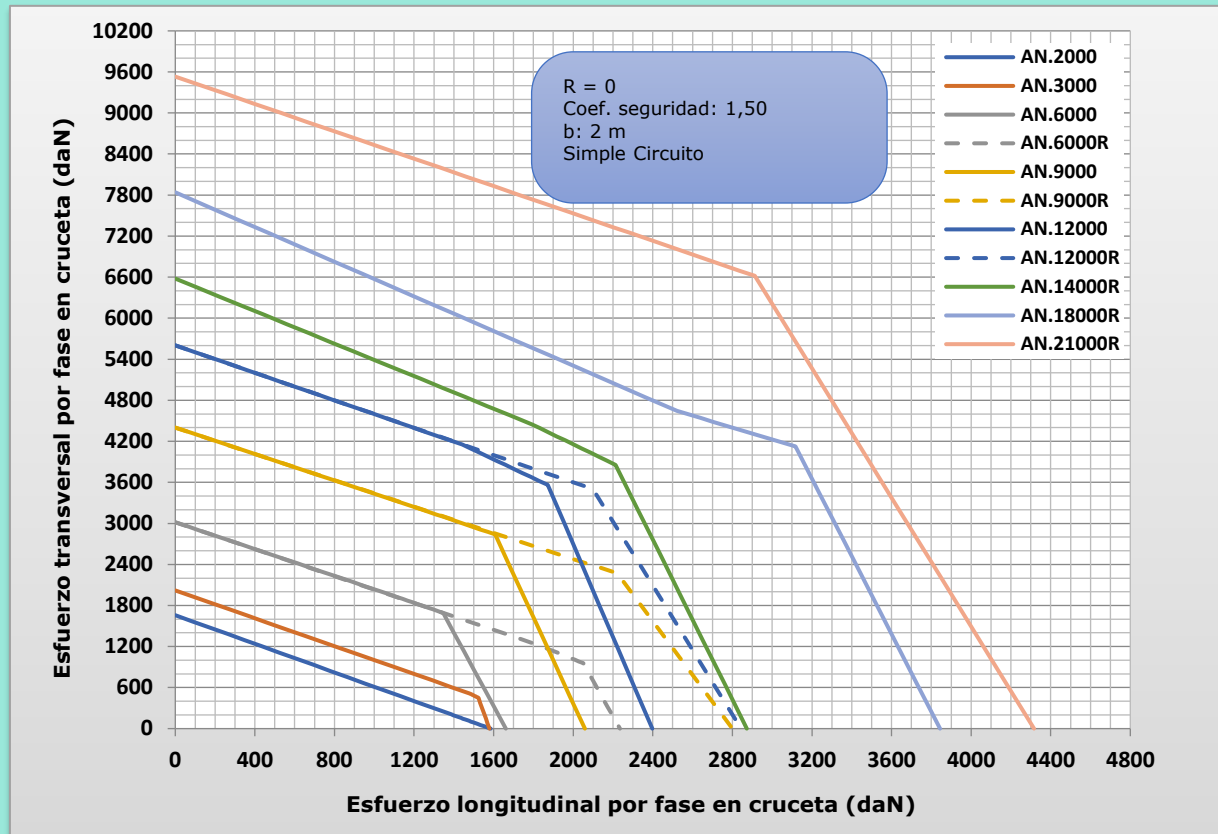


Gráfico 16: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,1$ m; $b=2$ m y $R=0$

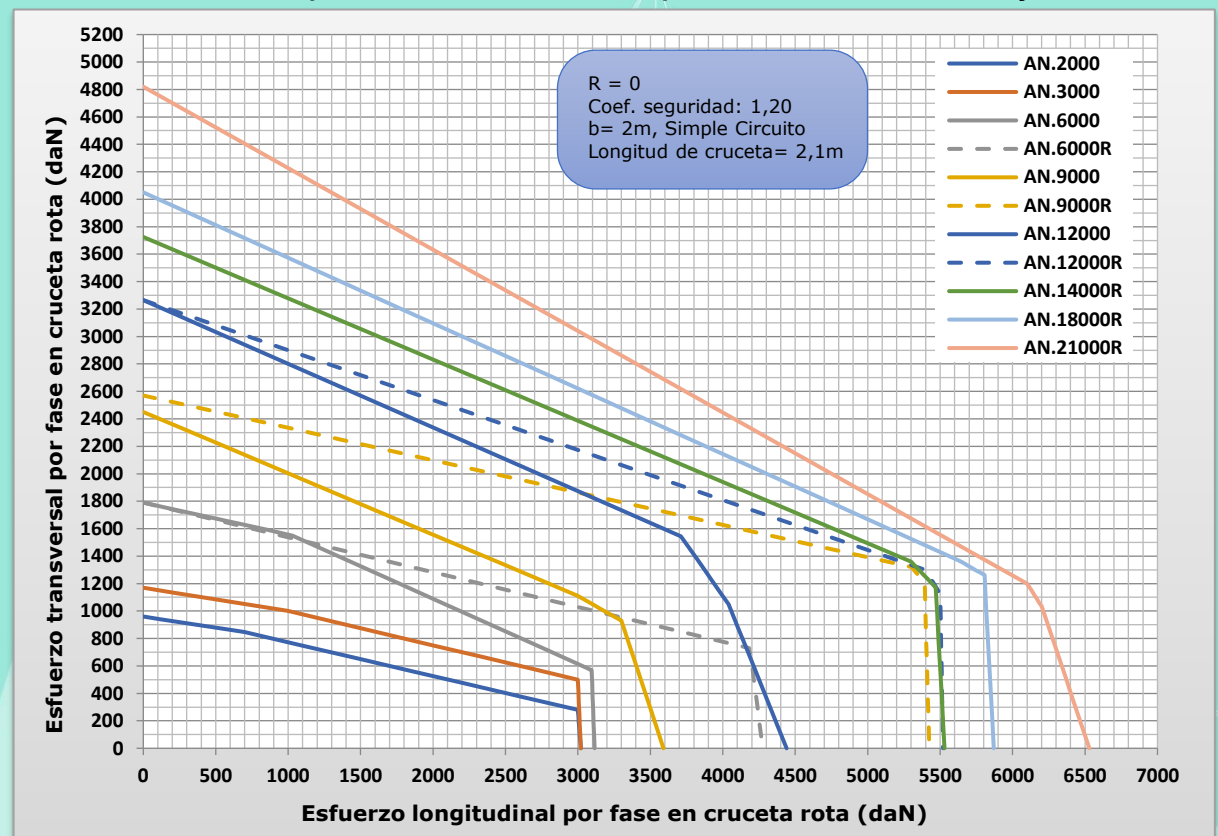


Gráfico 17: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,5$ m; $b=2$ m y $R=0$

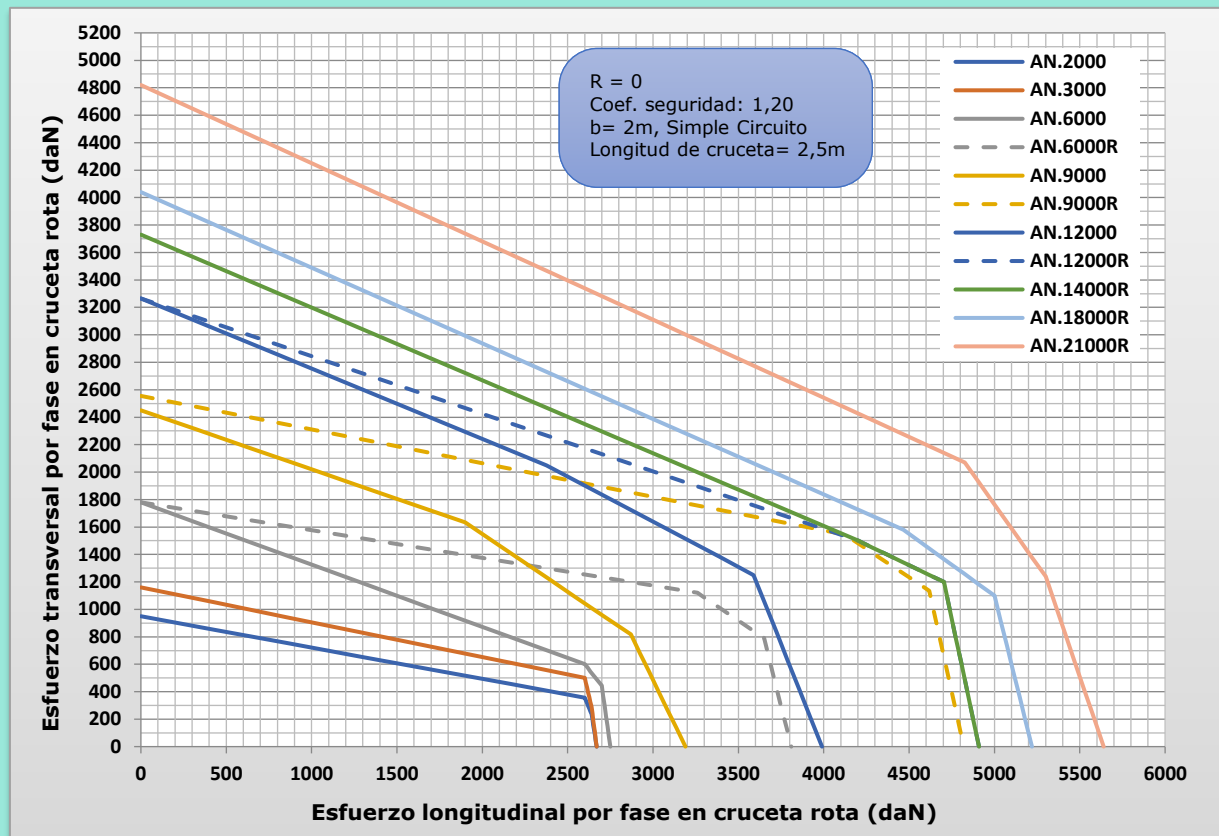


Gráfico 18: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,9$ m; $b=2$ m y $R=0$

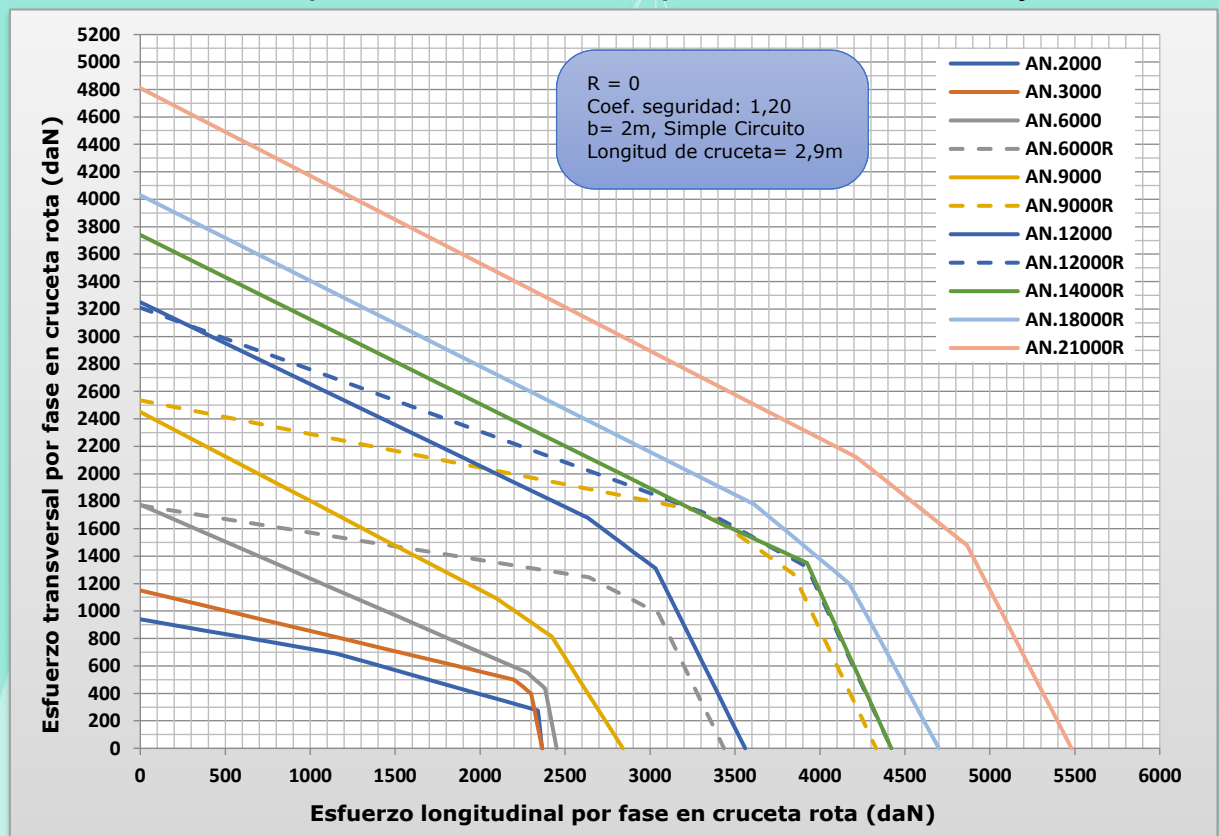


Gráfico 19: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,2$ m; $b=2$ m y $R=0$

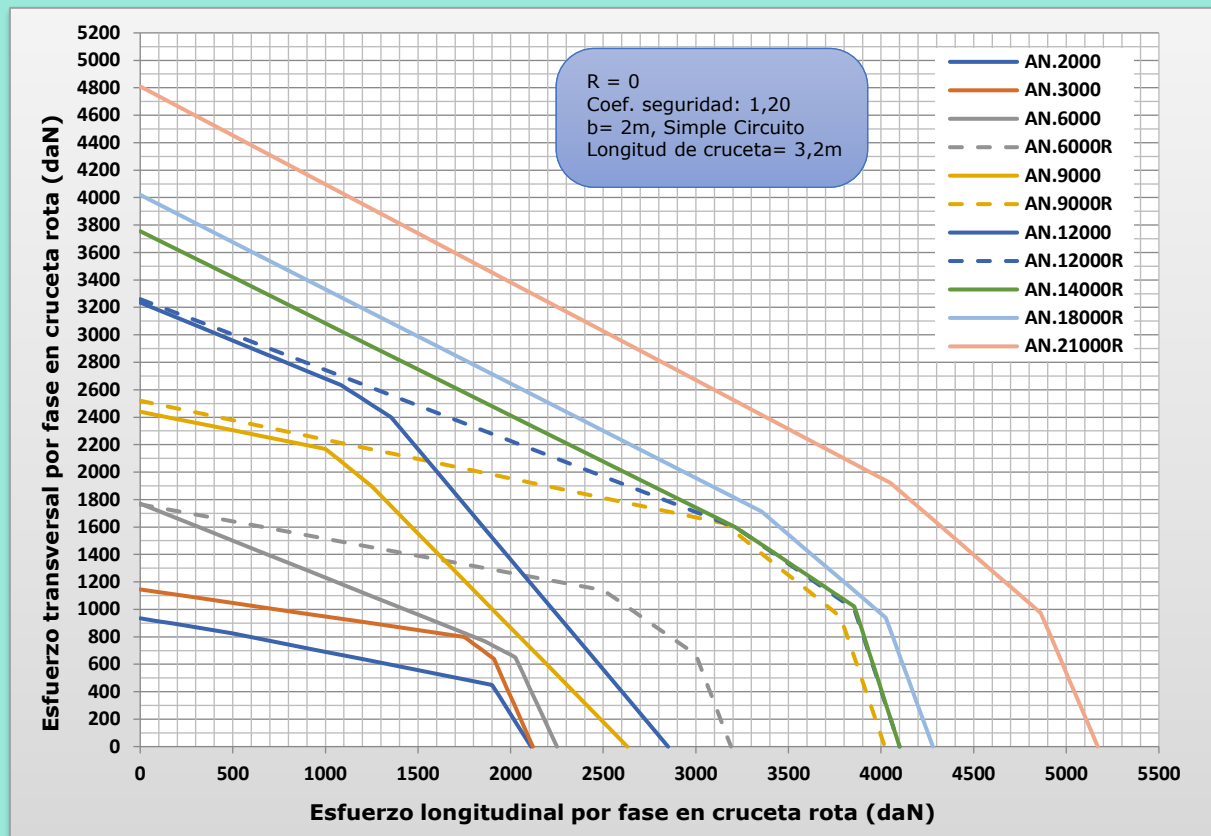


Gráfico 20: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,6$ m; $b=2$ m y $R=0$

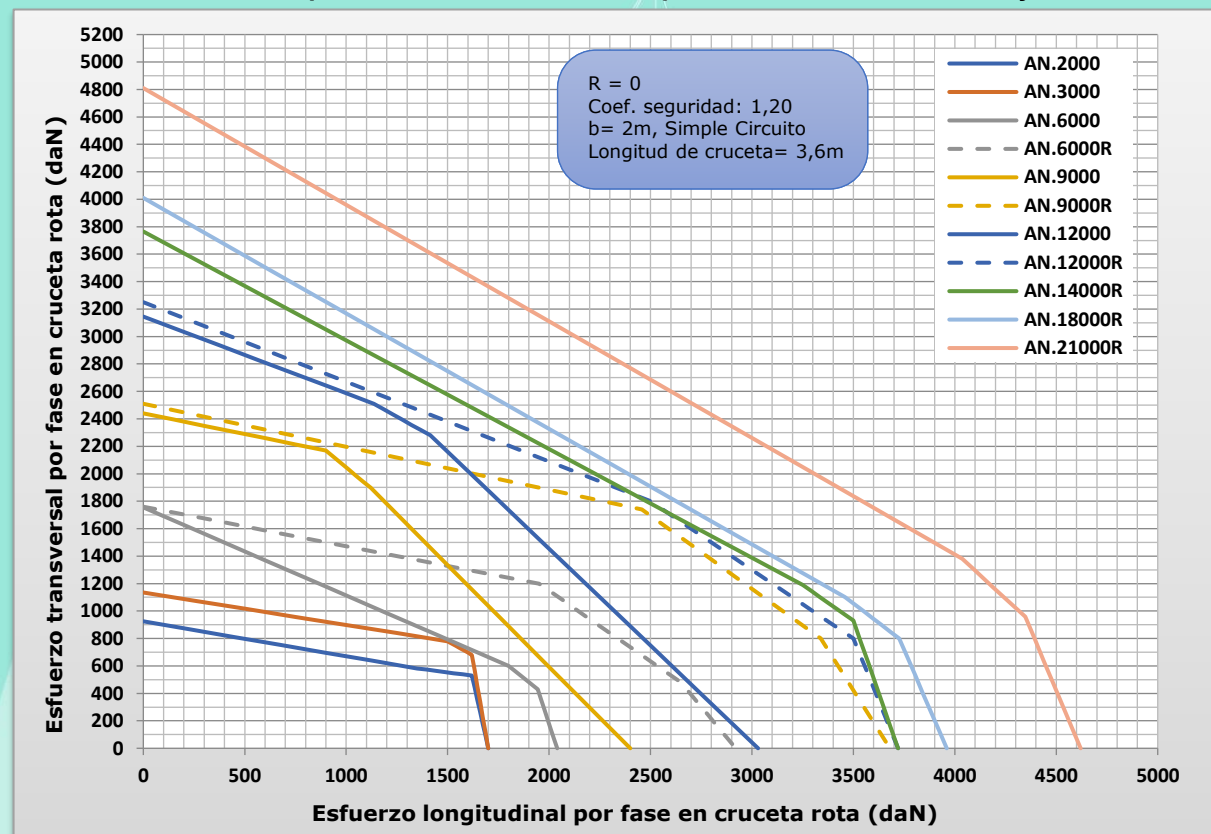


Gráfico 21: Hipótesis Viento 140 km/h; Doble Circuito; $b=2$ m y $R=0,7$

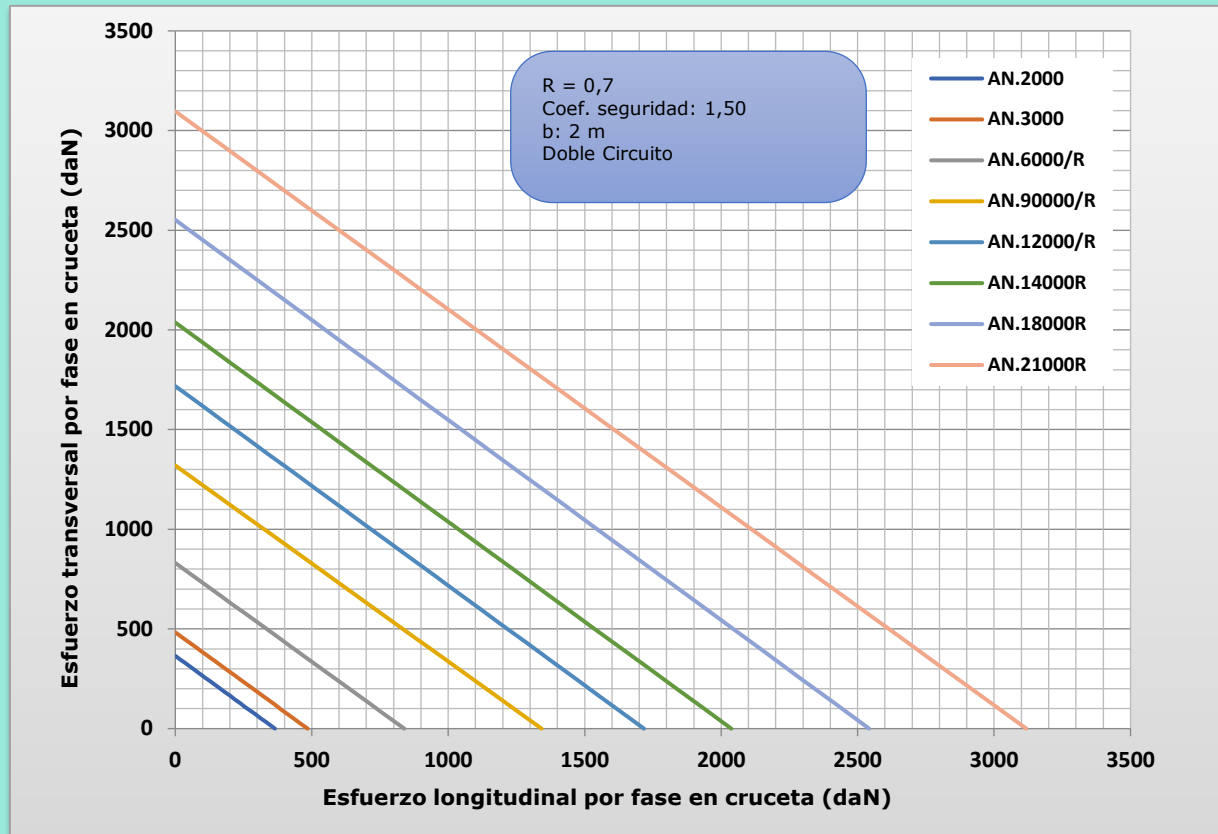


Gráfico 22: Hipótesis Viento 120 km/h; Doble Circuito; $b=2$ m y $R=0,7$

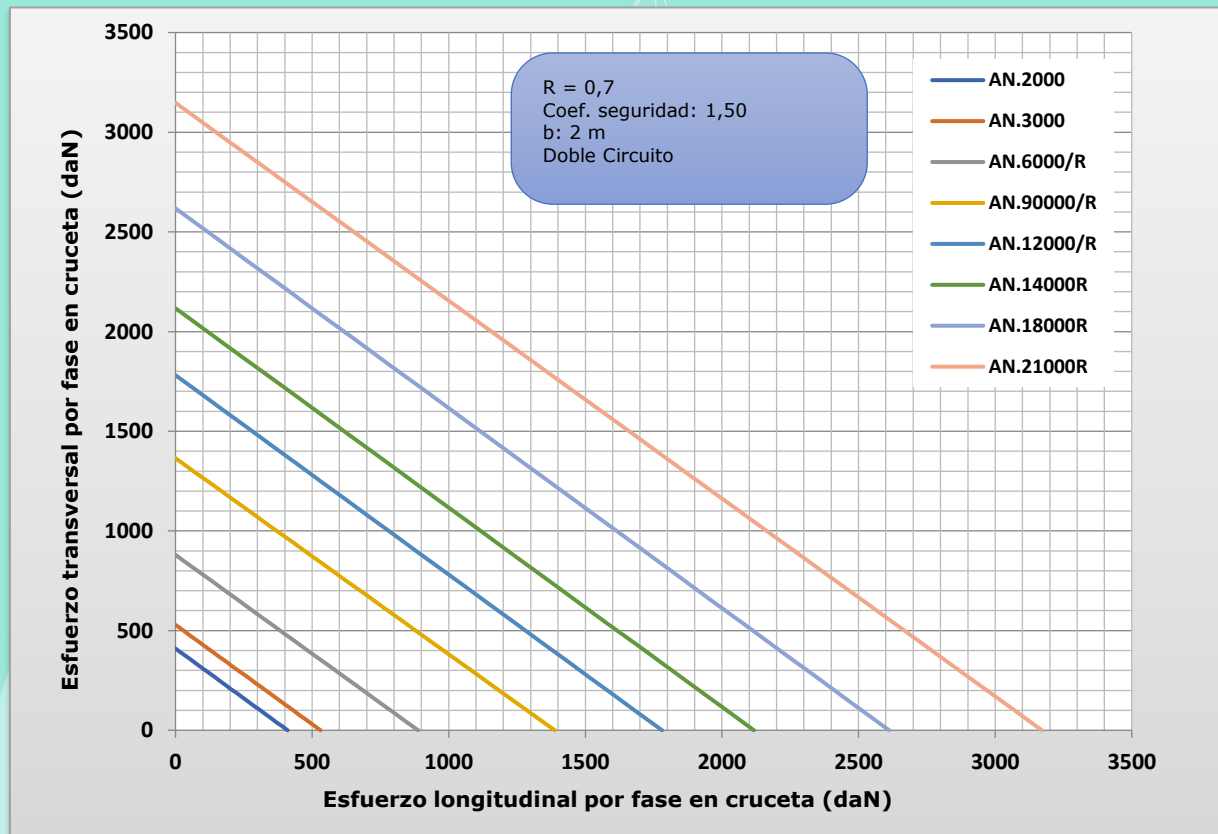


Gráfico 23: Hipótesis Hielo; Doble Circuito; $b=2$ m y $R=0,7$

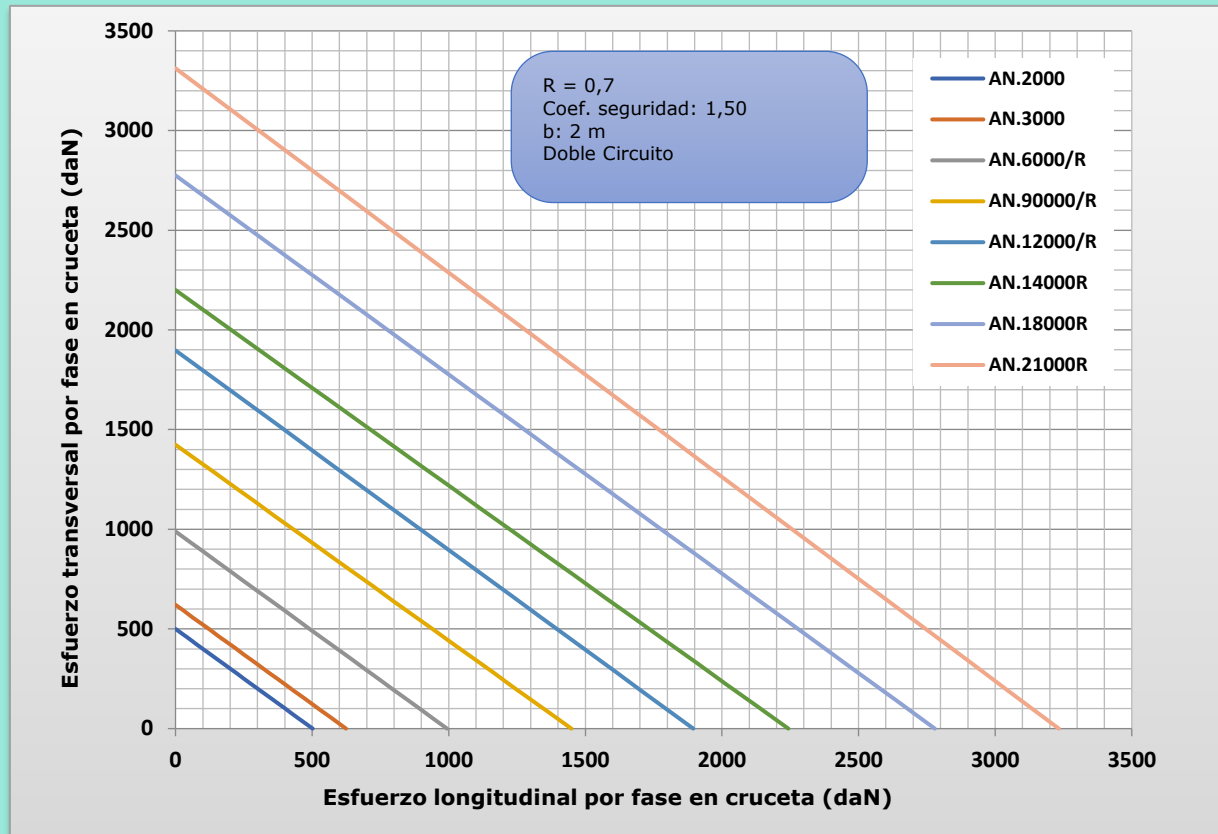


Gráfico 24: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Doble Circuito; $b=2$ m y $R=0,7$

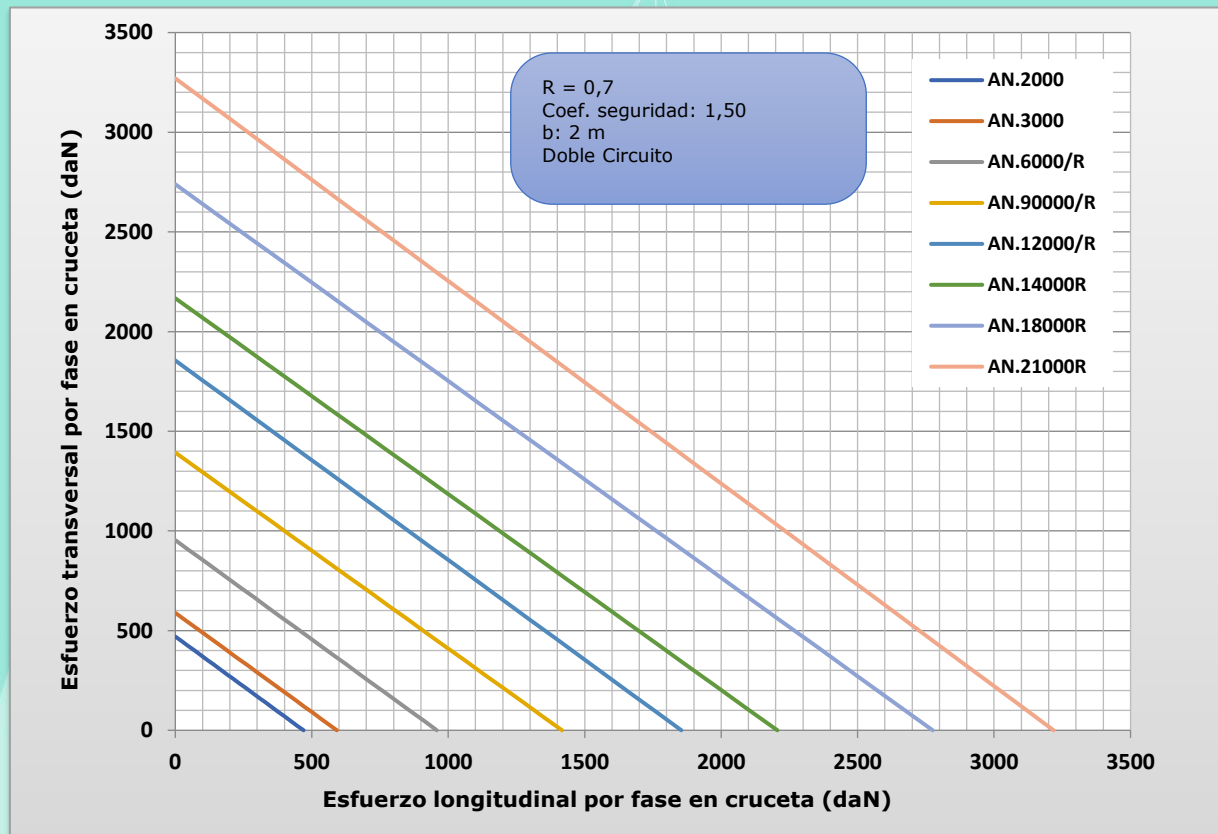


Gráfico 25: Hipótesis Desequilibrio; Doble Circuito; $b=2$ m y $R=0,7$

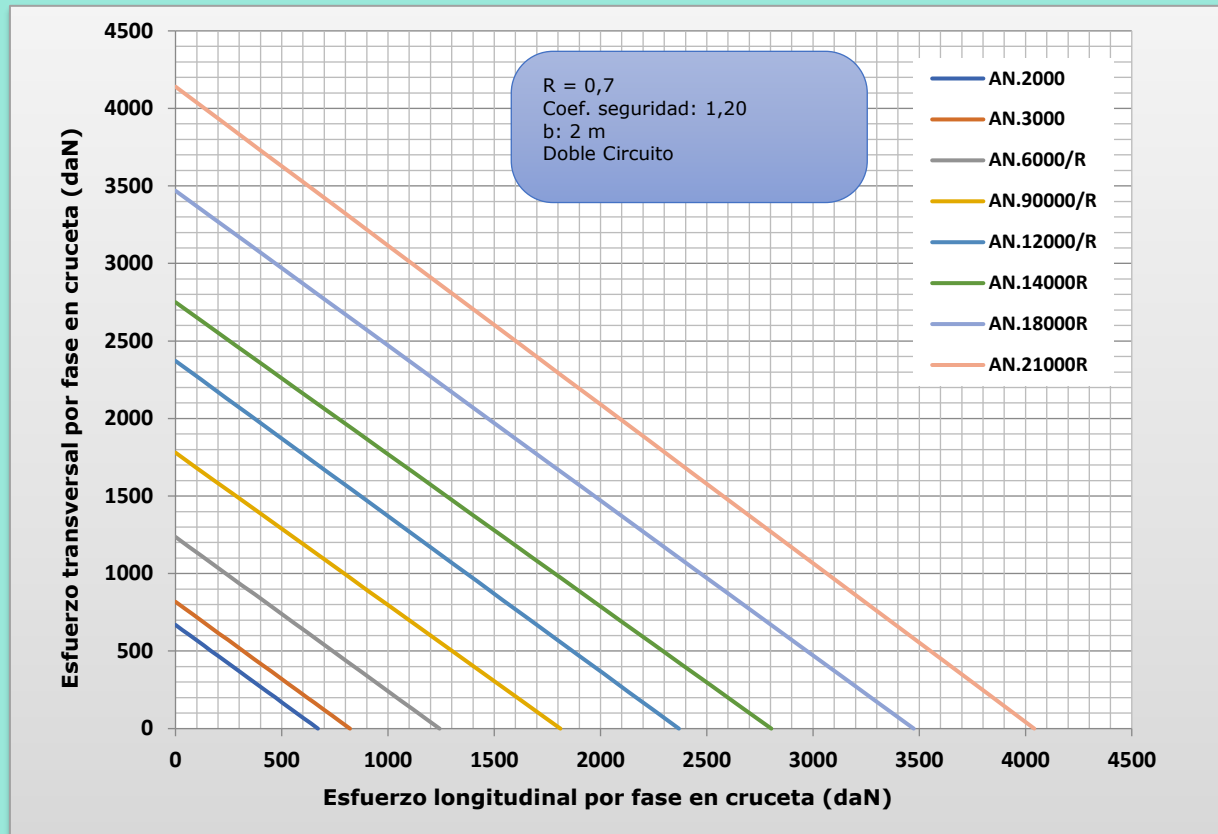


Gráfico 26: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,1$ m; $b=2$ m y $R=0,7$

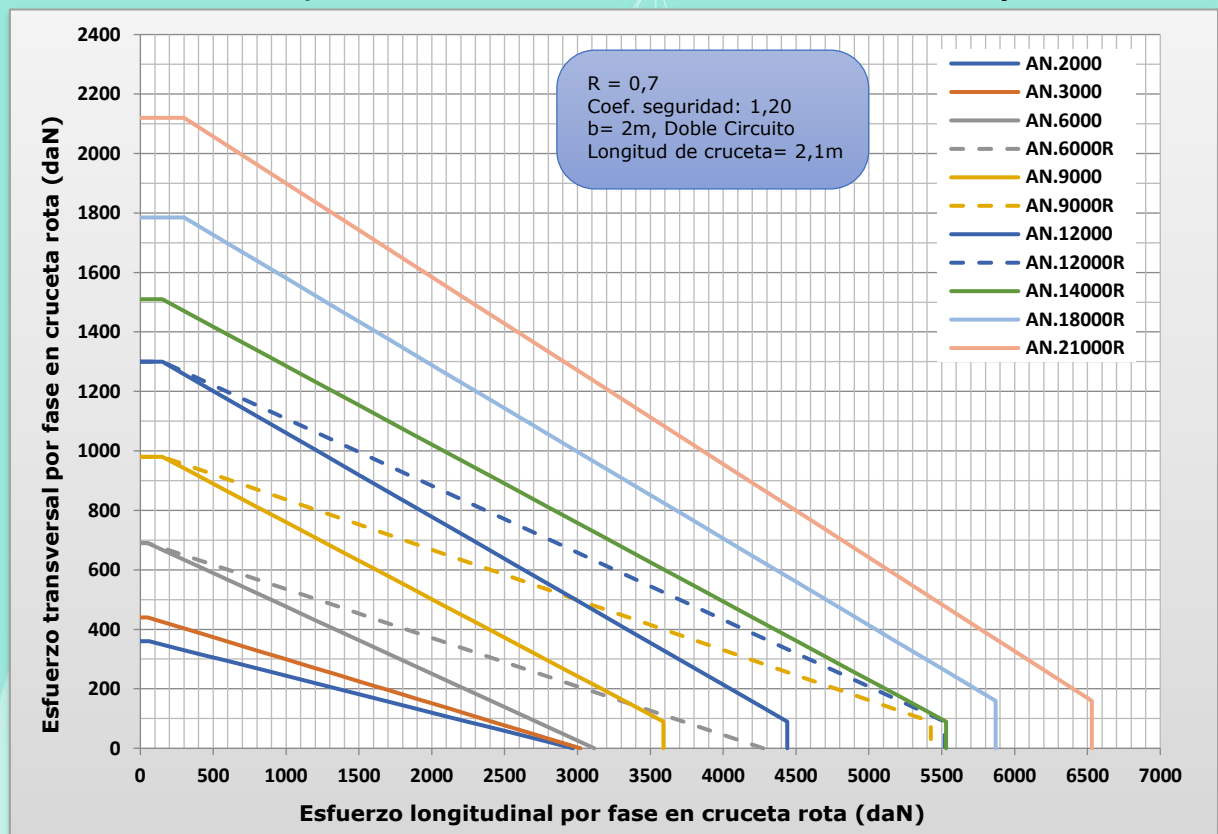


Gráfico 27: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,5$ m; $b=2$ m y $R=0,7$

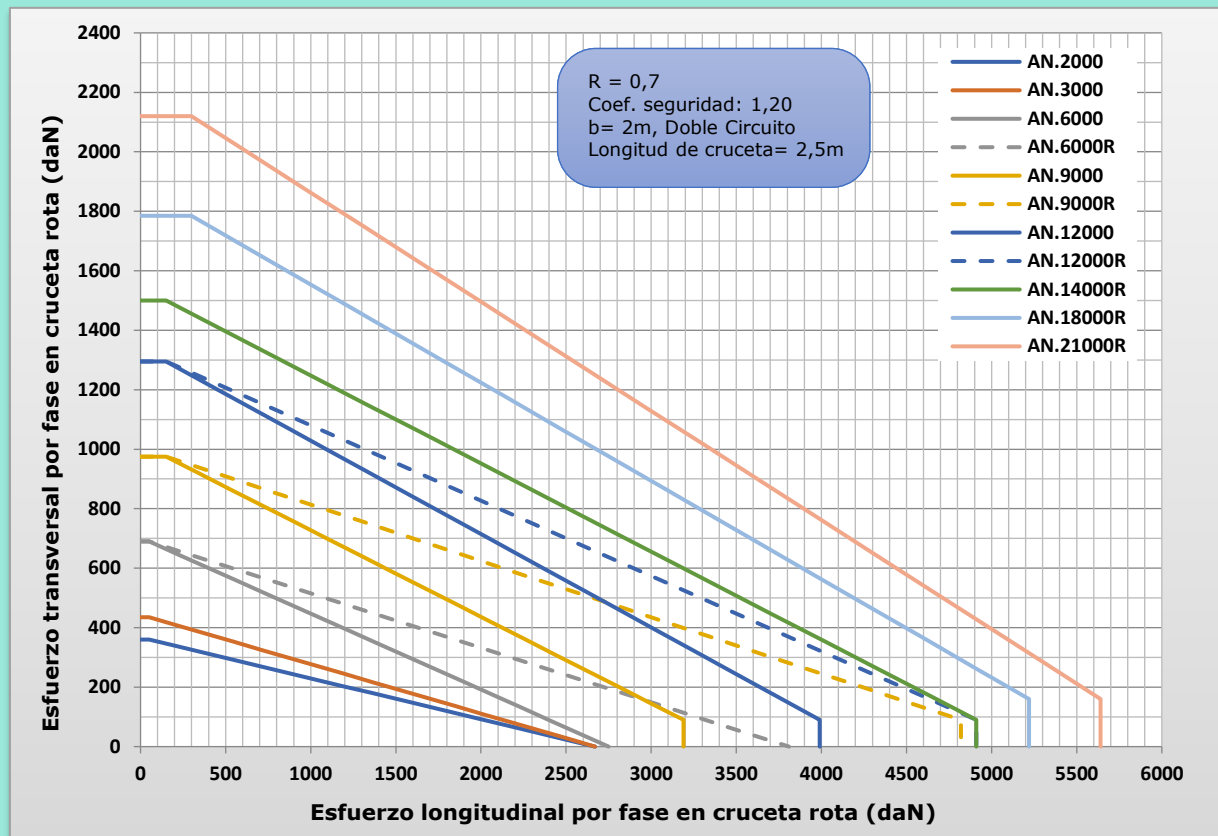


Gráfico 28: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,9$ m; $b=2$ m y $R=0,7$

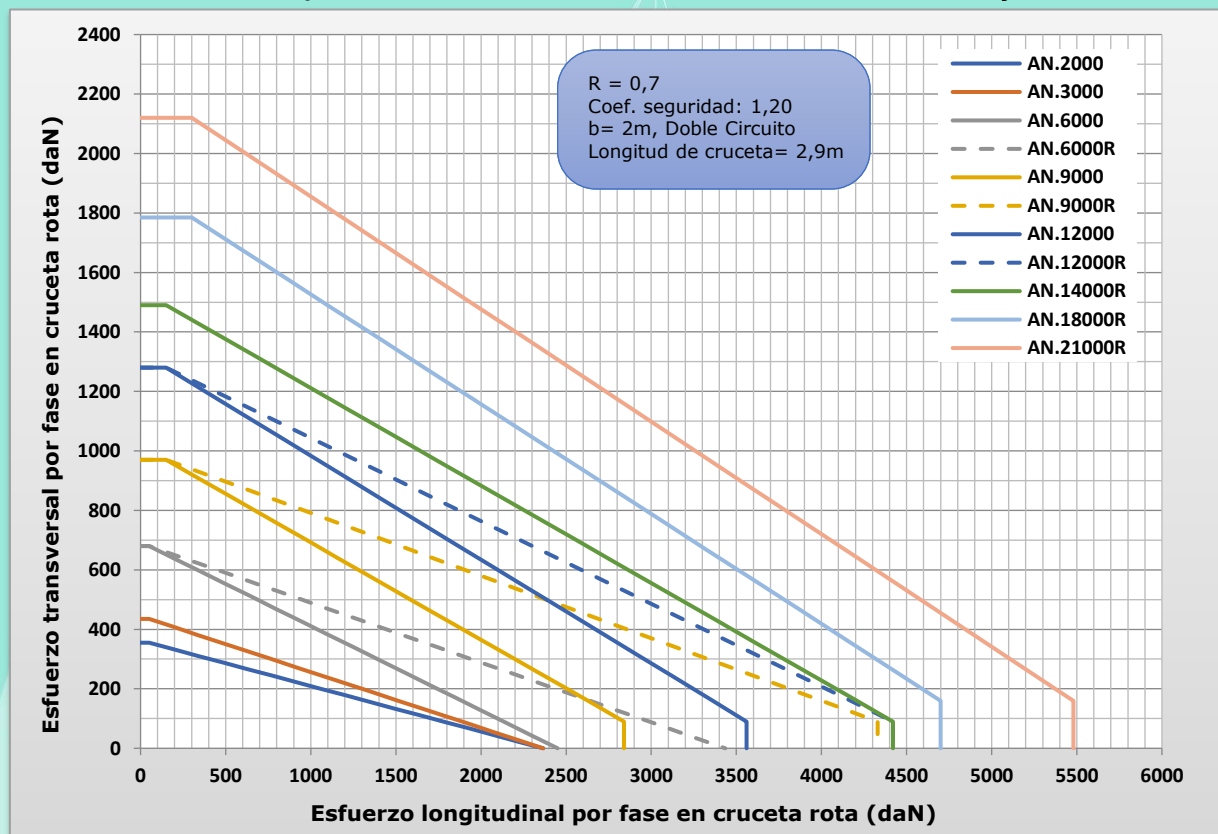


Gráfico 29: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,2$ m; $b=2$ m y $R=0,7$

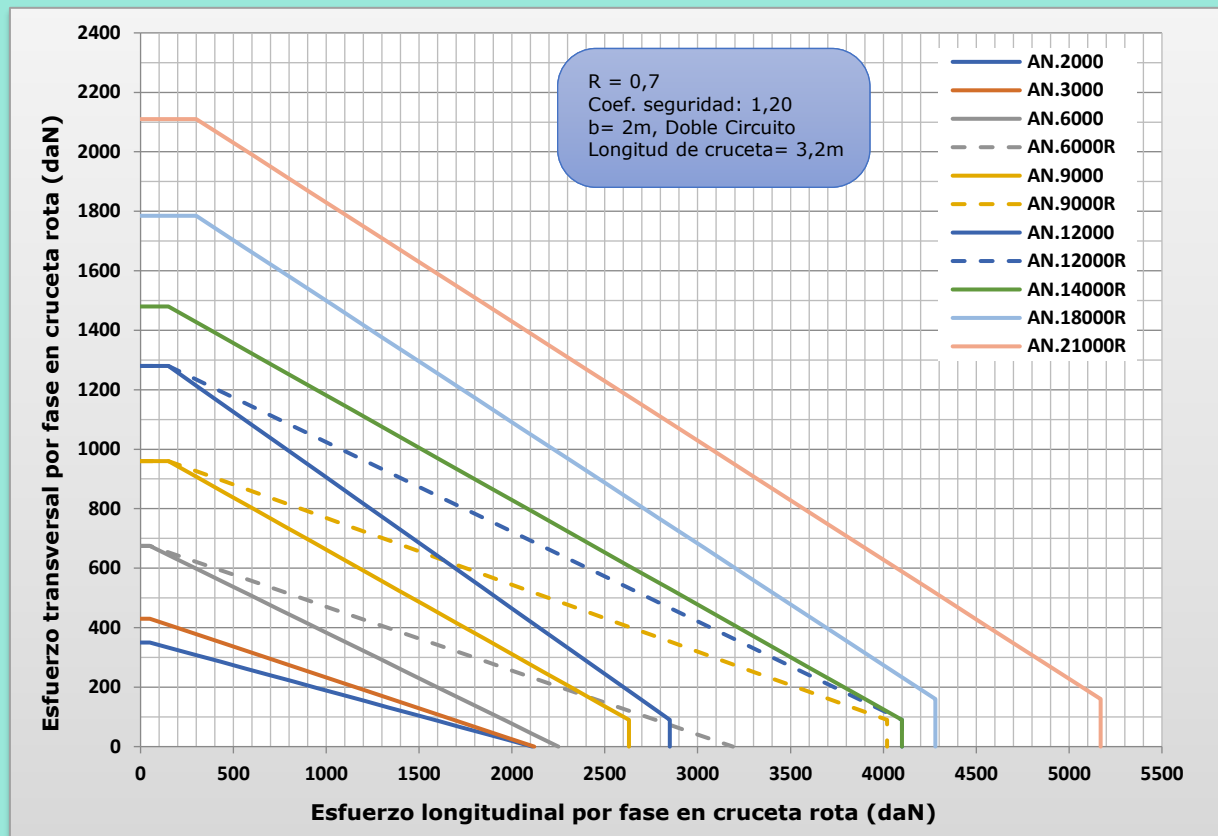


Gráfico 30: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,6$ m; $b=2$ m y $R=0,7$

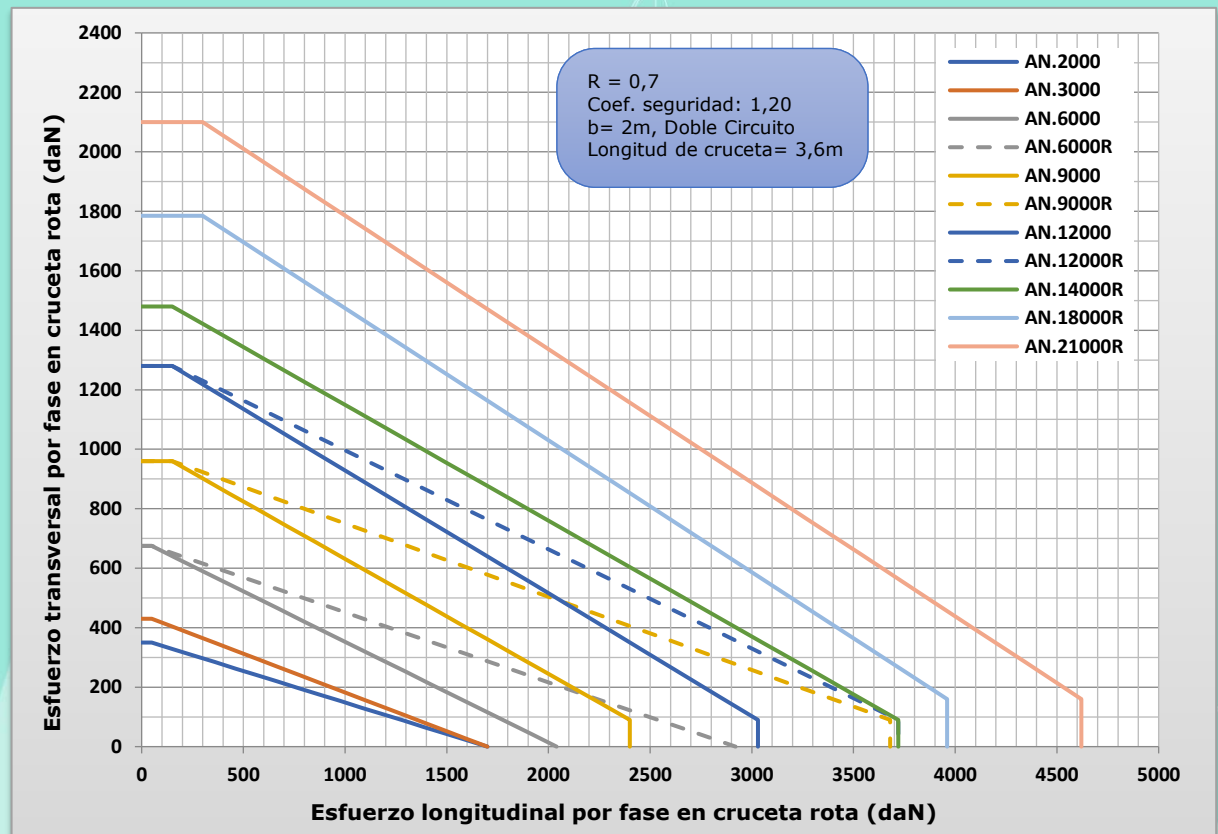


Gráfico 31: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3$ m; $b=2$ m y $R=0,7$

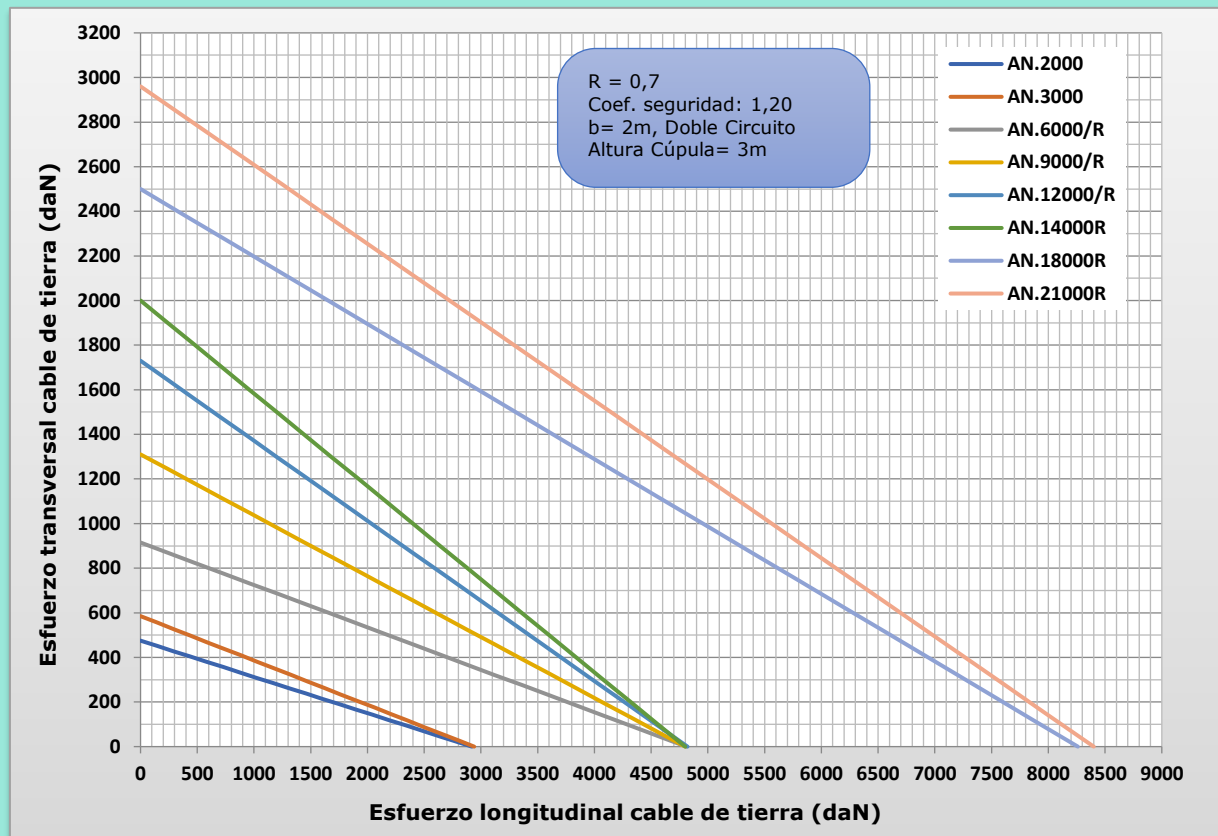


Gráfico 32: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3,6$ m; $b=2$ m y $R=0,7$

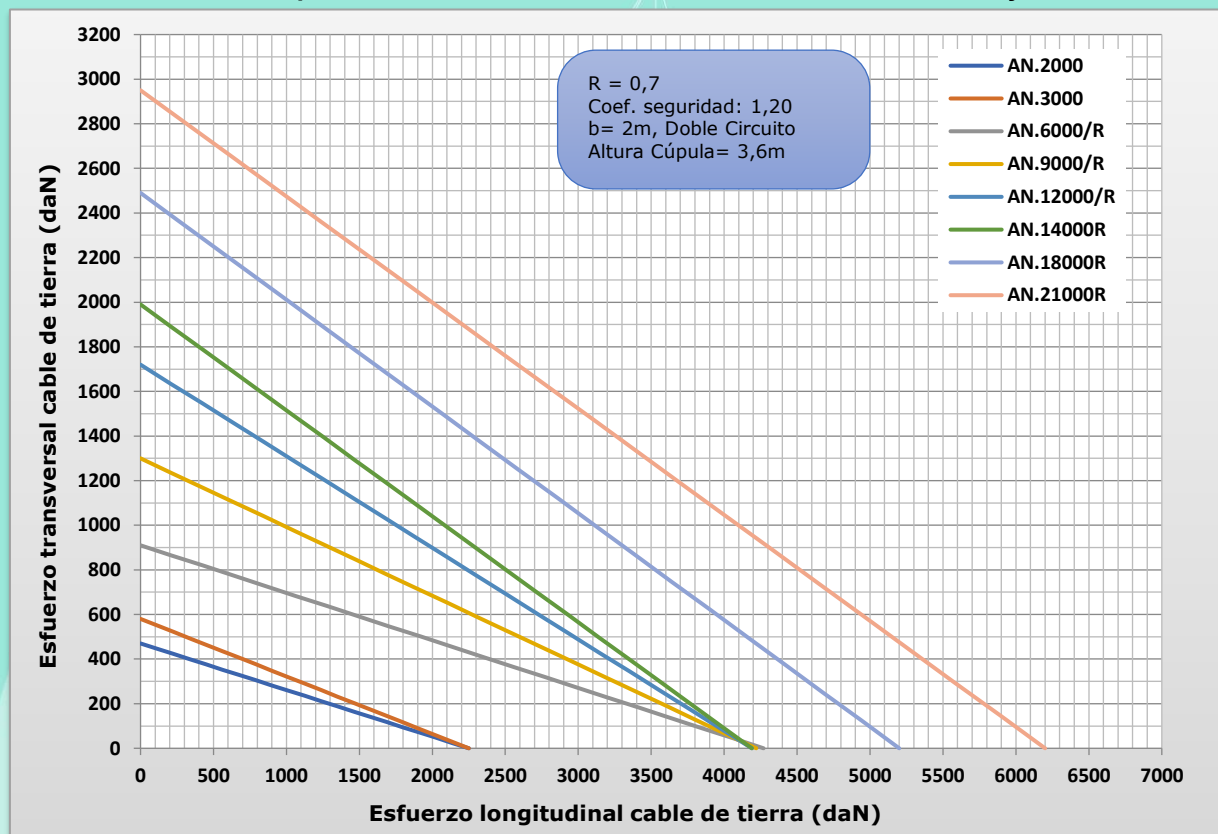


Gráfico 33: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=4,3$ m; $b=2$ m y $R=0,7$

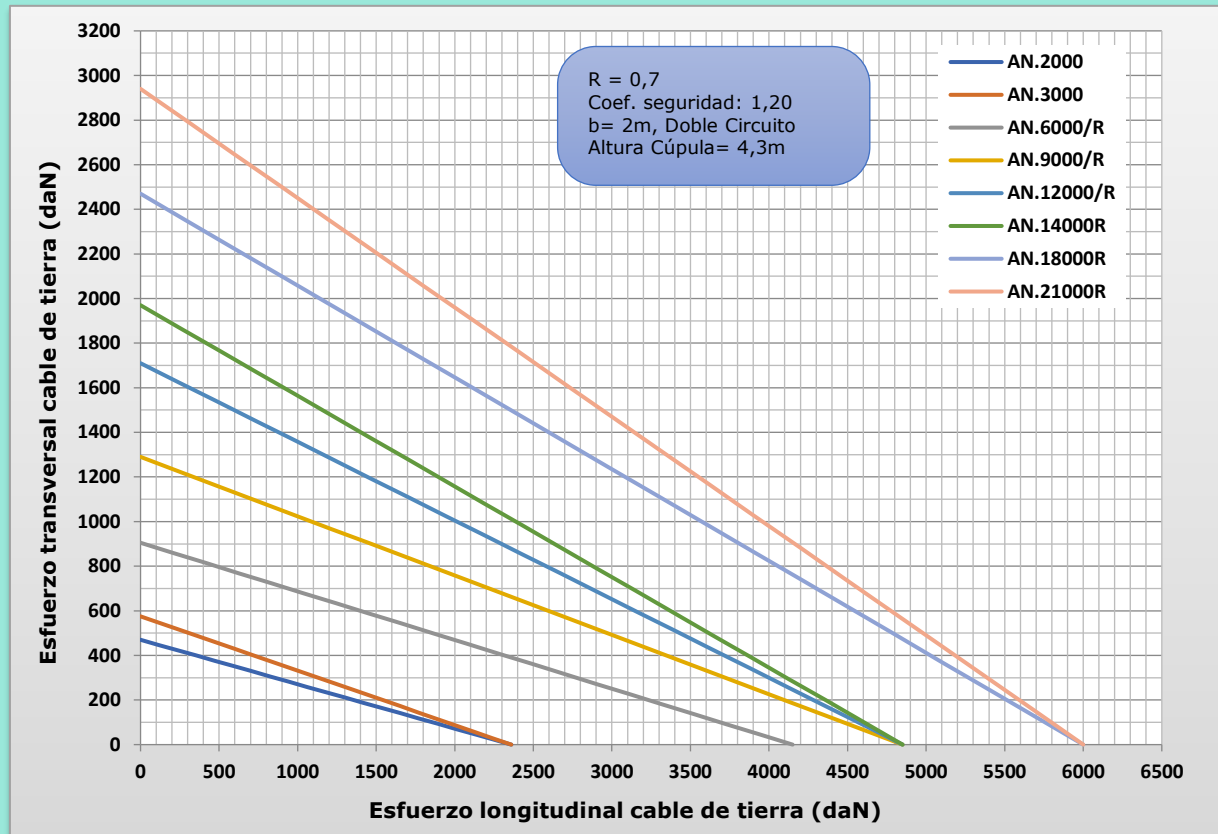


Gráfico 34: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=5,2$ m; $b=2$ m y $R=0,7$

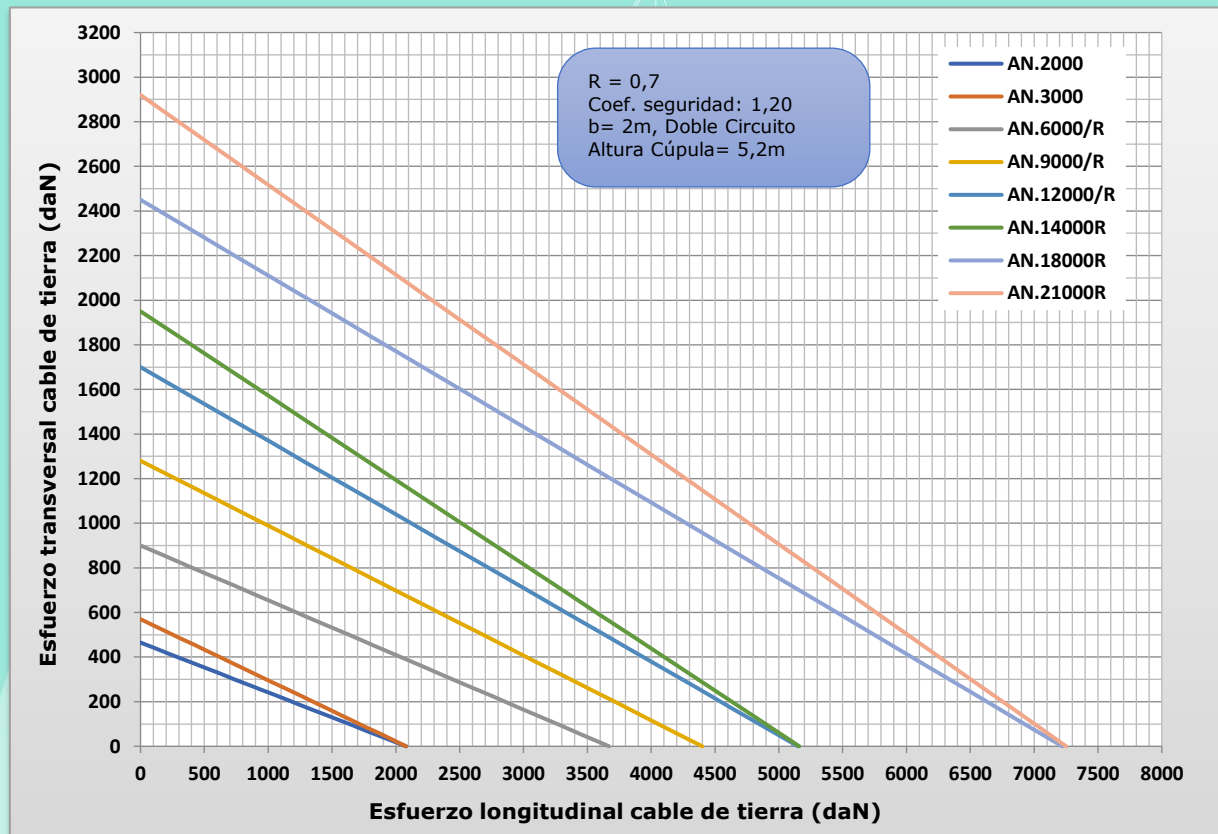


Gráfico 35: Hipótesis Viento 140 km/h; Simple Circuito; b=2 m y R=0,7

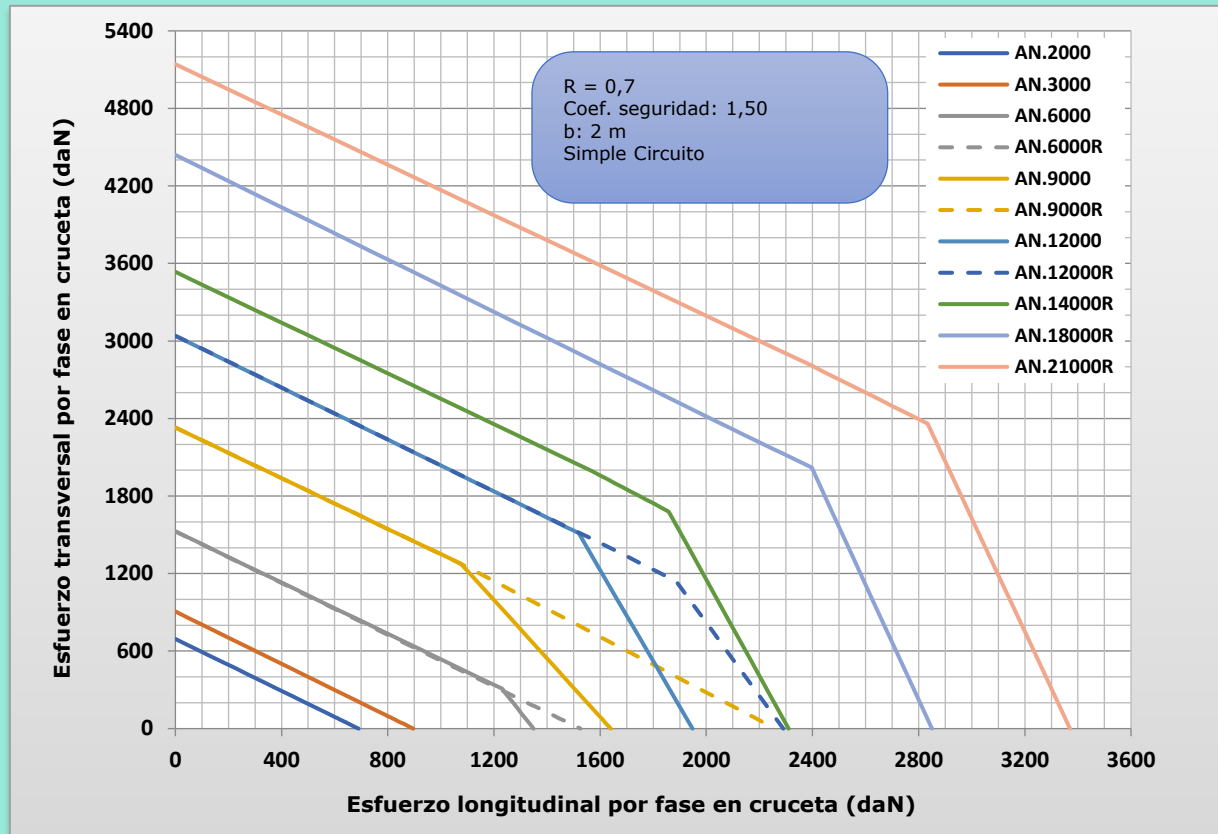


Gráfico 36: Hipótesis Viento 120 km/h; Simple Circuito; b=2 m y R=0,7

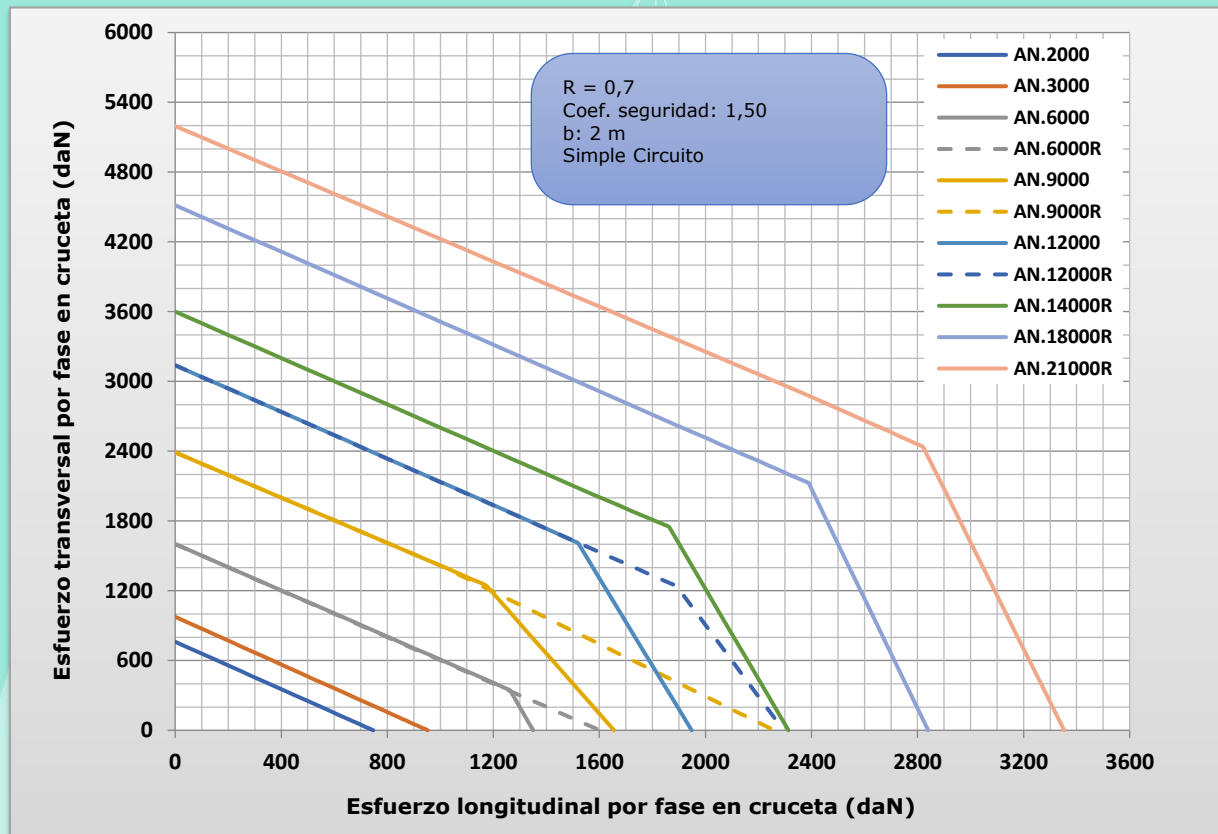


Gráfico 37: Hipótesis Hielo; Simple Circuito; $b=2$ m y $R=0,7$

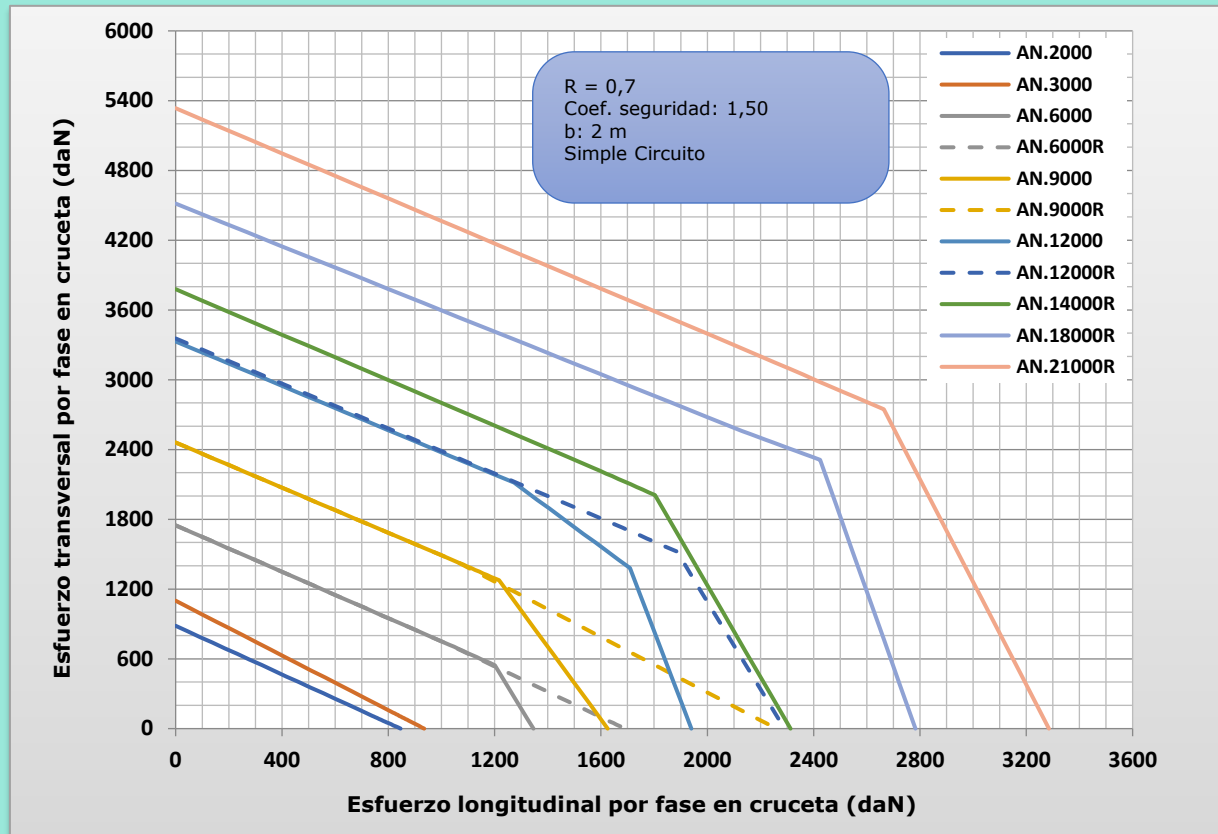


Gráfico 38: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Simple Circuito; $b=2$ m y $R=0,7$

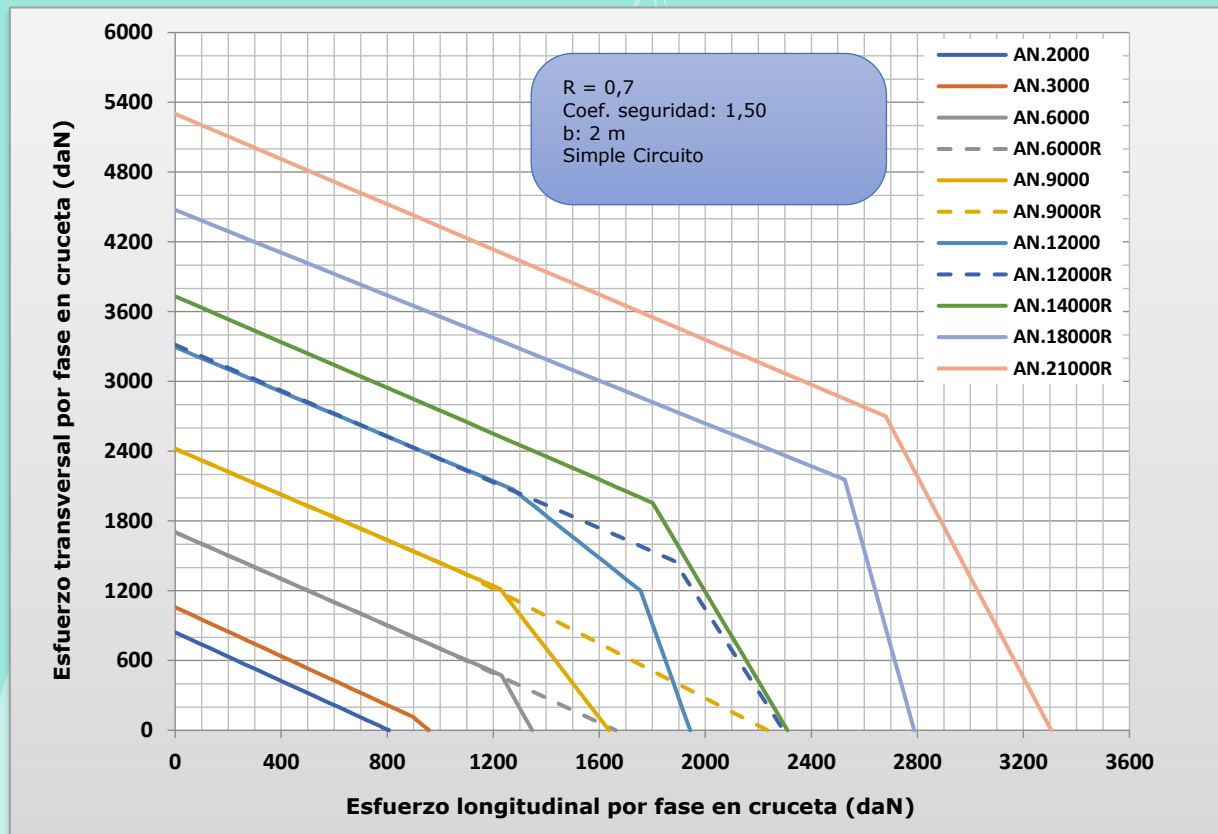


Gráfico 39: Hipótesis Desequilibrio; Simple Circuito; $b=2$ m y $R=0,7$

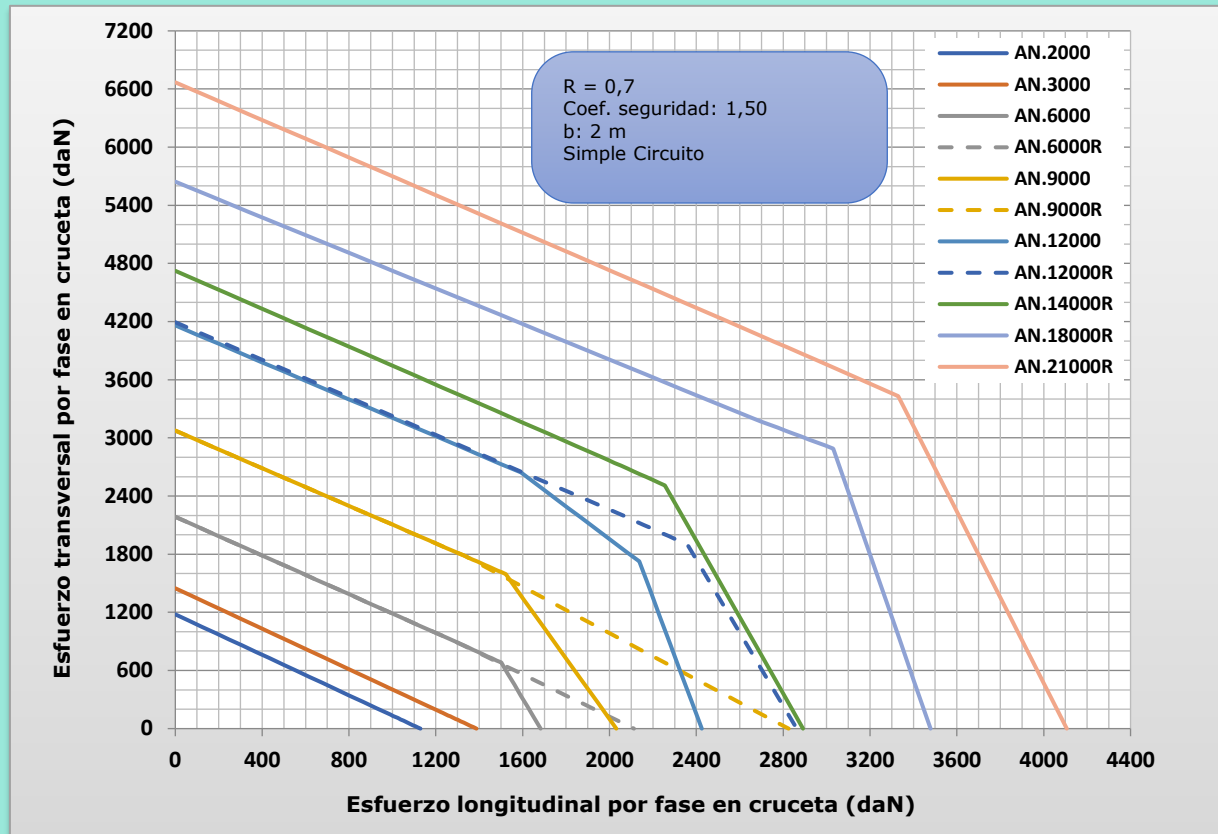


Gráfico 40: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,1$ m; $b=2$ m y $R=0,7$

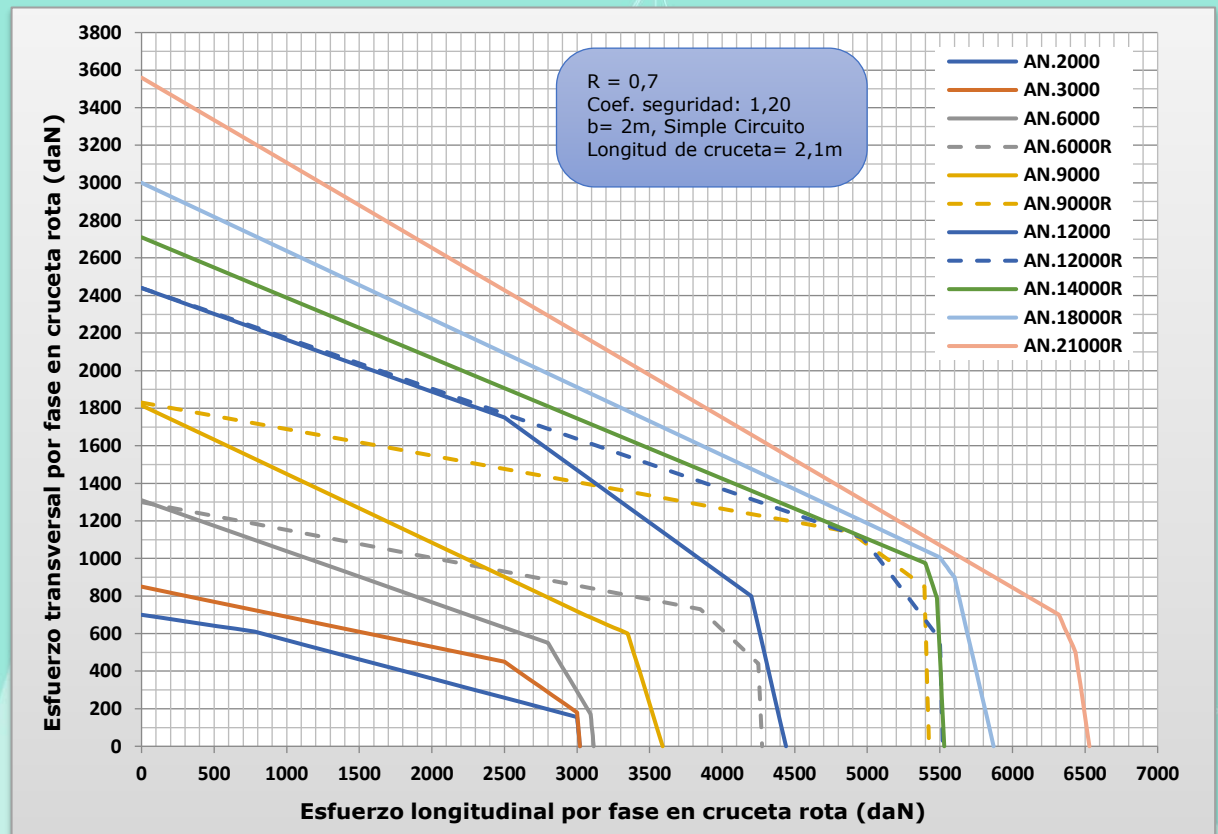


Gráfico 41: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,5$ m; $b=2$ m y $R=0,7$

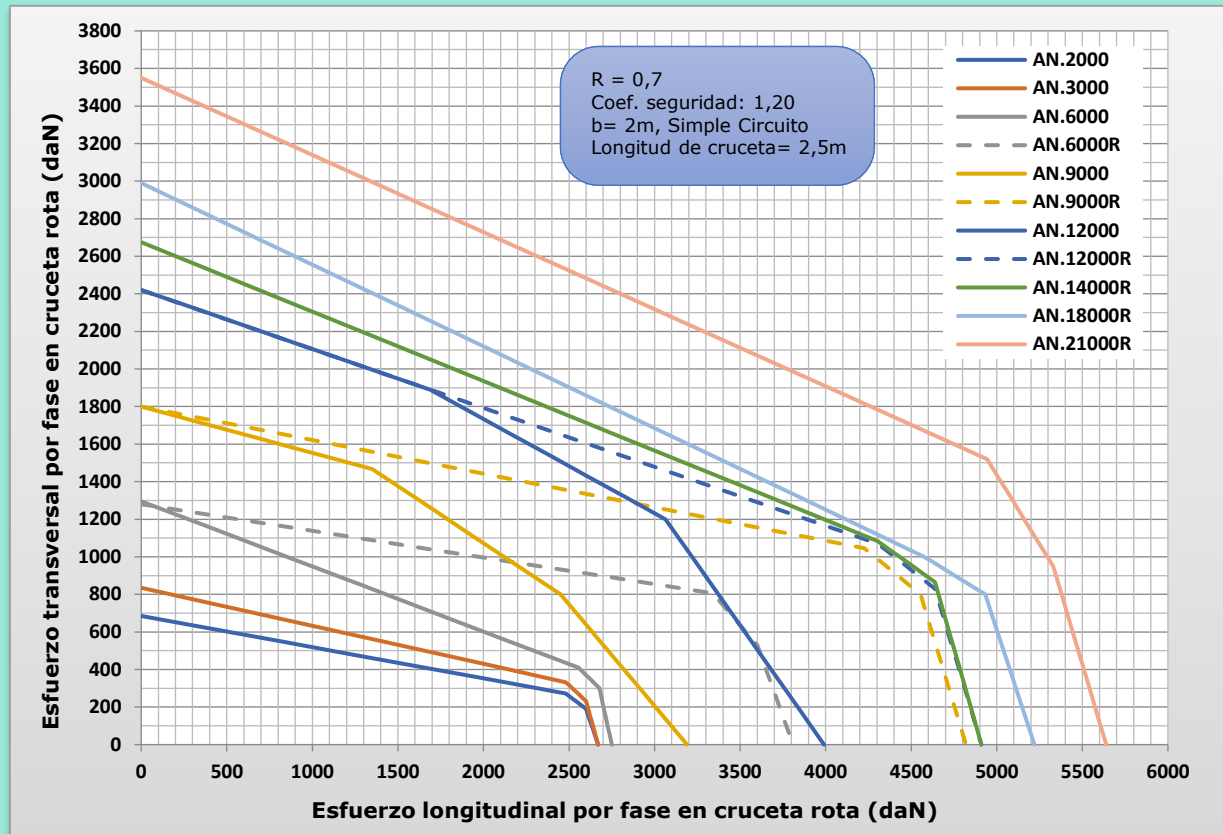


Gráfico 42: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,9$ m; $b=2$ m y $R=0,7$

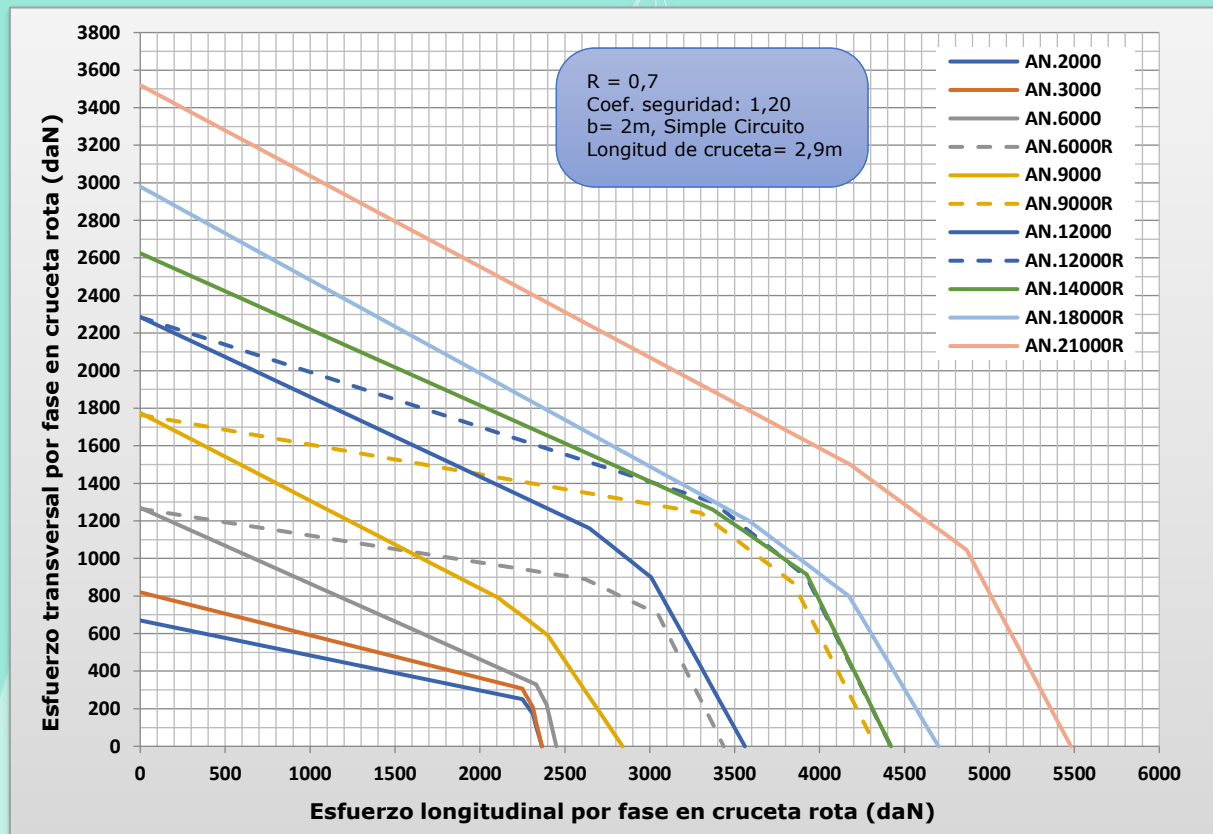


Gráfico 43: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,2$ m; $b=2$ m y $R=0,7$

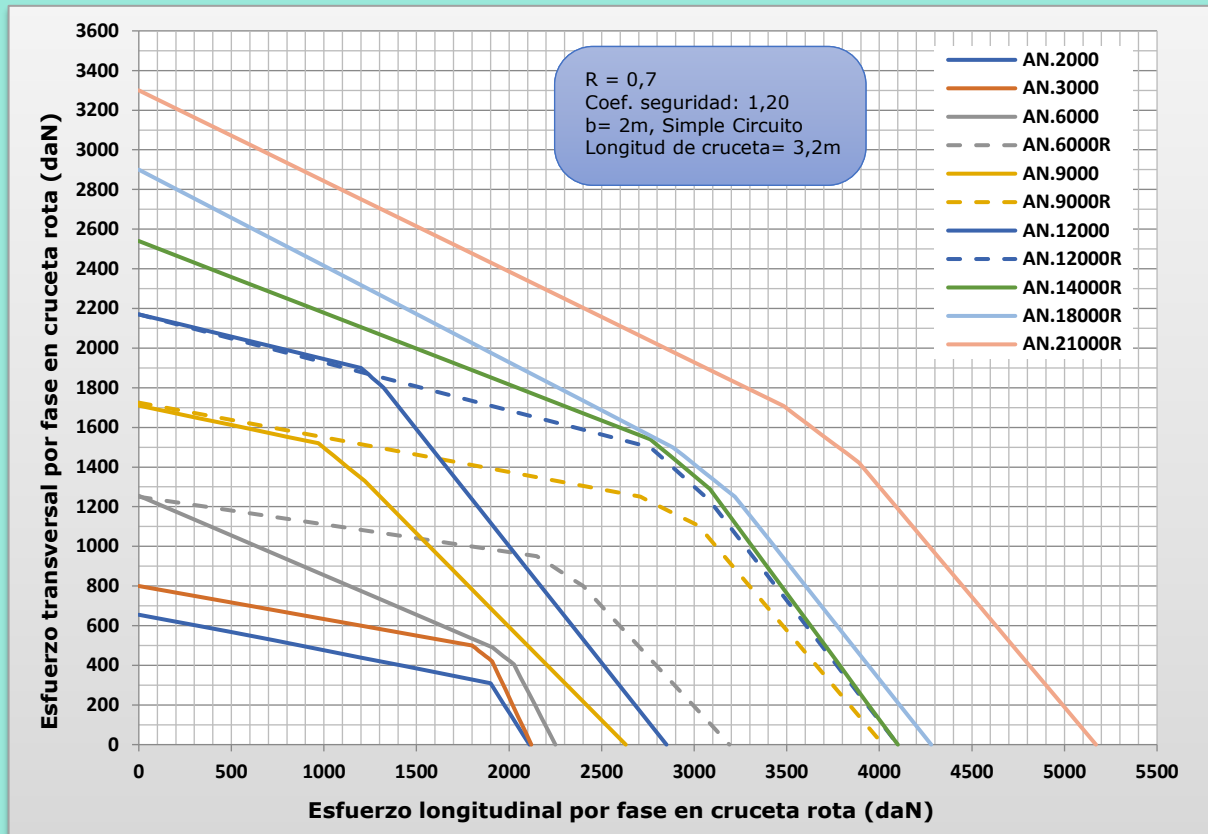


Gráfico 44: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,6$ m; $b=2$ m y $R=0,7$

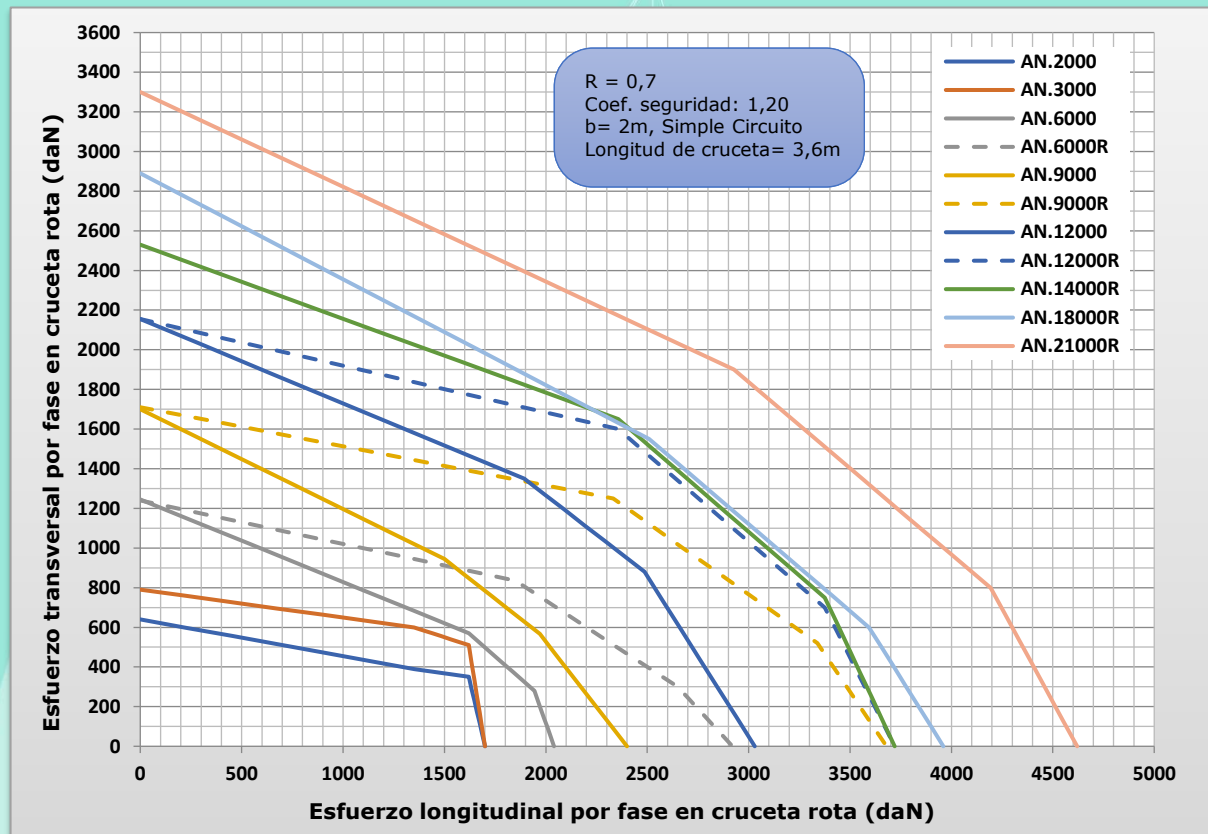


Gráfico 45: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3$ m; $b=2$ m y $R=0,7$

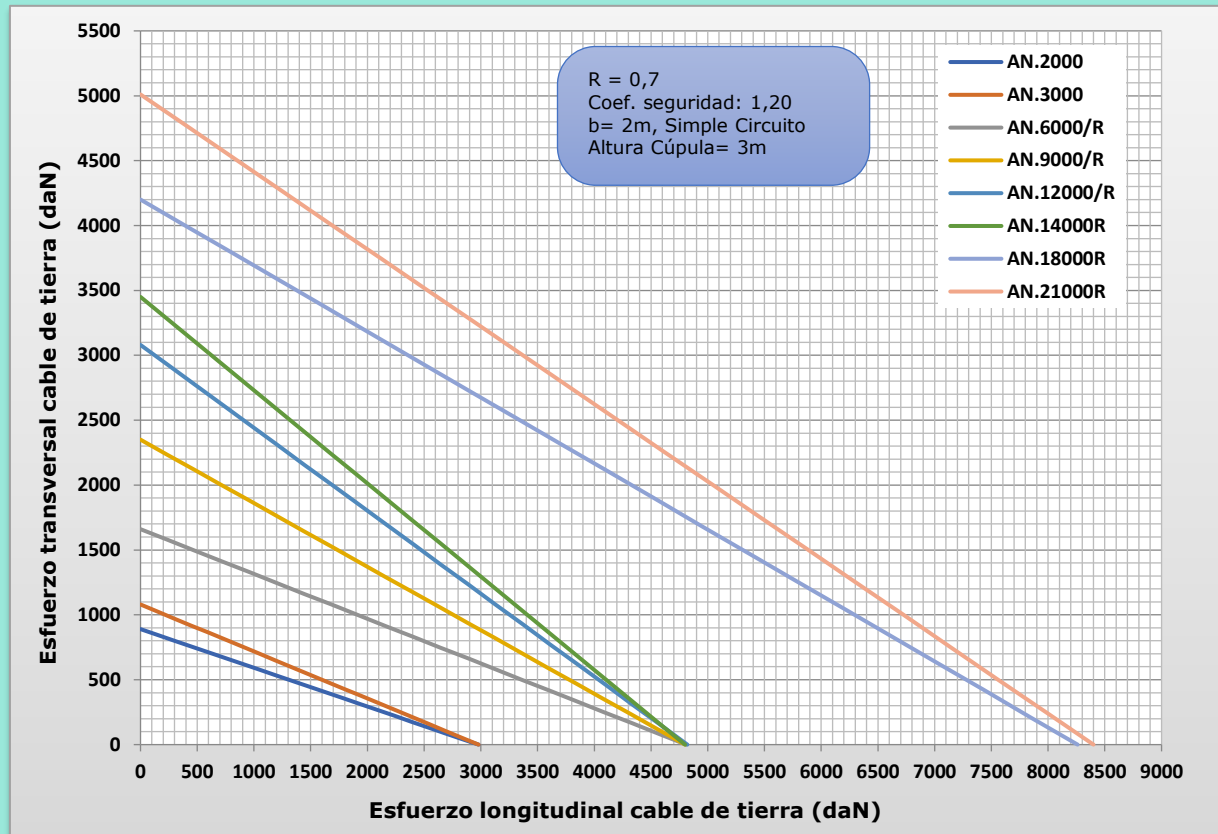


Gráfico 46: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3,6$ m; $b=2$ m y $R=0,7$

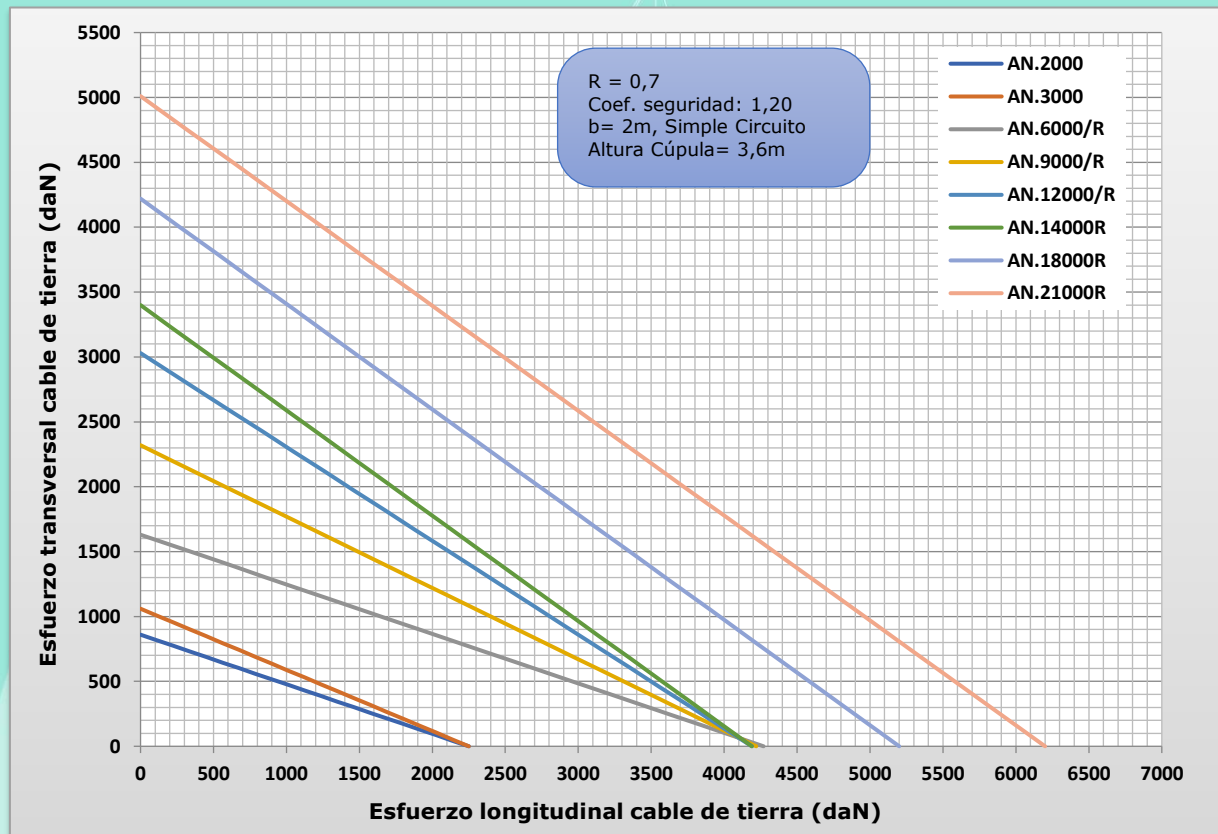


Gráfico 47: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=4,3$ m; $b=2$ m y $R=0,7$

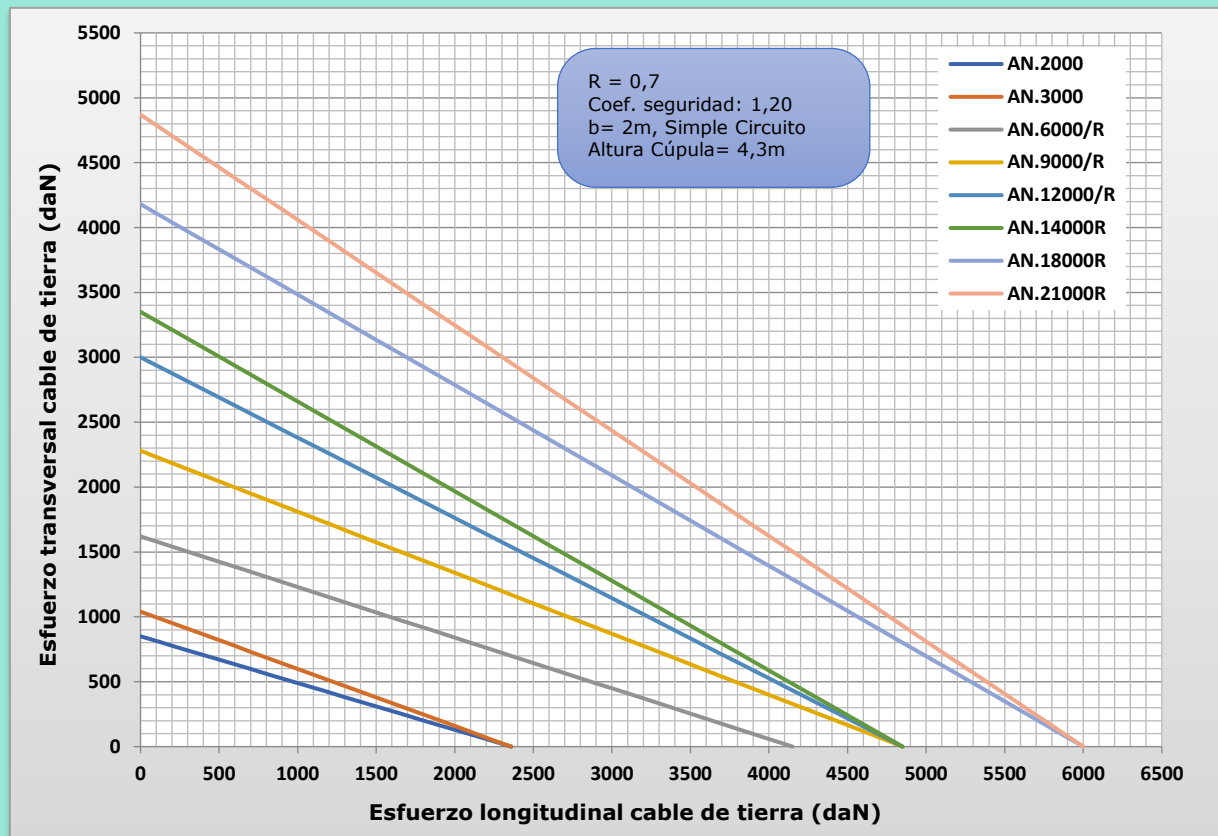


Gráfico 48: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=5,2$ m; $b=2$ m y $R=0,7$

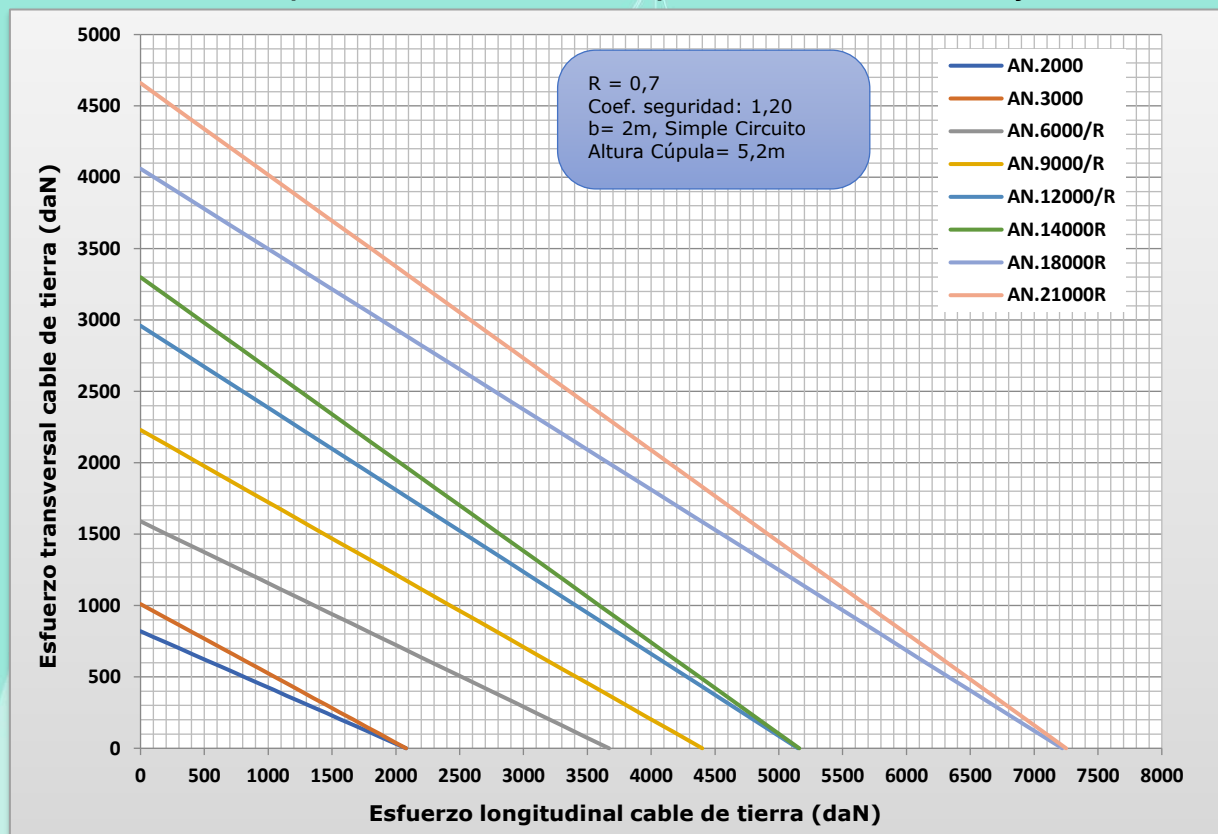


Gráfico 49: Hipótesis Viento 140 km/h; Doble Circuito; b=2 m y R=1

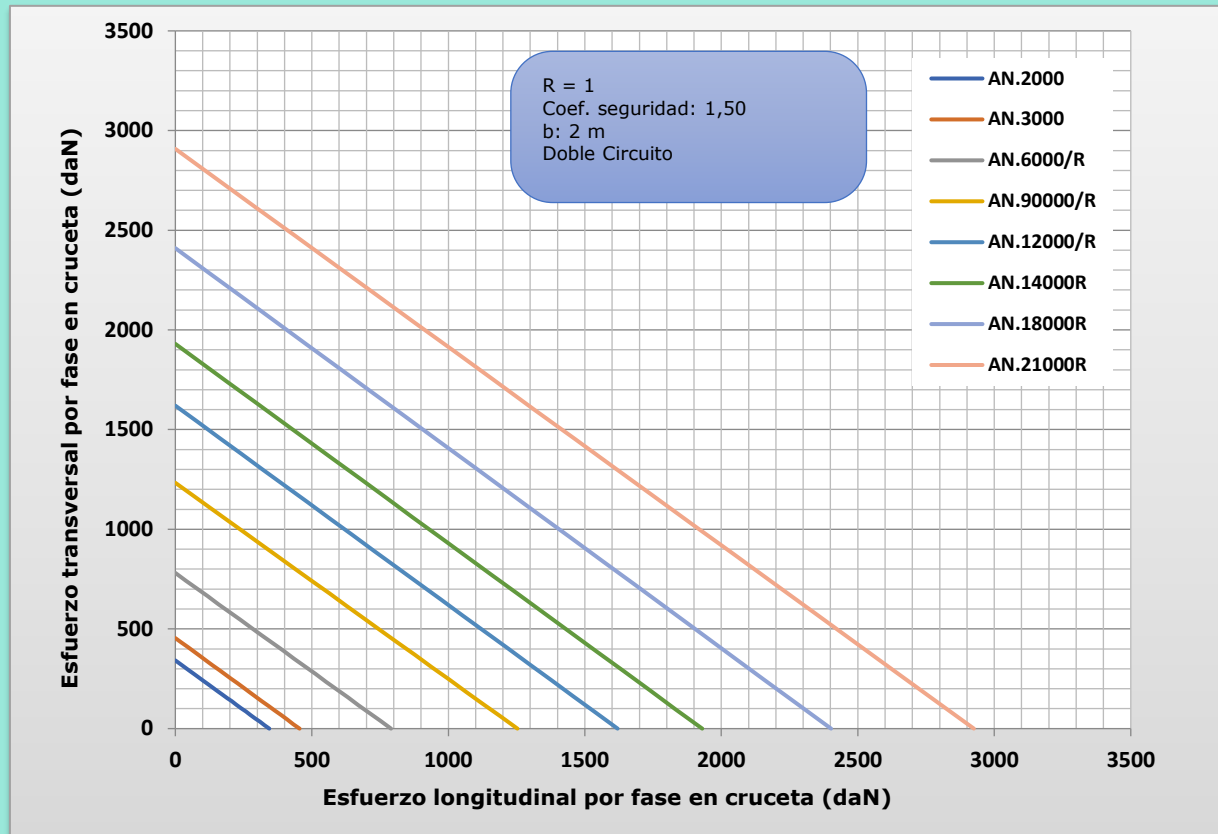


Gráfico 50: Hipótesis Viento 120 km/h; Doble Circuito; b=2 m y R=1

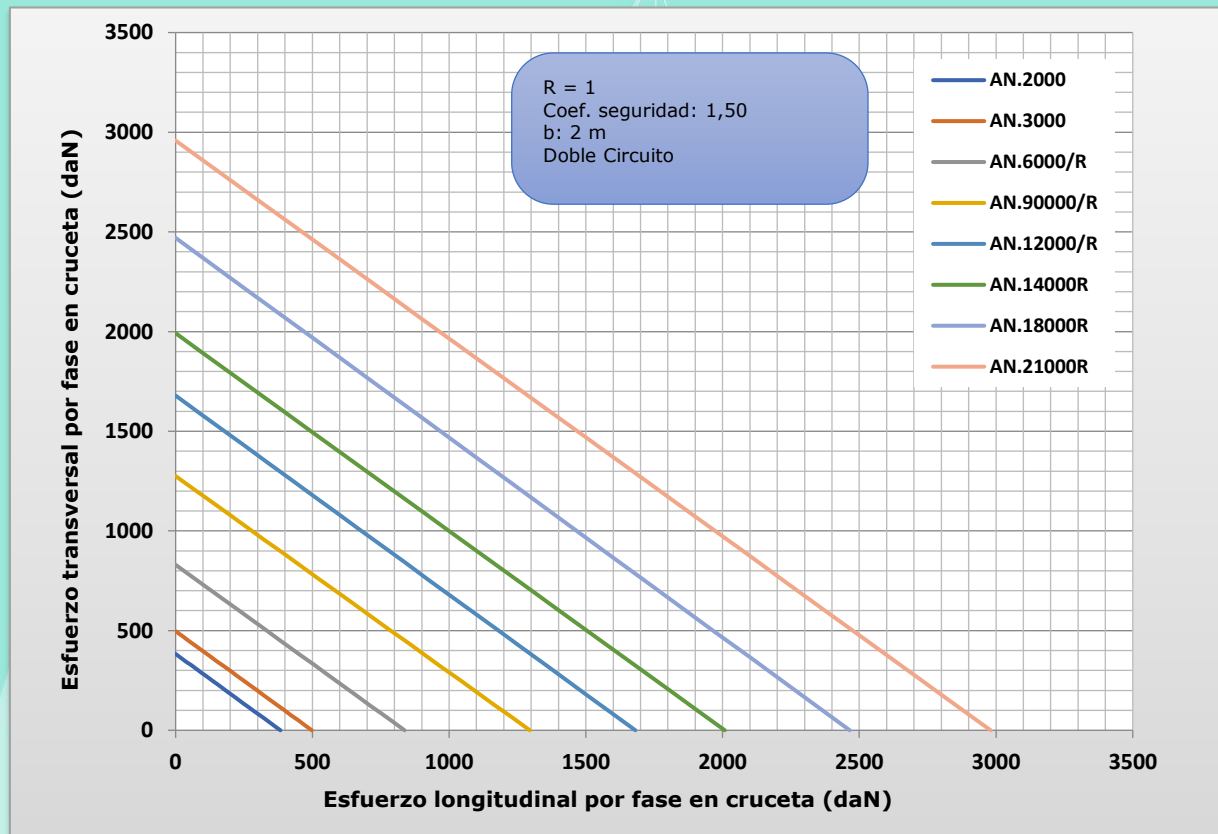


Gráfico 51: Hipótesis Hielo; Doble Circuito; b=2 m y R=1

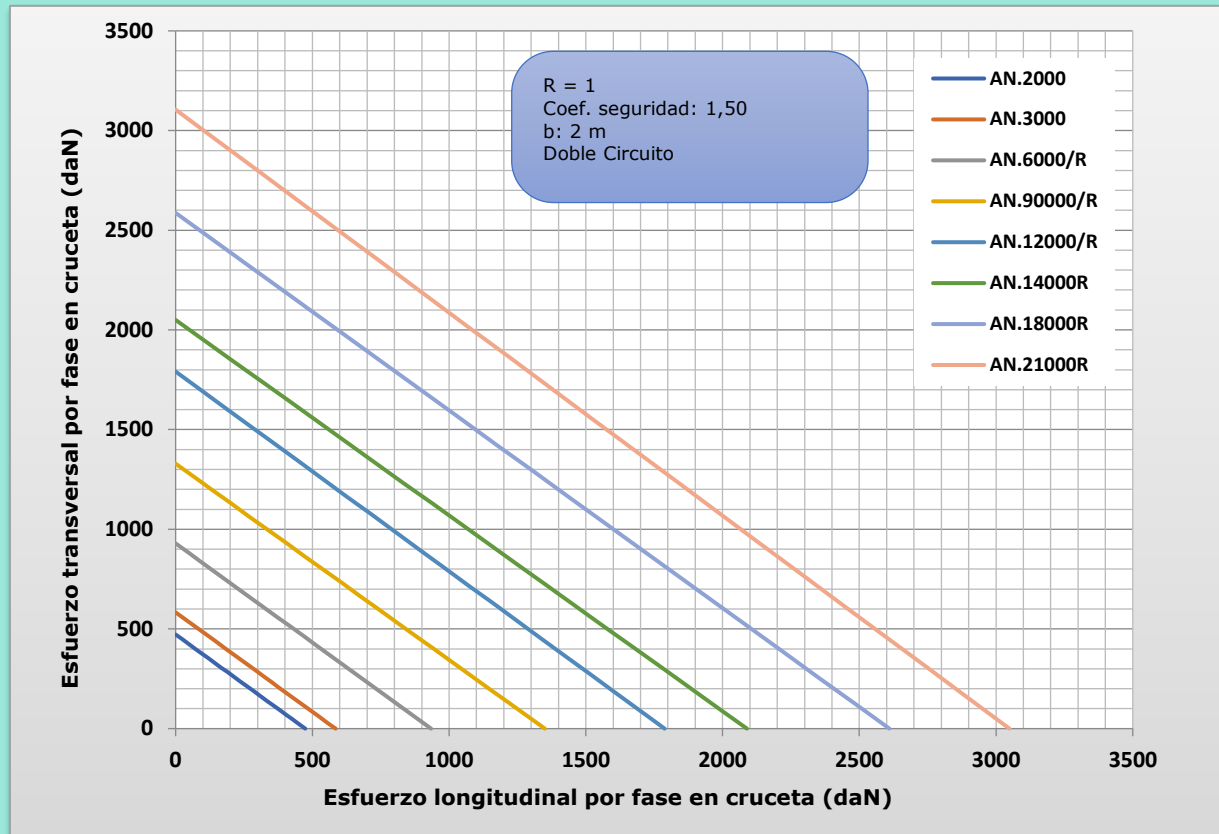


Gráfico 52: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Doble Circuito; b=2 m y R=1

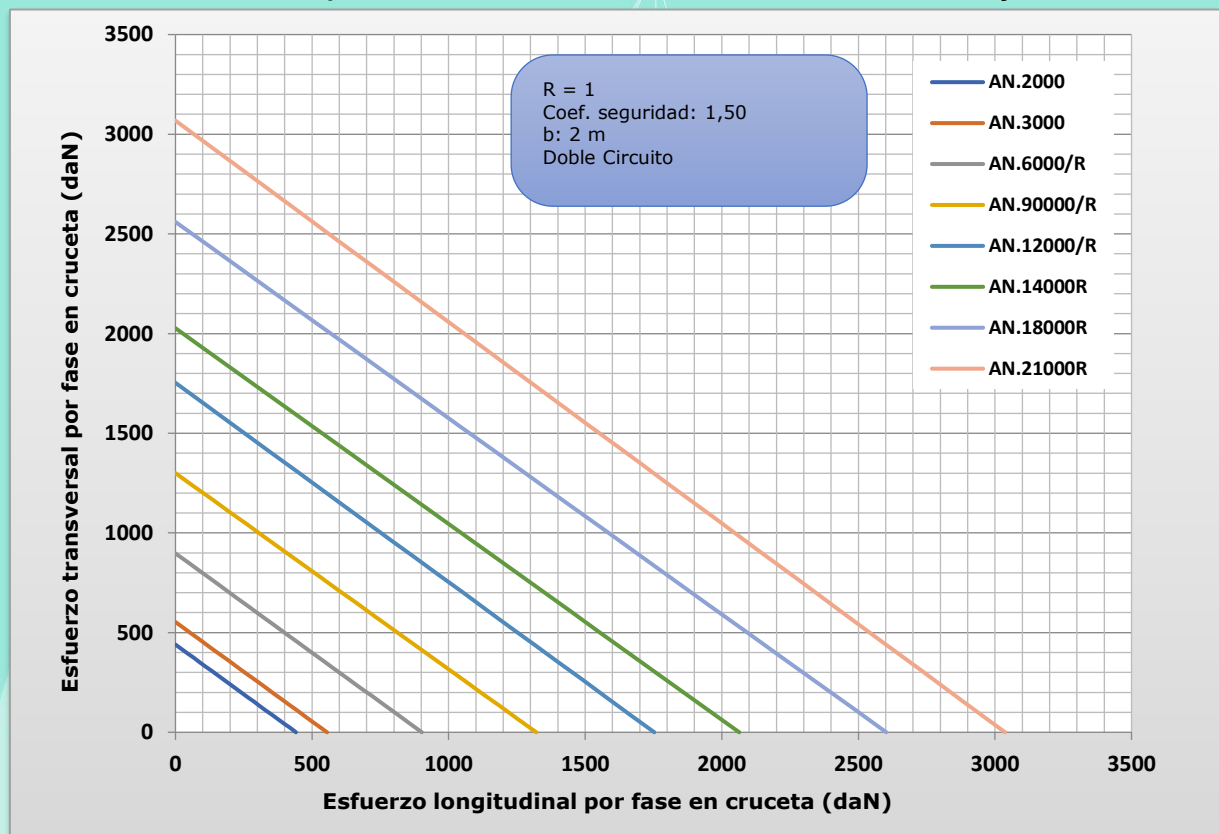


Gráfico 53: Hipótesis Desequilibrio; Doble Circuito; $b=2$ m y $R=1$

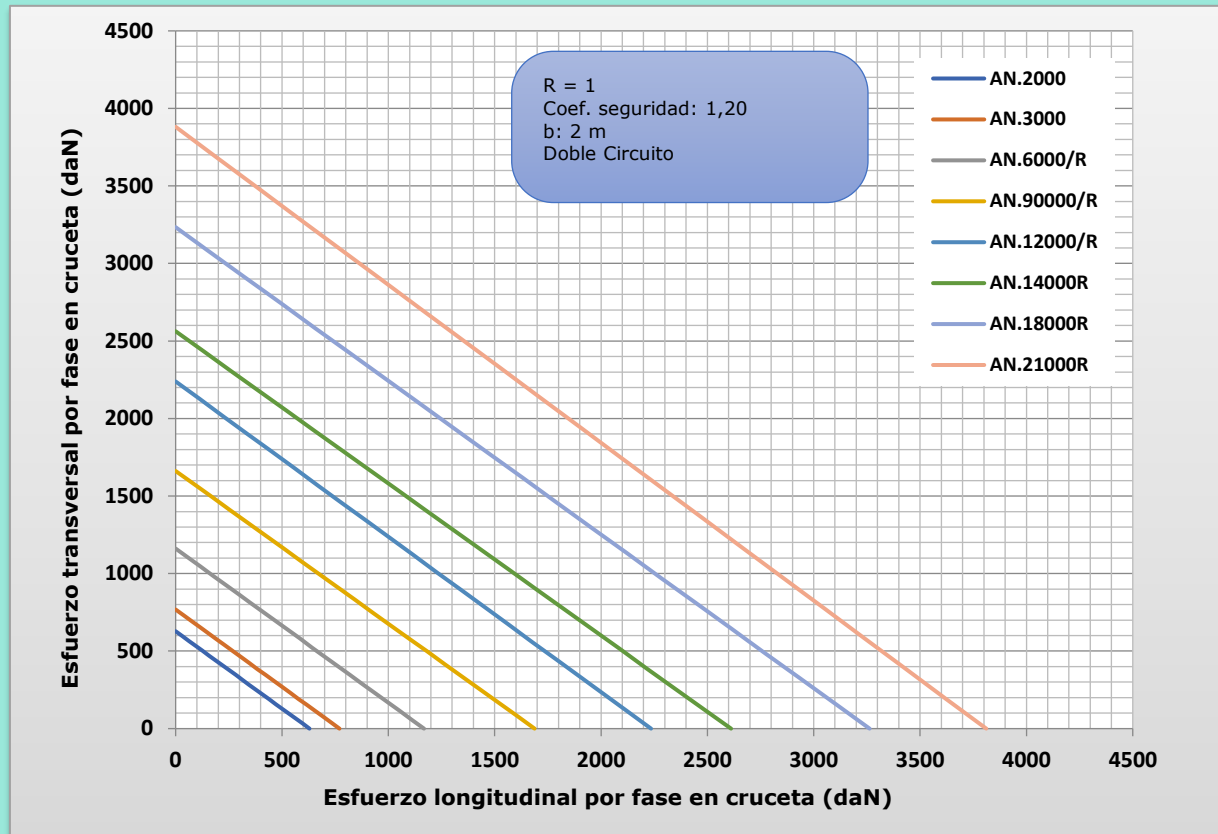


Gráfico 54: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,1$ m; $b=2$ m y $R=1$

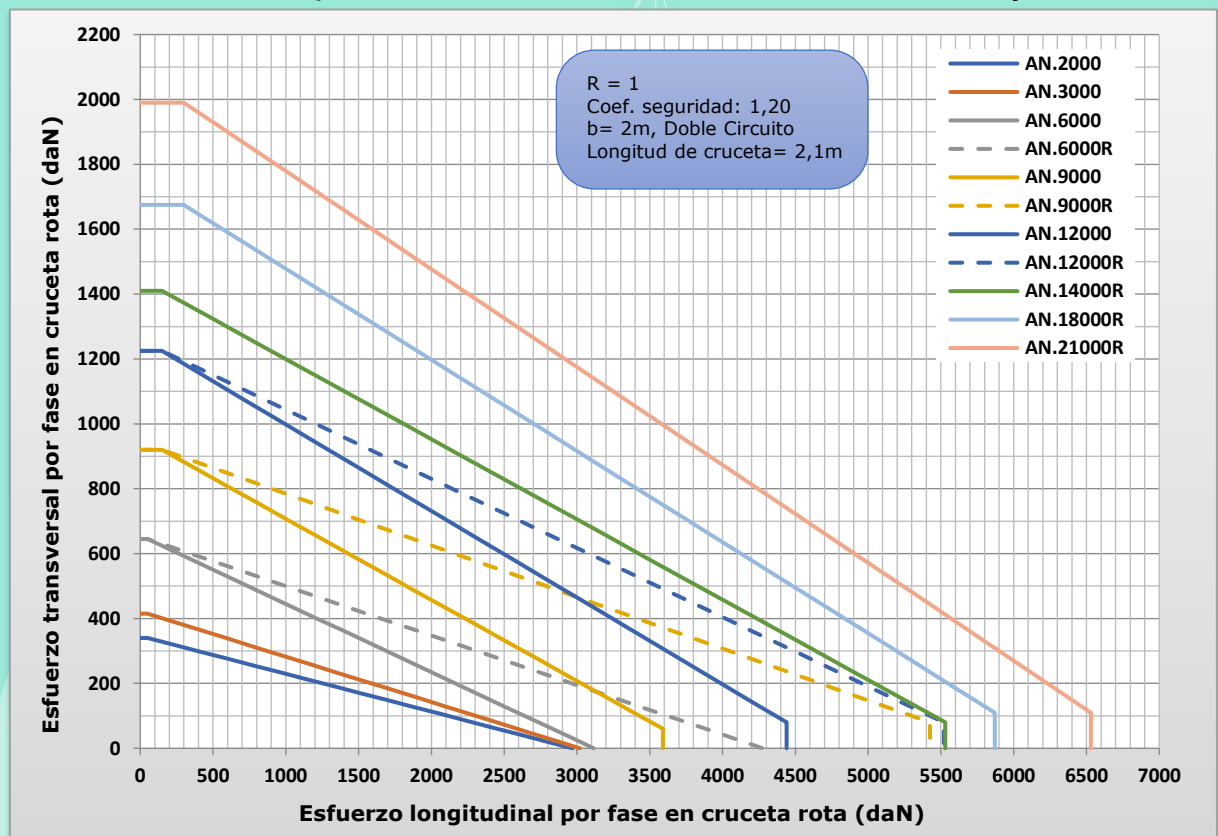


Gráfico 55: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; a=2,5 m; b=2 m y R=1

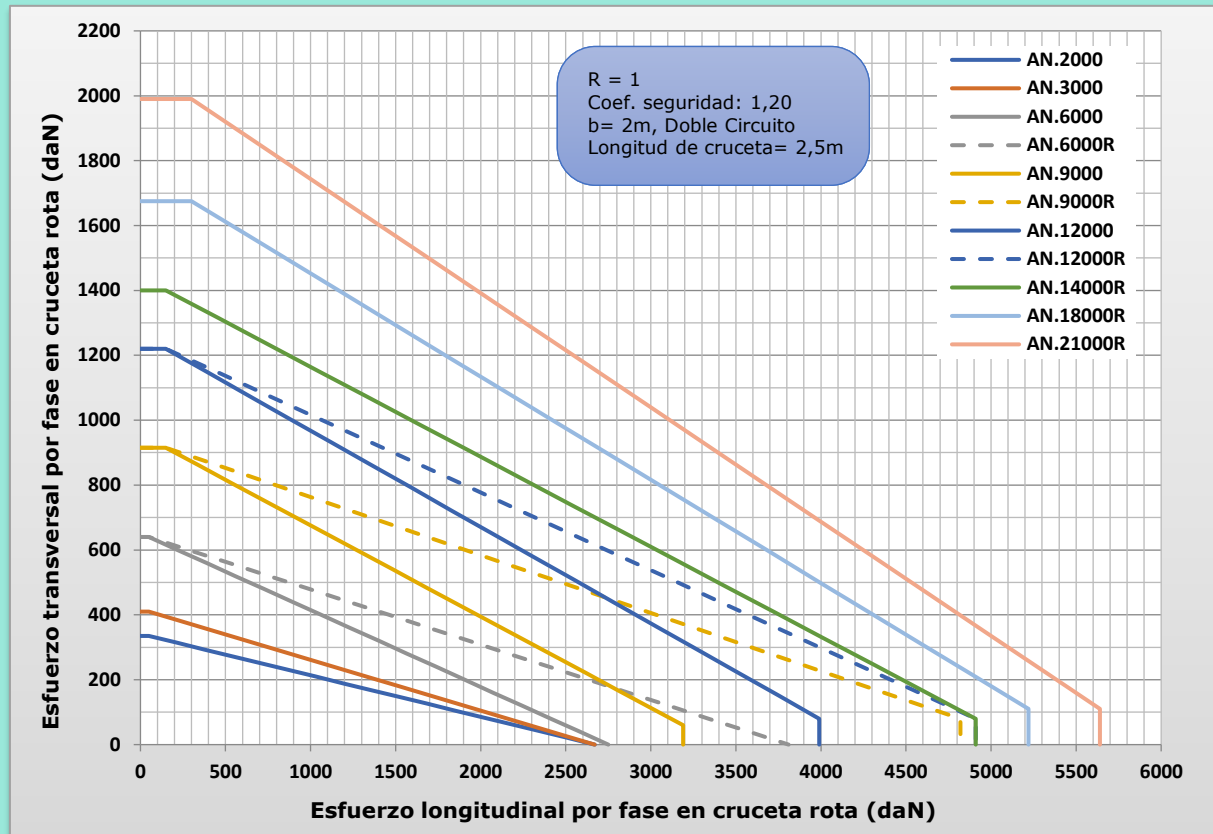


Gráfico 56: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; a=2,9 m; b=2 m y R=1

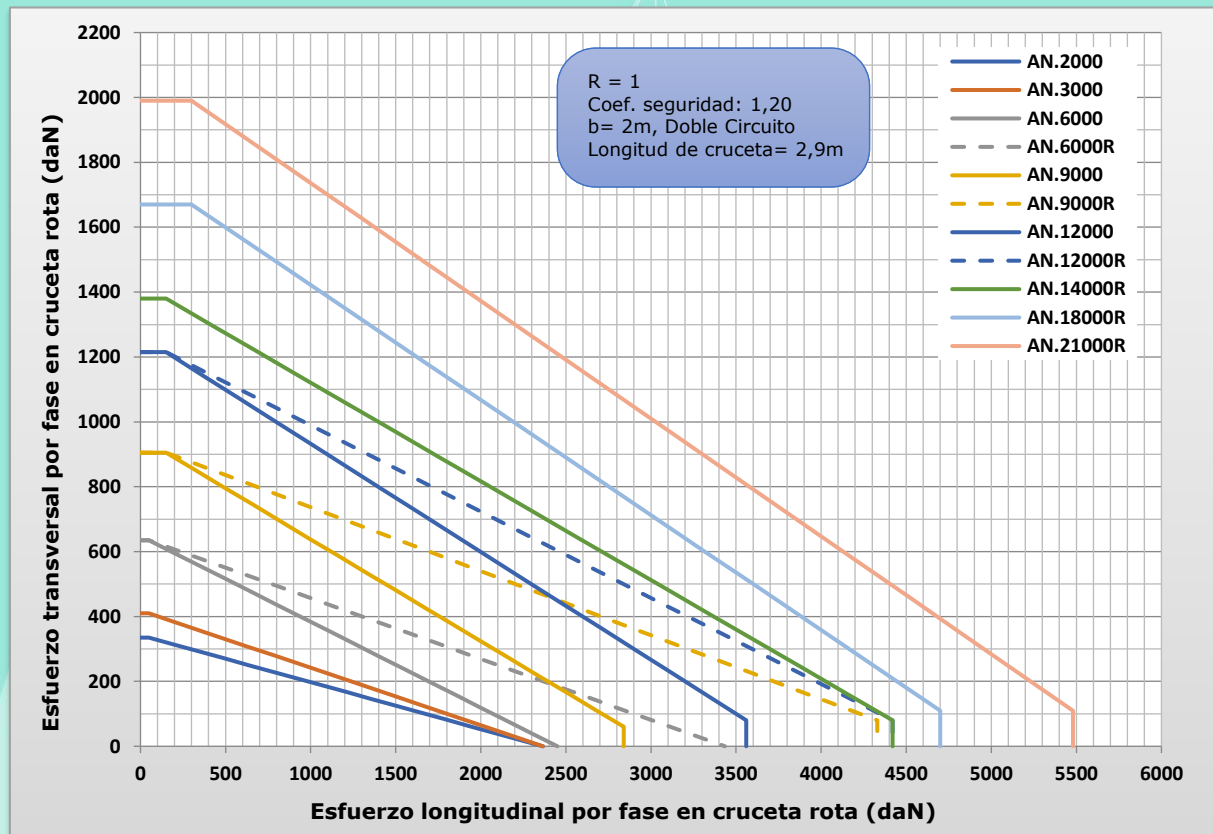


Gráfico 57: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,2$ m; $b=2$ m y $R=1$

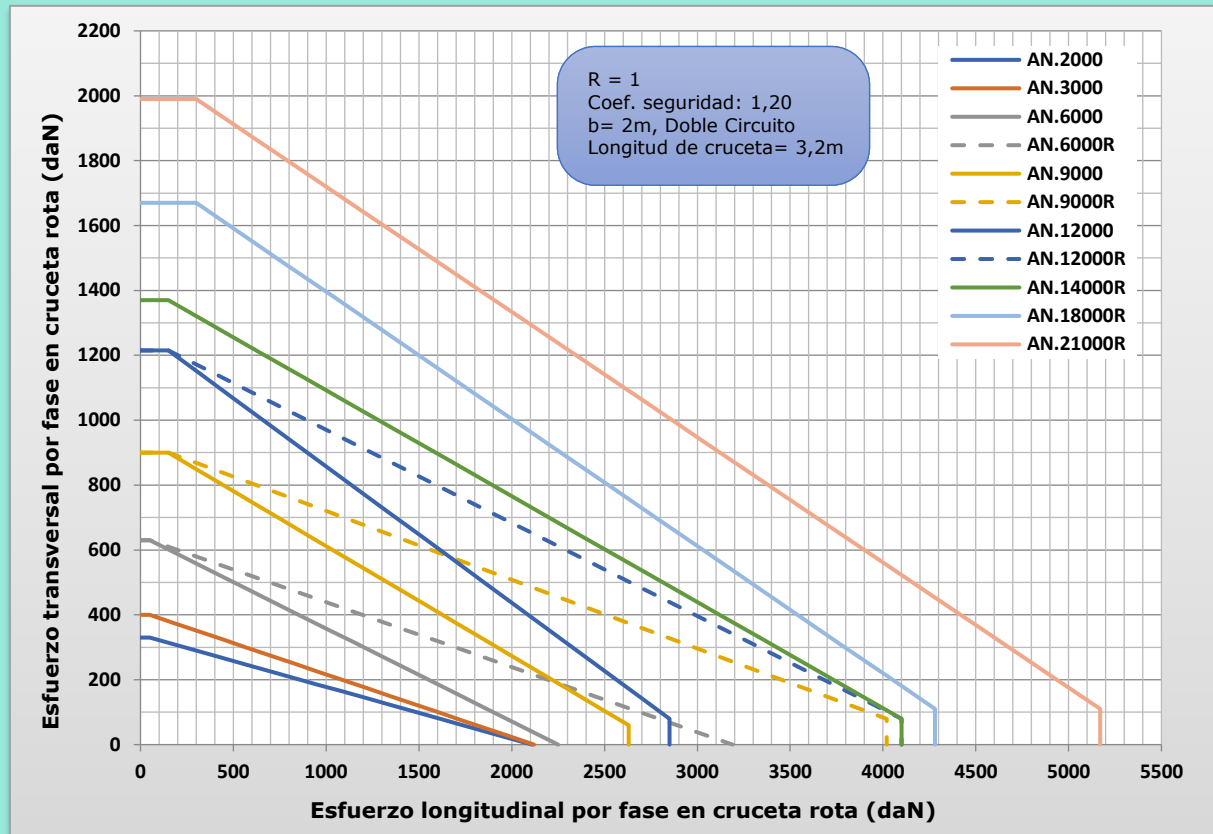


Gráfico 58: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,6$ m; $b=2$ m y $R=1$

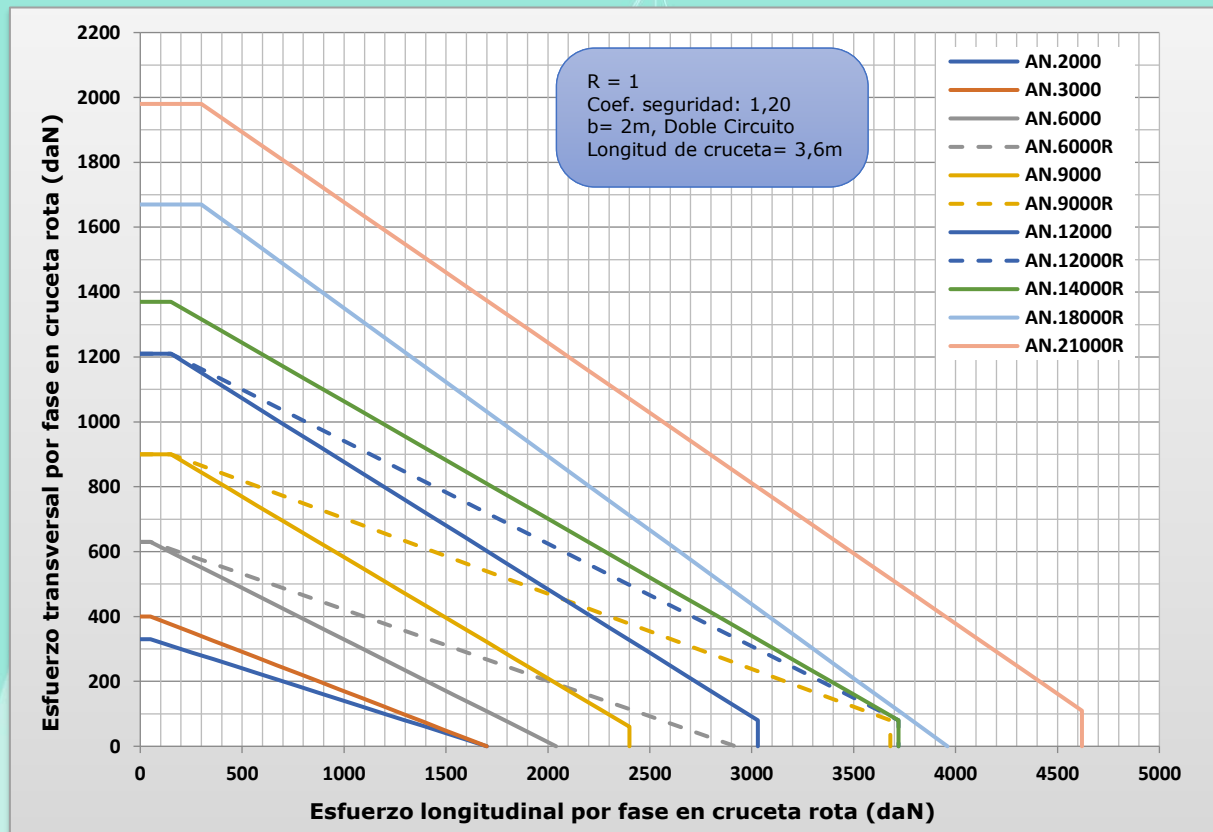


Gráfico 59: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3$ m; $b=2$ m y $R=1$

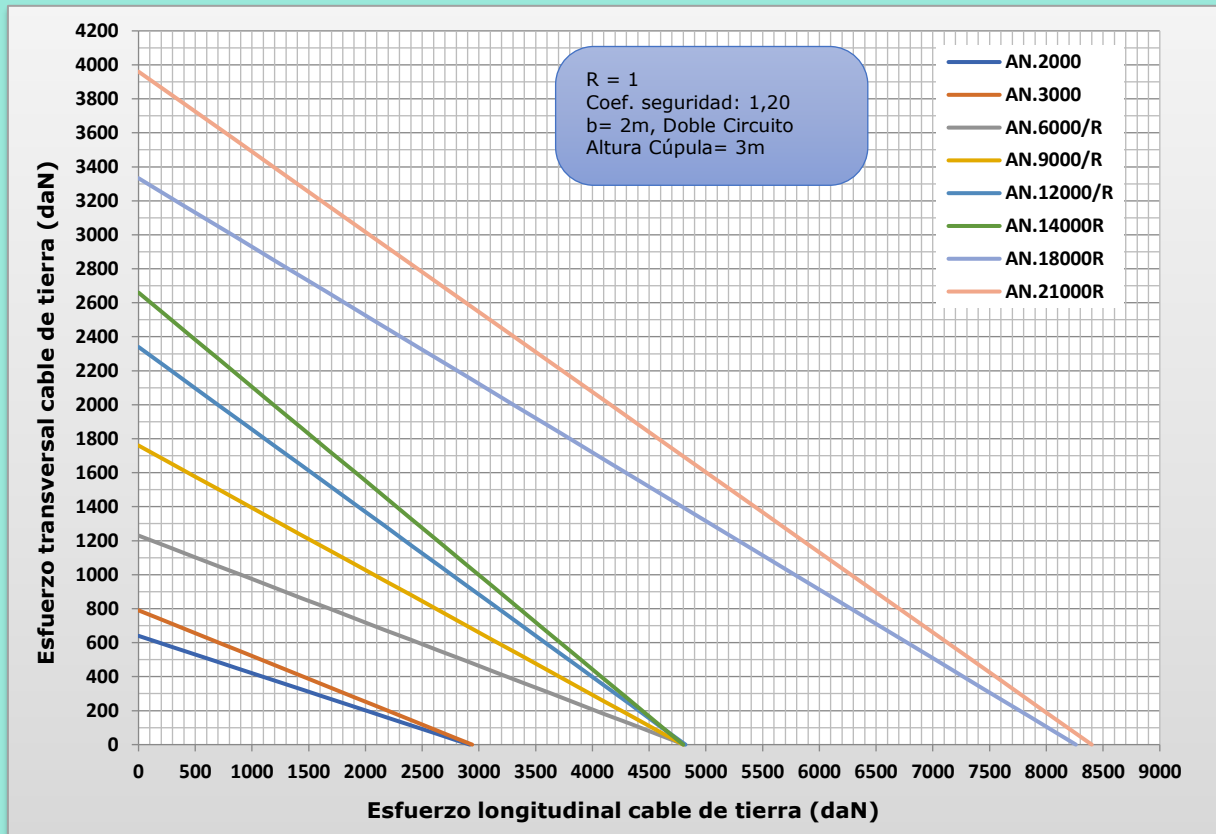


Gráfico 60: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3,6$ m; $b=2$ m y $R=1$

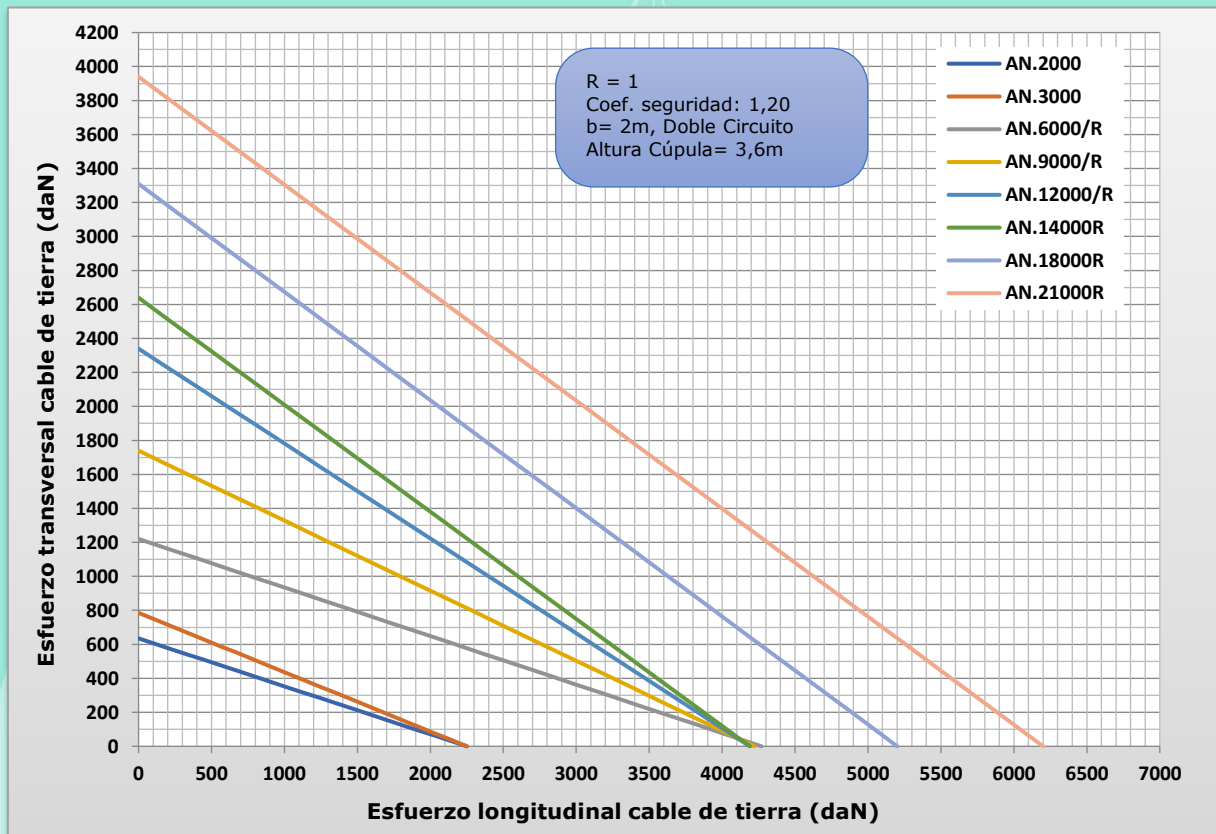


Gráfico 61: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=4,3$ m; $b=2$ m y $R=1$

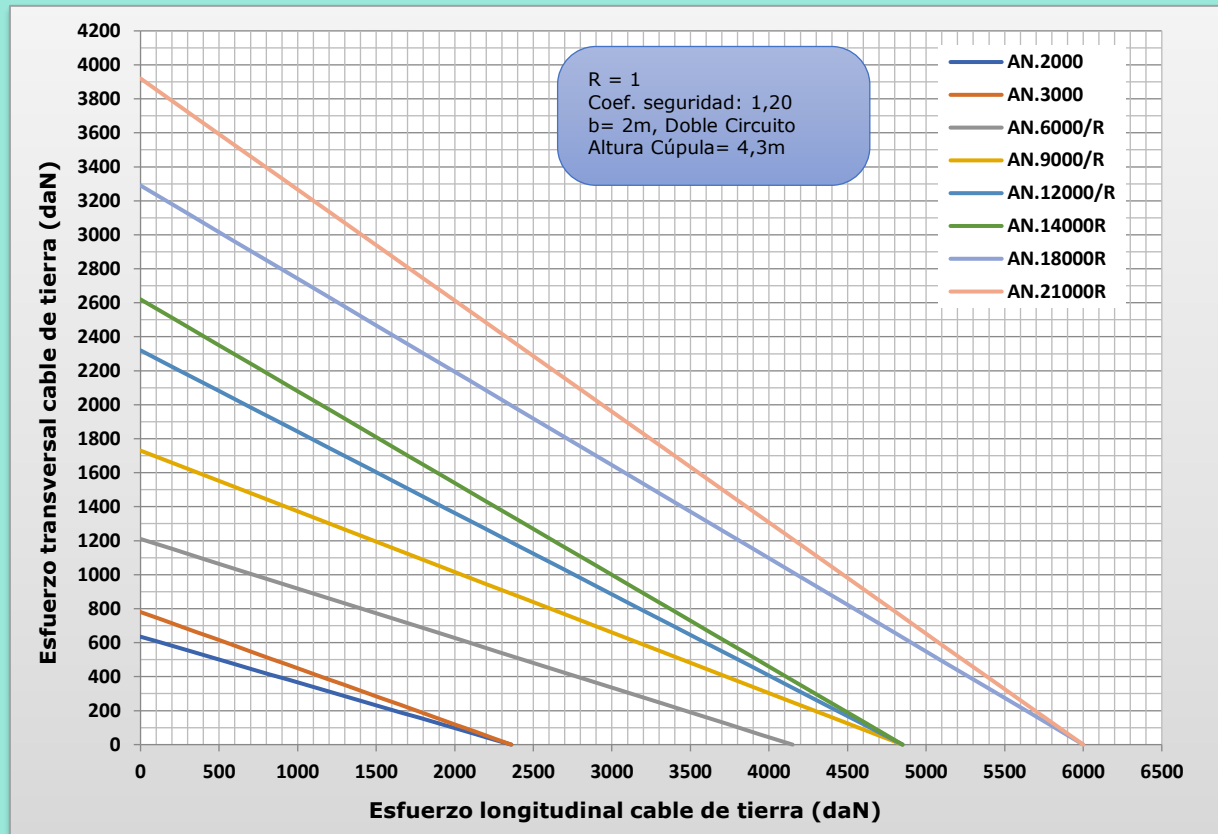


Gráfico 62: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=5,2$ m; $b=2$ m y $R=1$

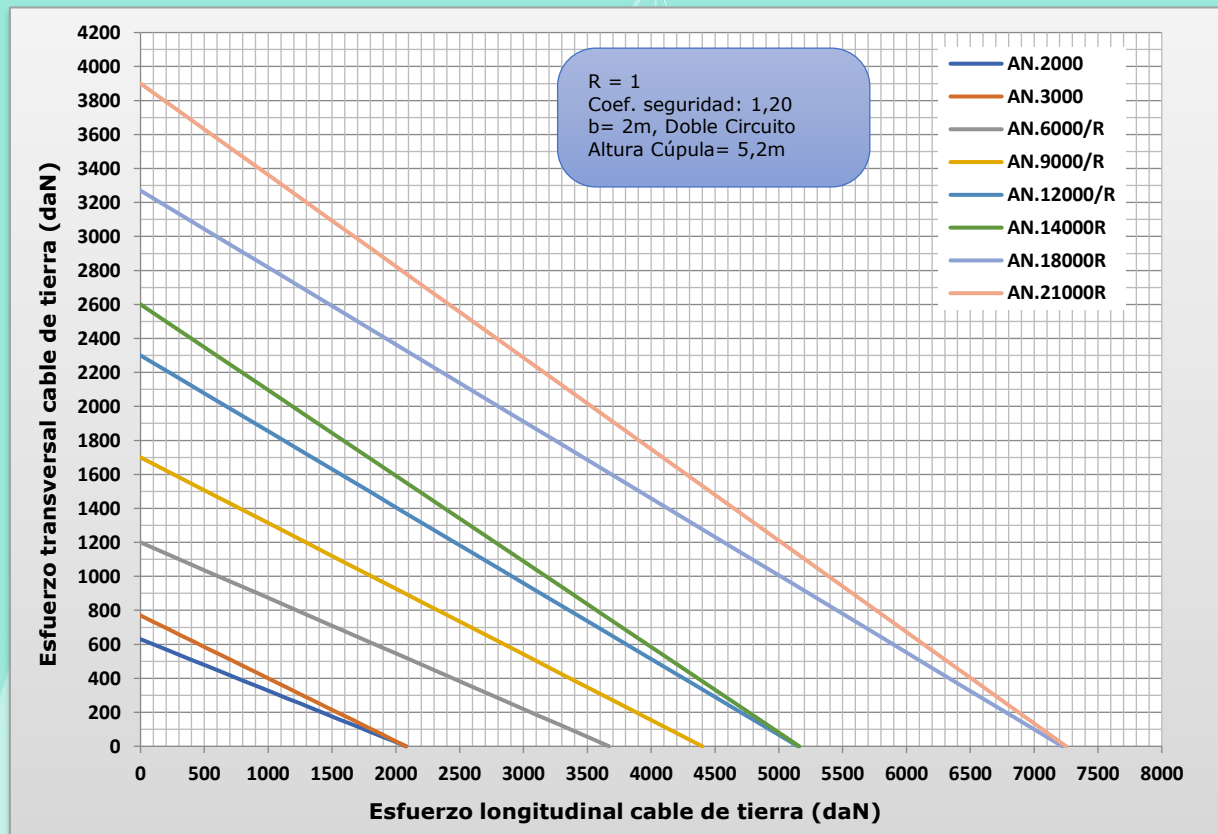


Gráfico 63: Hipótesis Viento 140 km/h; Simple Circuito; b=2 m y R=1

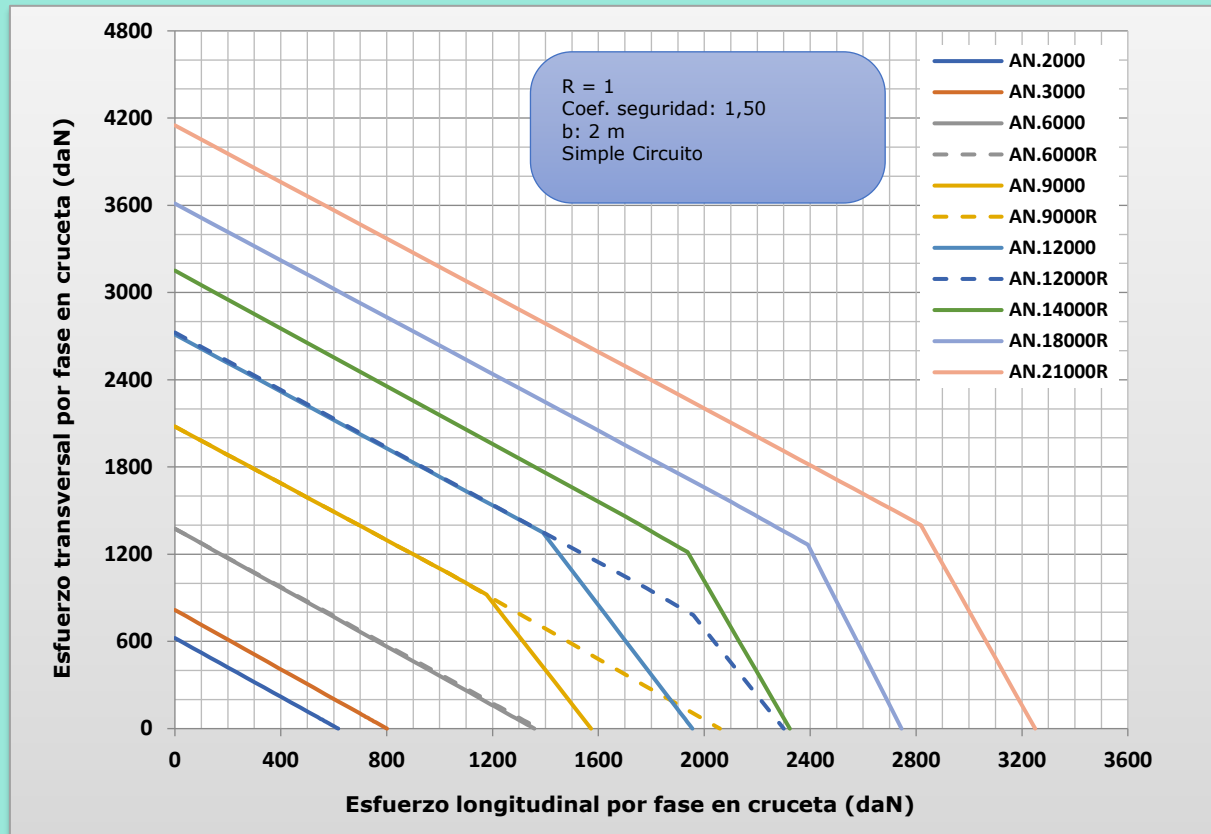


Gráfico 64: Hipótesis Viento 120 km/h; Simple Circuito; b=2 m y R=1

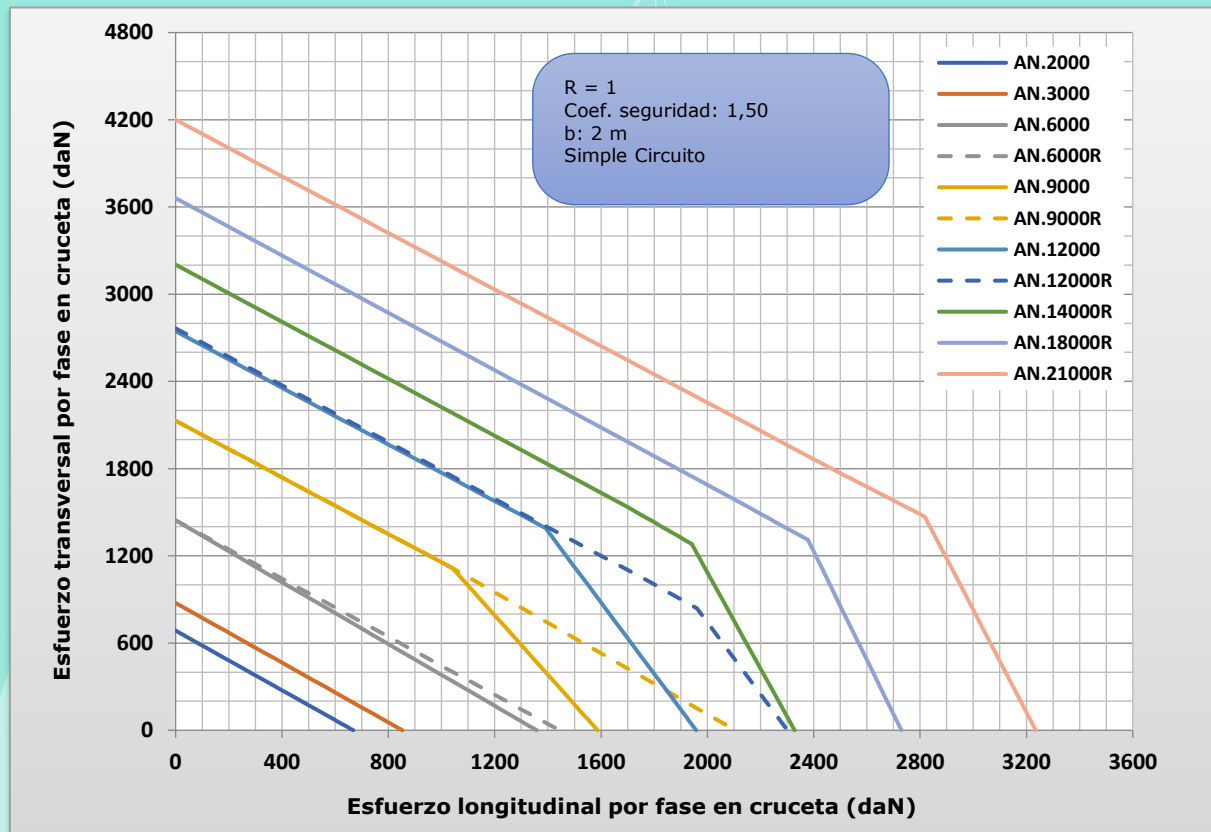


Gráfico 65: Hipótesis Hielo; Simple Circuito; b=2 m y R=1

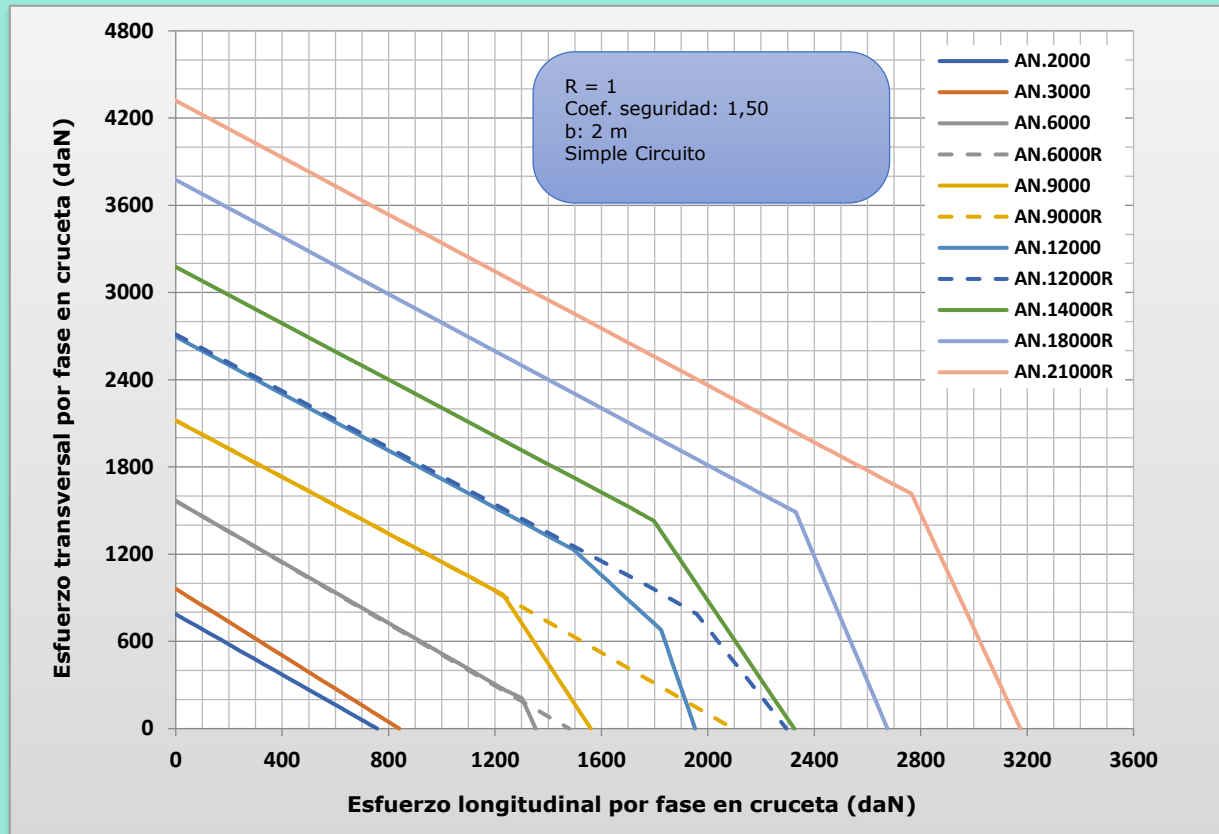


Gráfico 66: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Simple Circuito; b=2 m y R=1

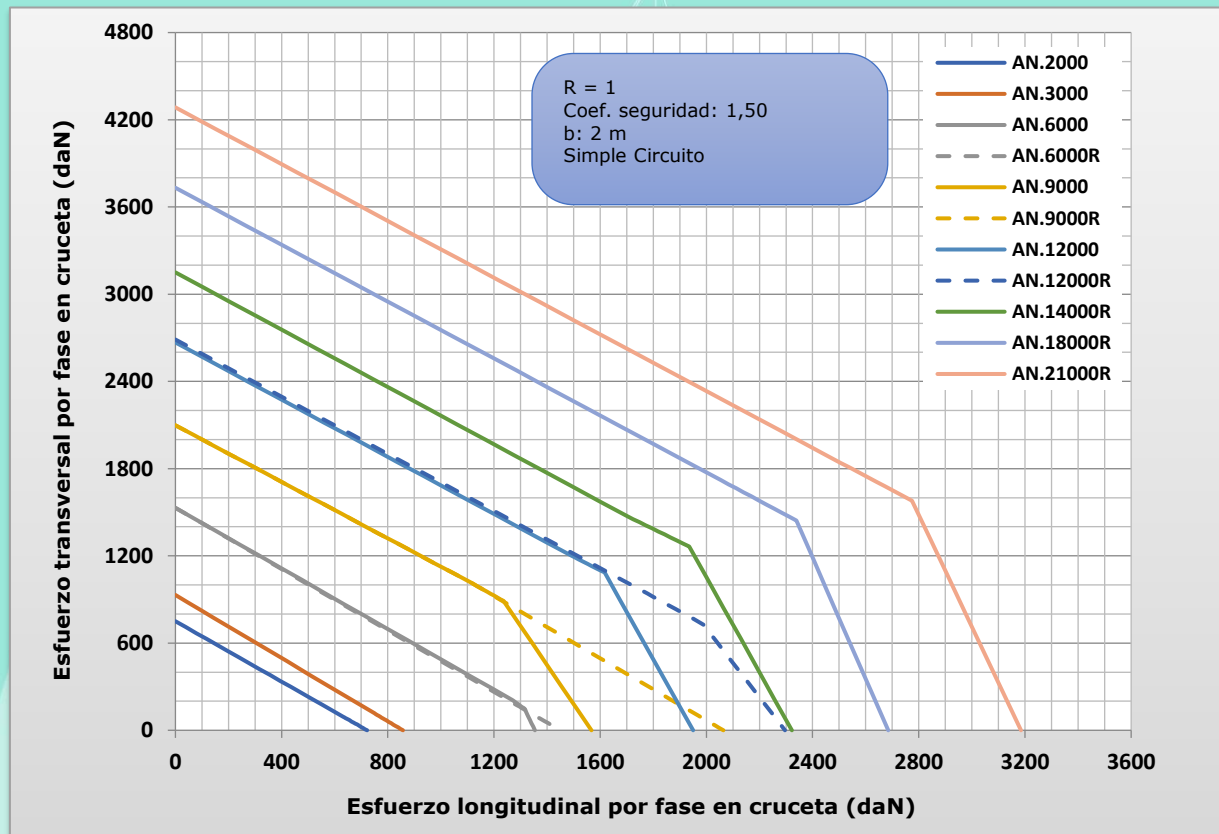


Gráfico 67: Hipótesis Desequilibrio; Simple Circuito; $b=2$ m y $R=1$

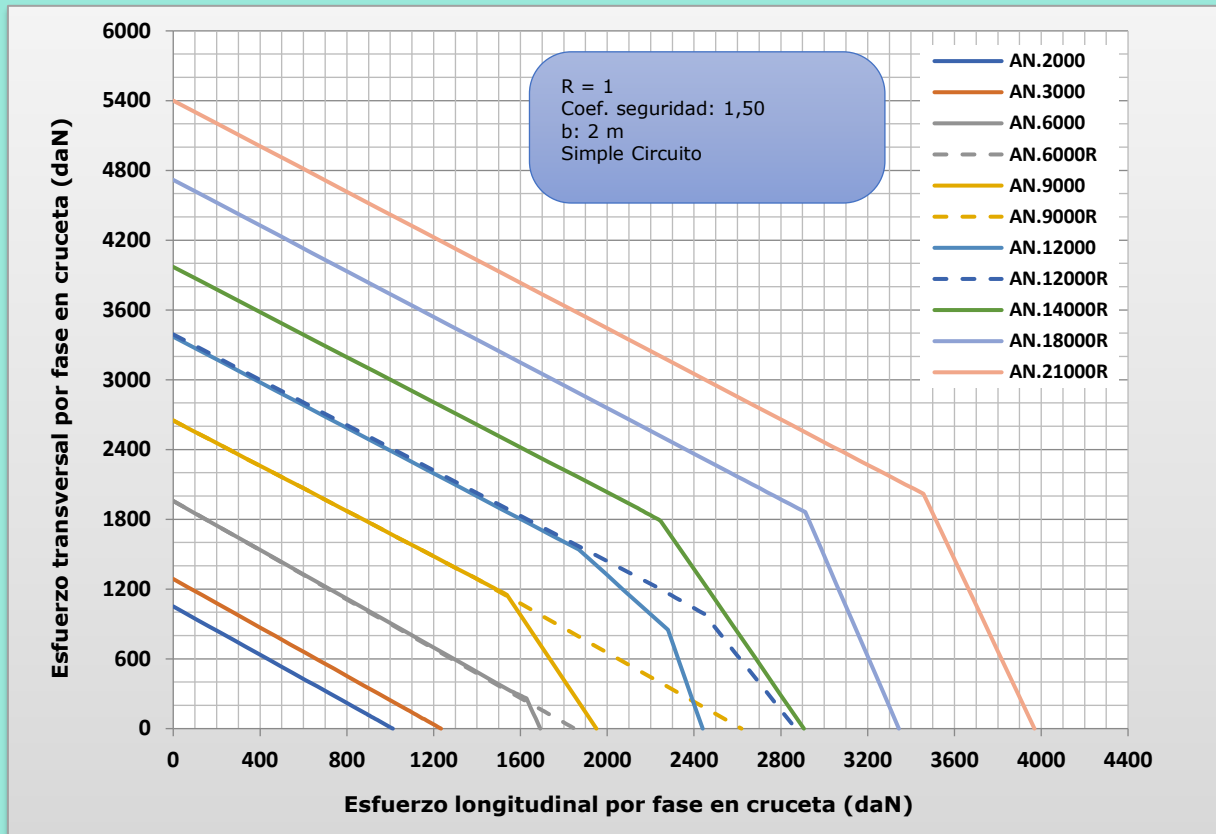


Gráfico 68: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,1$ m; $b=2$ m y $R=1$

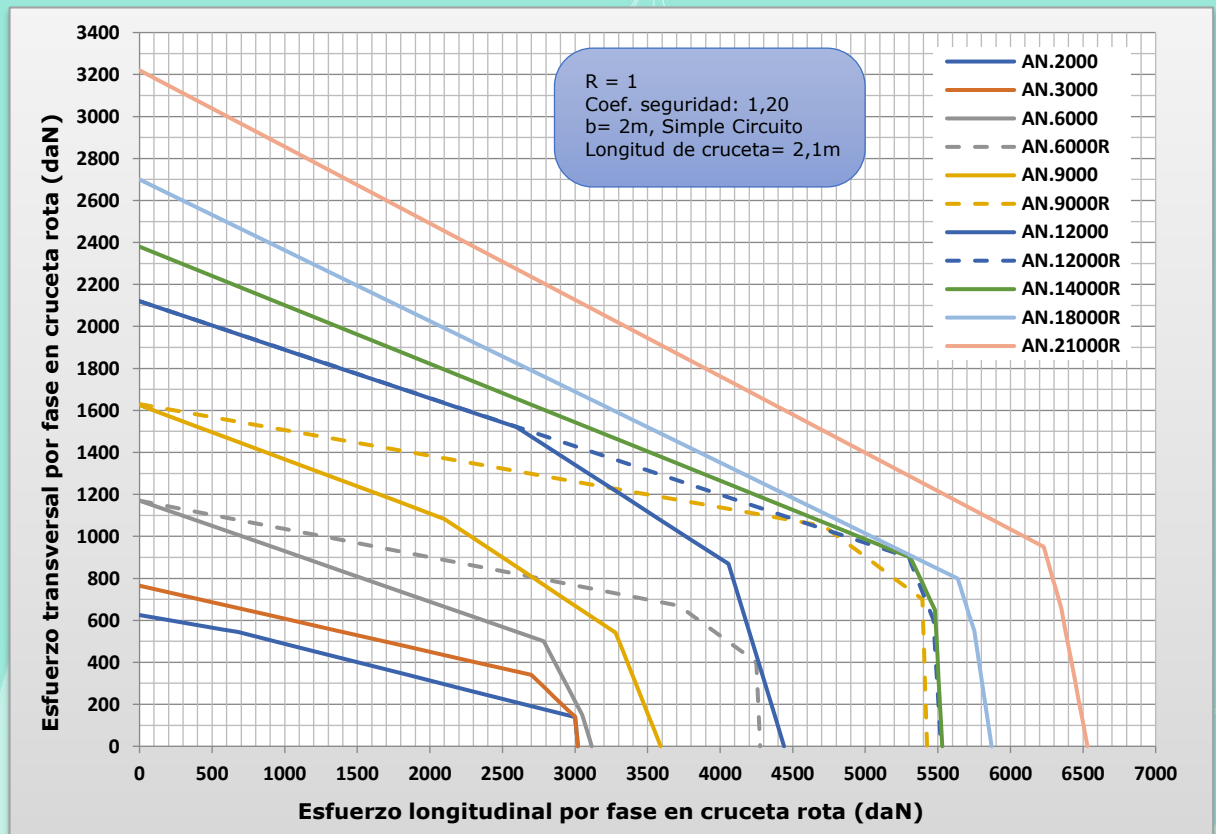


Gráfico 69: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,5$ m; $b=2$ m y $R=1$

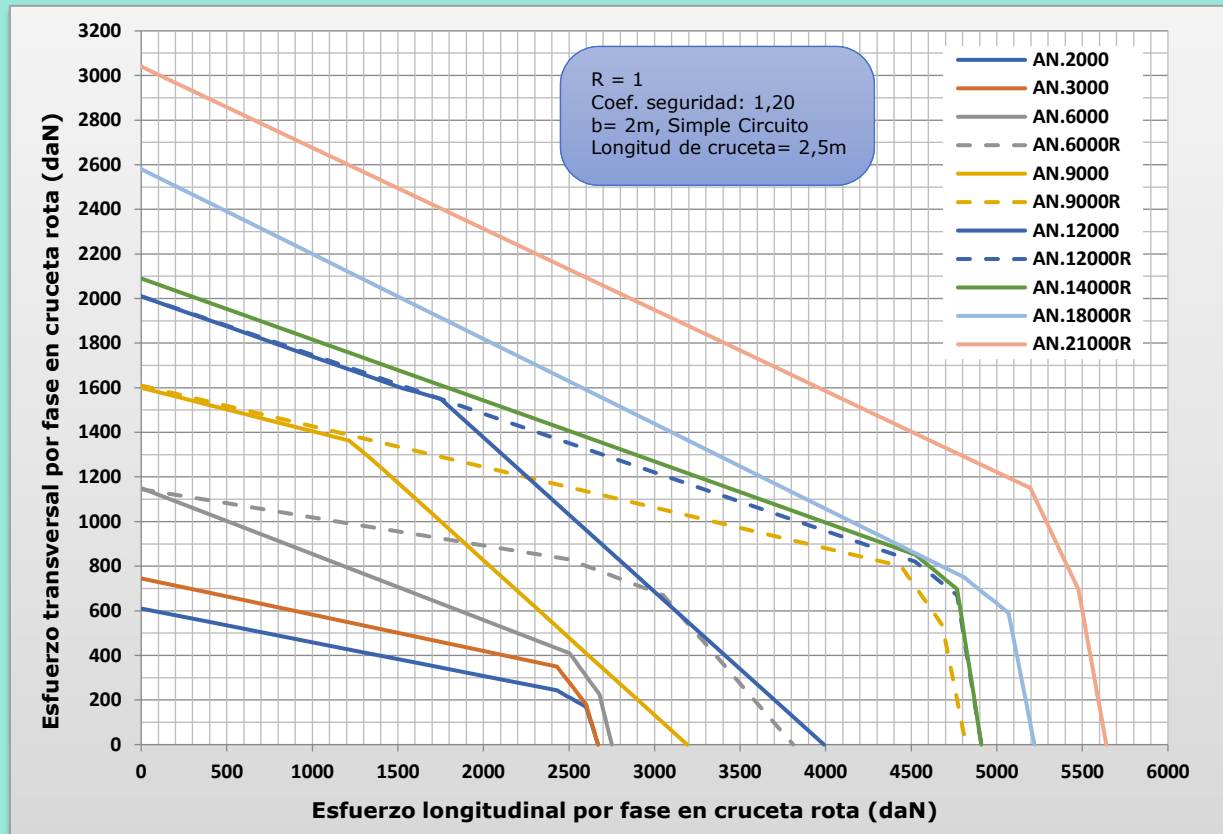


Gráfico 70: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,9$ m; $b=2$ m y $R=1$

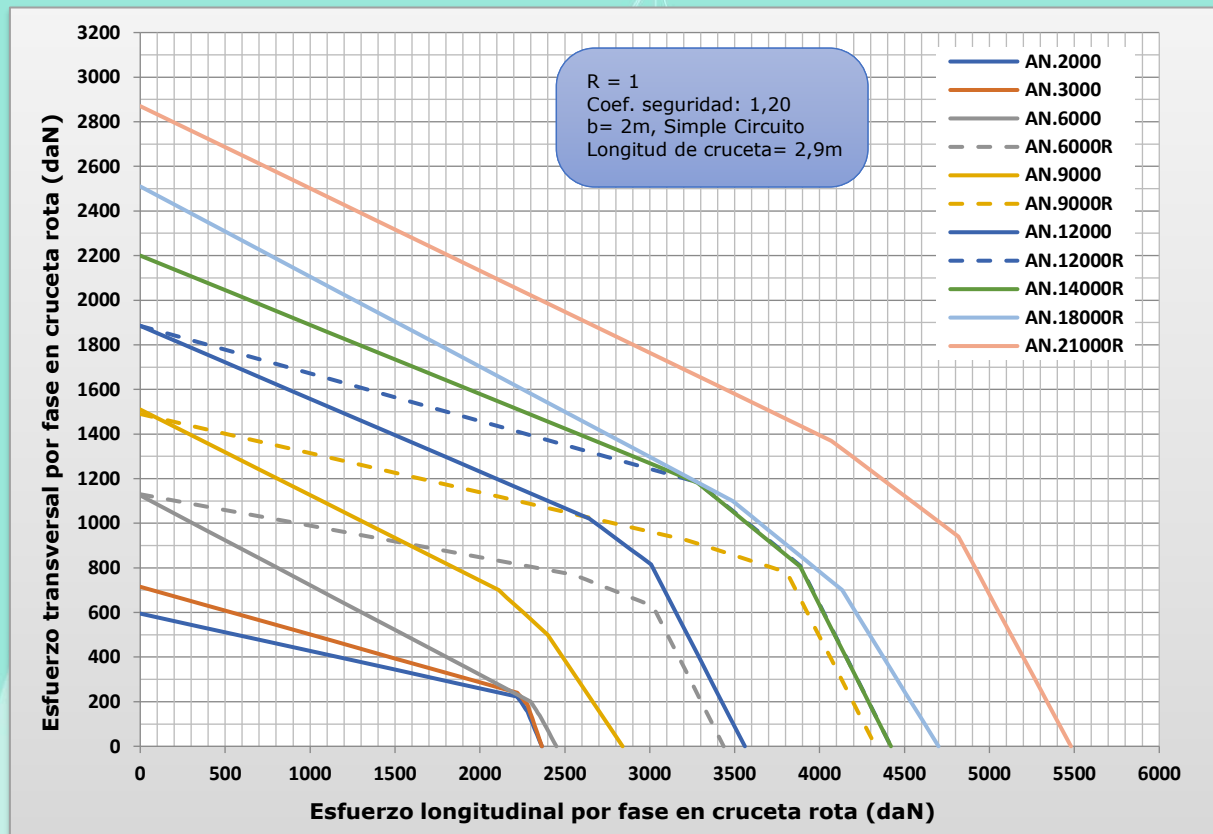


Gráfico 71: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,2$ m; $b=2$ m y $R=1$

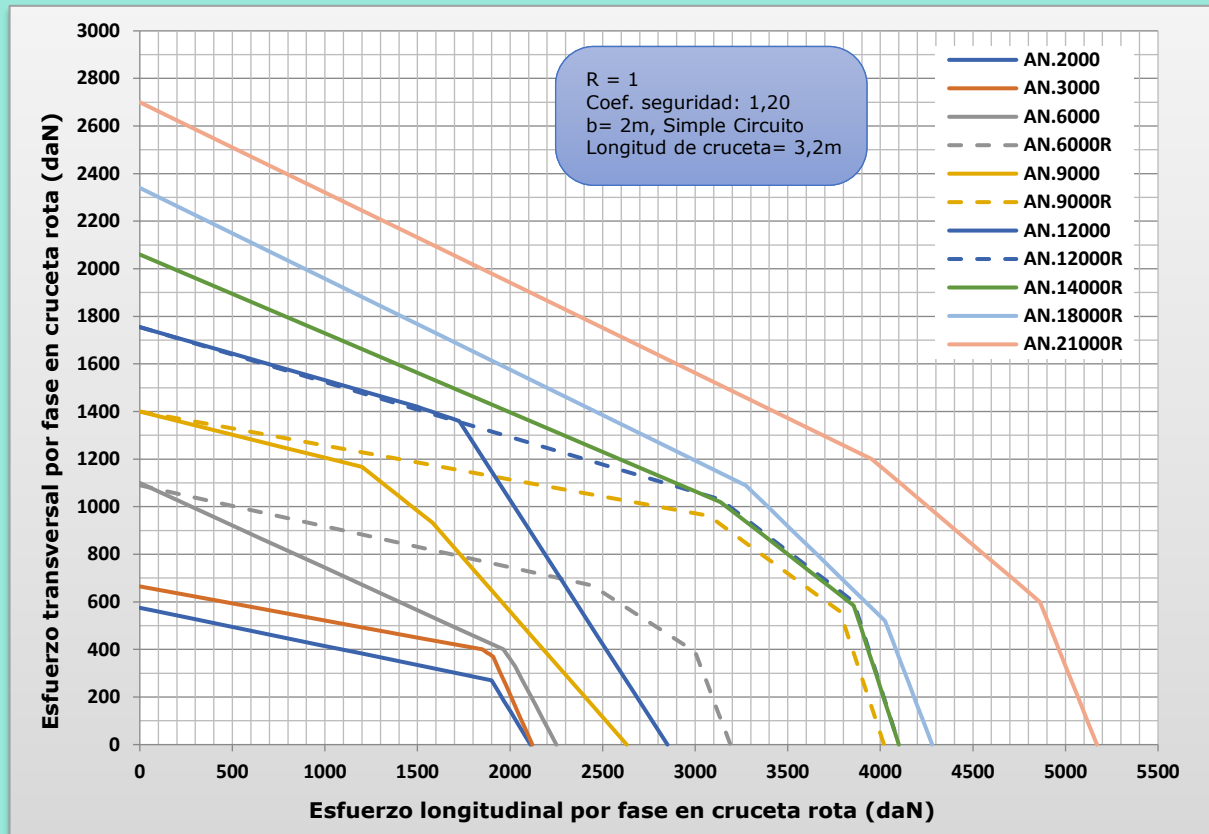


Gráfico 72: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,6$ m; $b=2$ m y $R=1$

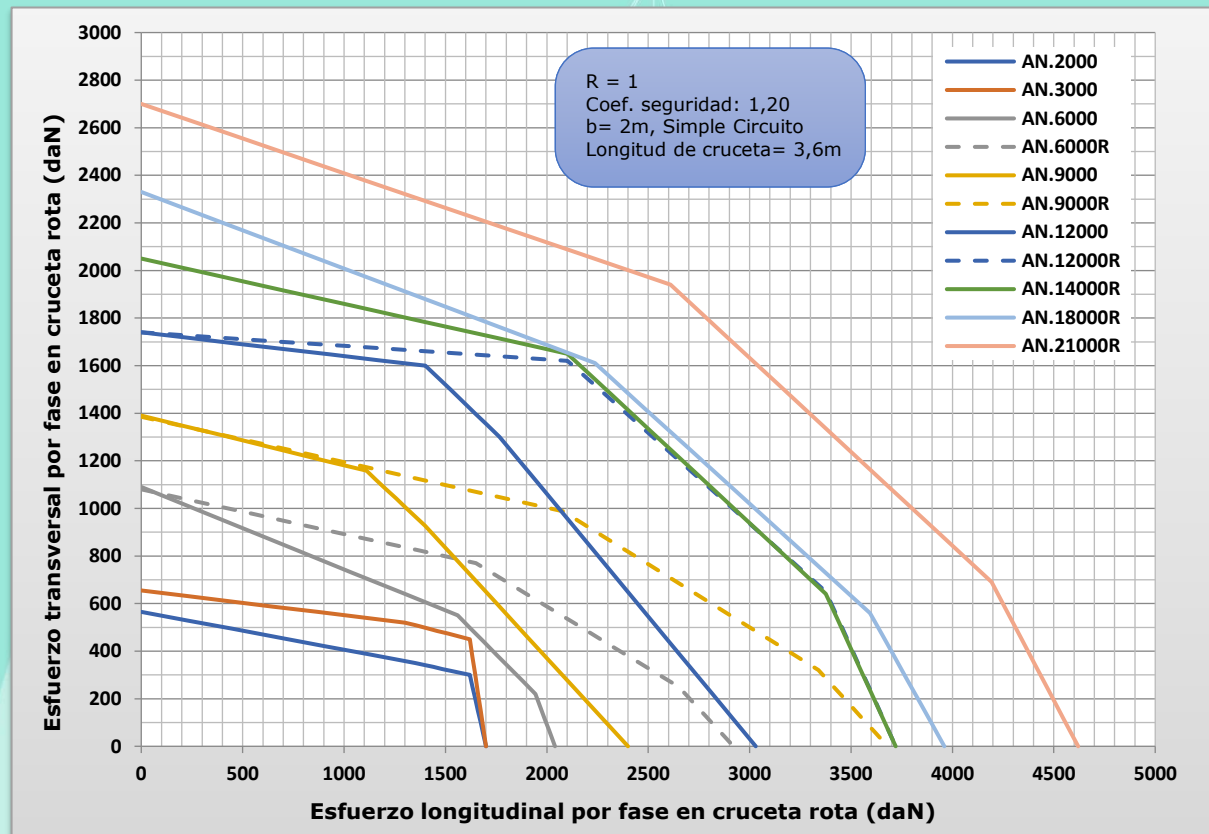


Gráfico 73: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3$ m; $b=2$ m y $R=1$

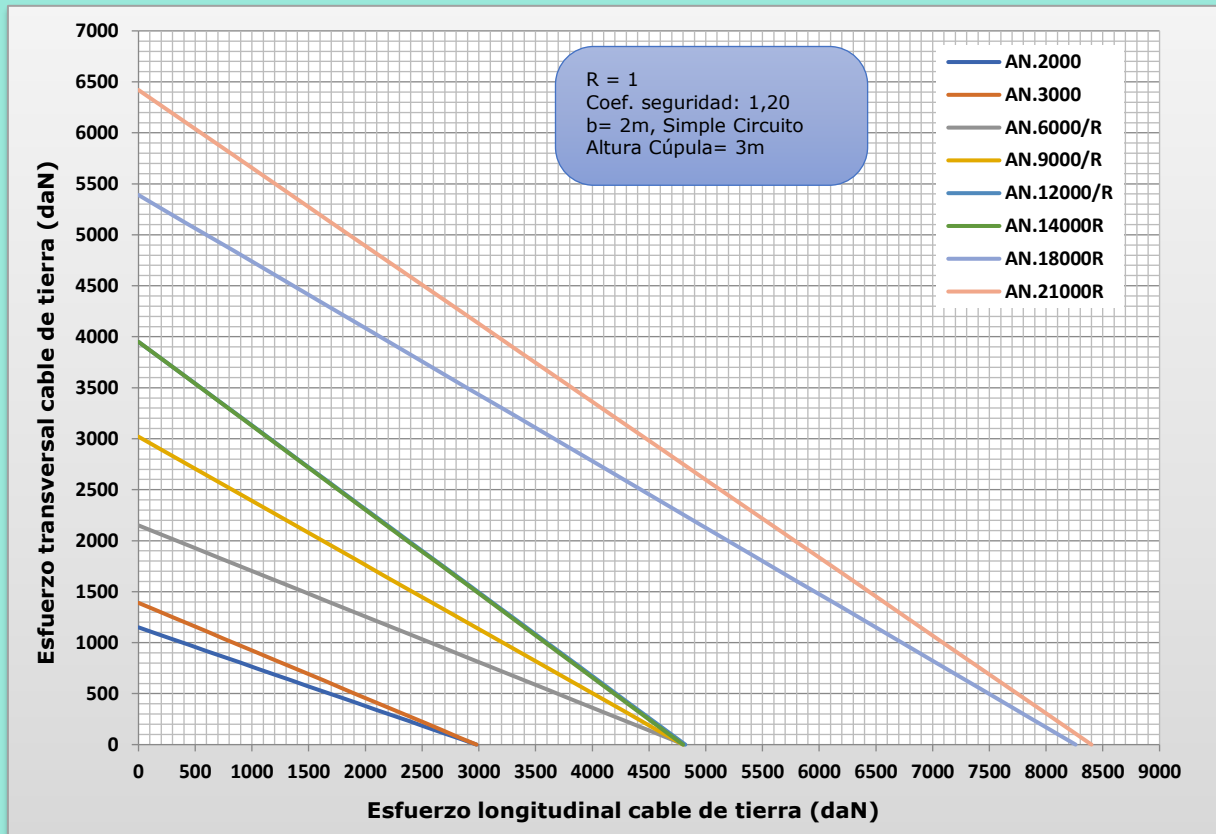


Gráfico 74: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3,6$ m; $b=2$ m y $R=1$

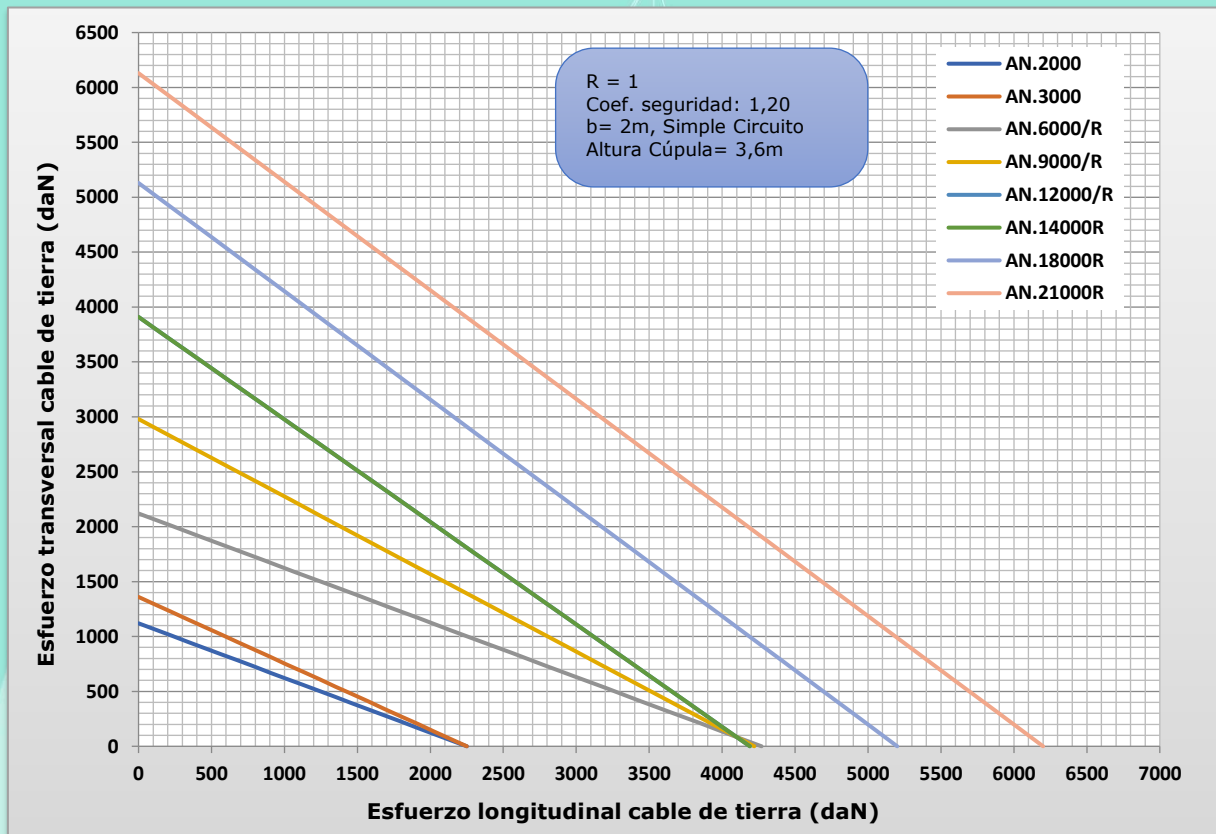


Gráfico 75: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=4,3$ m; $b=2$ m y $R=1$

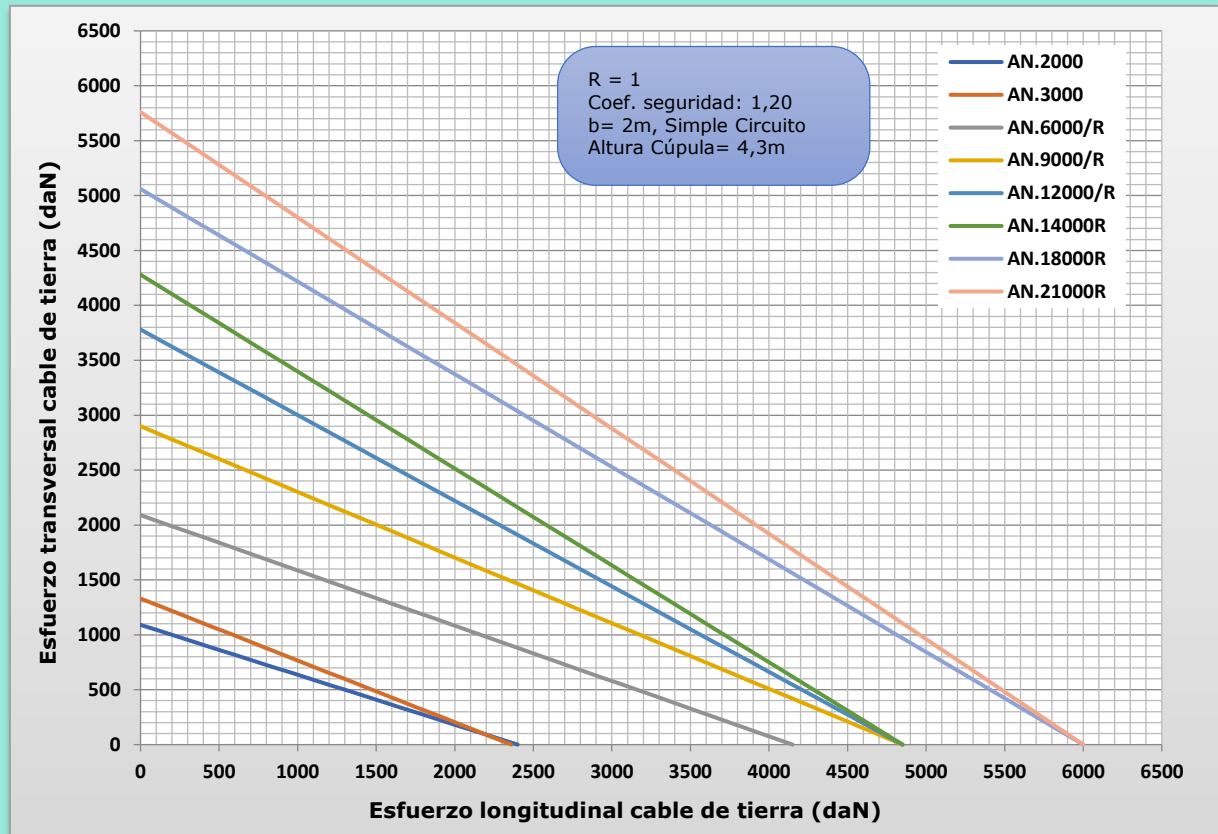


Gráfico 76: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=5,2$ m; $b=2$ m y $R=1$

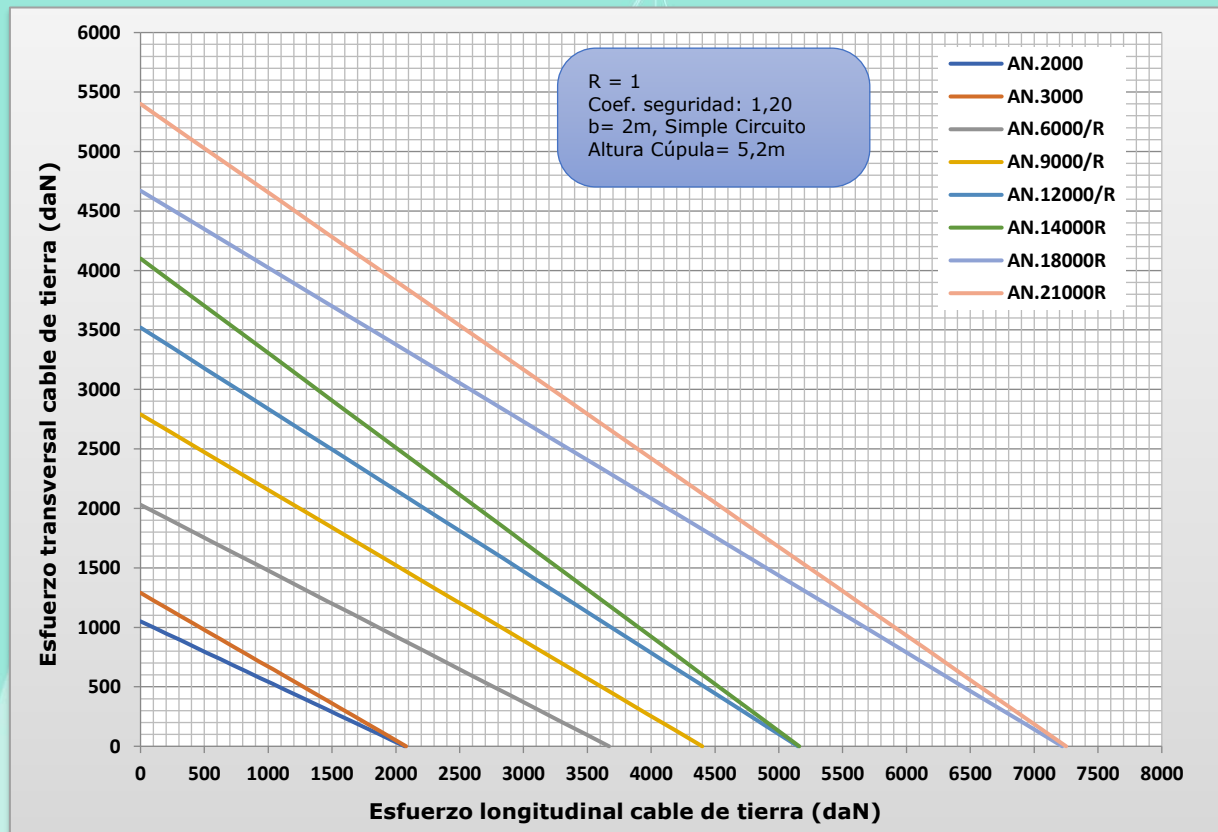


Gráfico 77: Hipótesis Viento 140 km/h; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=0$

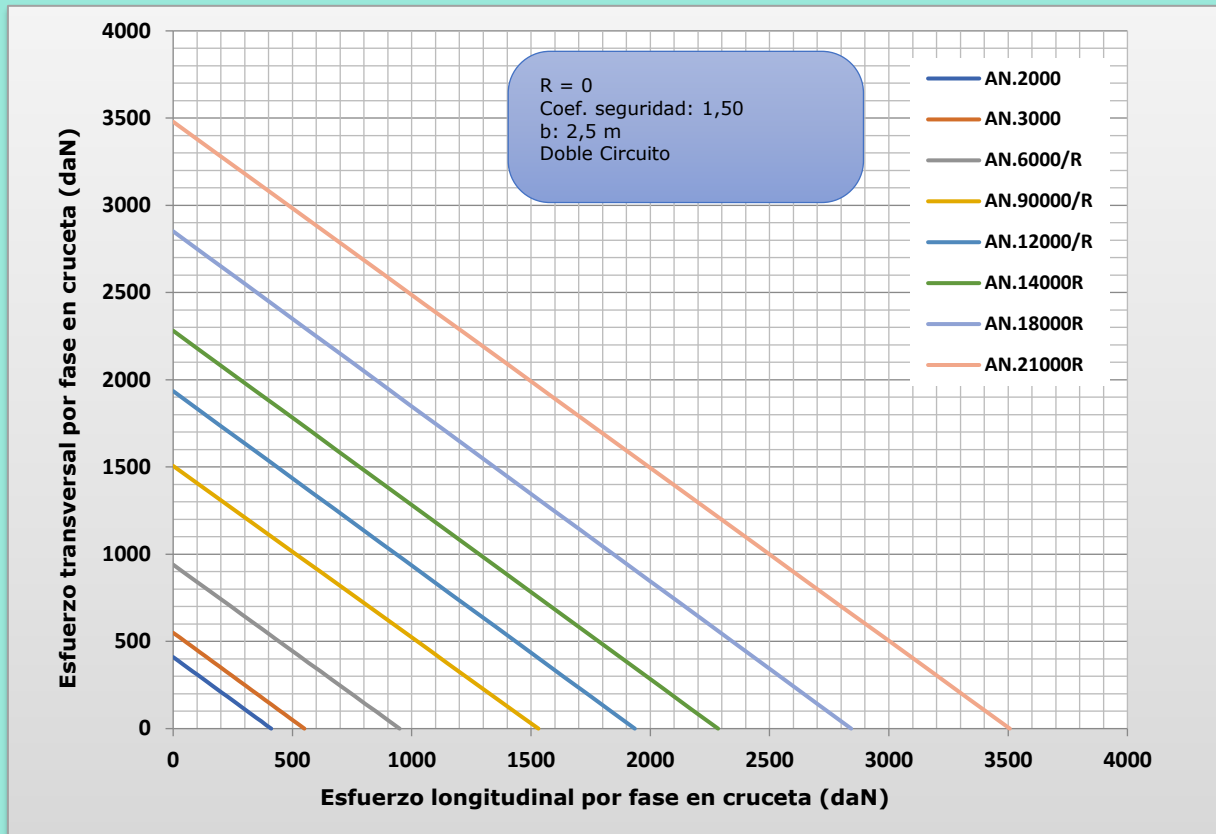


Gráfico 78: Hipótesis Viento 120 km/h; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=0$

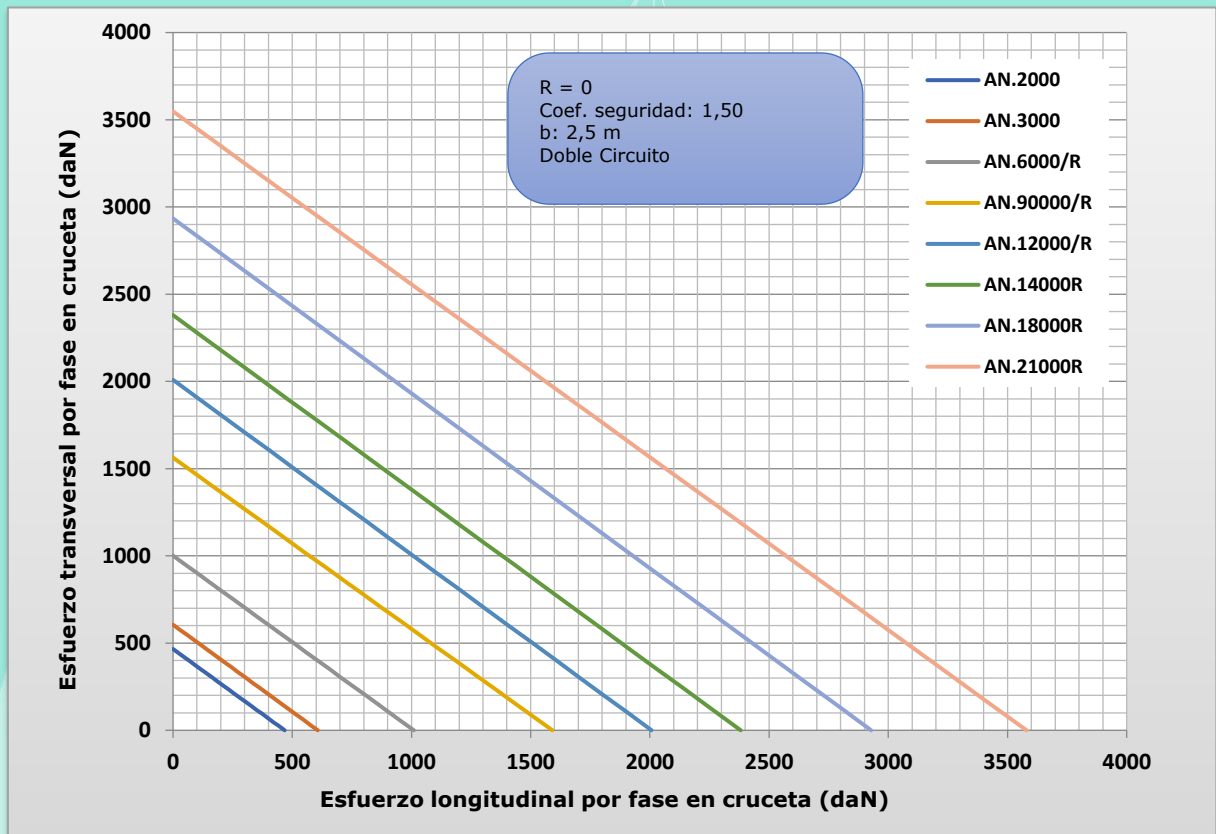


Gráfico 79: Hipótesis Hielo; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=0$

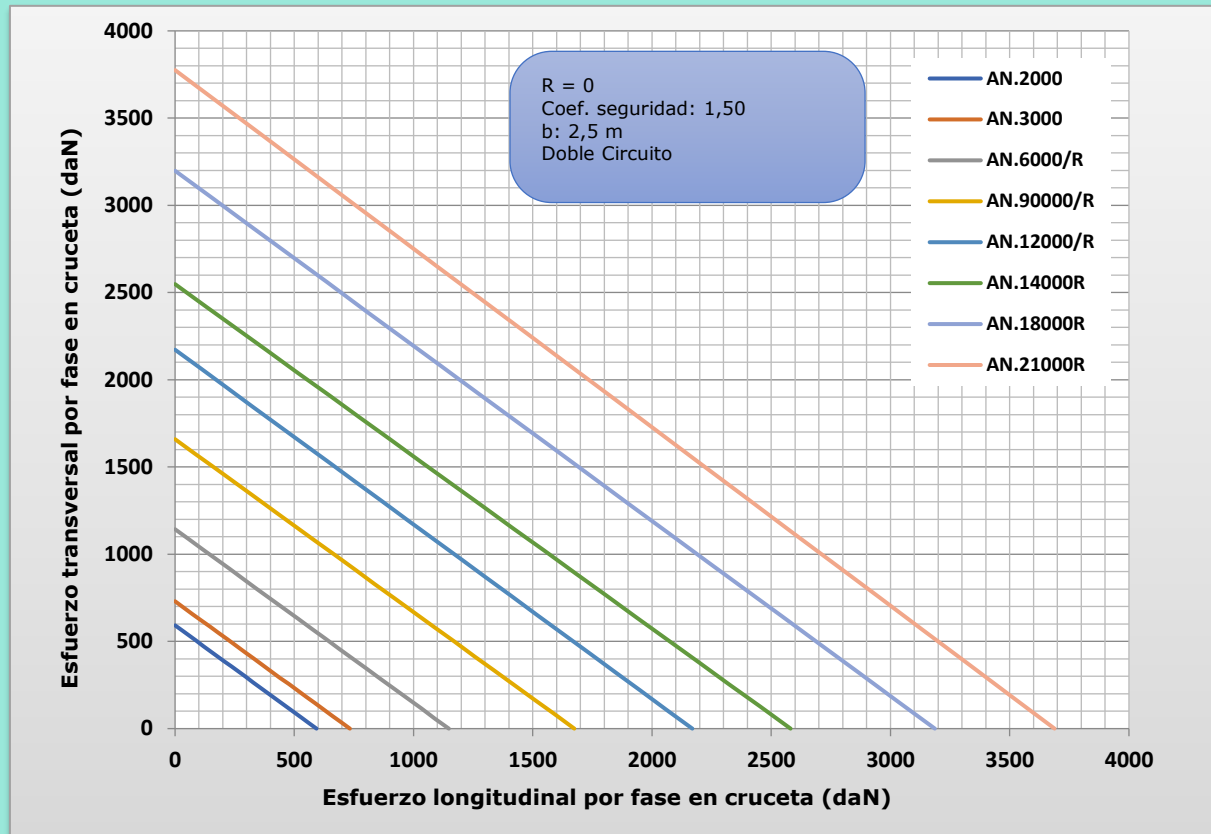


Gráfico 80: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=0$

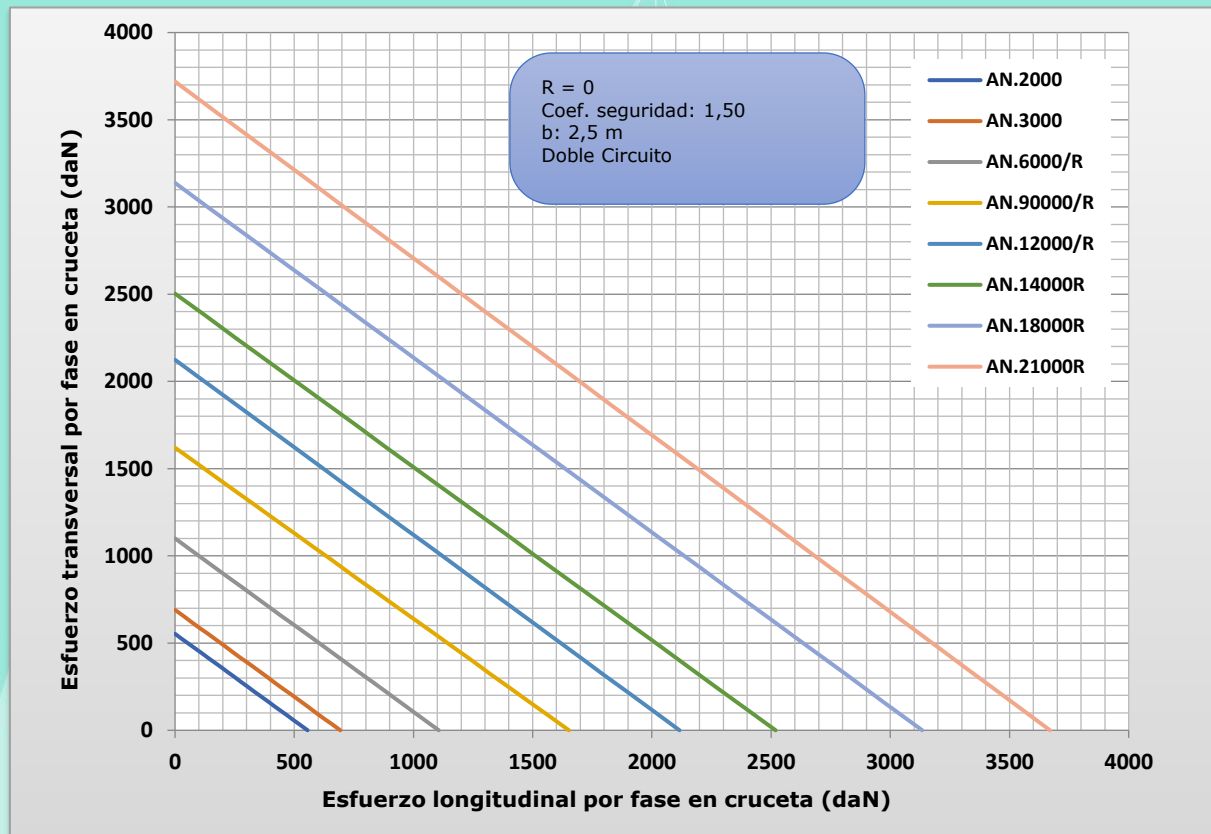


Gráfico 81: Hipótesis Desequilibrio; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=0$

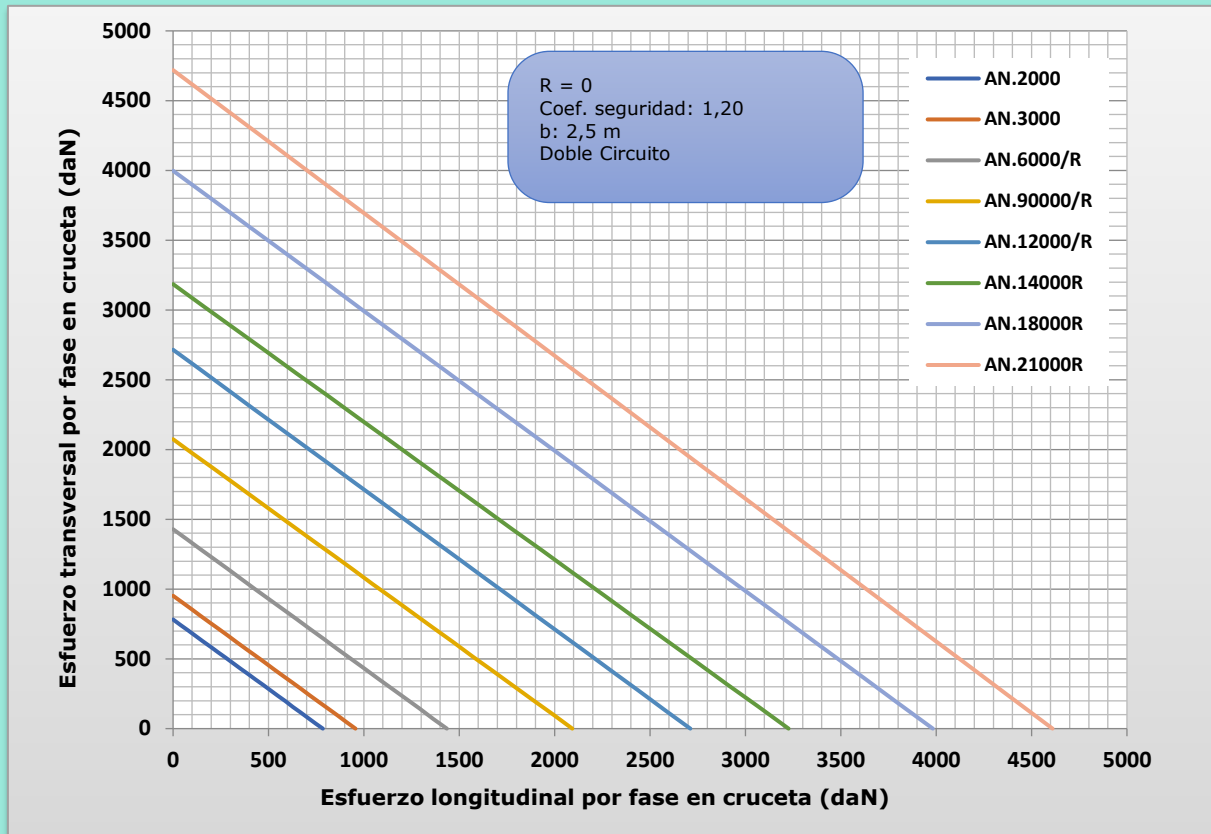


Gráfico 82: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,1$ m; $b=2,5$ m y $R=0$

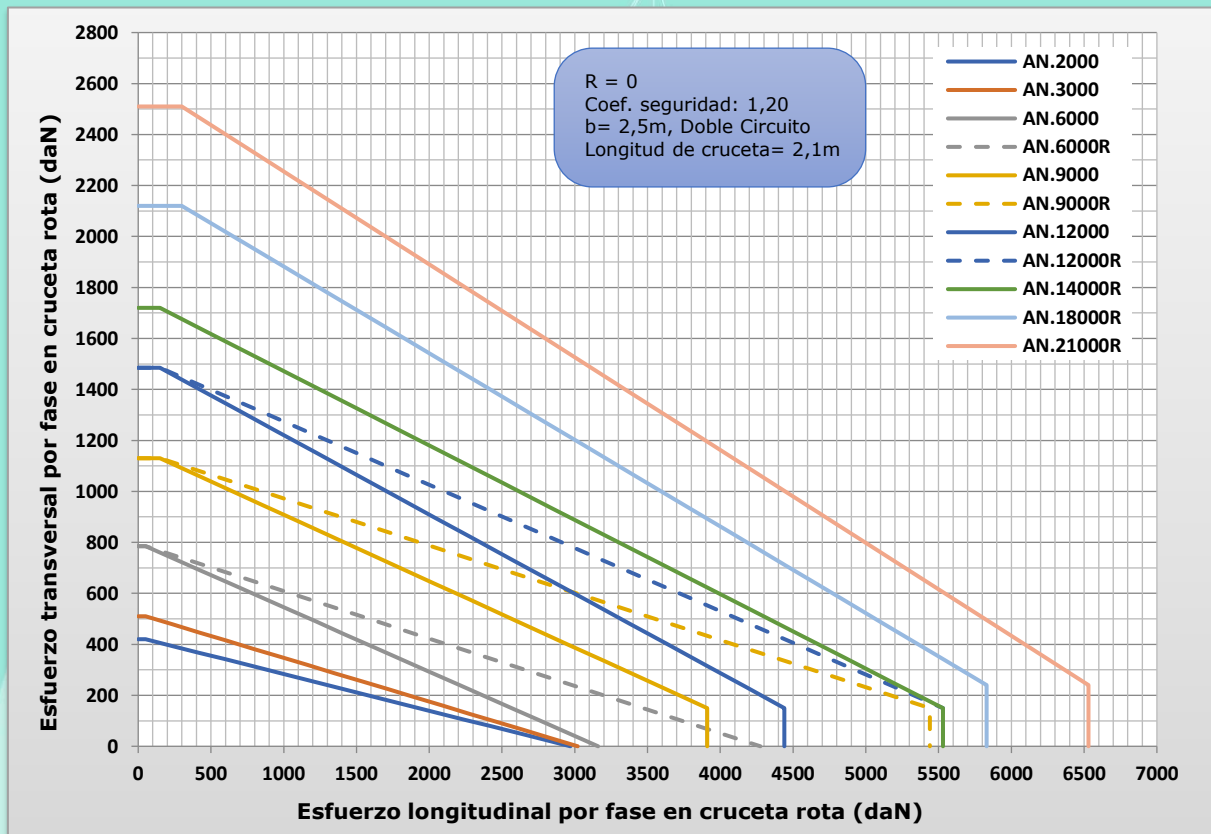


Gráfico 83: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,5$ m; $b=2,5$ m y $R=0$

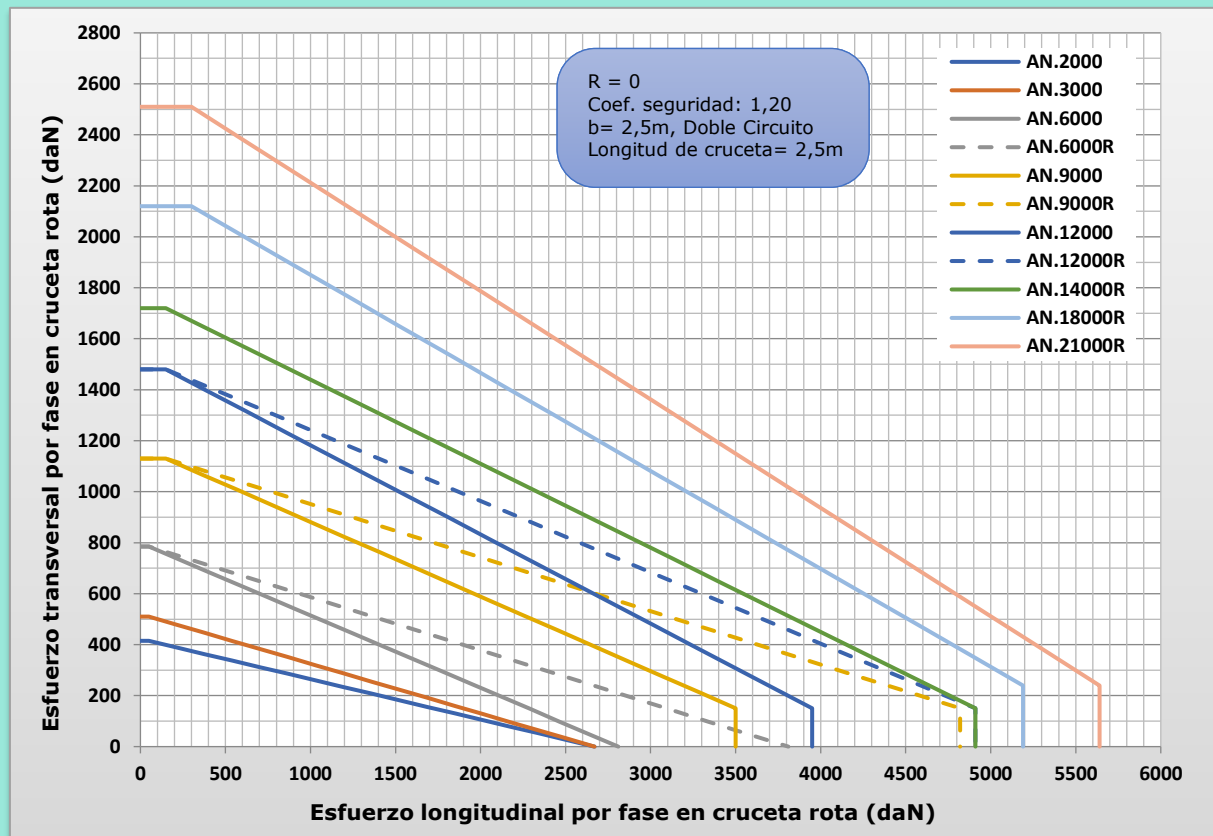


Gráfico 84: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,9$ m; $b=2,5$ m y $R=0$

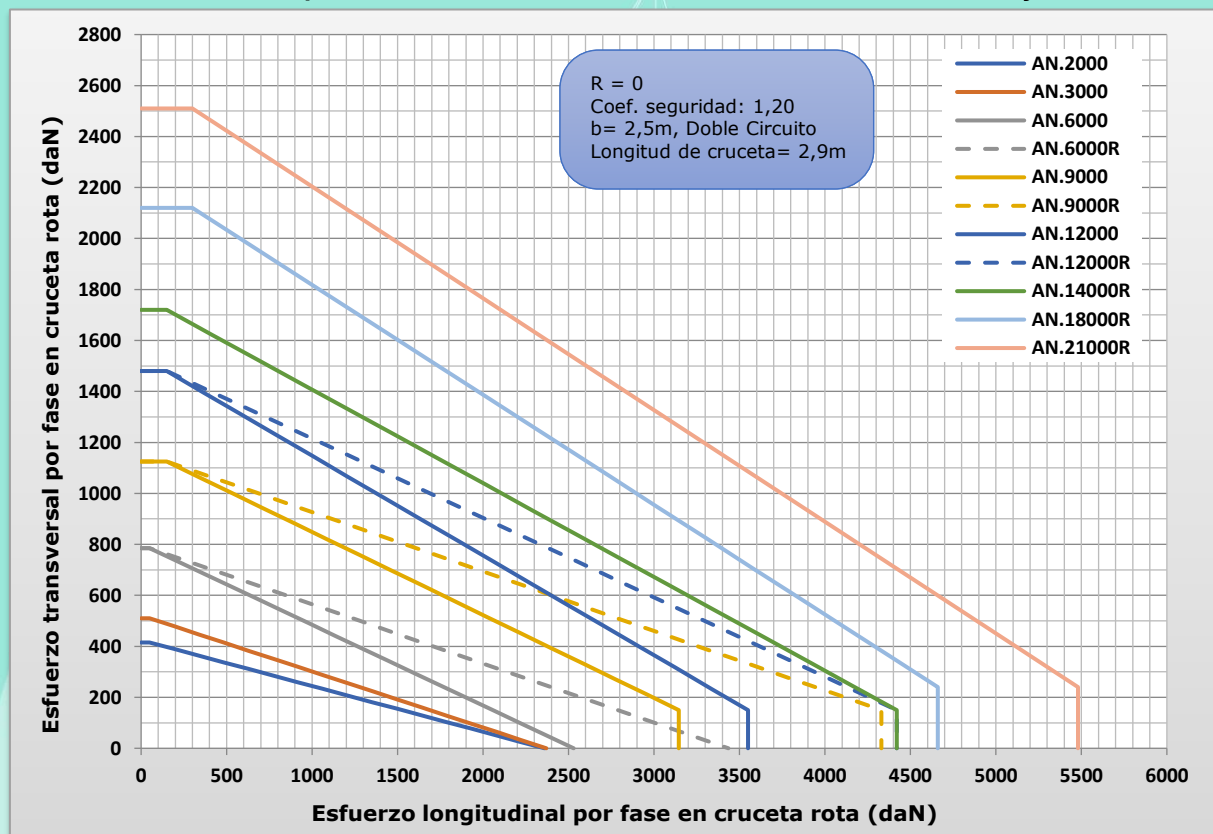


Gráfico 85: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,2$ m; $b=2,5$ m y $R=0$

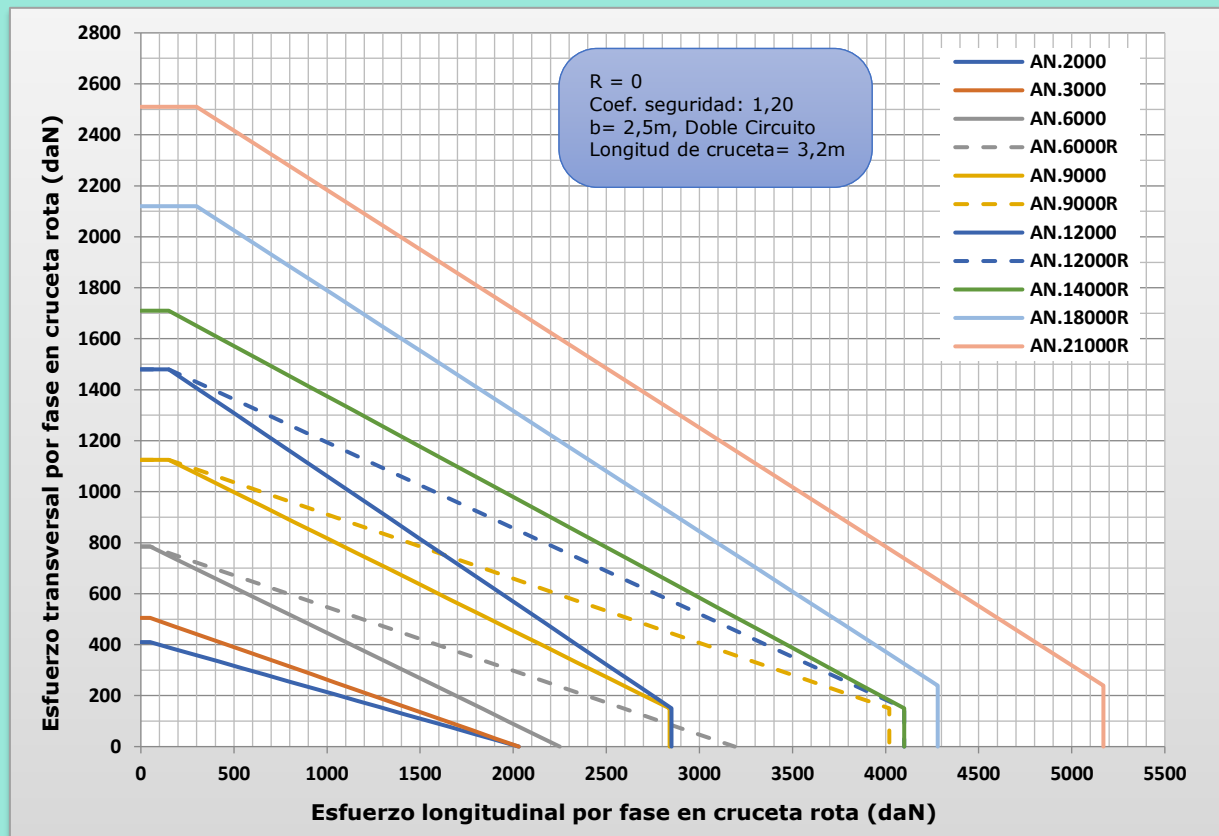


Gráfico 86: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,6$ m; $b=2,5$ m y $R=0$

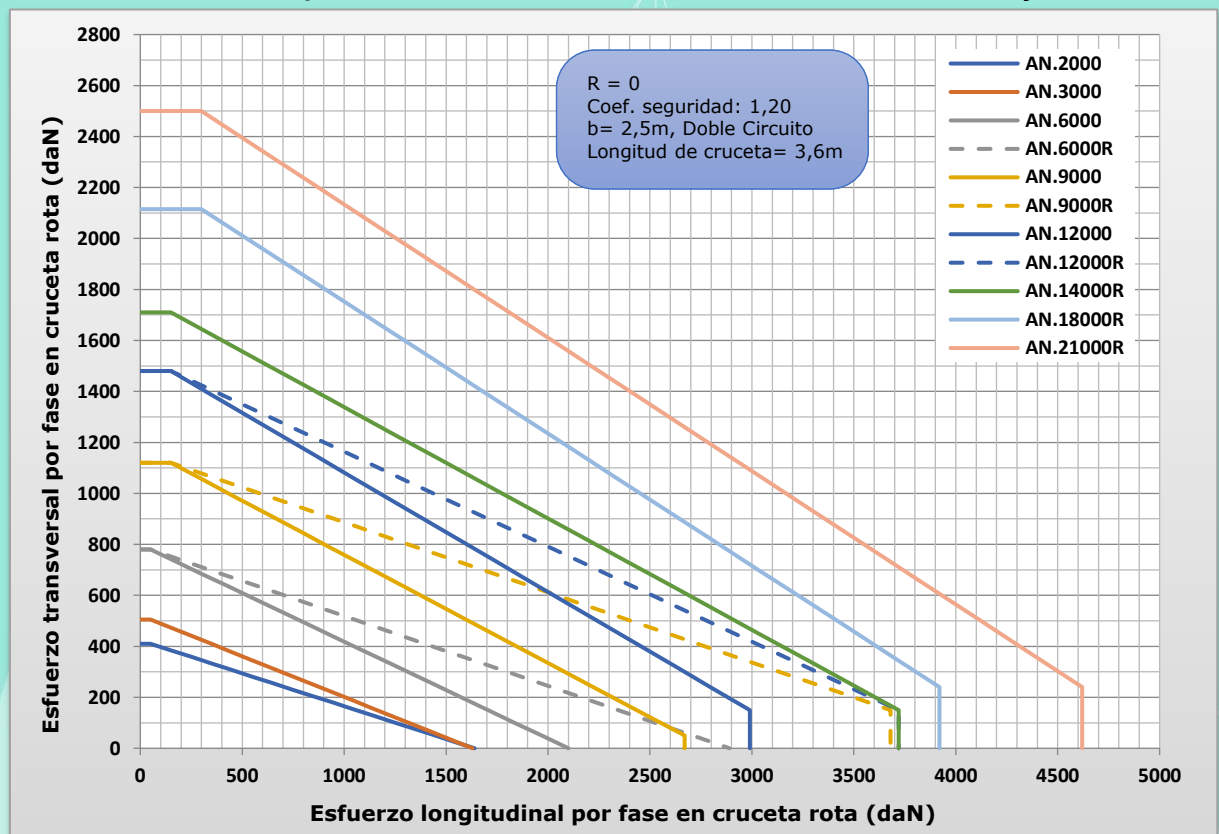


Gráfico 87: Hipótesis Viento 140 km/h; Simple Circuito; b=2,5 m y R=0

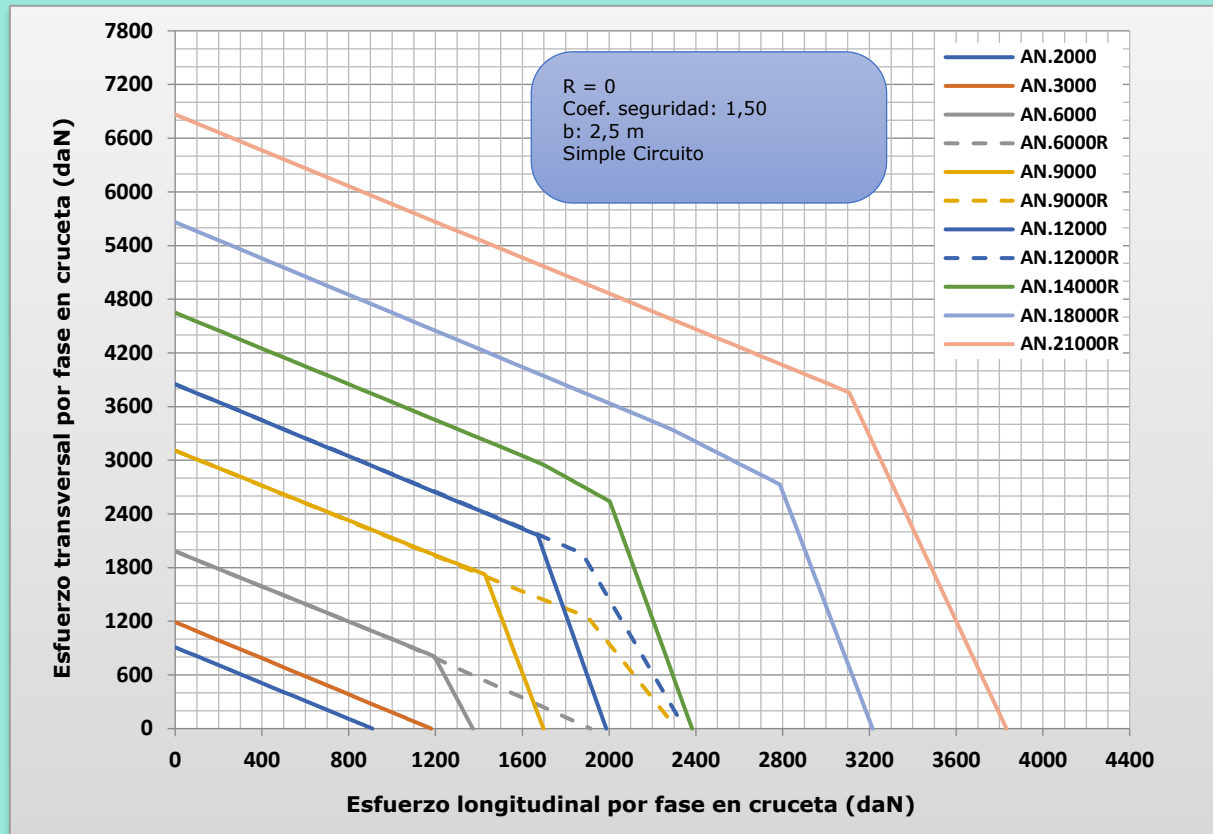


Gráfico 88: Hipótesis Viento 120 km/h; Simple Circuito; b=2,5 m y R=0

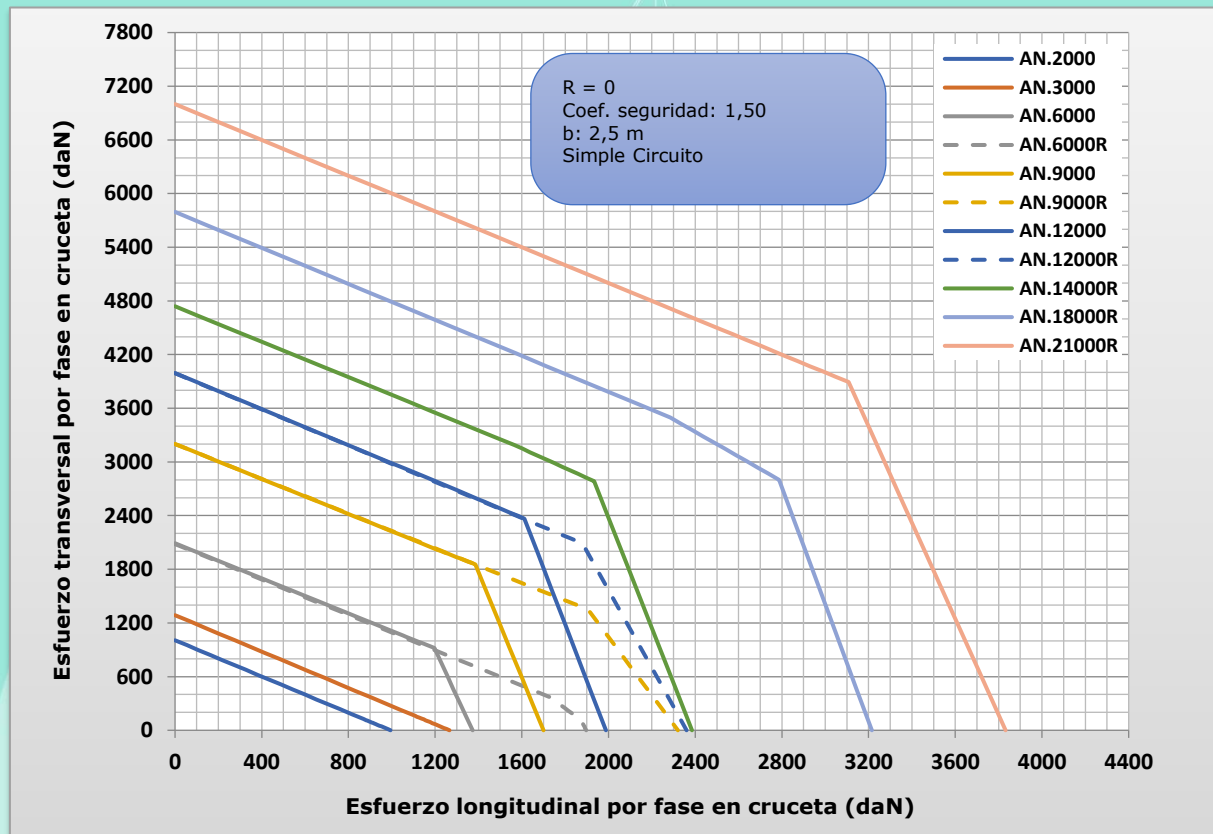


Gráfico 89: Hipótesis Hielo; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=0$

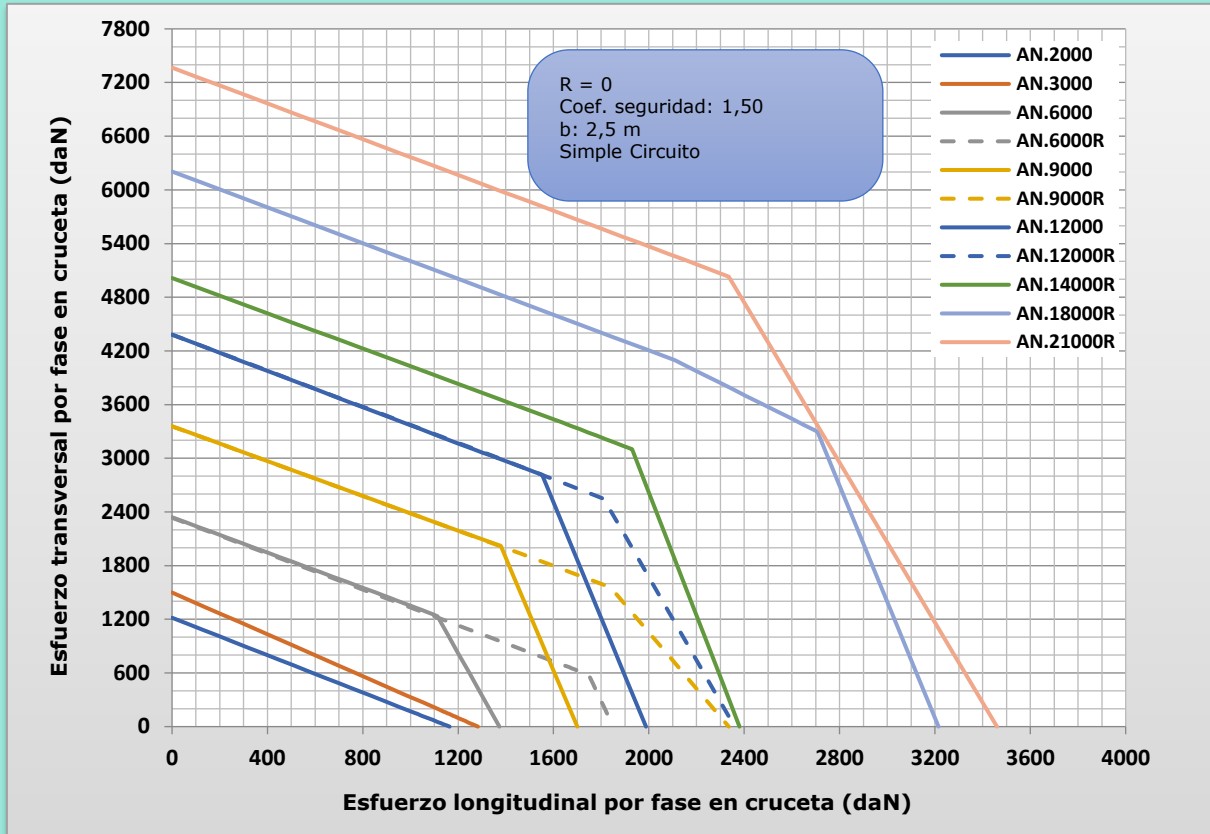


Gráfico 90: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Simple Circuito; b=2,5 m y R=0

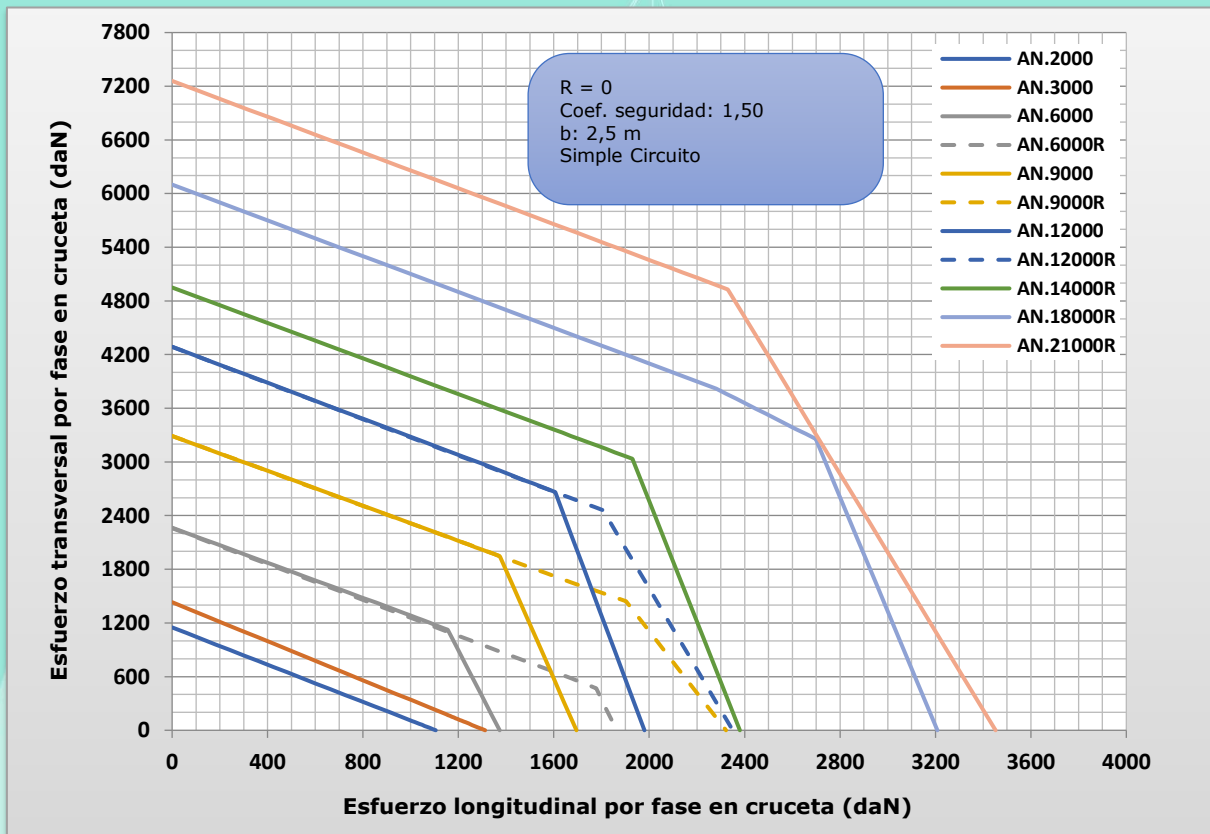


Gráfico 91: Hipótesis Desequilibrio; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=0$

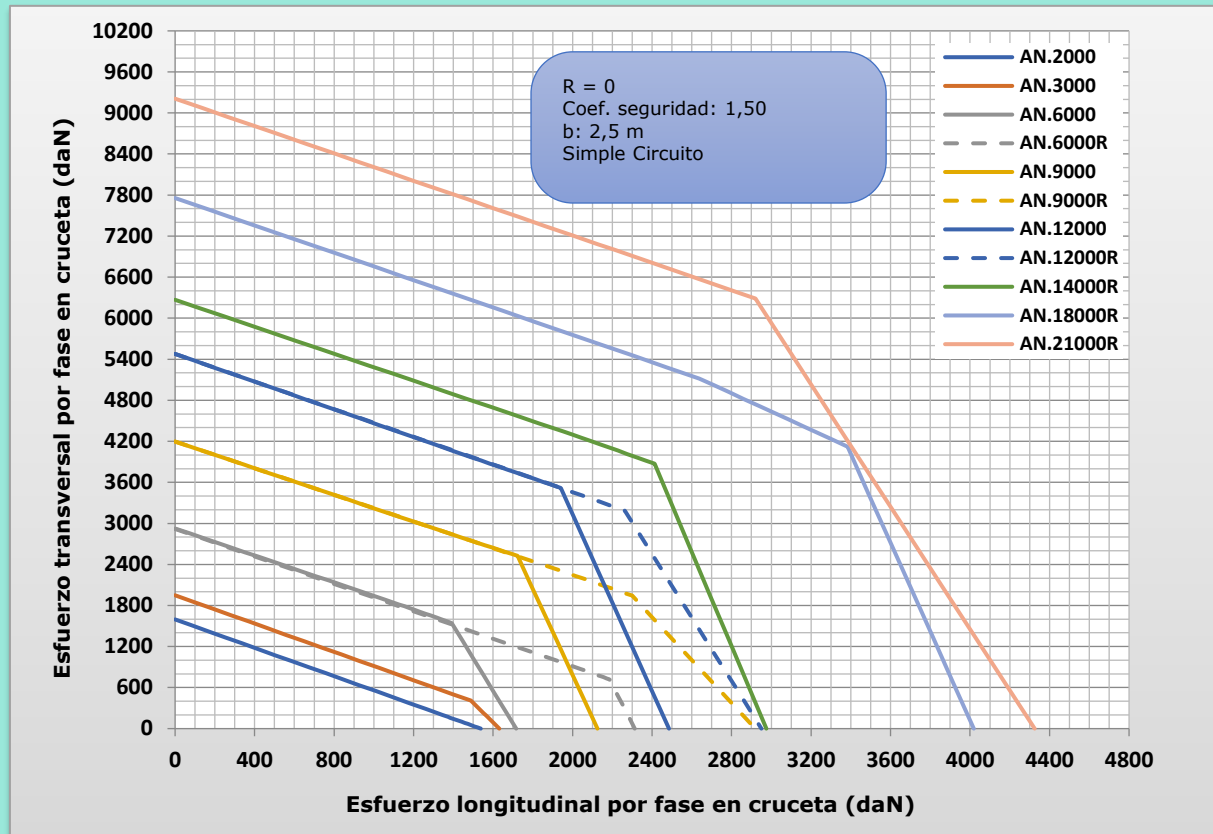


Gráfico 92: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,1$ m; $b=2,5$ m y $R=0$

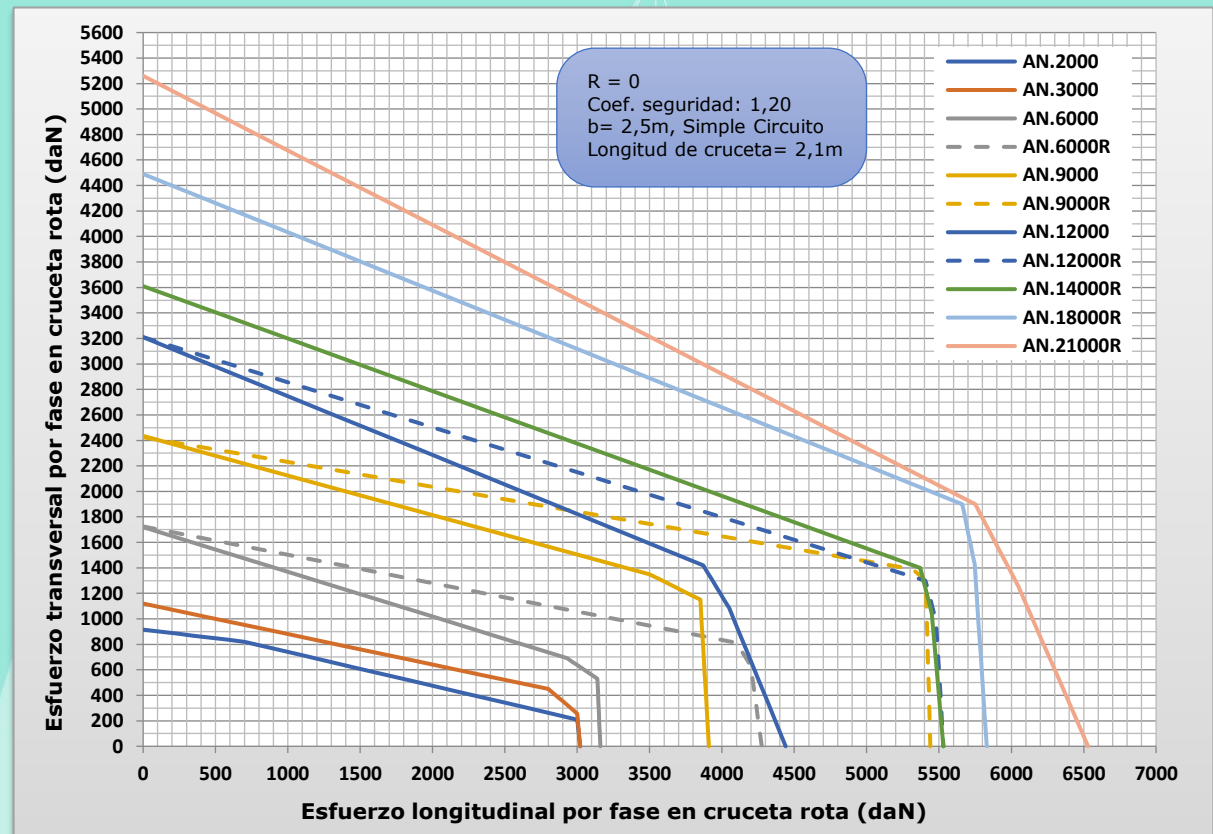


Gráfico 93: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,5$ m; $b=2,5$ m y $R=0$

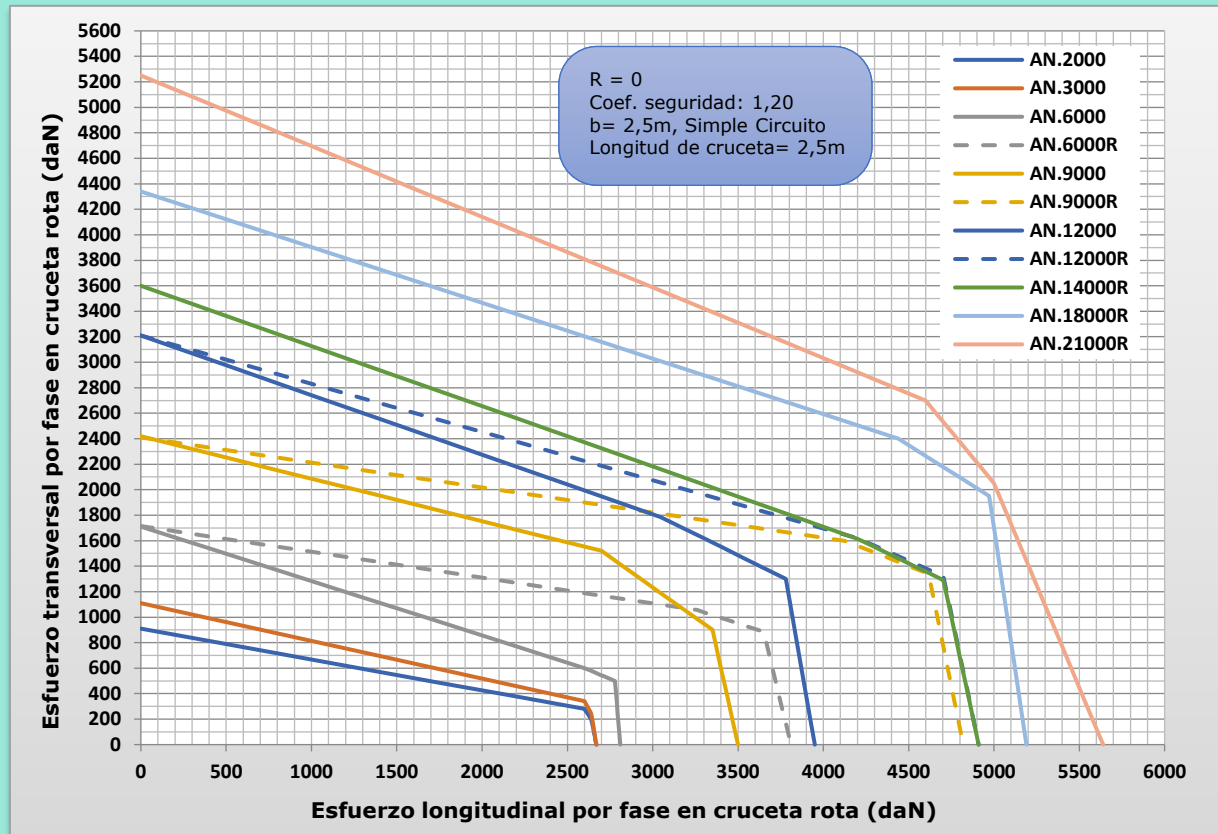


Gráfico 94: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,9$ m; $b=2,5$ m y $R=0$

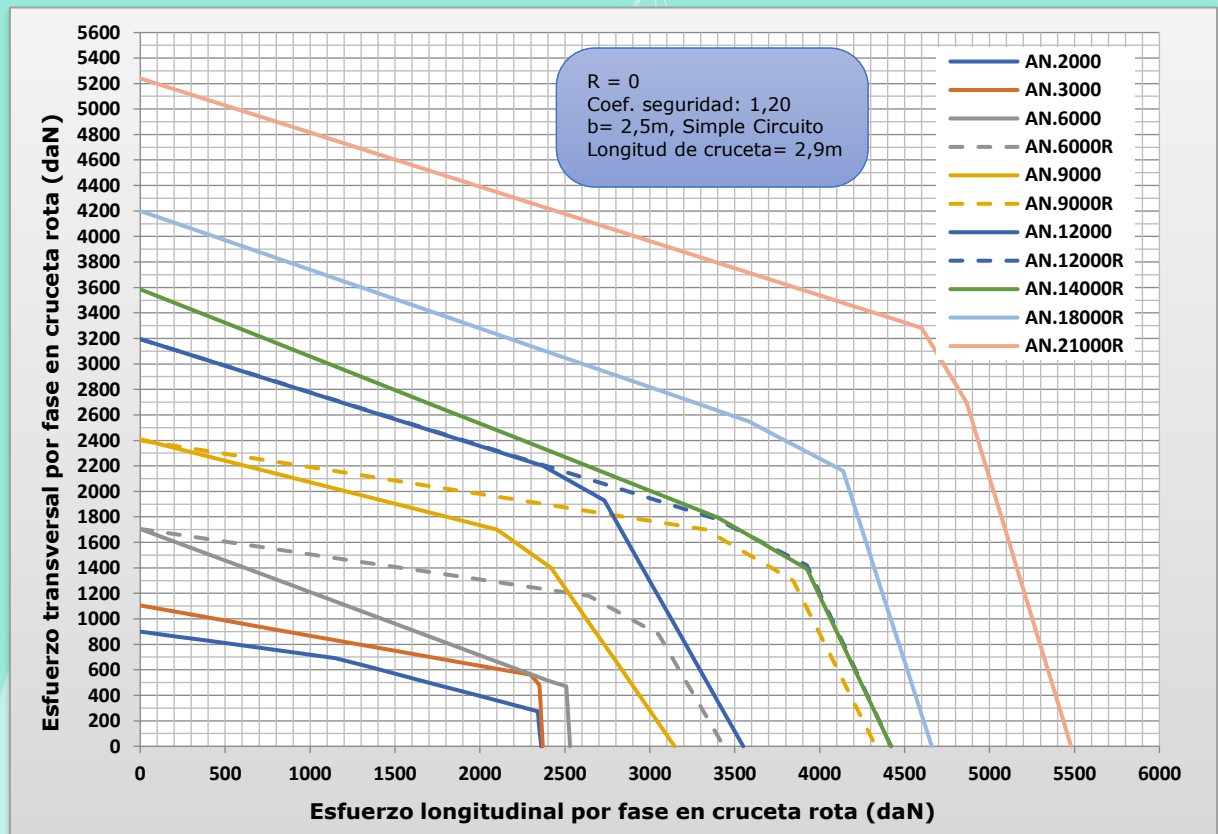


Gráfico 95: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,2$ m; $b=2,5$ m y $R=0$

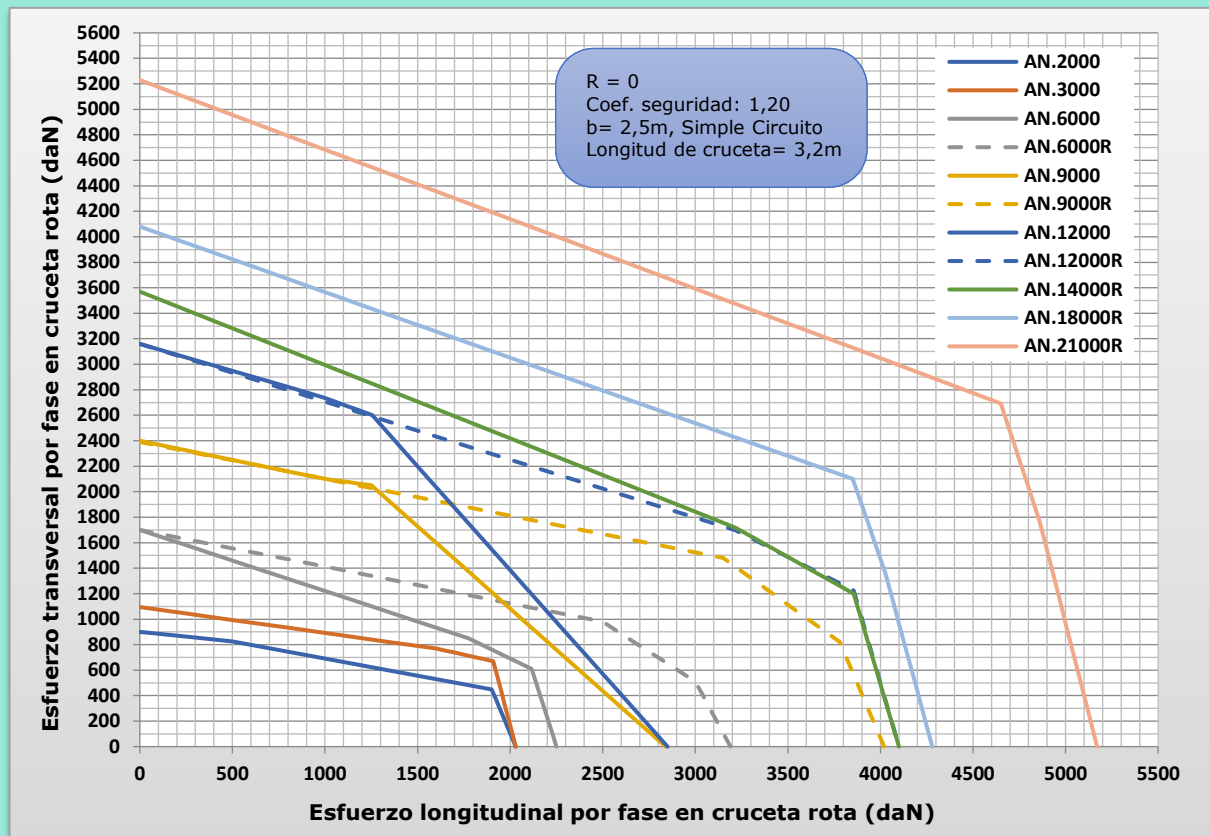


Gráfico 96: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,6$ m; $b=2,5$ m y $R=0$

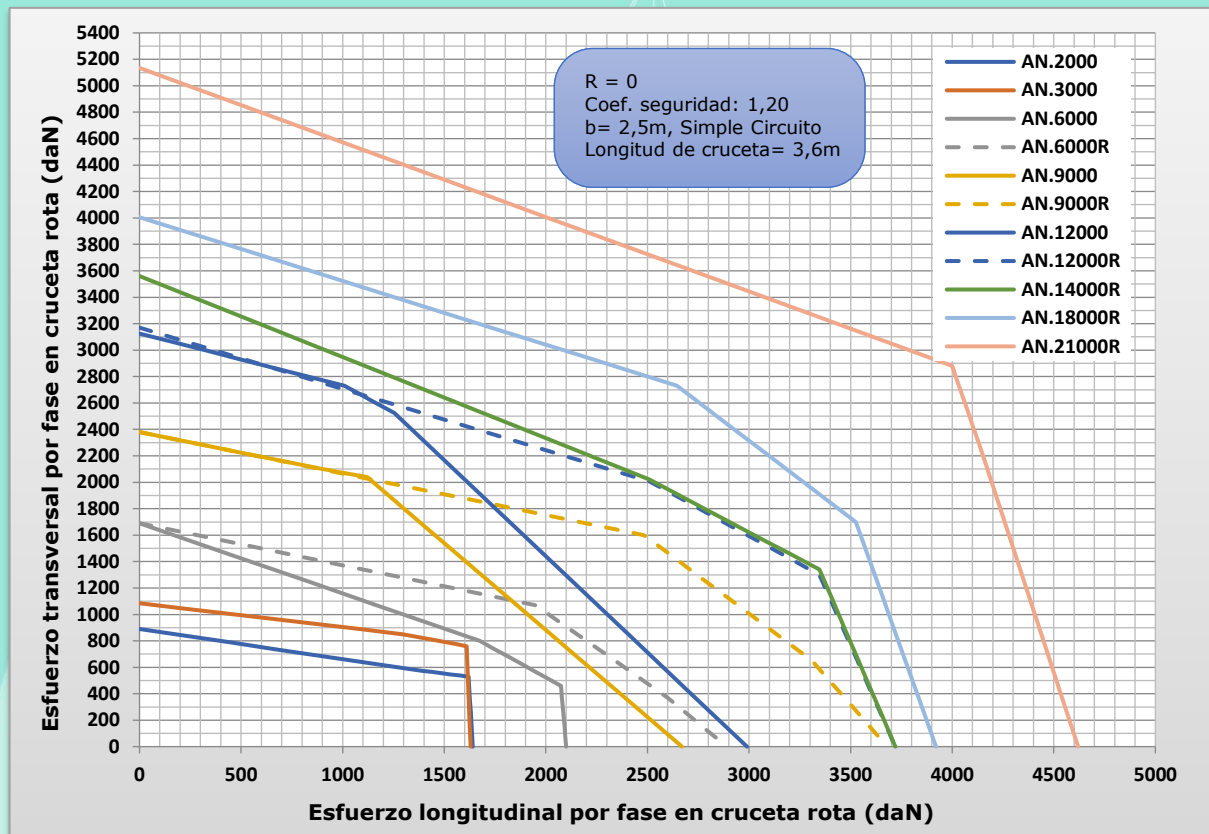


Gráfico 97: Hipótesis Viento 140 km/h; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=0,7$

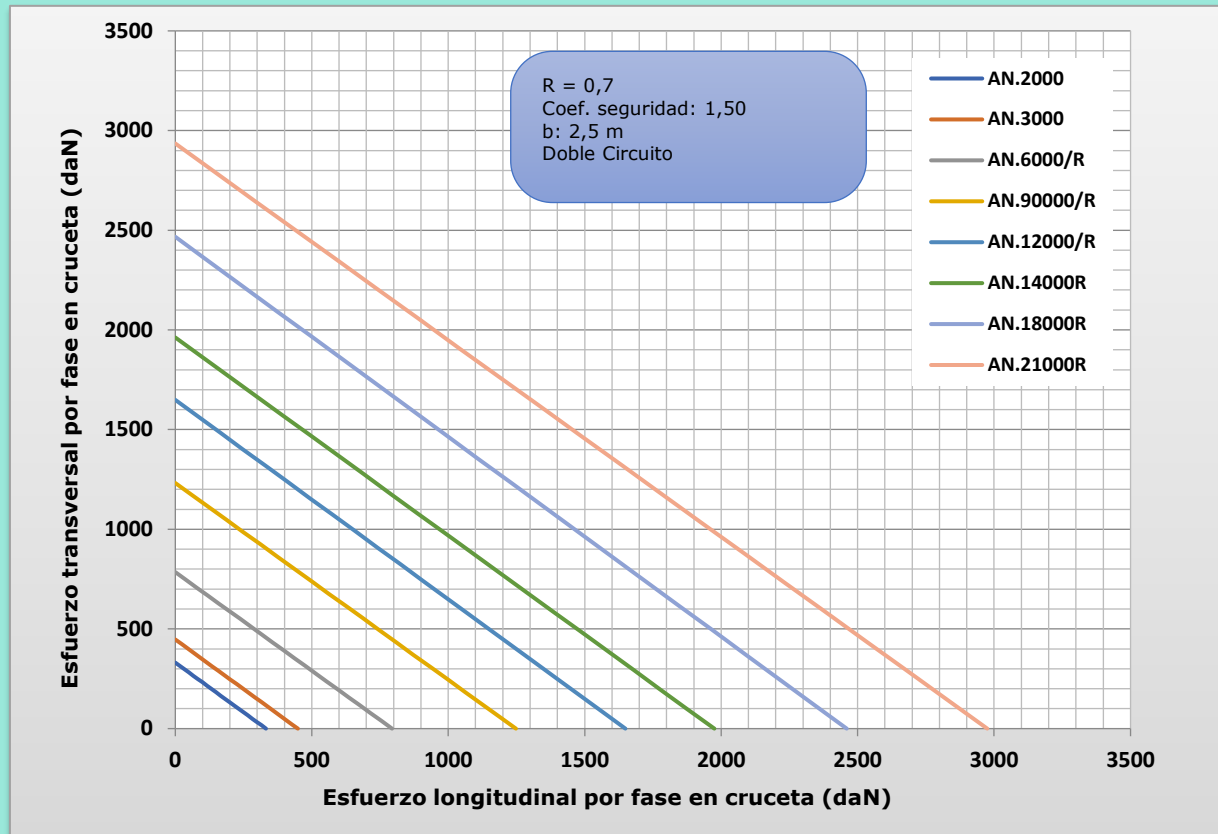


Gráfico 98: Hipótesis Viento 120 km/h; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=0,7$

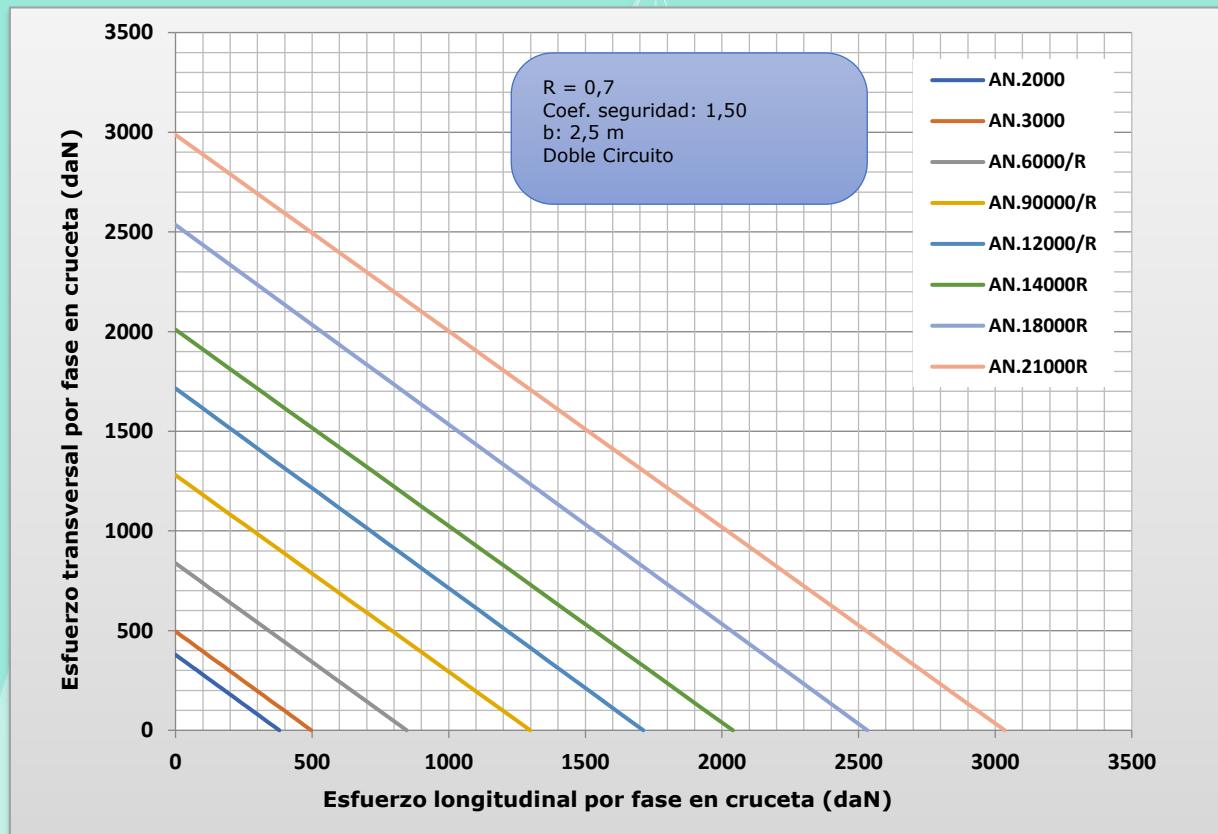


Gráfico 99: Hipótesis Hielo; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=0,7$

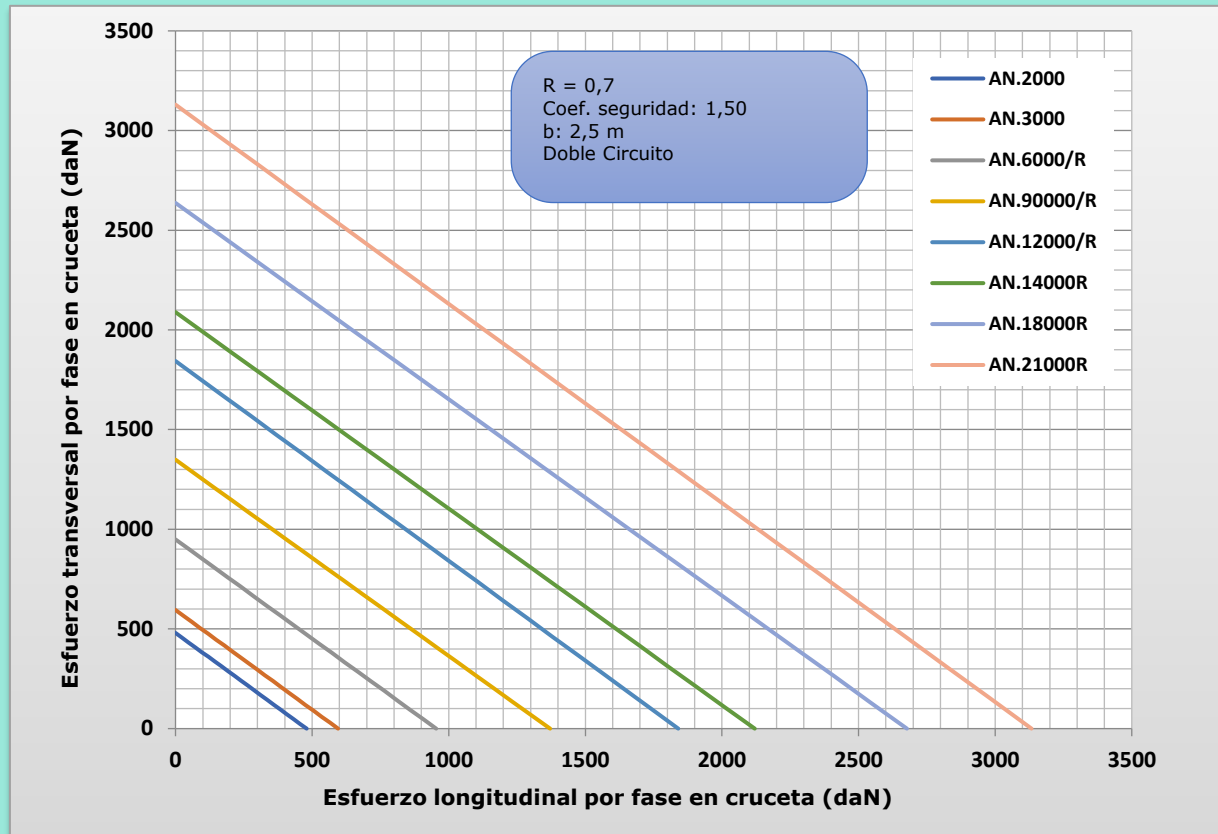


Gráfico 100: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=0,7$

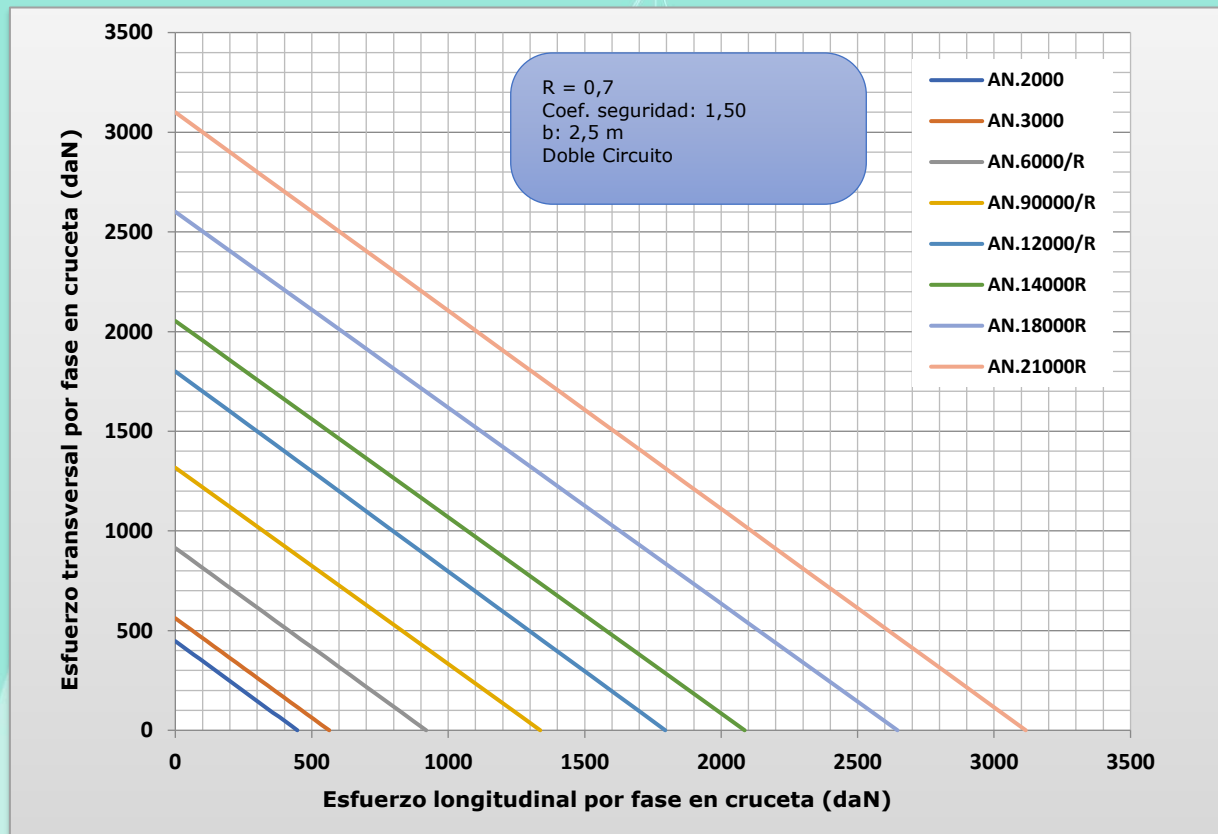


Gráfico 101: Hipótesis Desequilibrio; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=0,7$

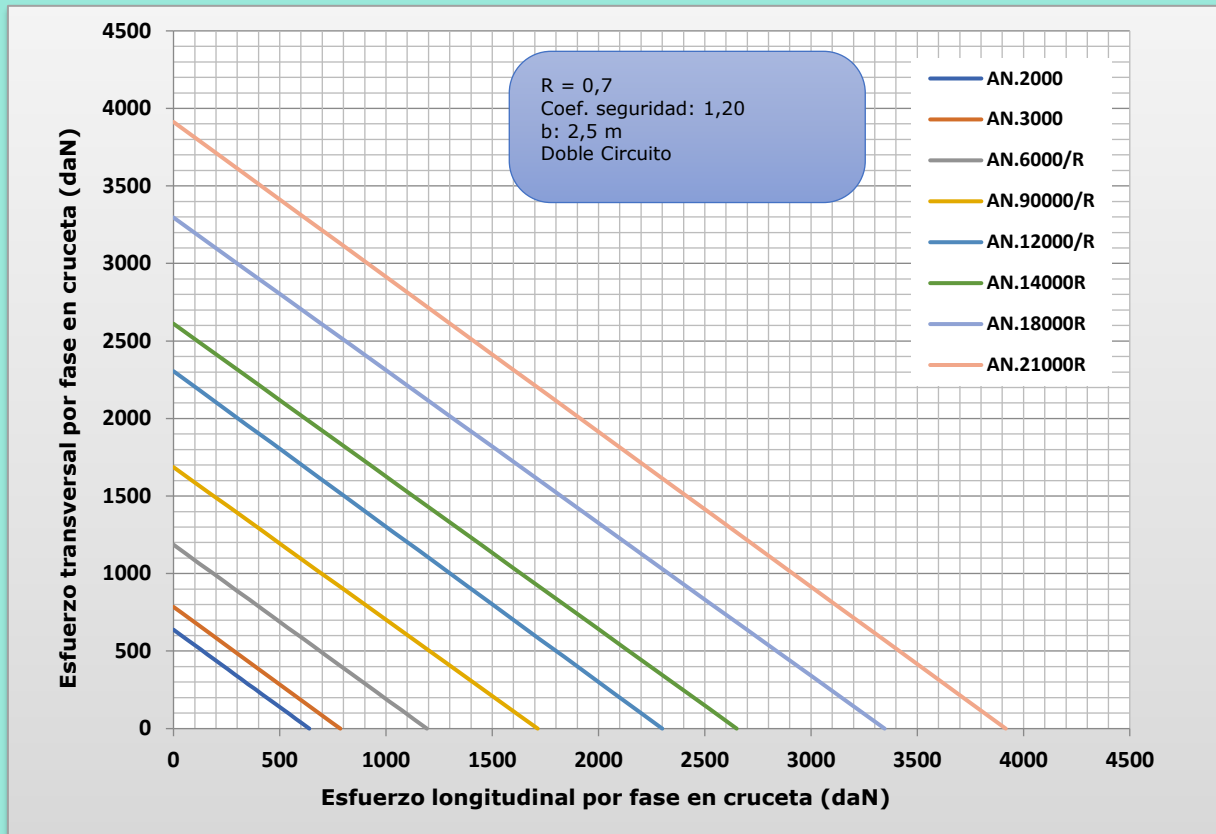


Gráfico 102: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,1$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$

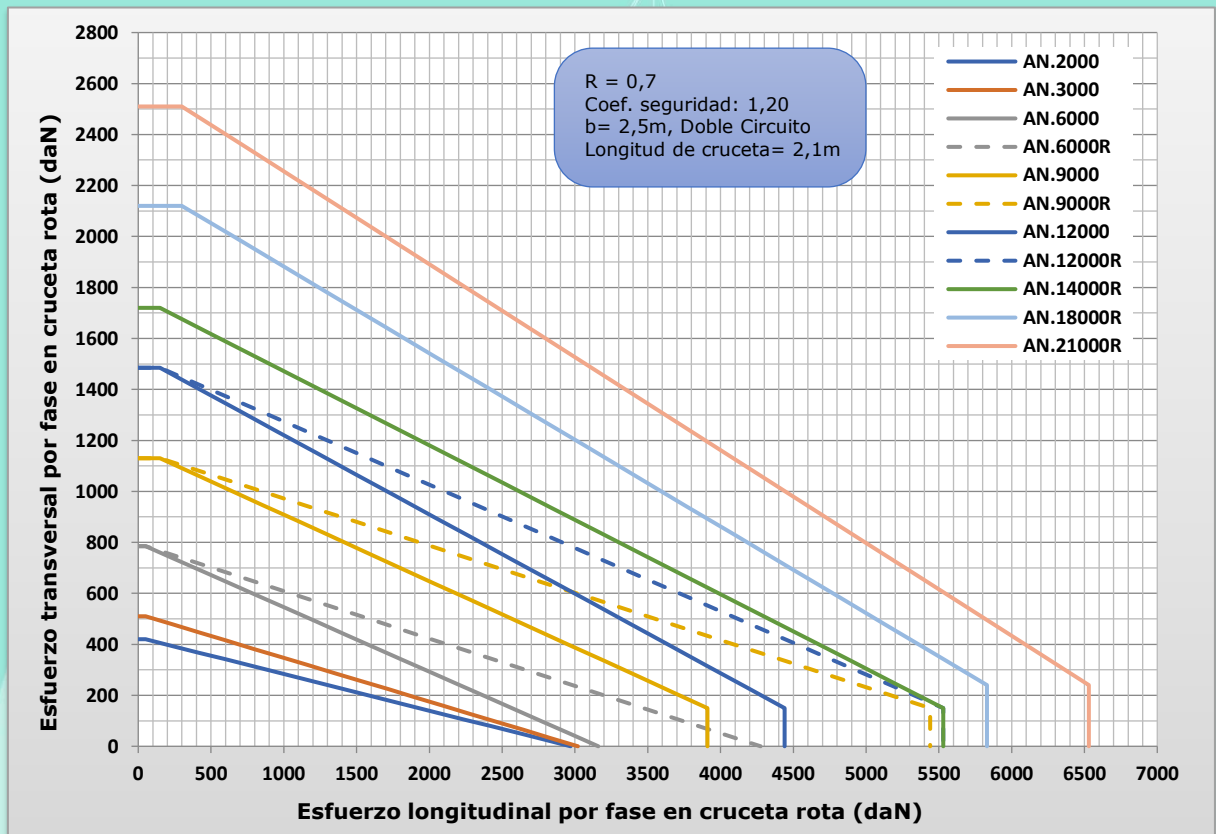


Gráfico 103: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,5$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$

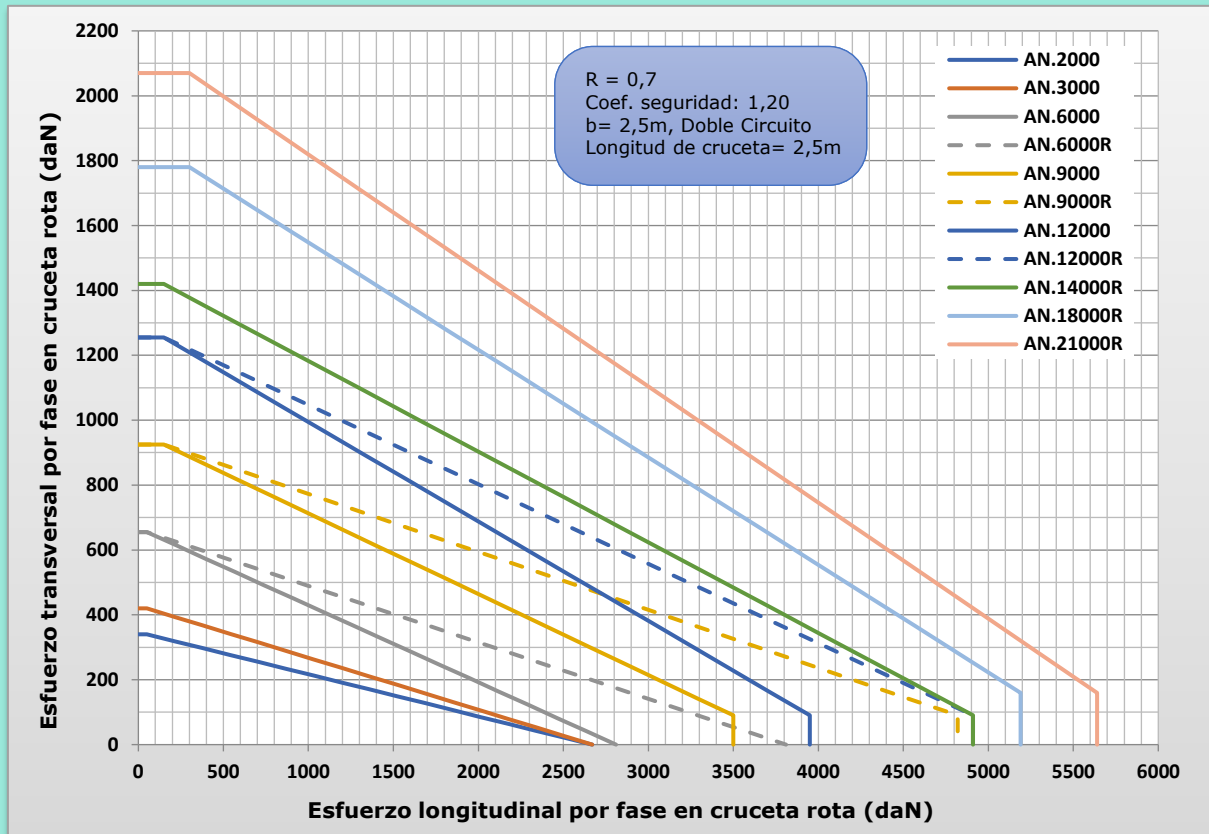


Gráfico 104: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,9$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$

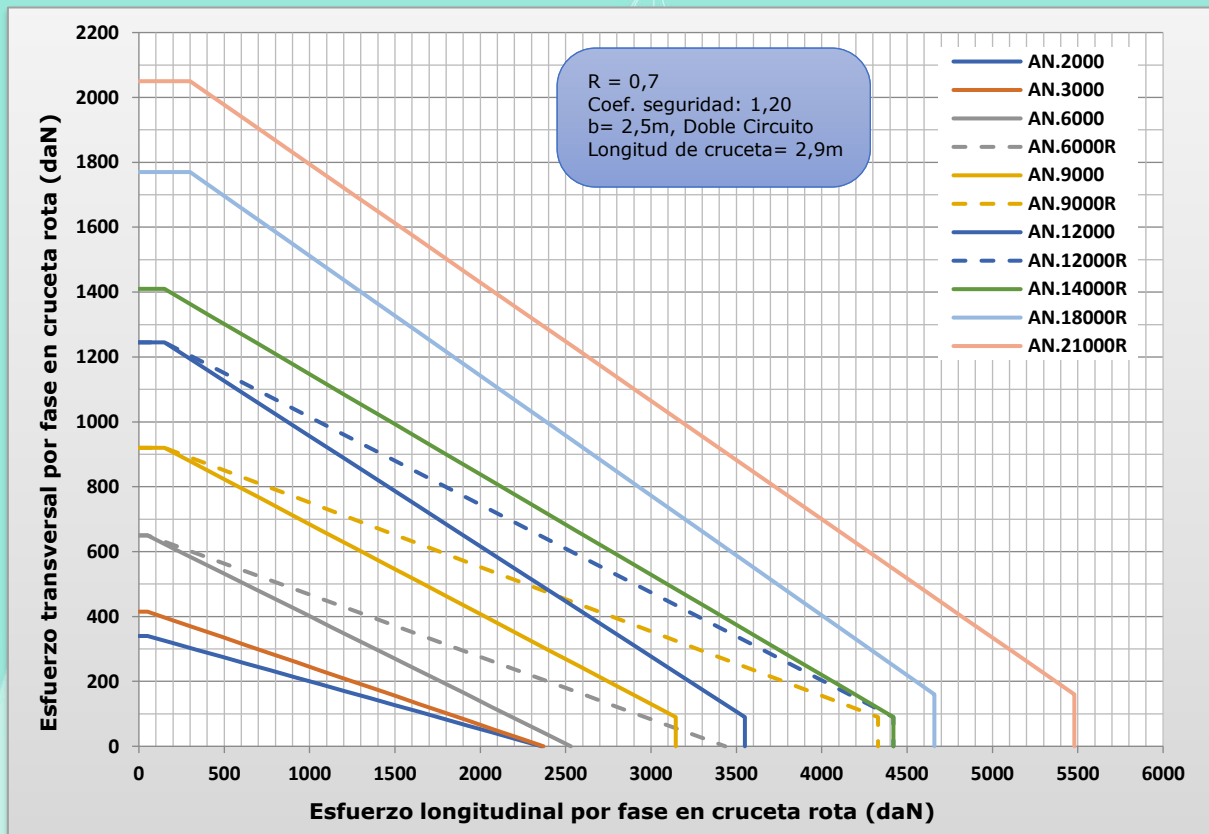


Gráfico 105: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,2$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$

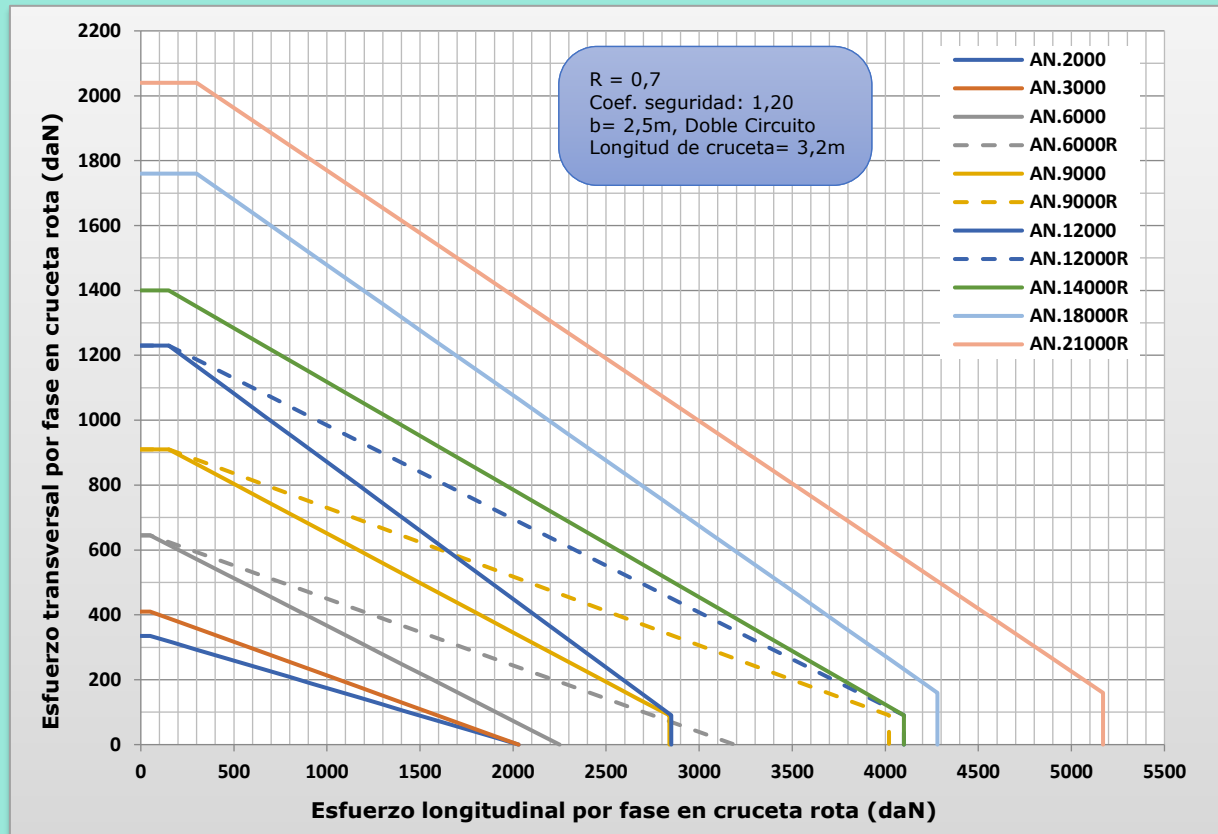


Gráfico 106: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,6$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$

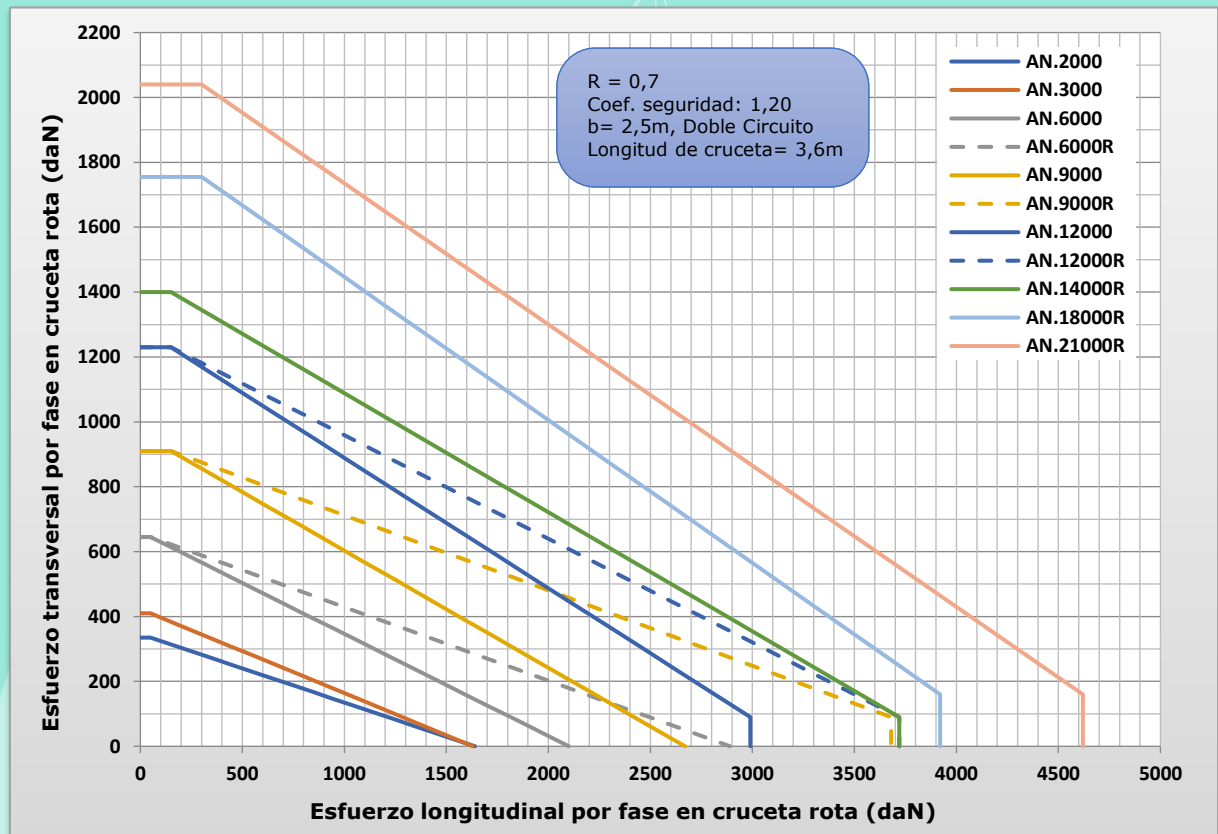


Gráfico 107: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$

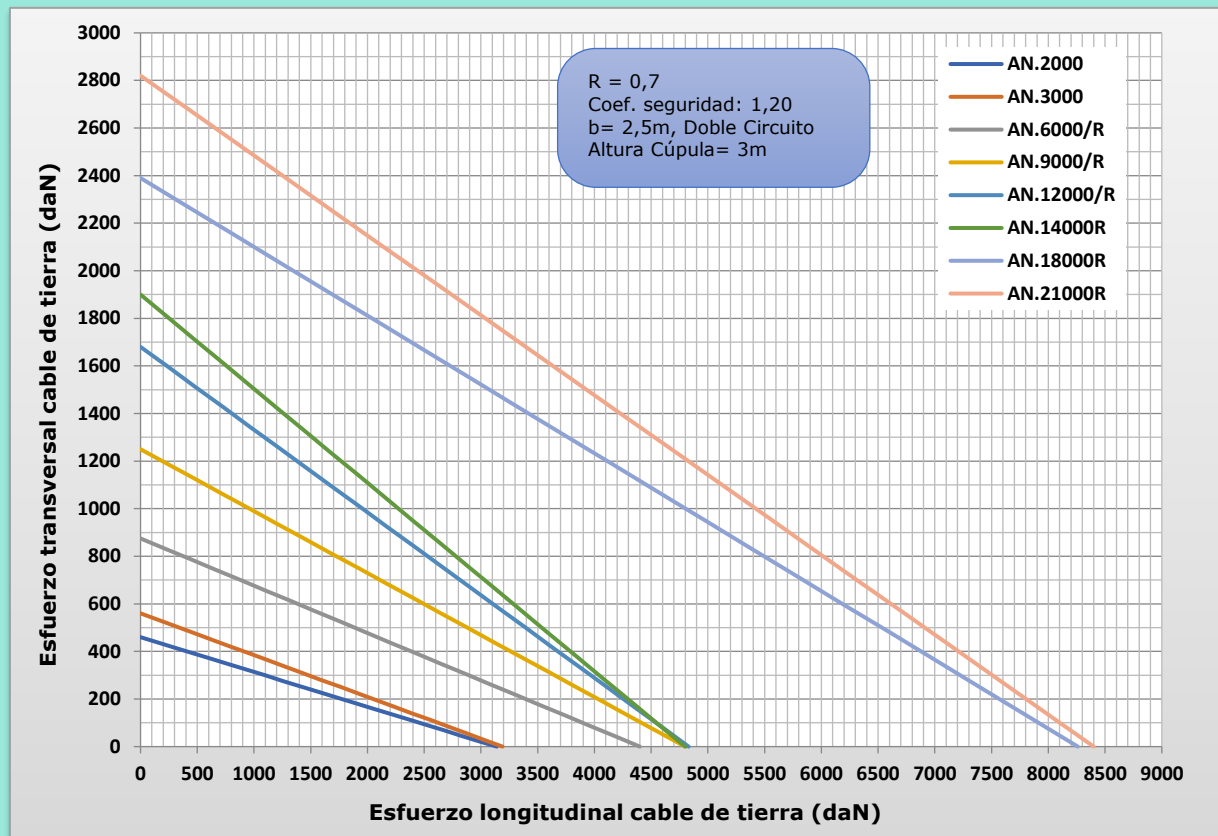


Gráfico 108: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3,6$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$

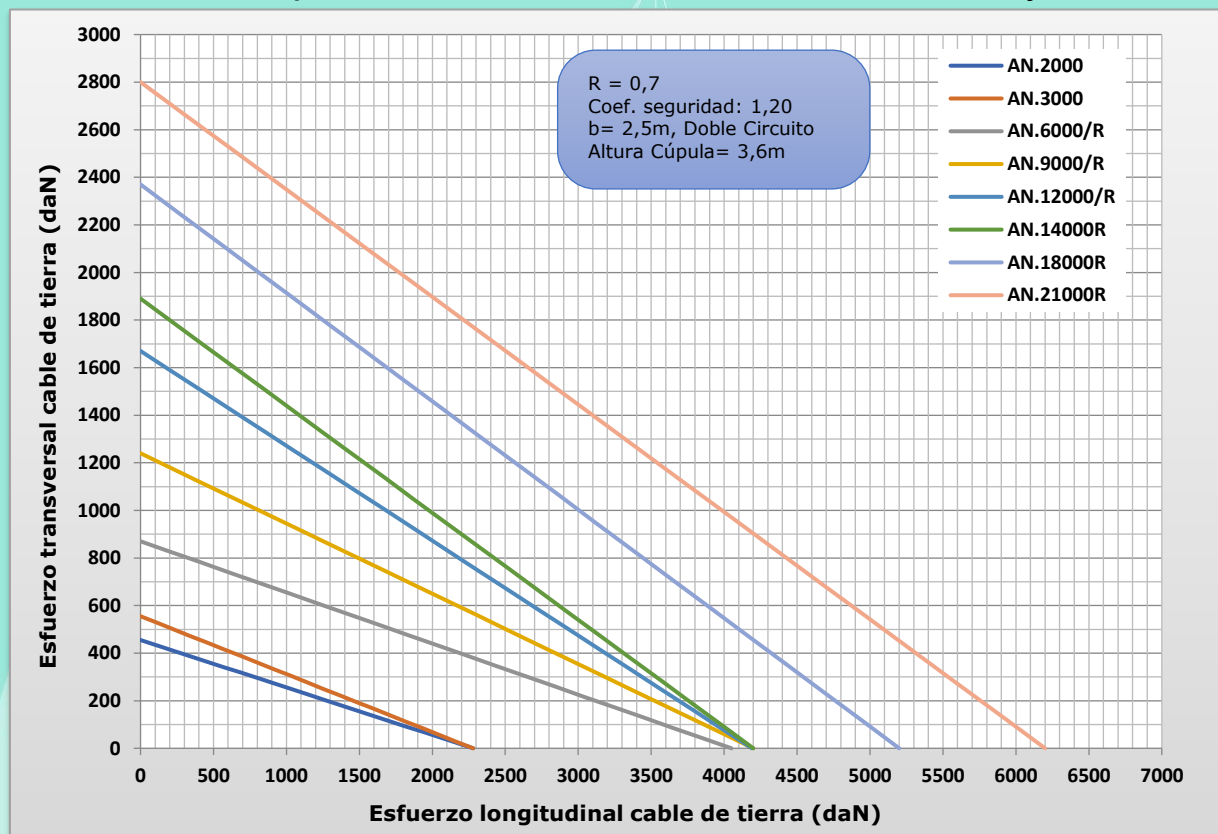


Gráfico 109: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=4,3$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$

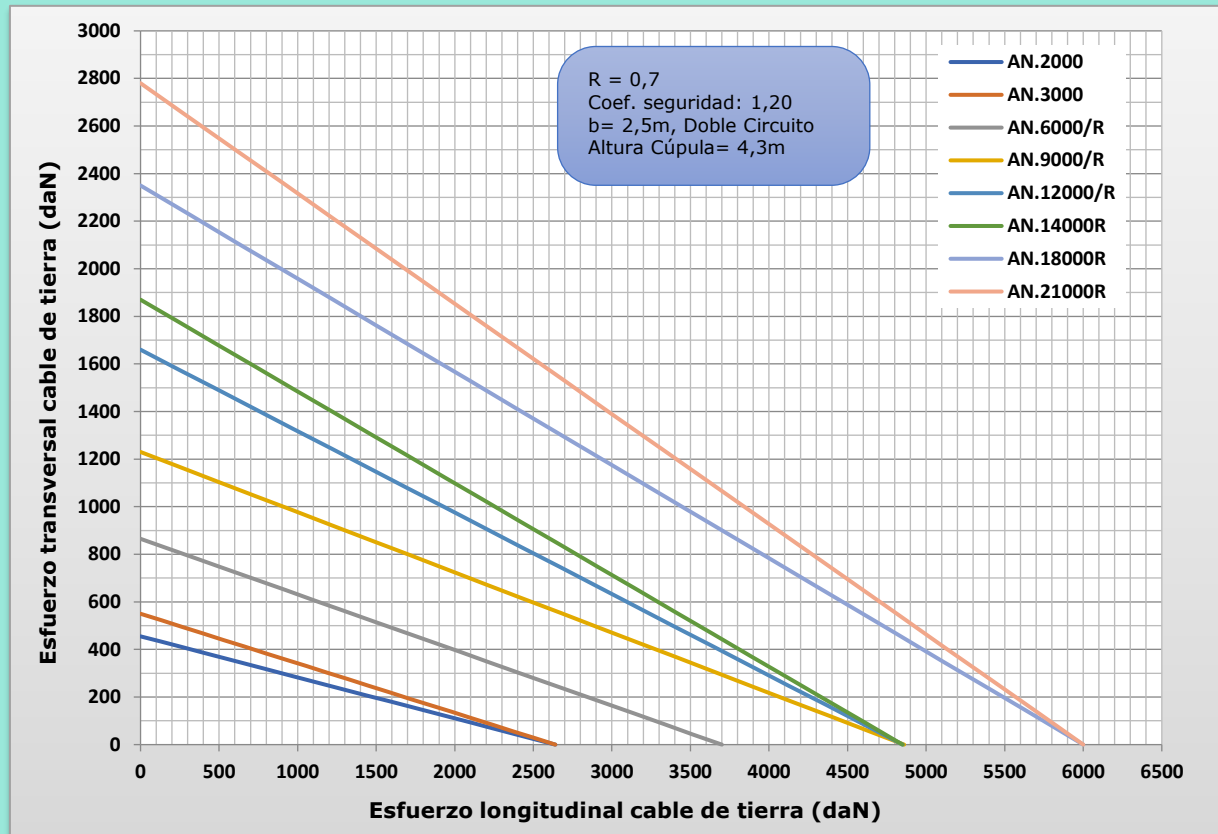


Gráfico 110: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=5,2$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$

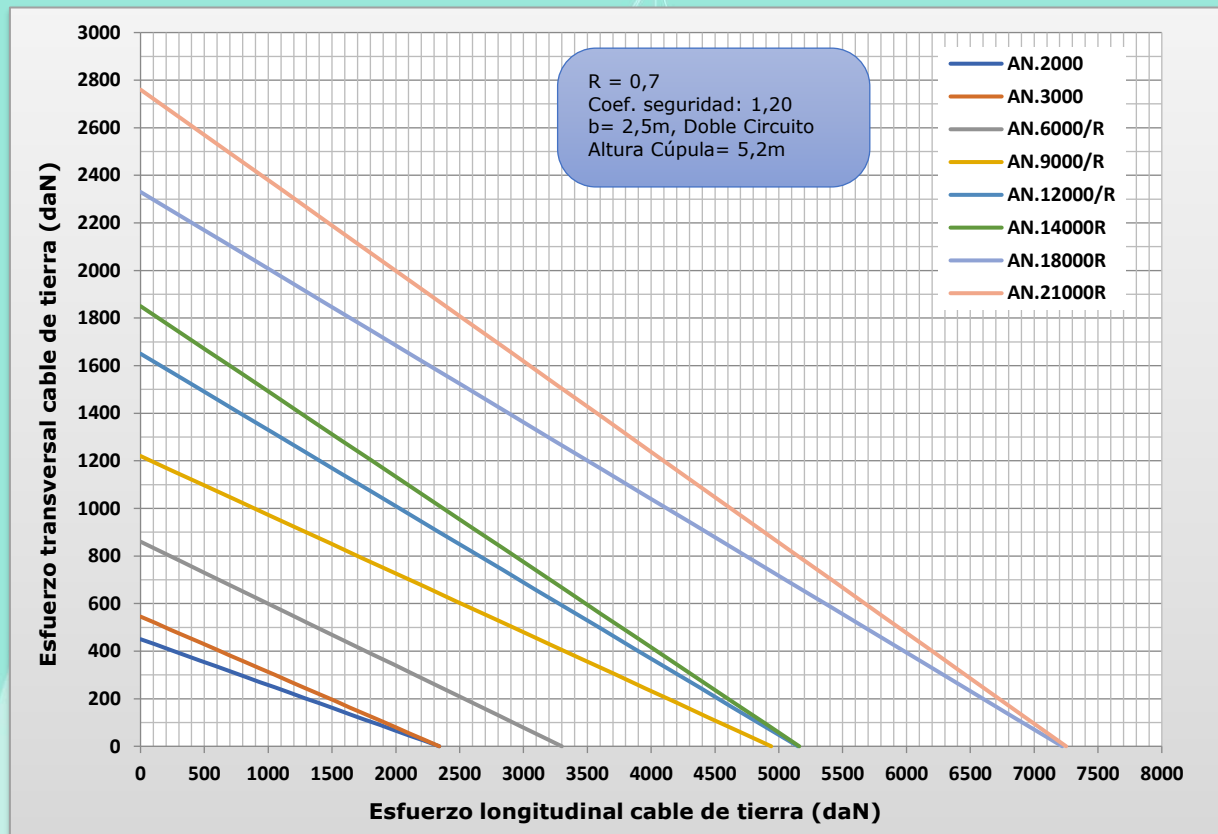


Gráfico 111: Hipótesis Viento 140 km/h; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=0,7$

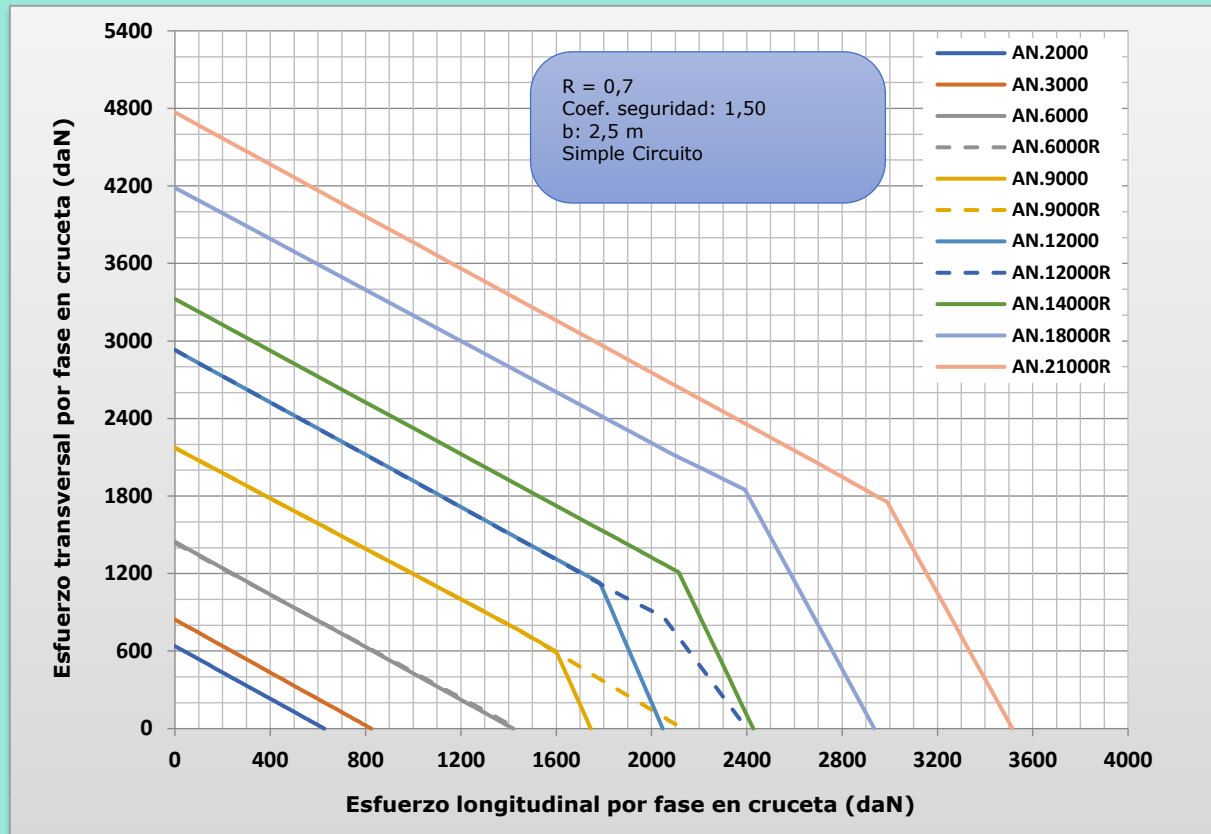


Gráfico 112: Hipótesis Viento 120 km/h; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=0,7$

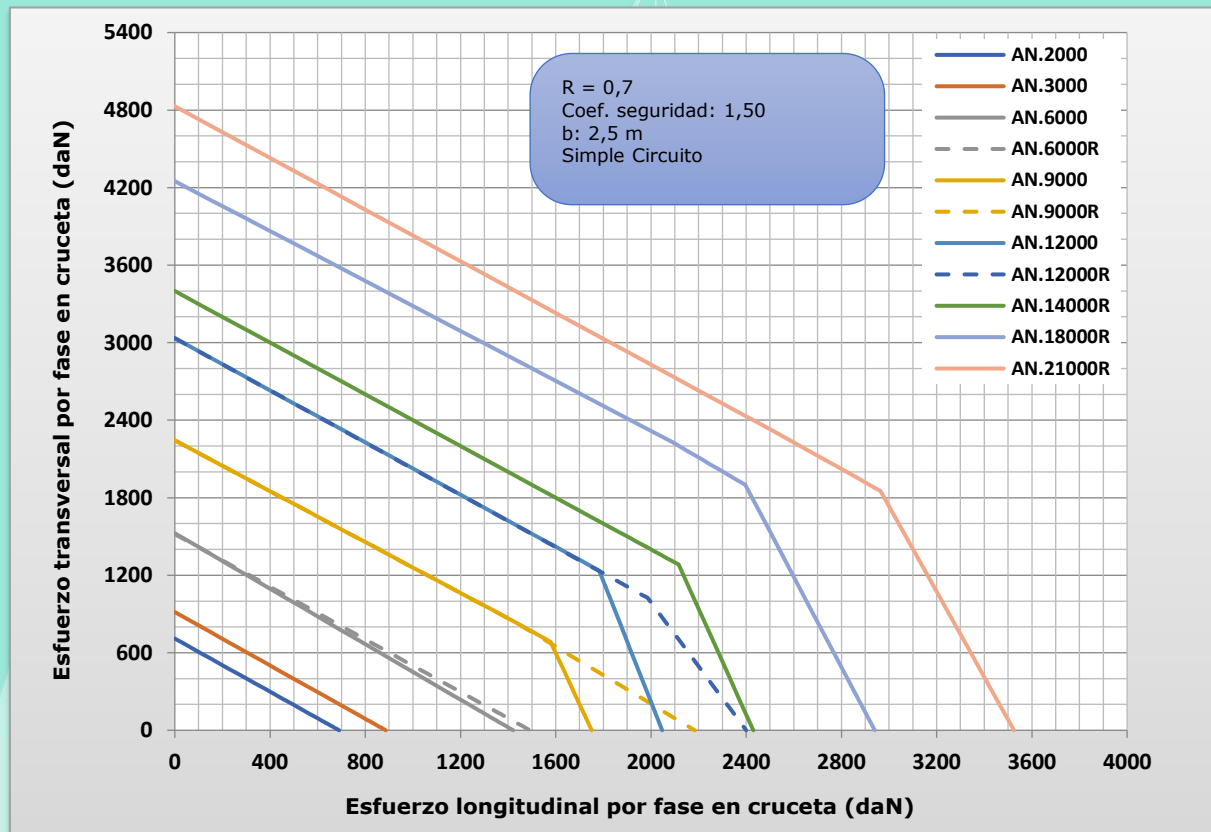


Gráfico 113: Hipótesis Hielo; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=0,7$

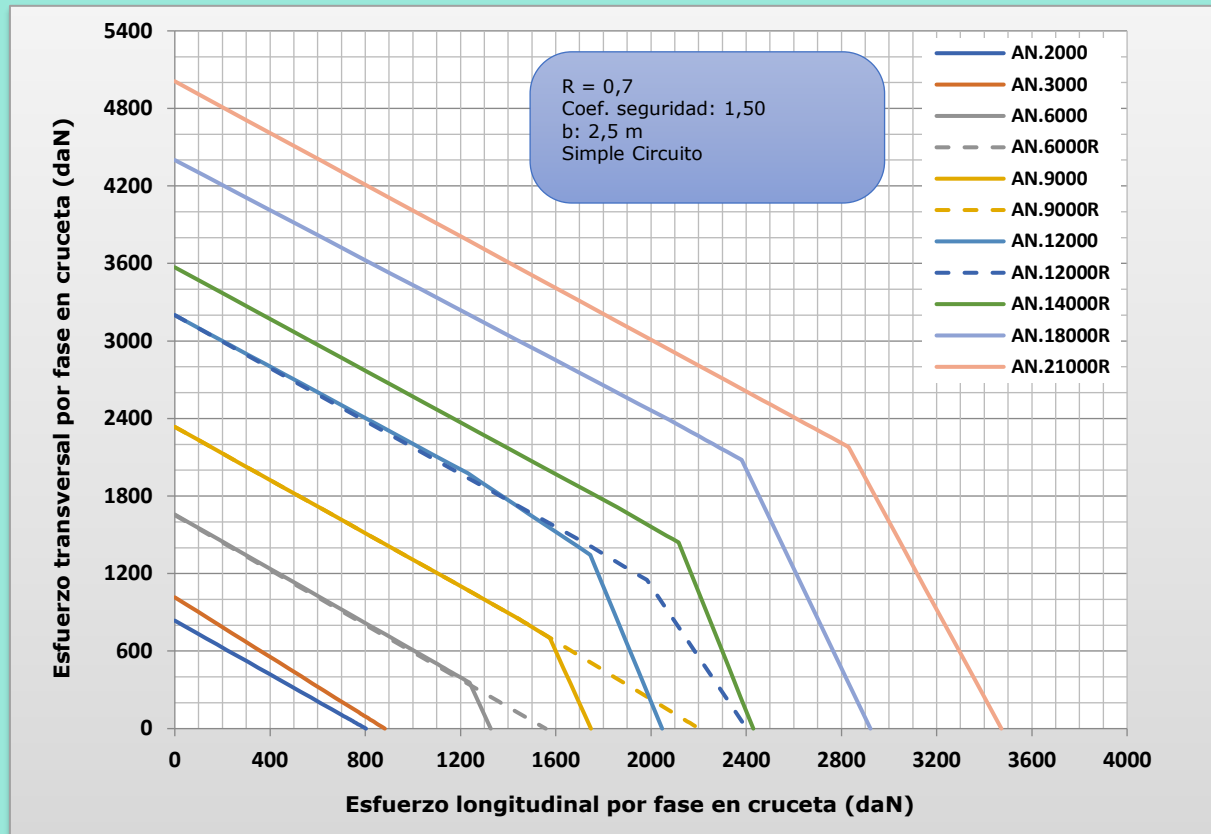


Gráfico 114: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=0,7$

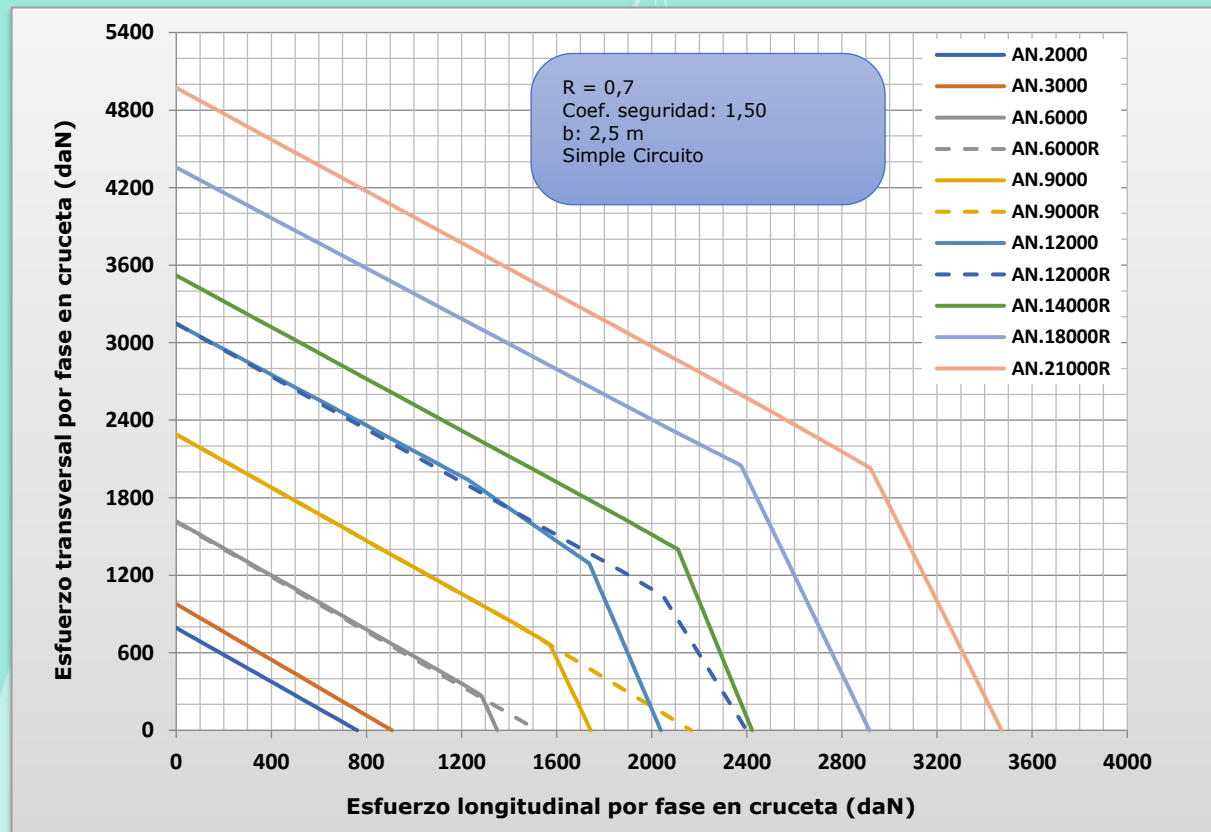


Gráfico 115: Hipótesis Desequilibrio; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=0,7$

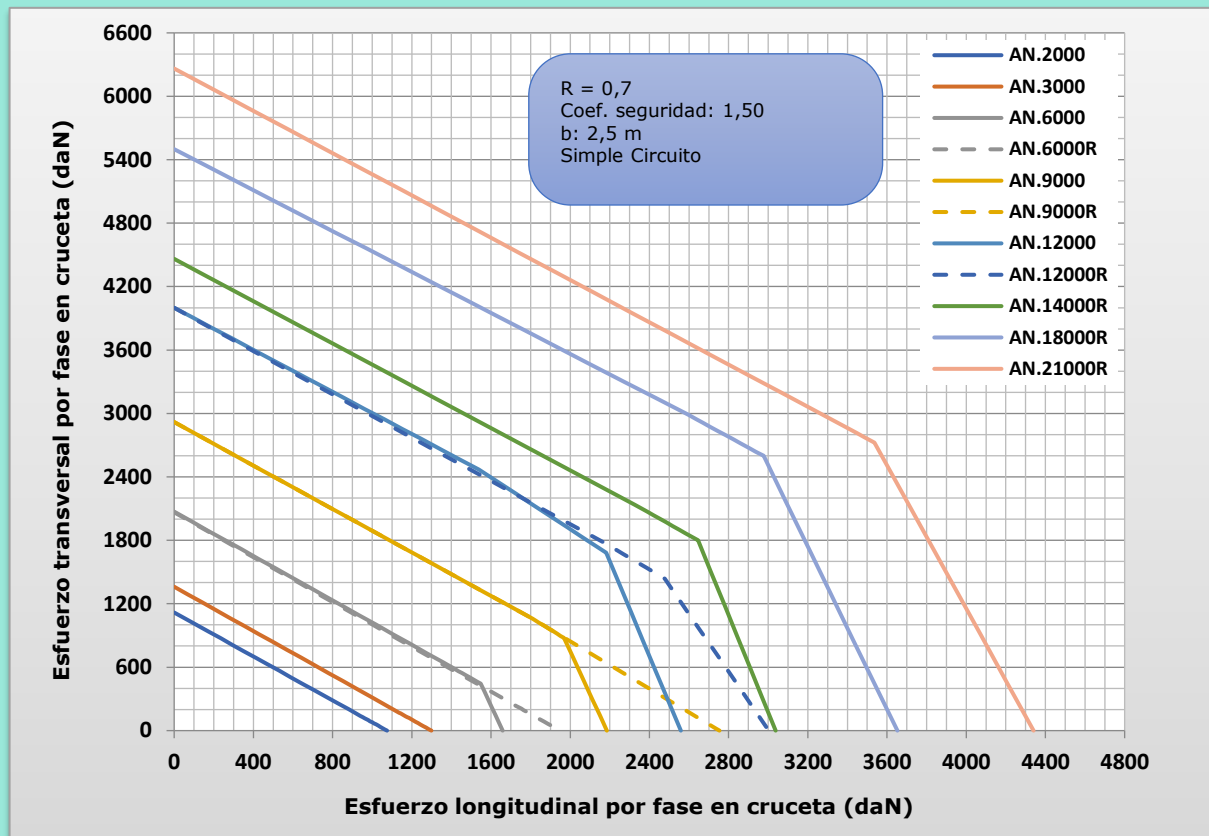


Gráfico 116: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,1$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$

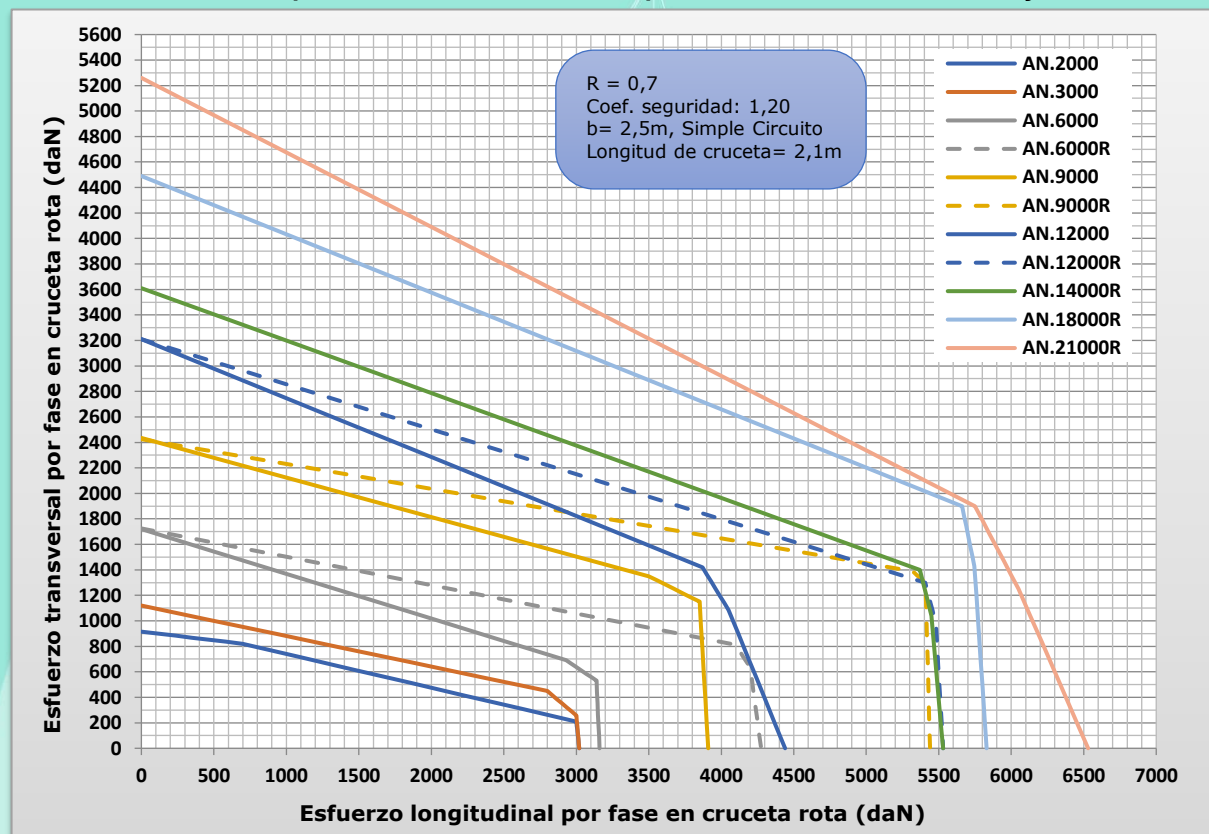


Gráfico 117: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,5$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$

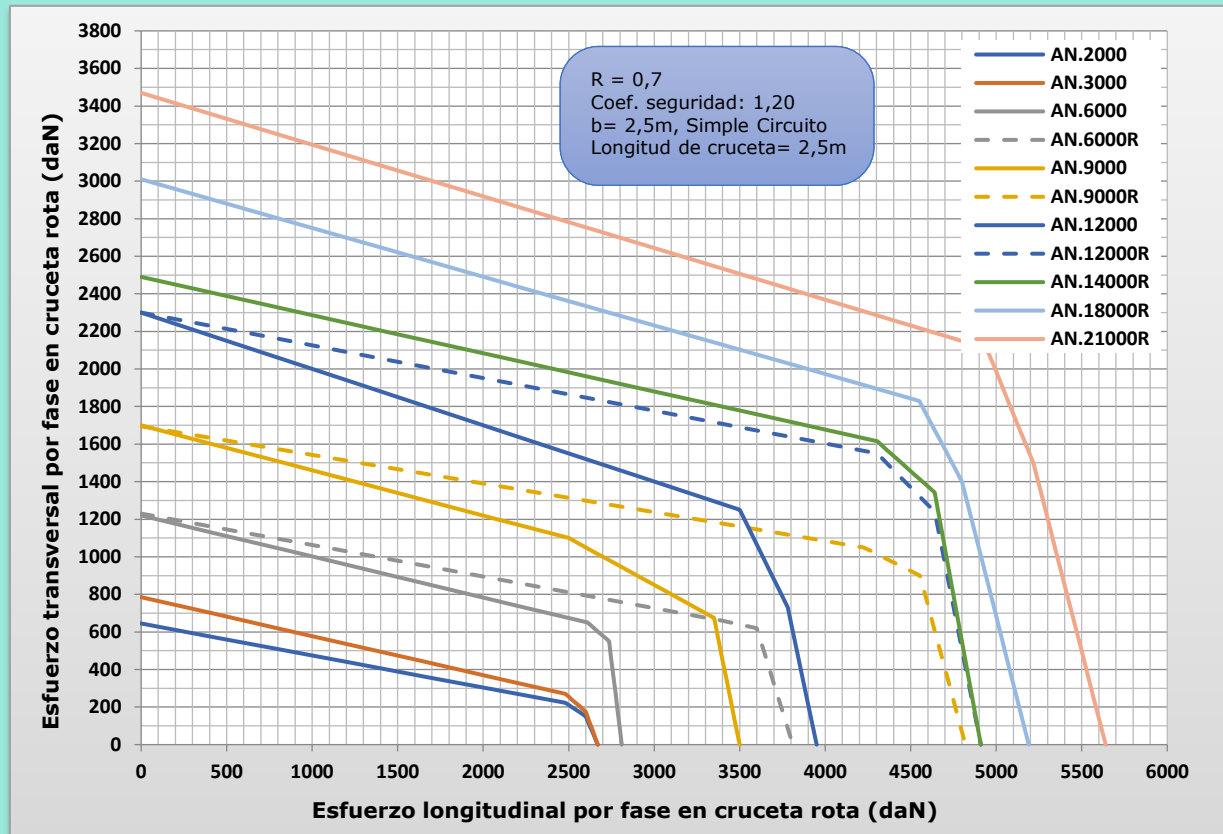


Gráfico 118: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,9$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$

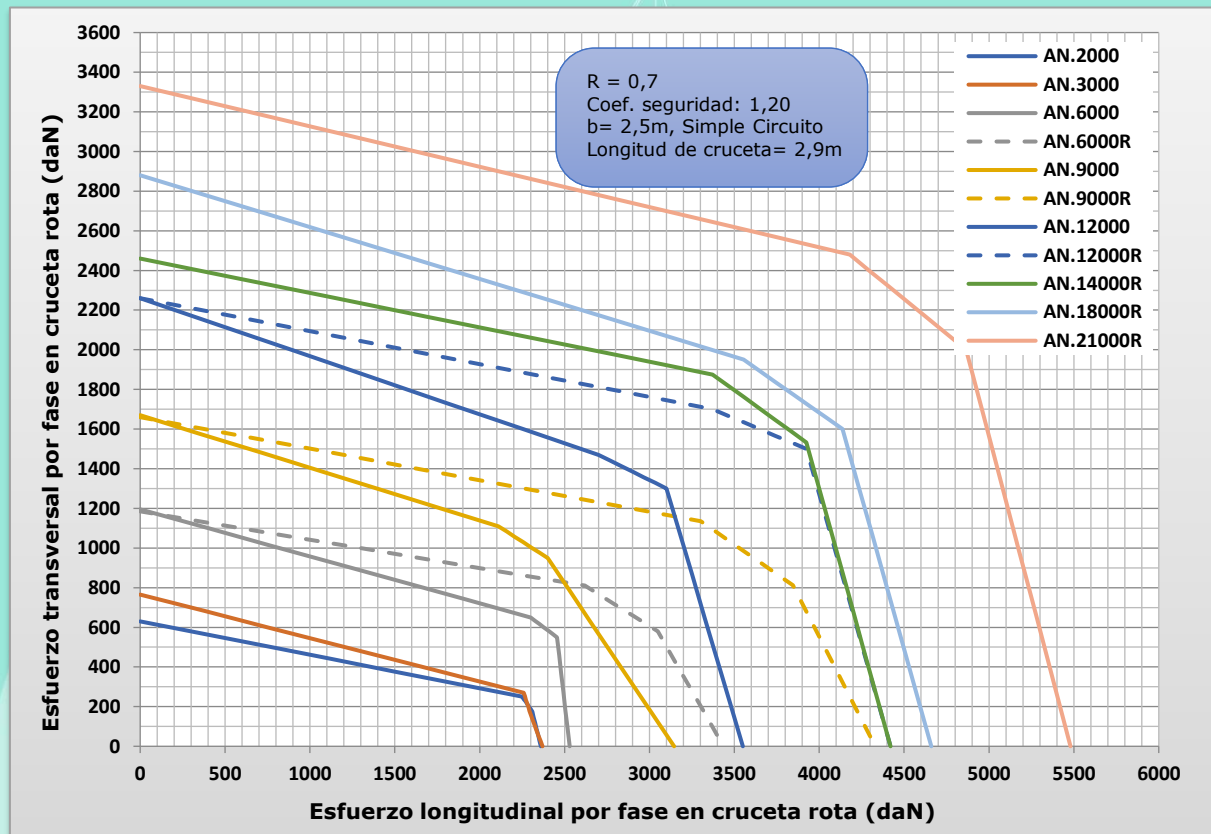


Gráfico 119: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,2$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$

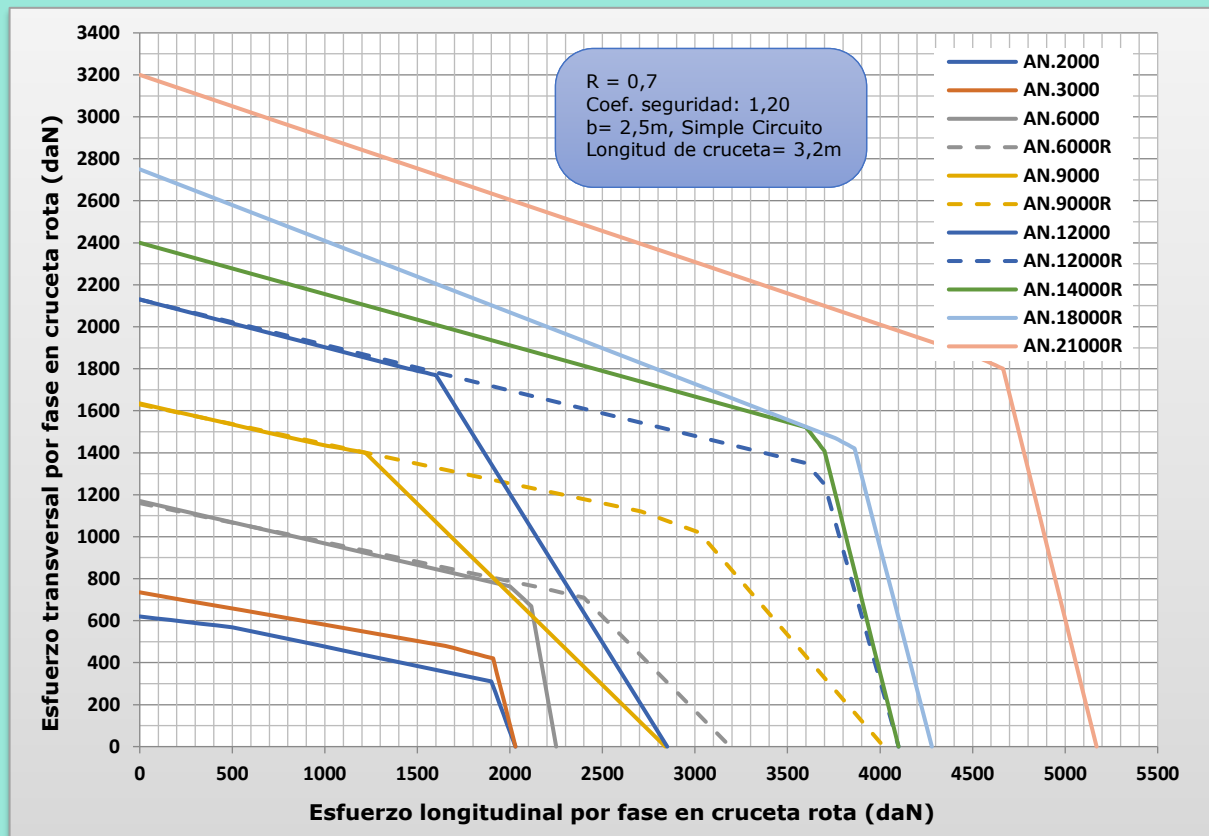


Gráfico 120: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,6$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$

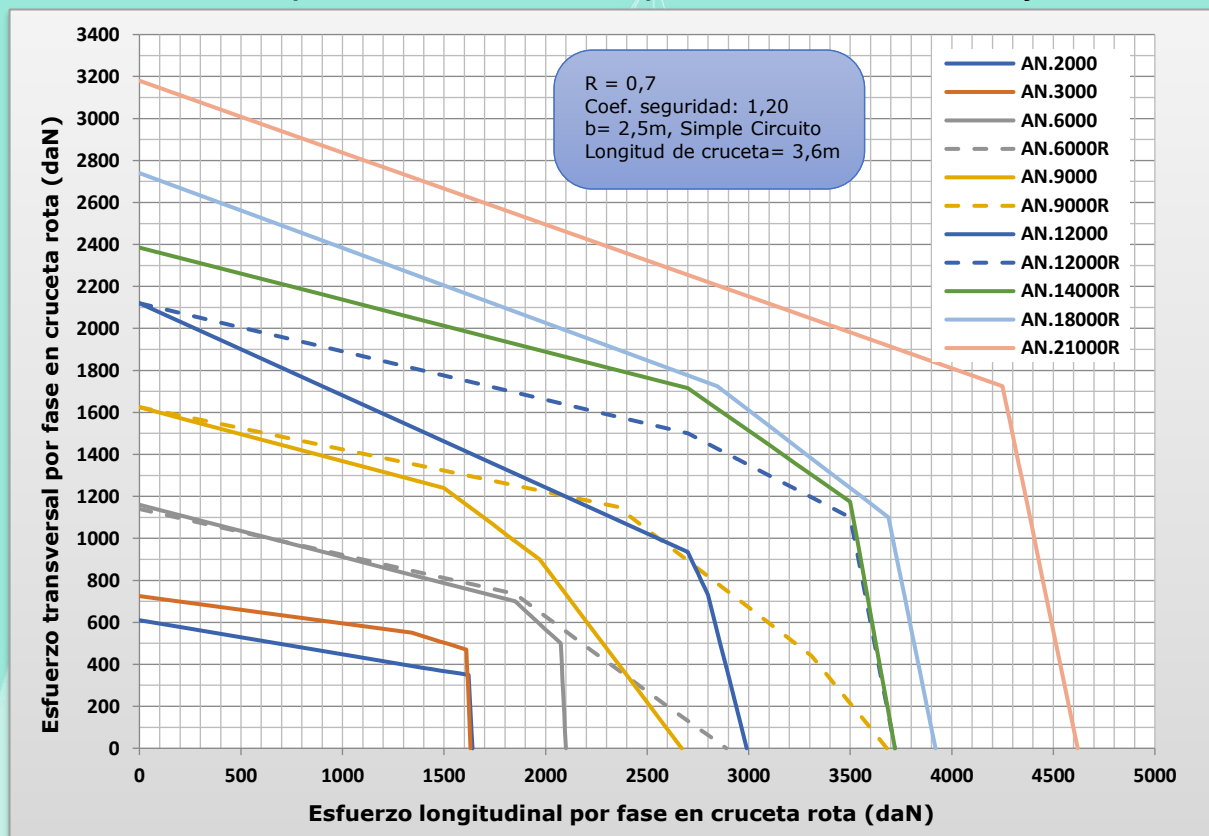


Gráfico 121: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$

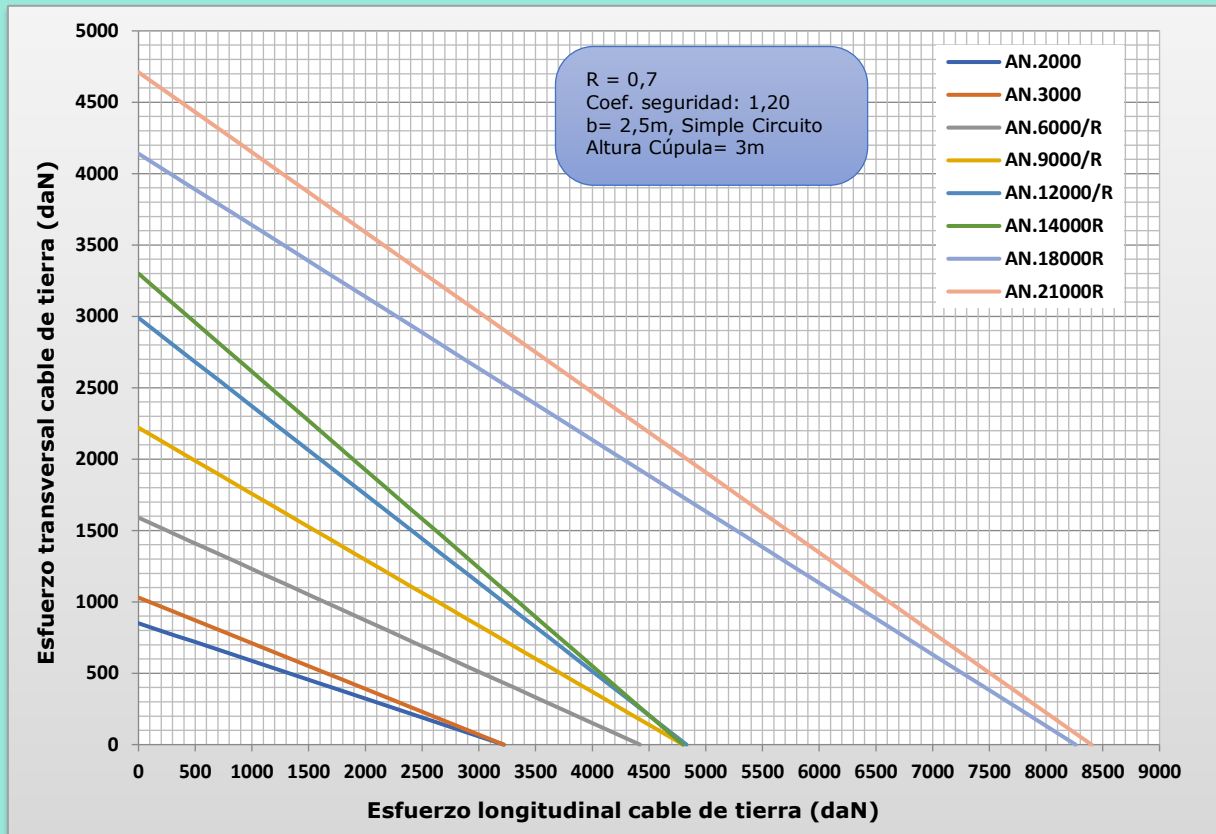


Gráfico 122: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3,6$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$

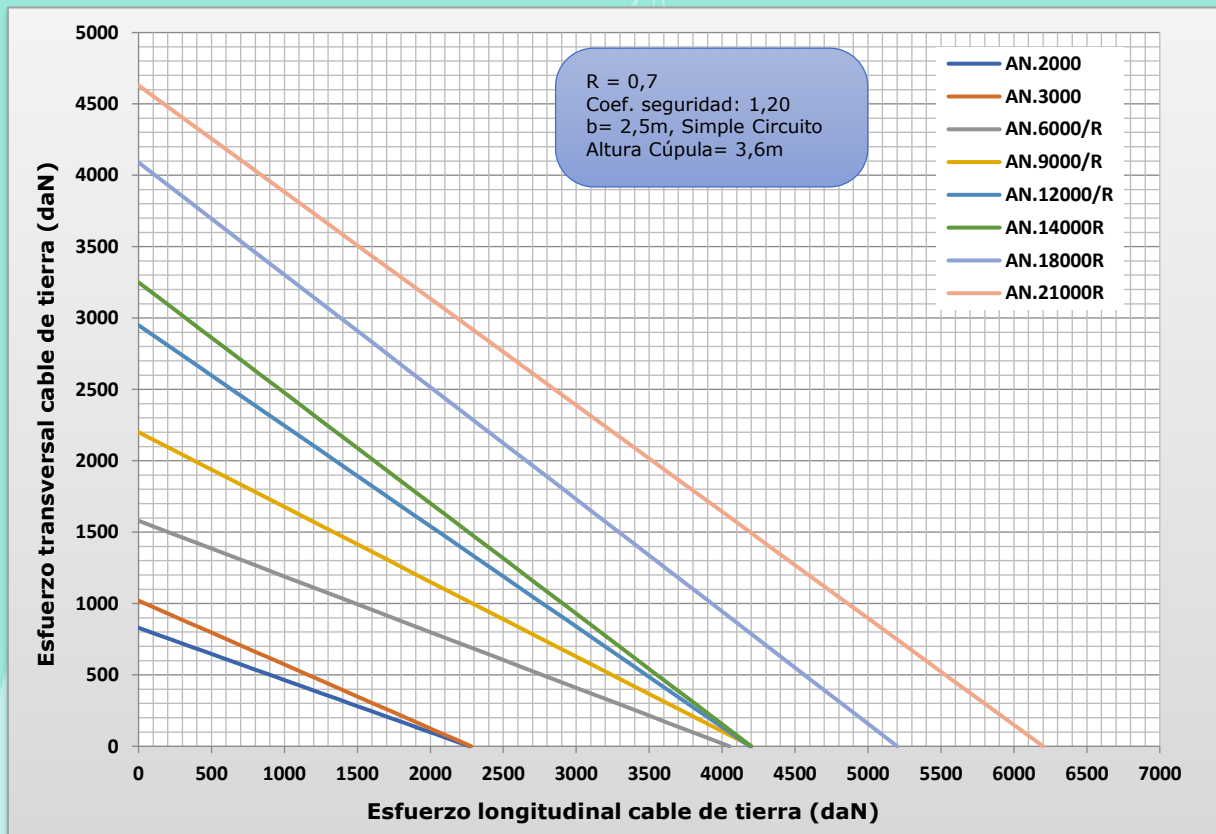


Gráfico 123: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=4,3$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$

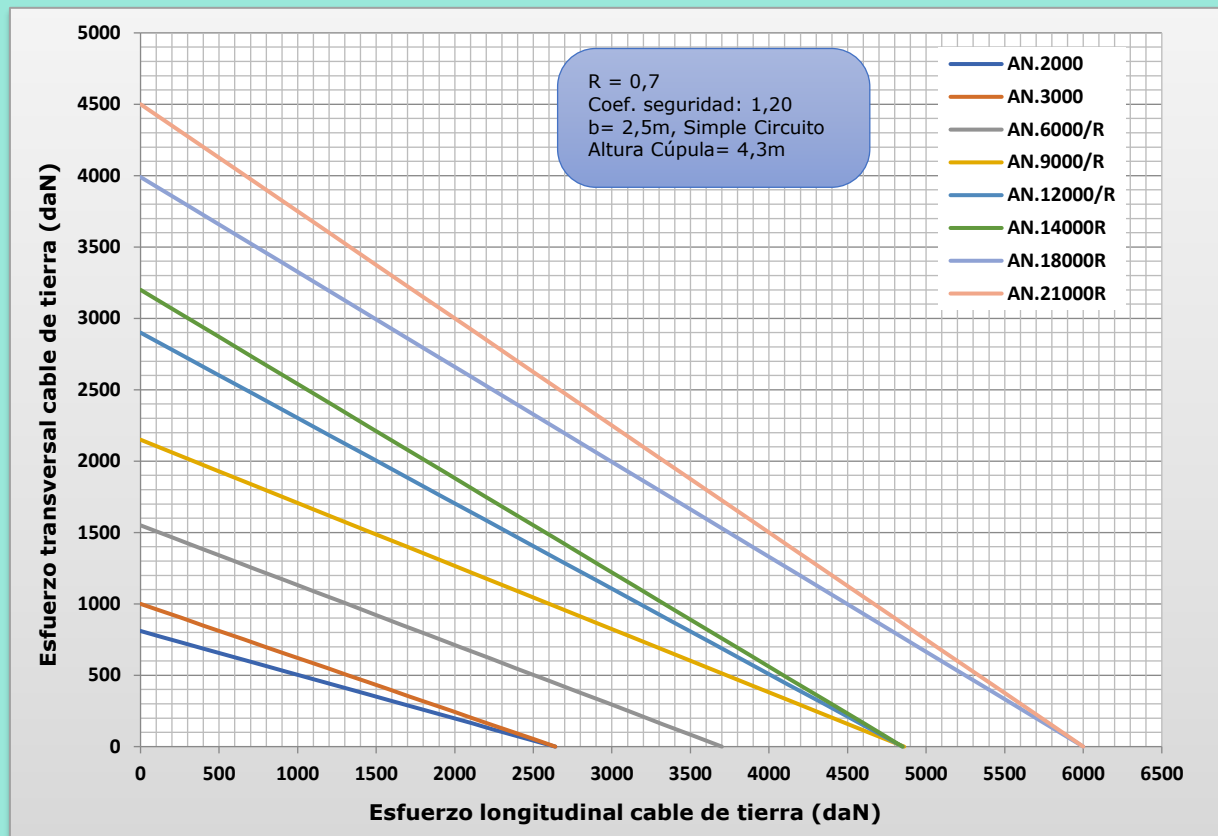


Gráfico 124: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=5,2$ m; $b=2,5$ m y $R=0,7$

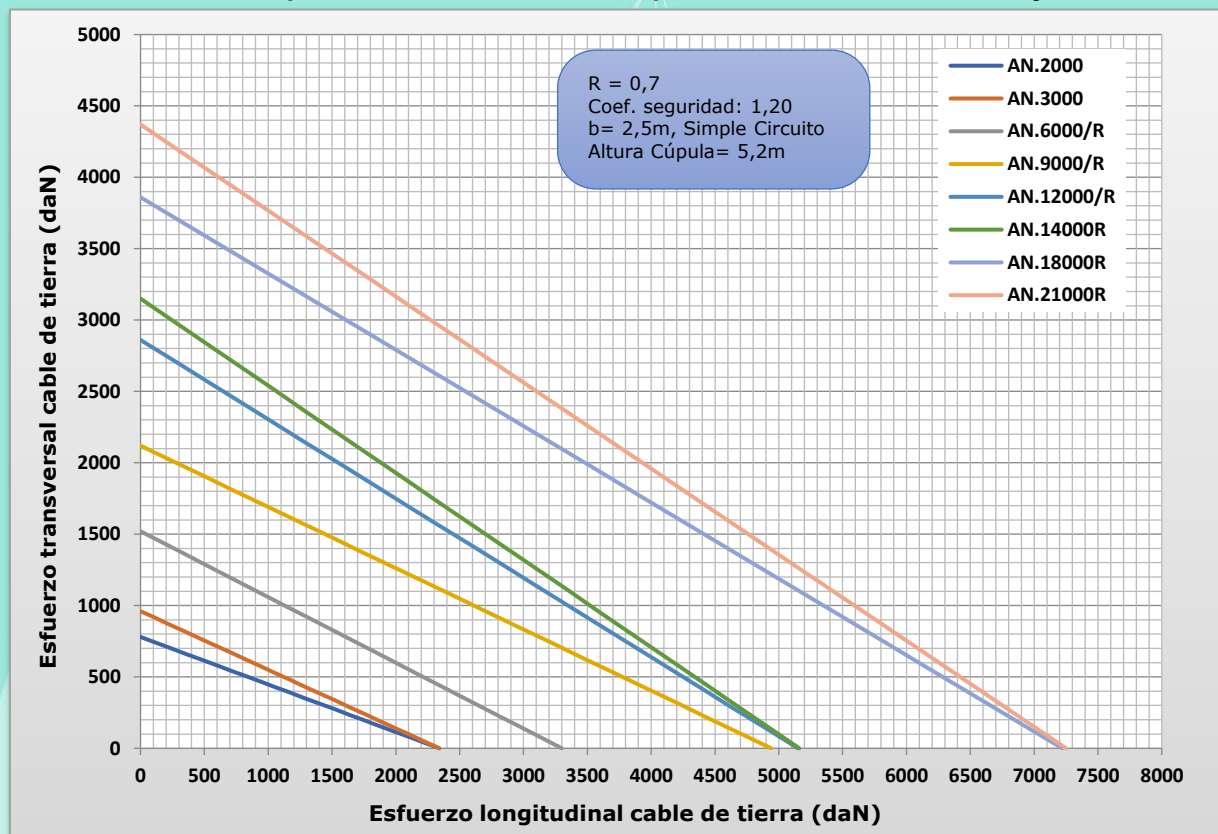


Gráfico 125: Hipótesis Viento 140 km/h; Doble Circuito; b=2,5 m y R=1

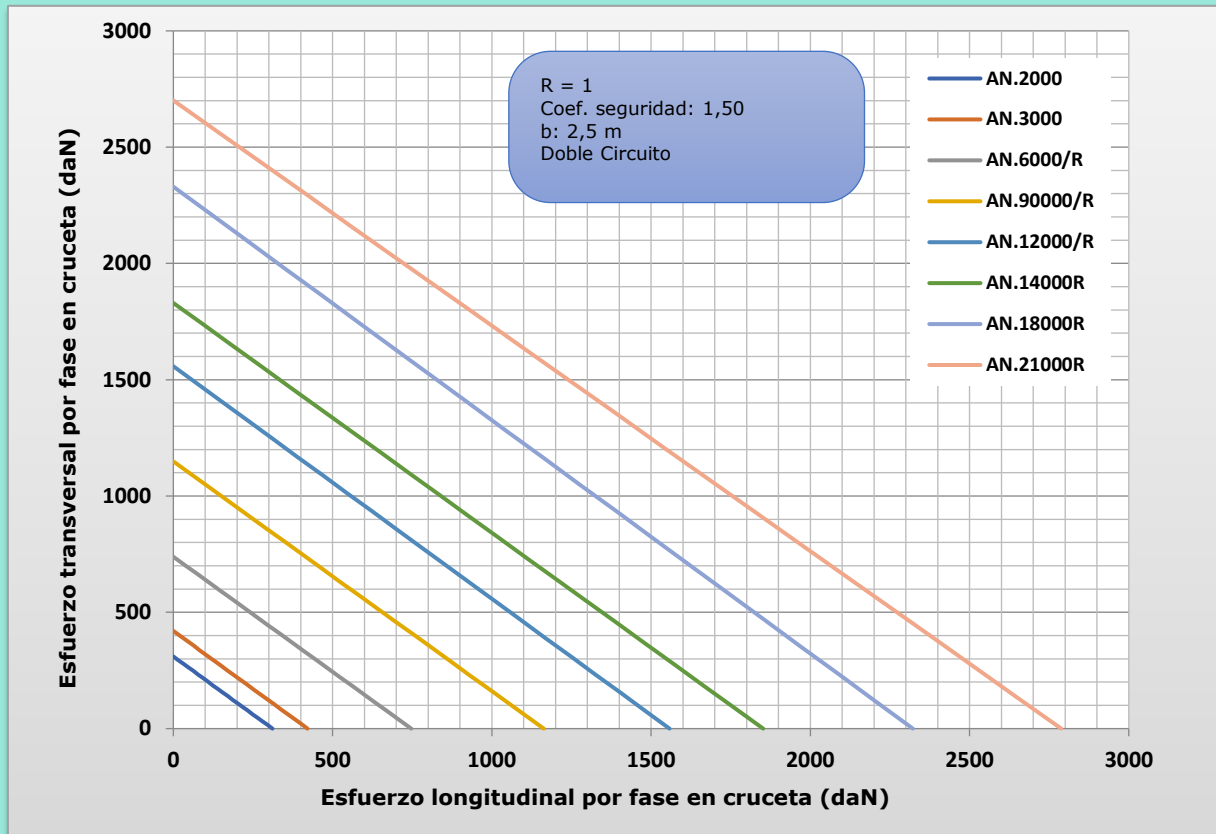


Gráfico 126: Hipótesis Viento 120 km/h; Doble Circuito; b=2,5 m y R=1

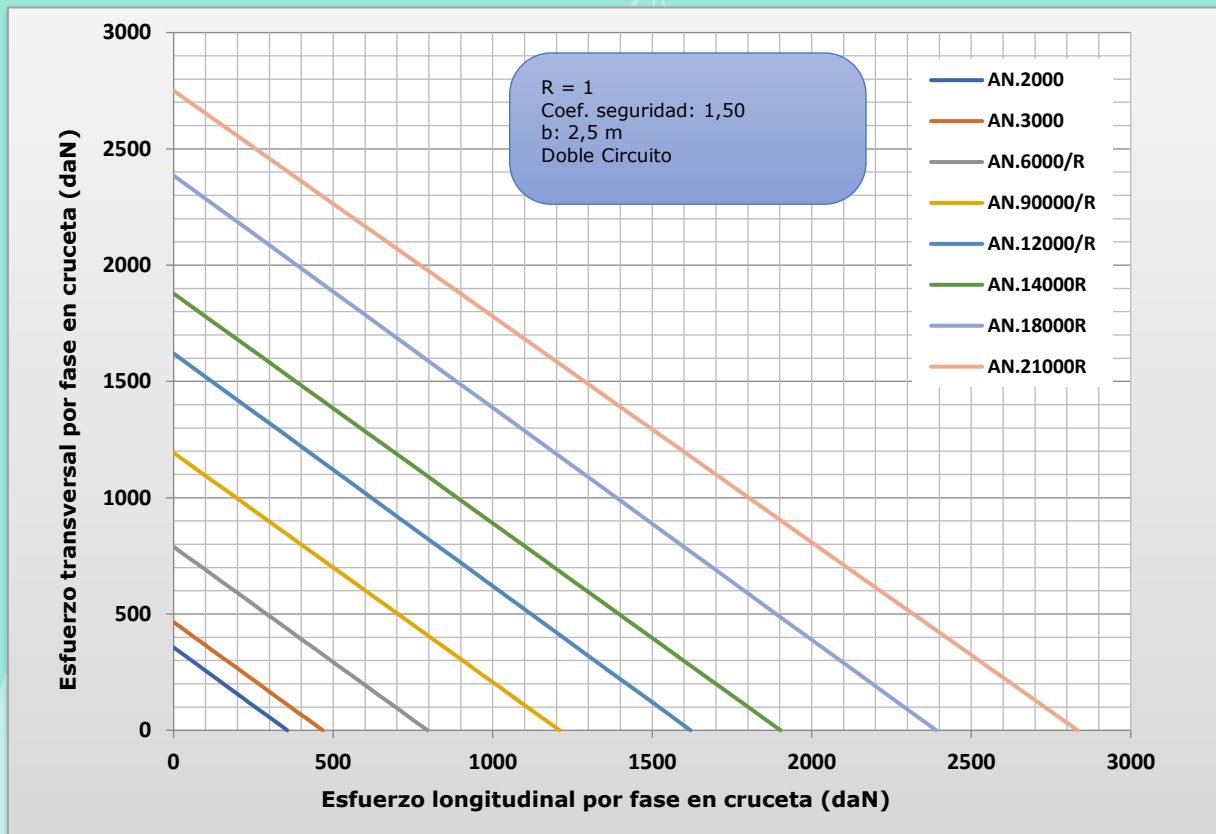


Gráfico 127: Hipótesis Hielo; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=1$

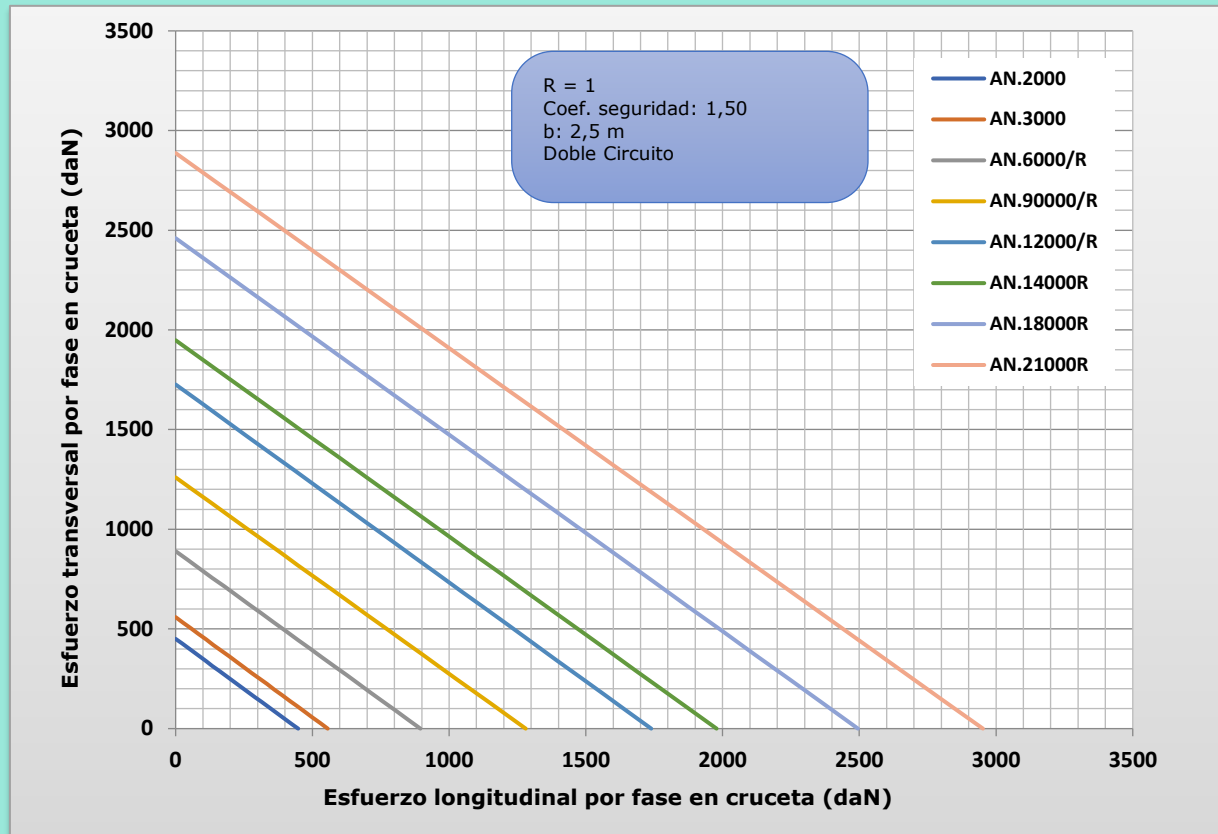


Gráfico 128: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=1$

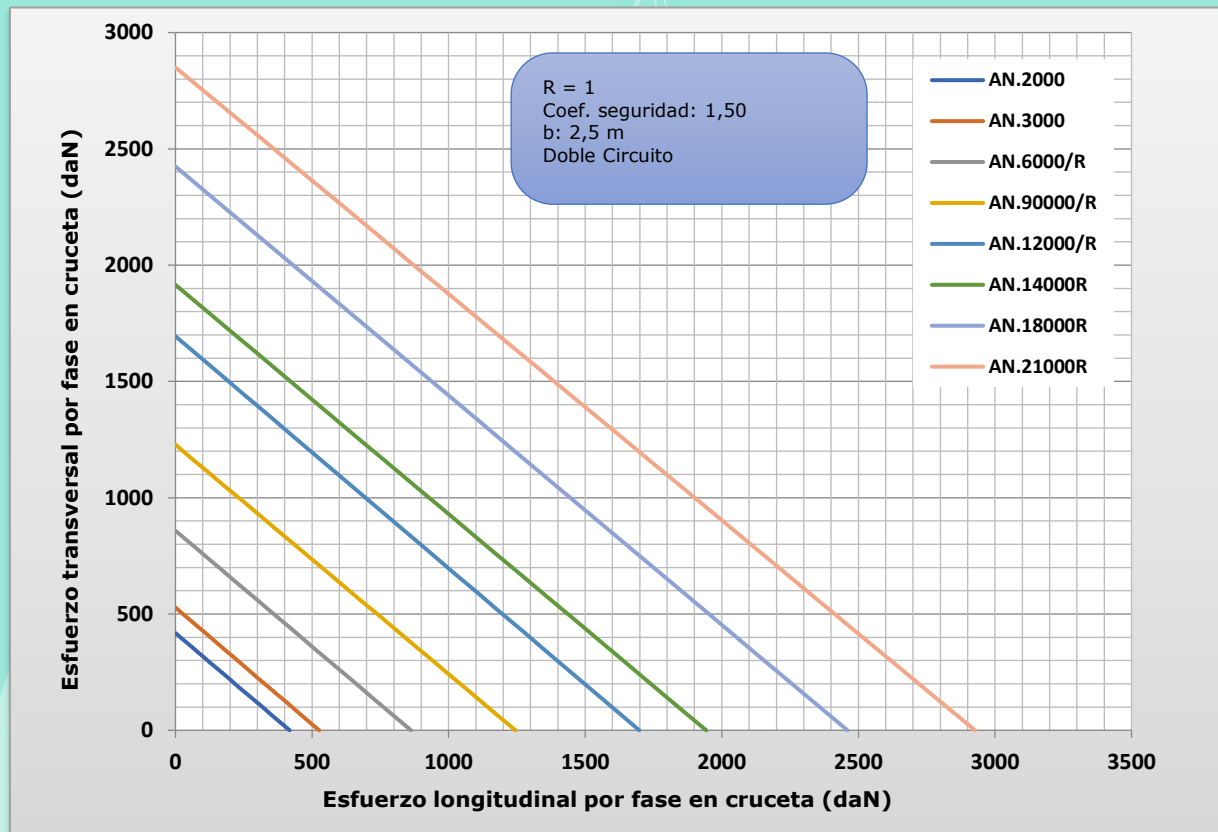


Gráfico 129: Hipótesis Desequilibrio; Doble Circuito; $b=2,5$ m y $R=1$

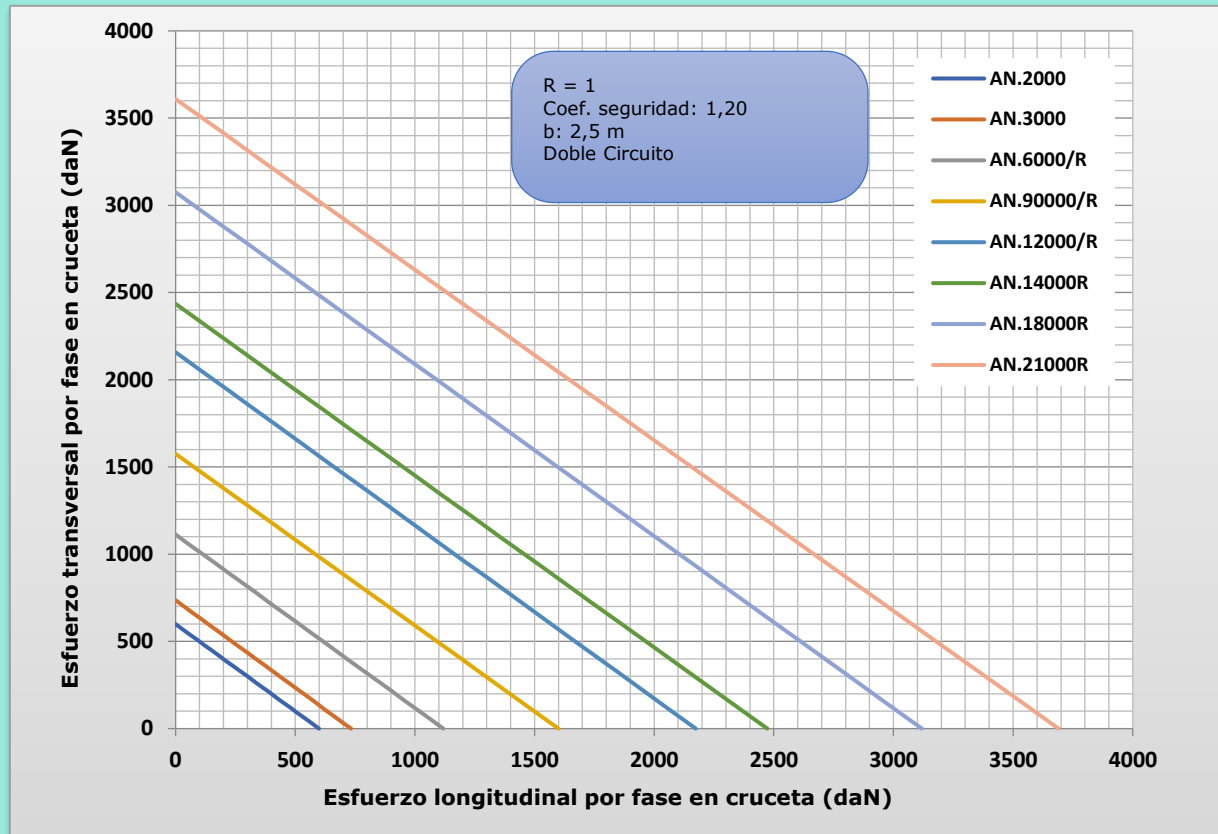


Gráfico 130: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,1$ m; $b=2,5$ m y $R=1$

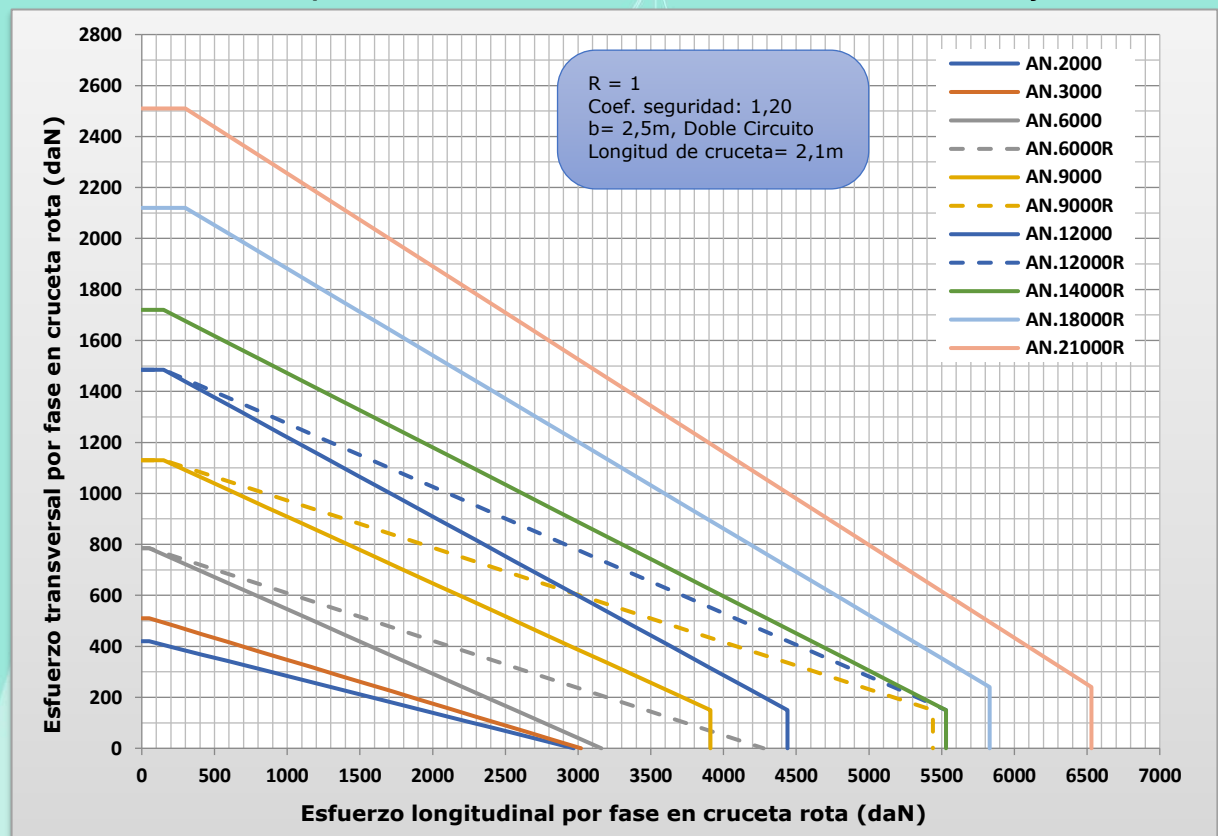


Gráfico 131: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,5$ m; $b=2,5$ m y $R=1$

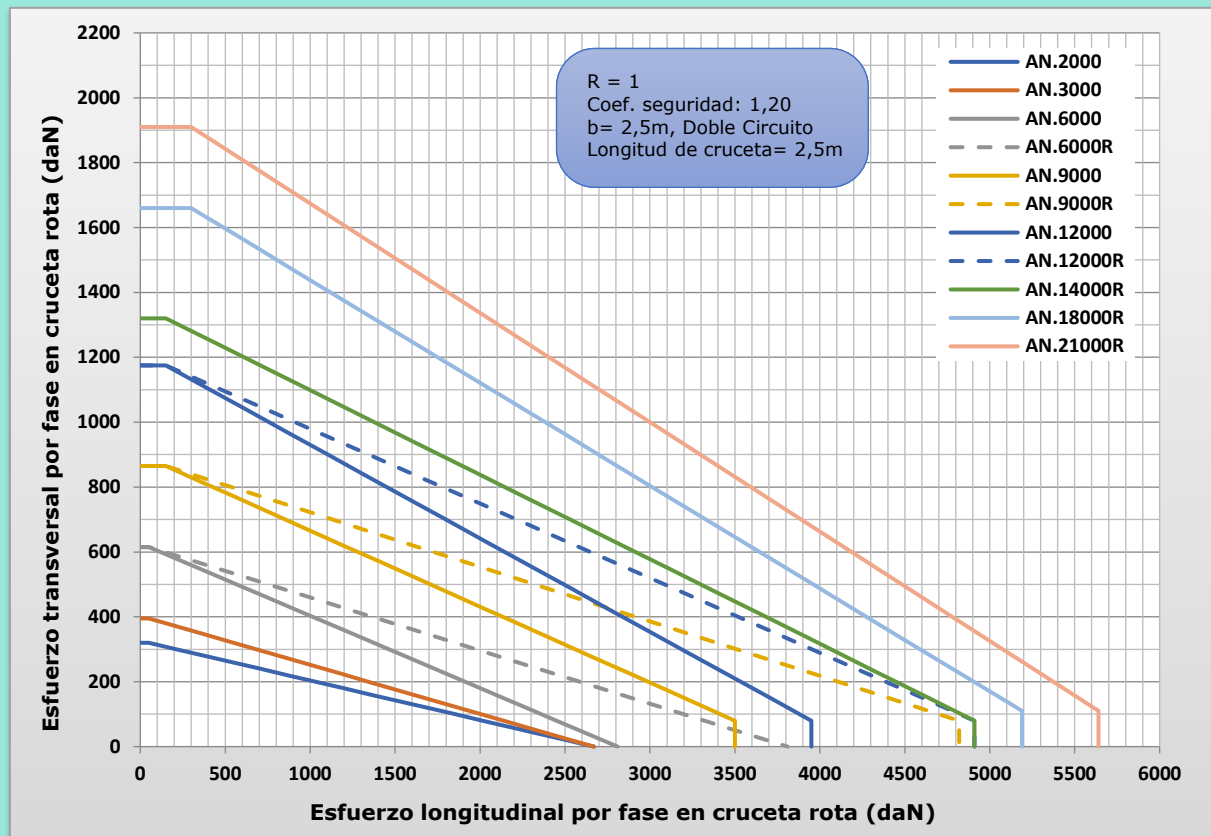


Gráfico 132: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,9$ m; $b=2,5$ m y $R=1$

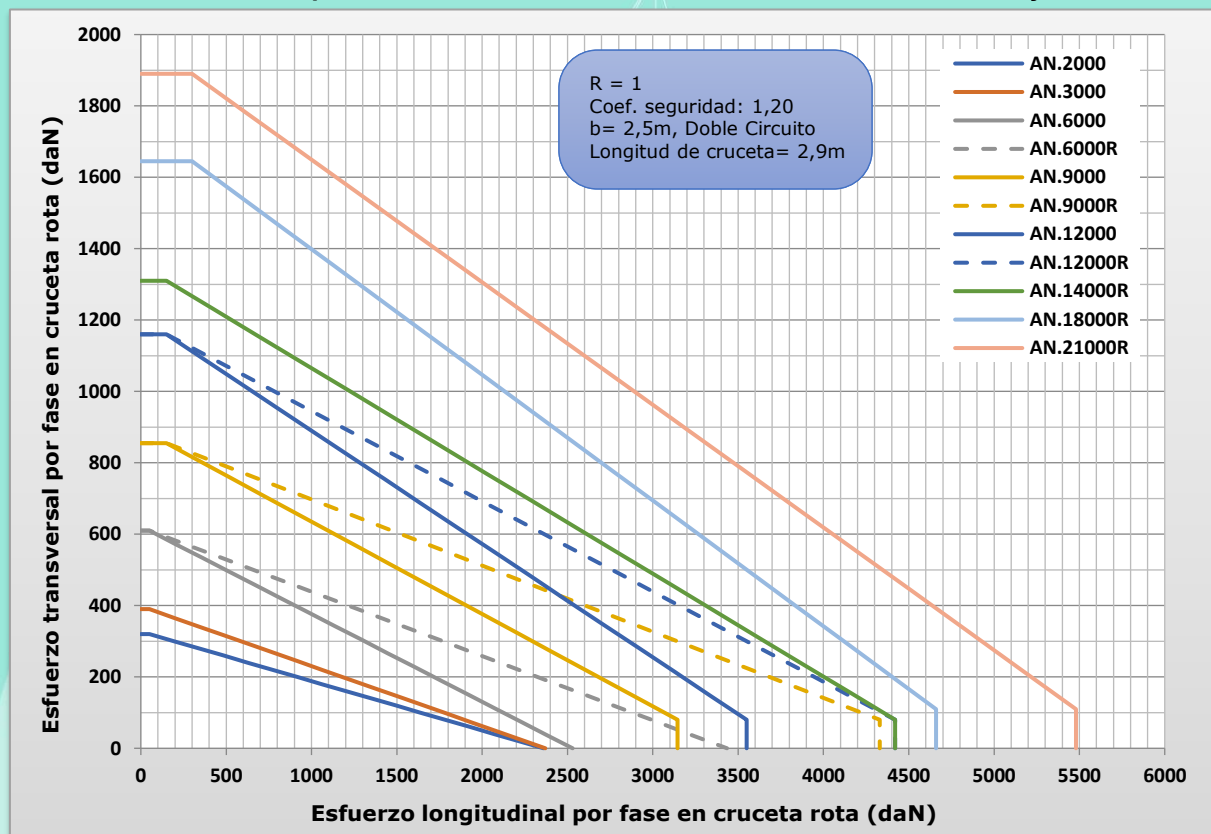


Gráfico 133: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,2$ m; $b=2,5$ m y $R=1$

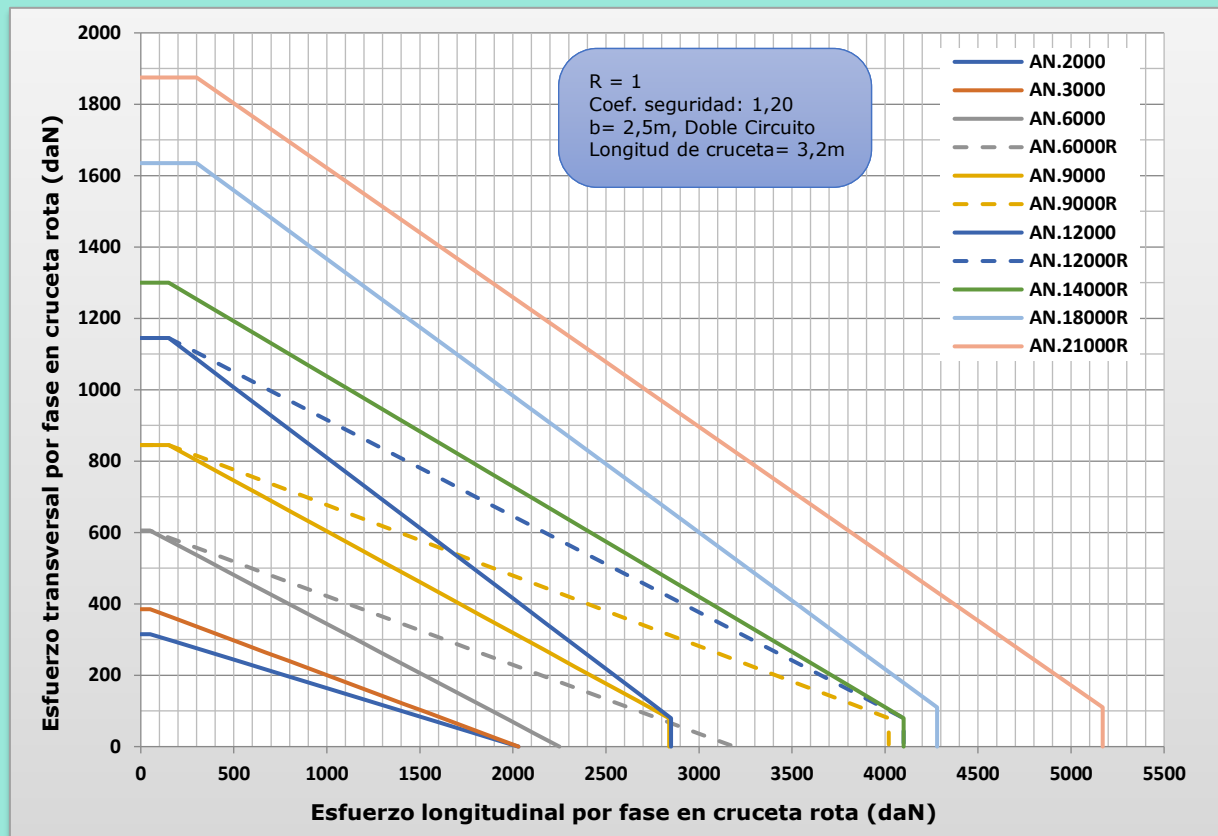


Gráfico 134: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,6$ m; $b=2,5$ m y $R=1$

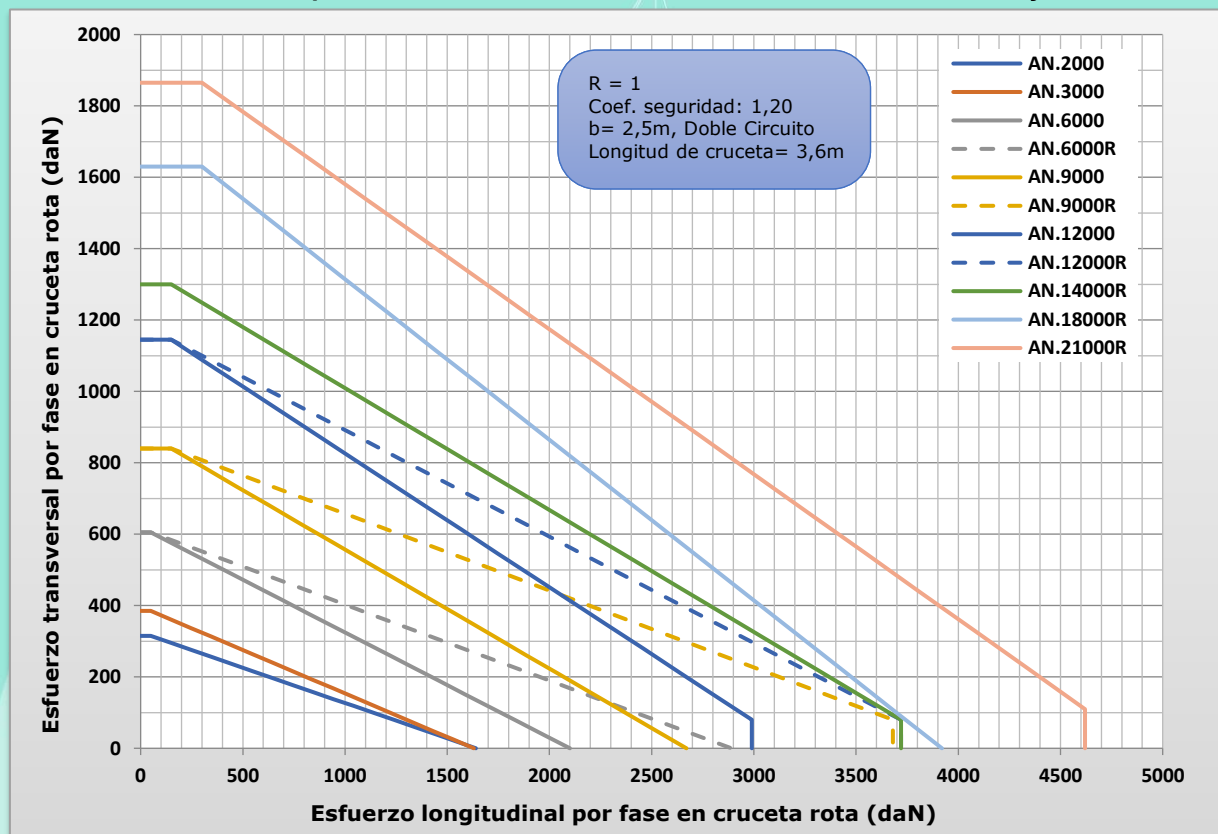


Gráfico 135: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3$ m; $b=2,5$ m y $R=1$

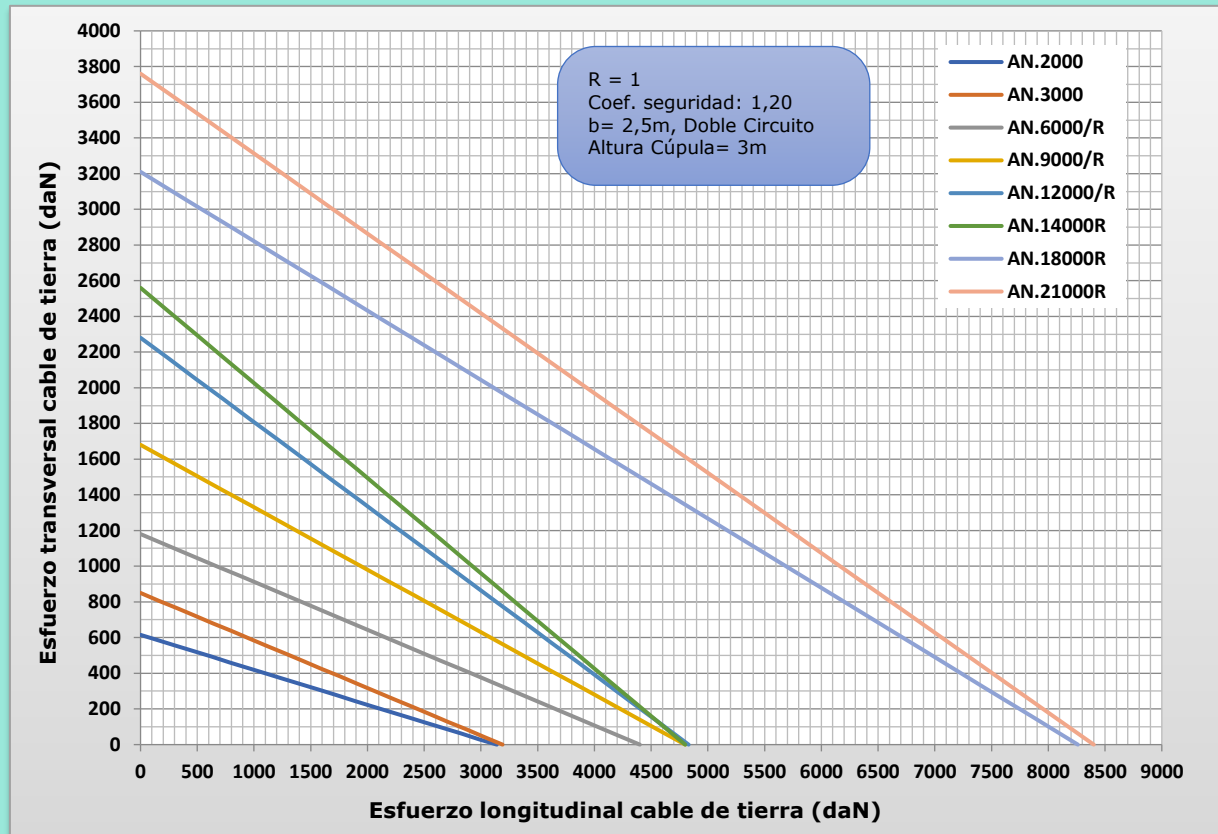


Gráfico 136: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3,6$ m; $b=2,5$ m y $R=1$

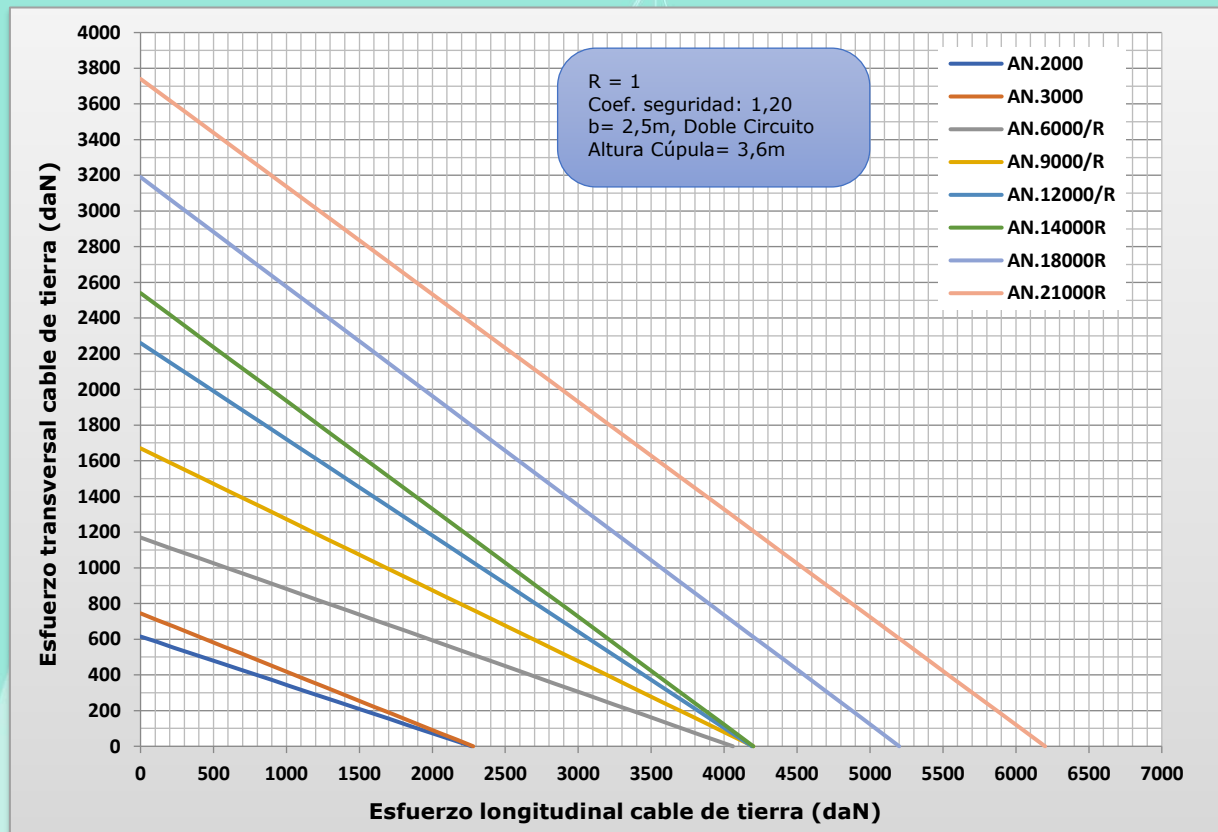


Gráfico 137: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=4,3$ m; $b=2,5$ m y $R=1$

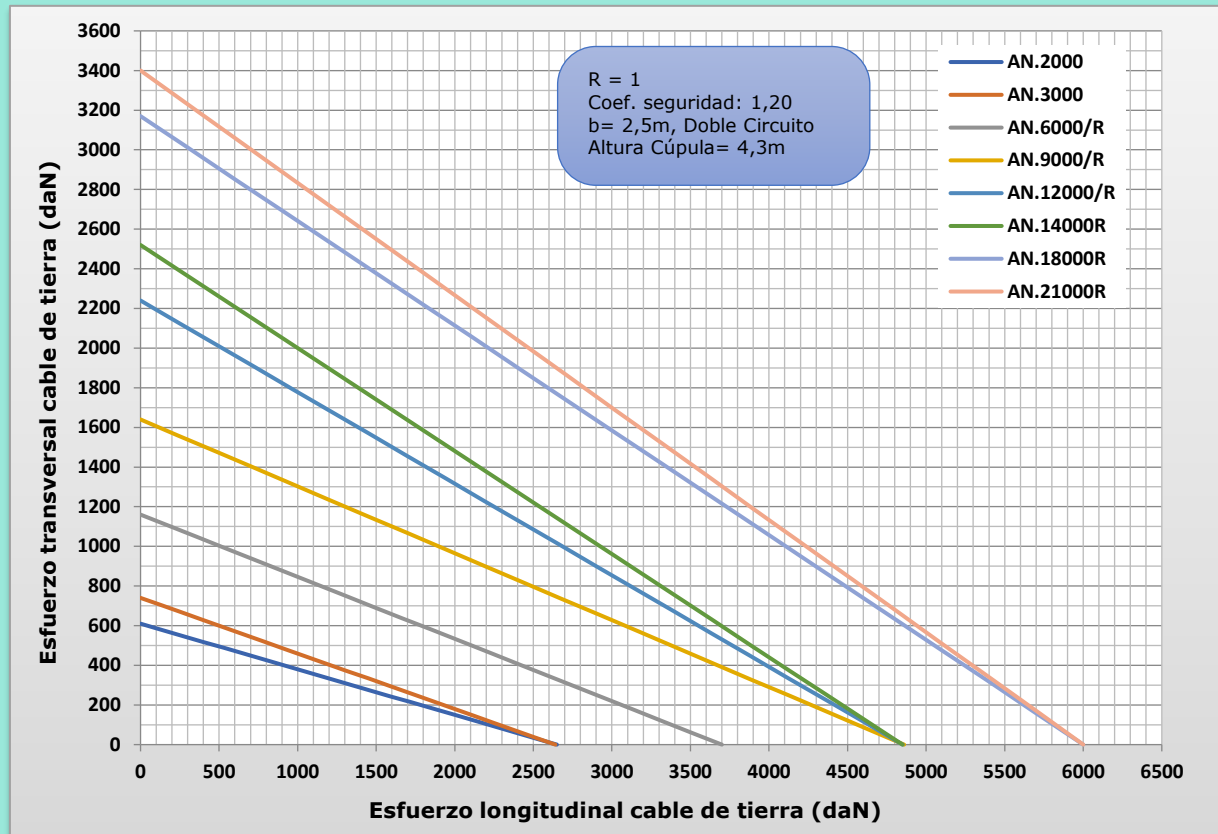


Gráfico 138: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=5,2$ m; $b=2,5$ m y $R=1$

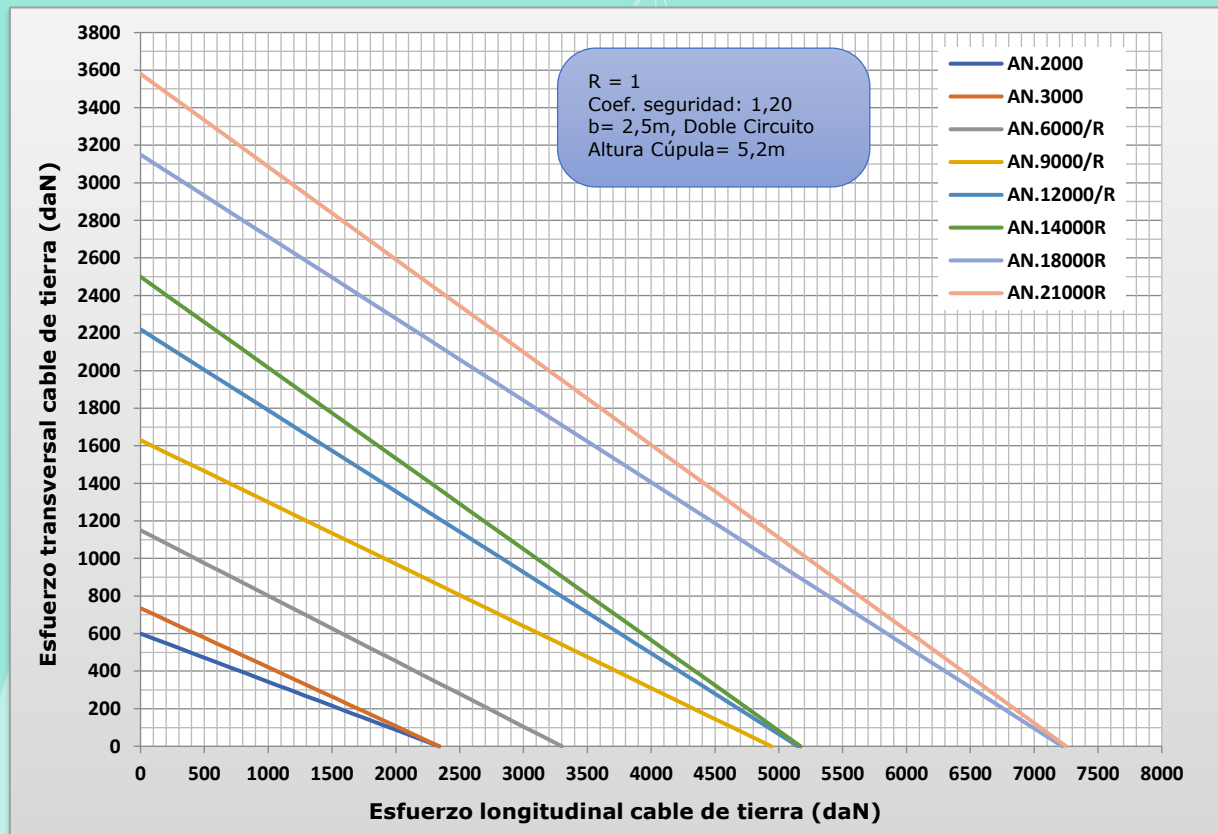


Gráfico 139: Hipótesis Viento 140 km/h; Simple Circuito; b=2,5 m y R=1

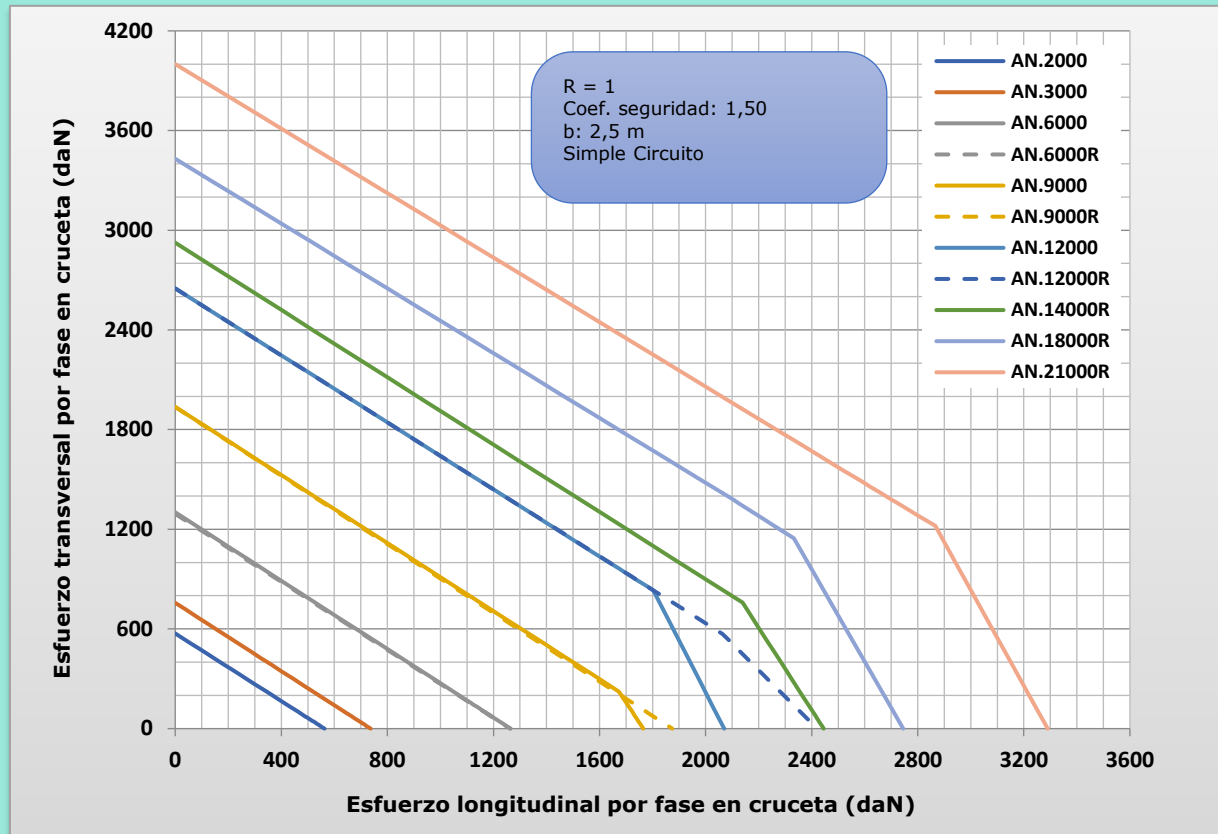


Gráfico 140: Hipótesis Viento 120 km/h; Simple Circuito; b=2,5 m y R=1

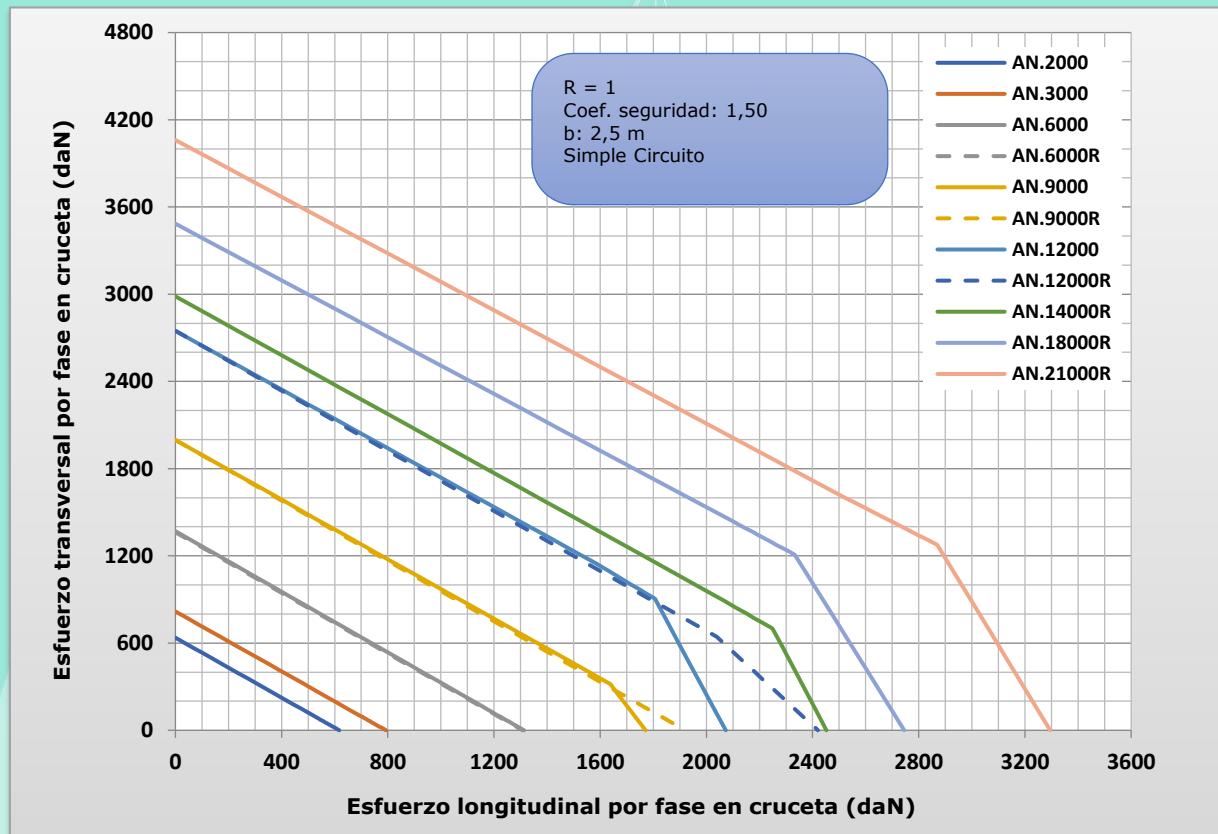


Gráfico 141: Hipótesis Hielo; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=1$

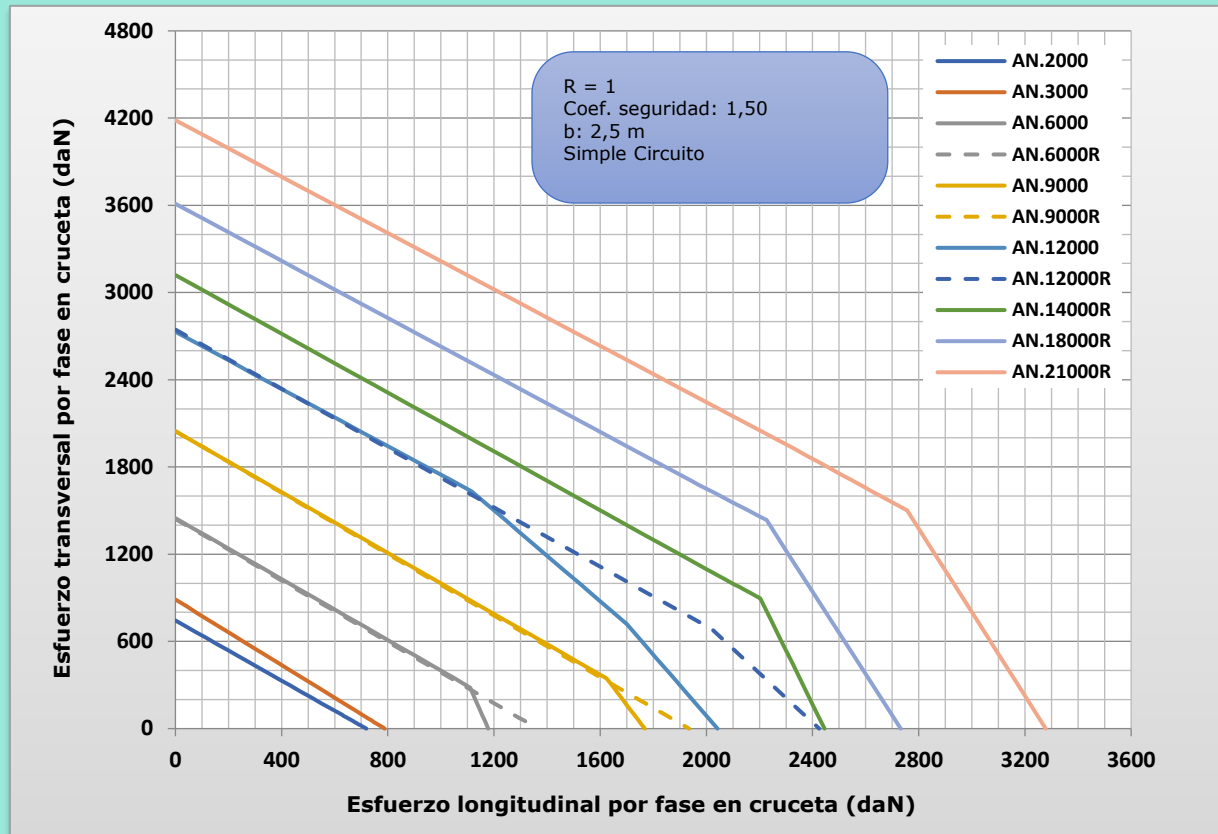


Gráfico 142: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=1$

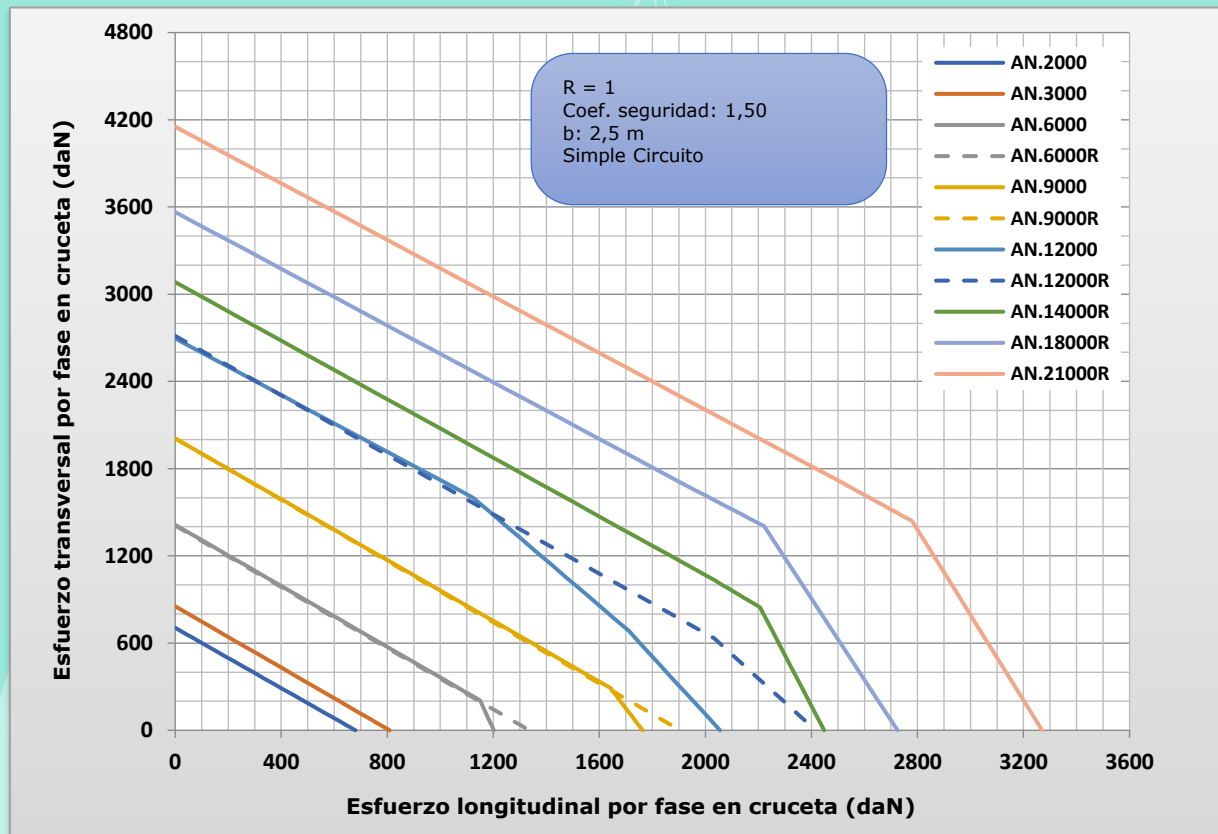


Gráfico 143: Hipótesis Desequilibrio; Simple Circuito; $b=2,5$ m y $R=1$

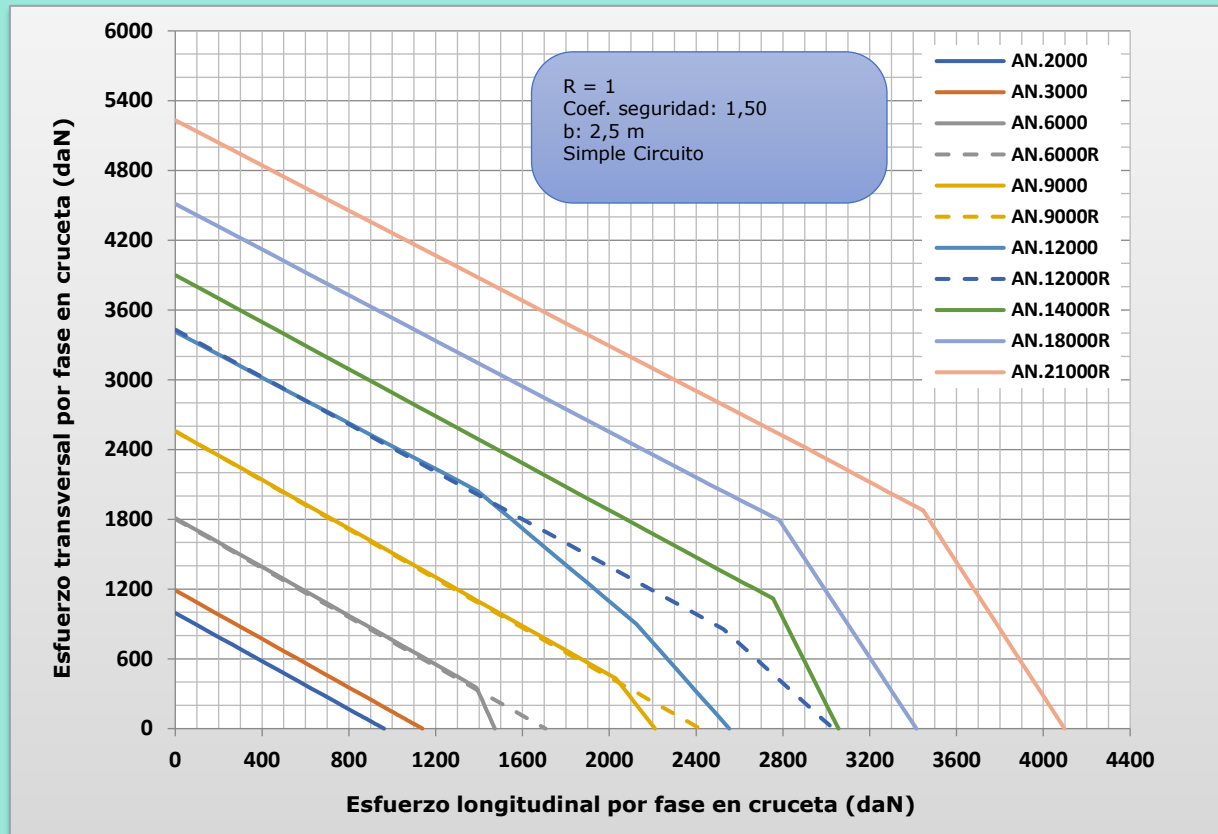


Gráfico 144: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,1$ m; $b=2,5$ m y $R=1$

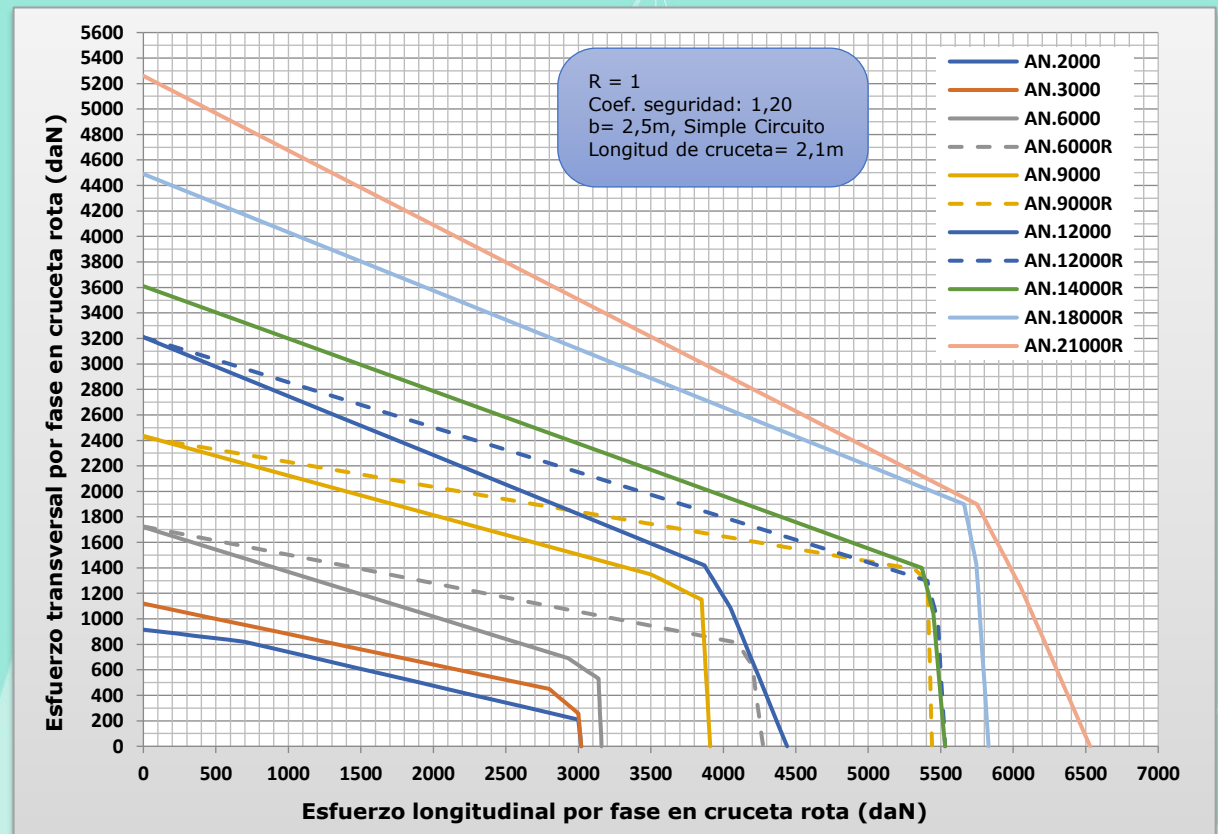


Gráfico 145: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,5$ m; $b=2,5$ m y $R=1$

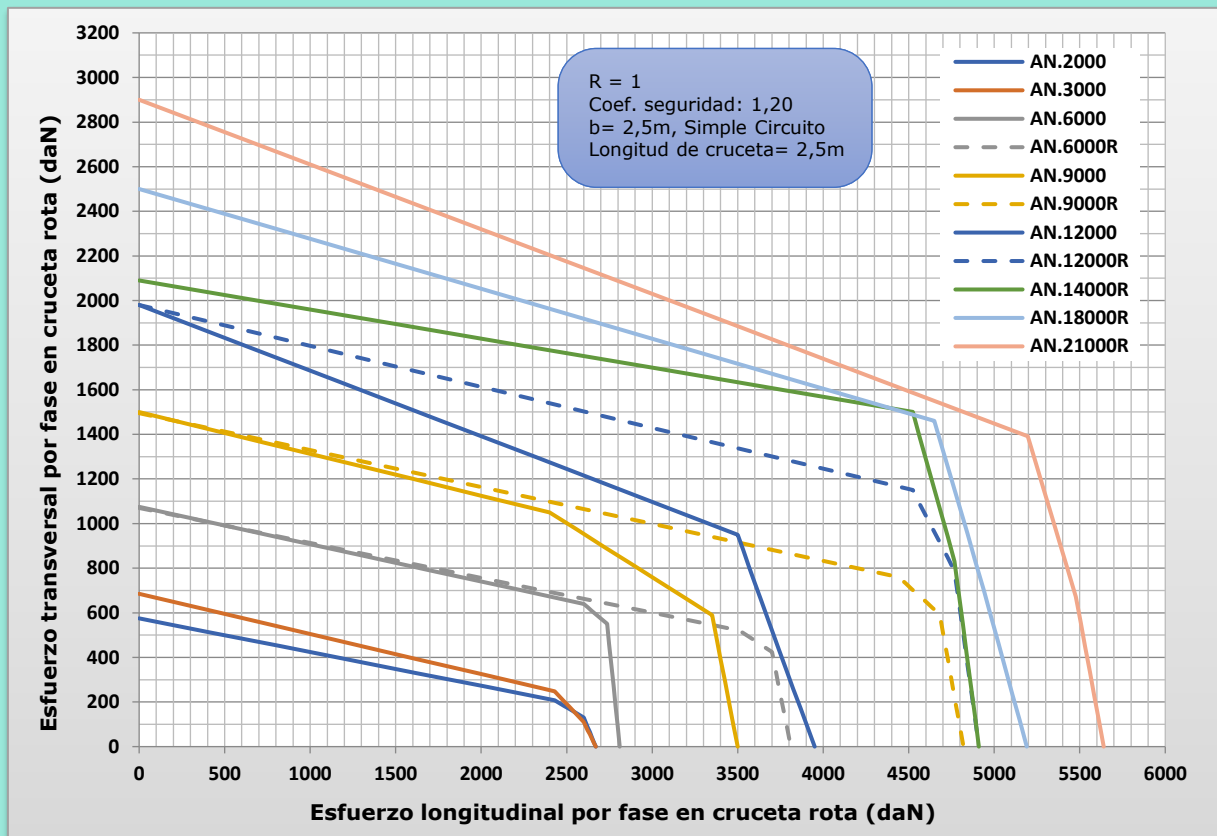


Gráfico 146: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,9$ m; $b=2,5$ m y $R=1$

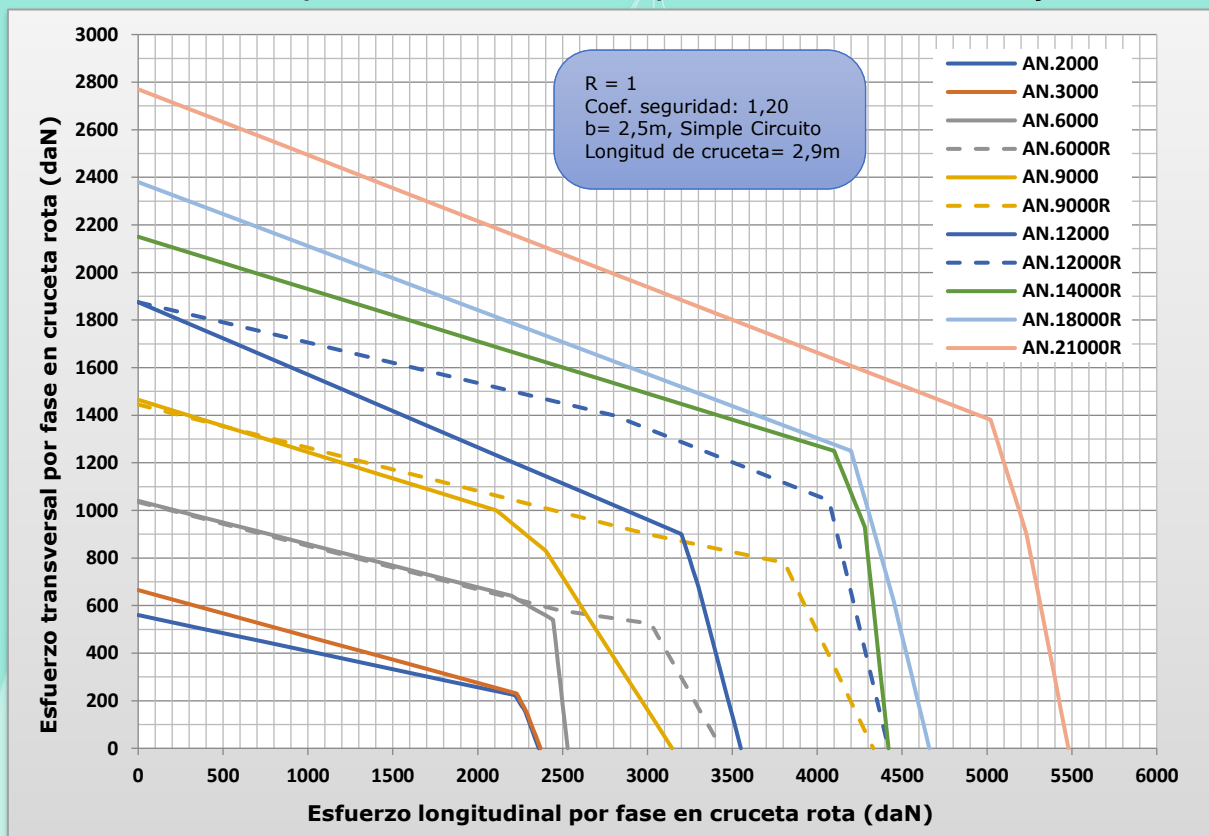


Gráfico 147: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,2$ m; $b=2,5$ m y $R=1$

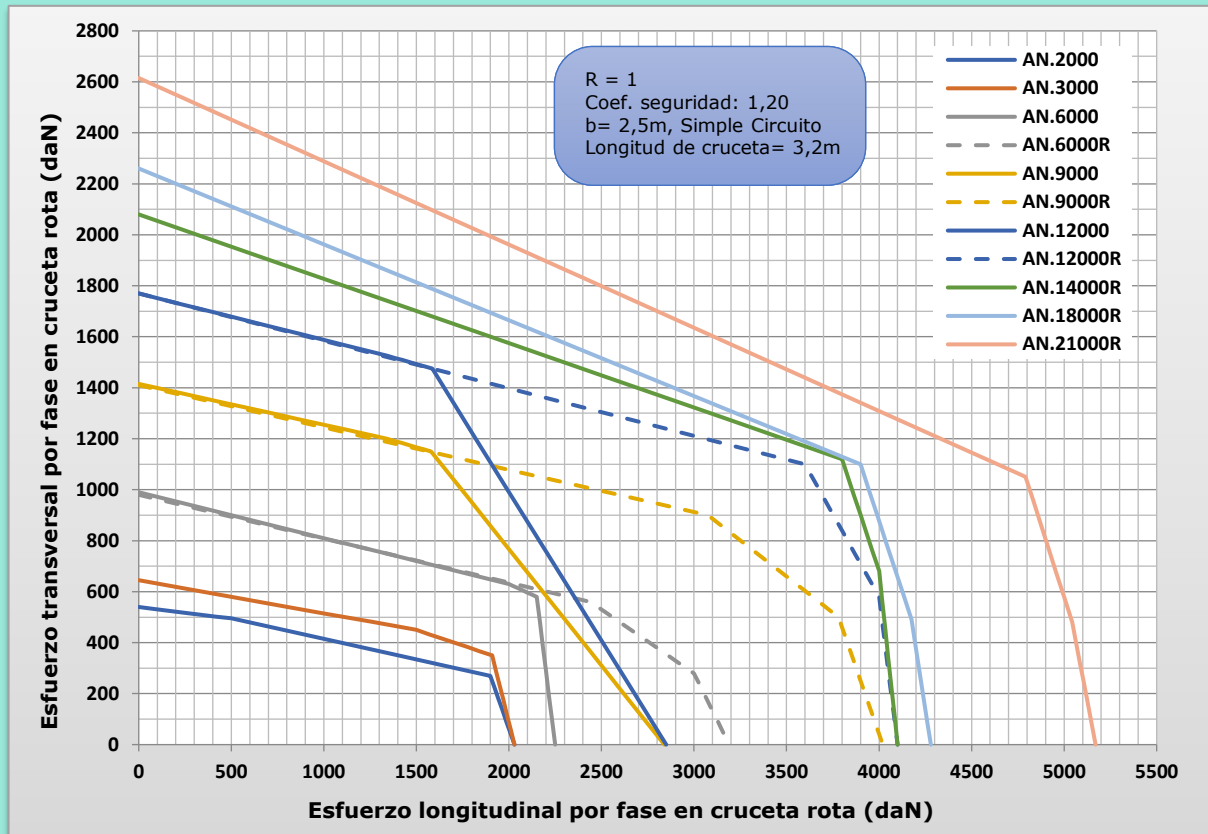


Gráfico 148: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,6$ m; $b=2,5$ m y $R=1$

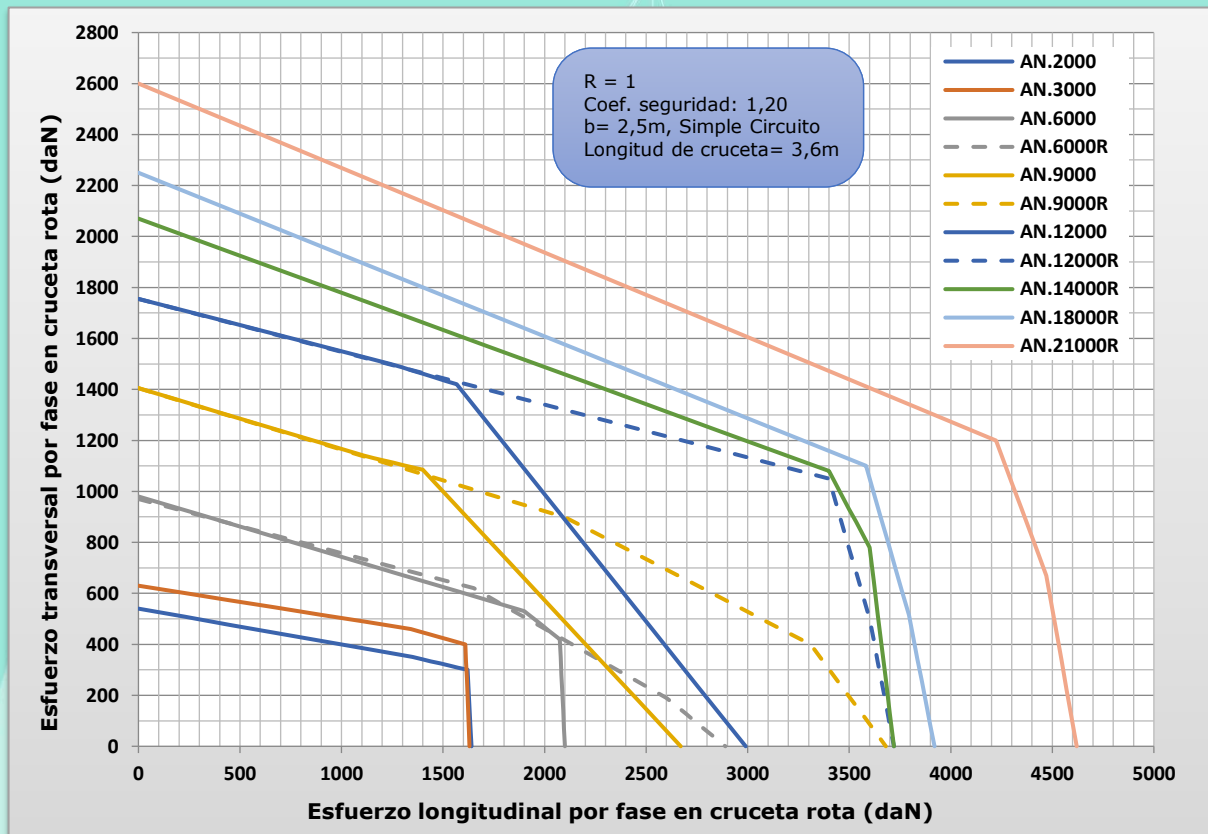


Gráfico 149: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3$ m; $b=2,5$ m y $R=1$

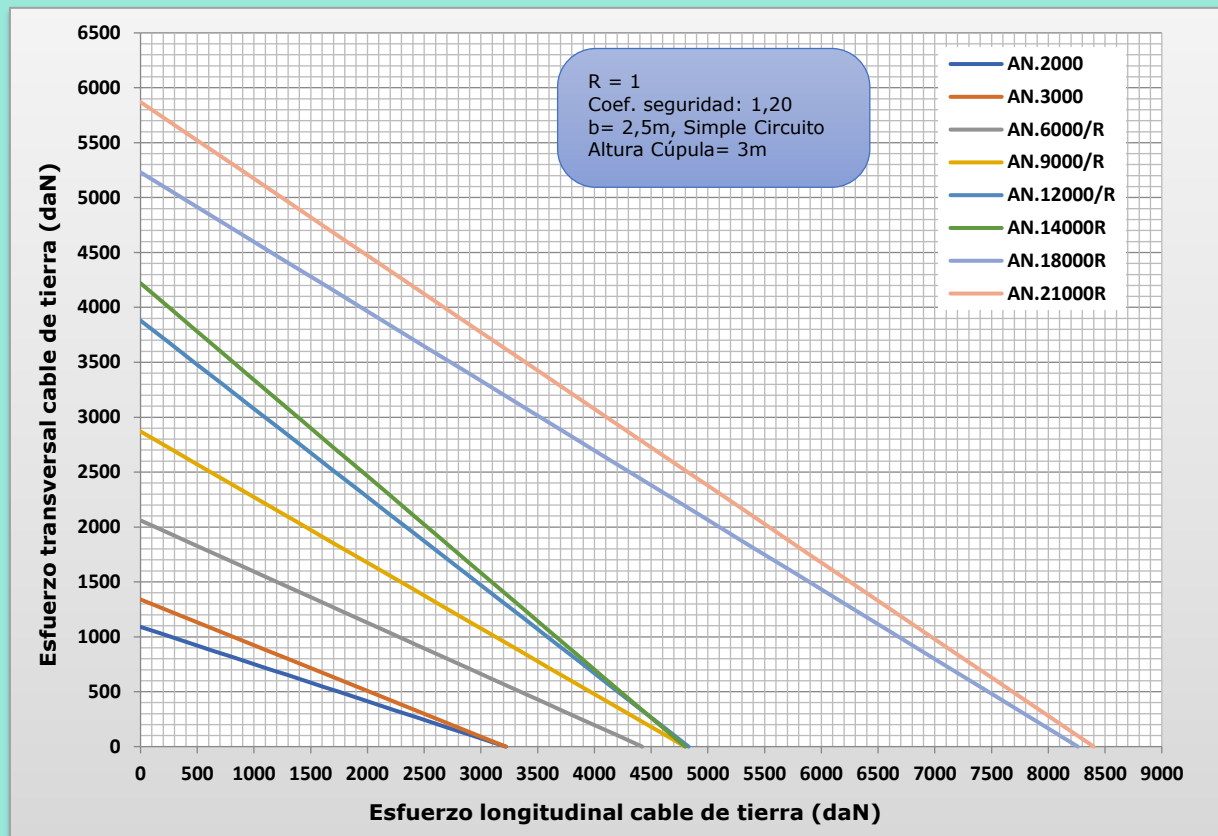


Gráfico 150: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3,6$ m; $b=2,5$ m y $R=1$

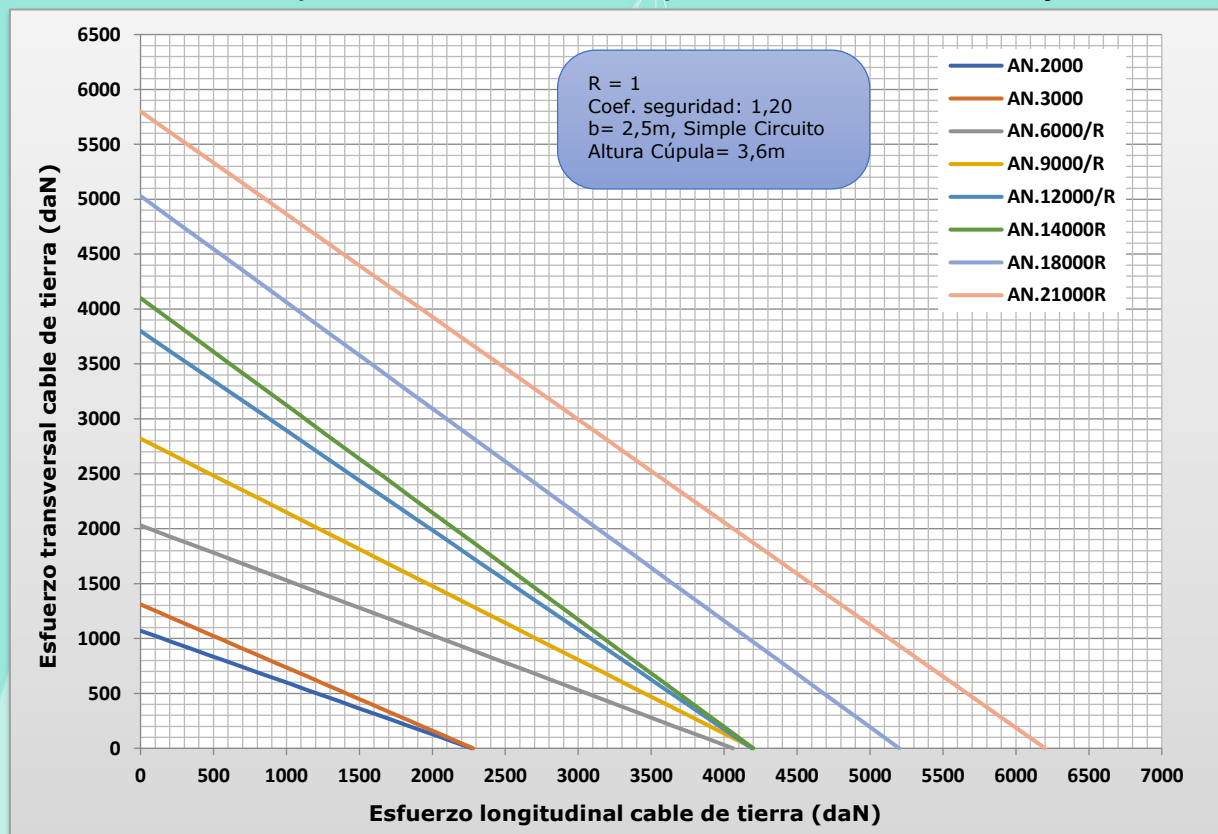


Gráfico 151: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=4,3$ m; $b=2,5$ m y $R=1$

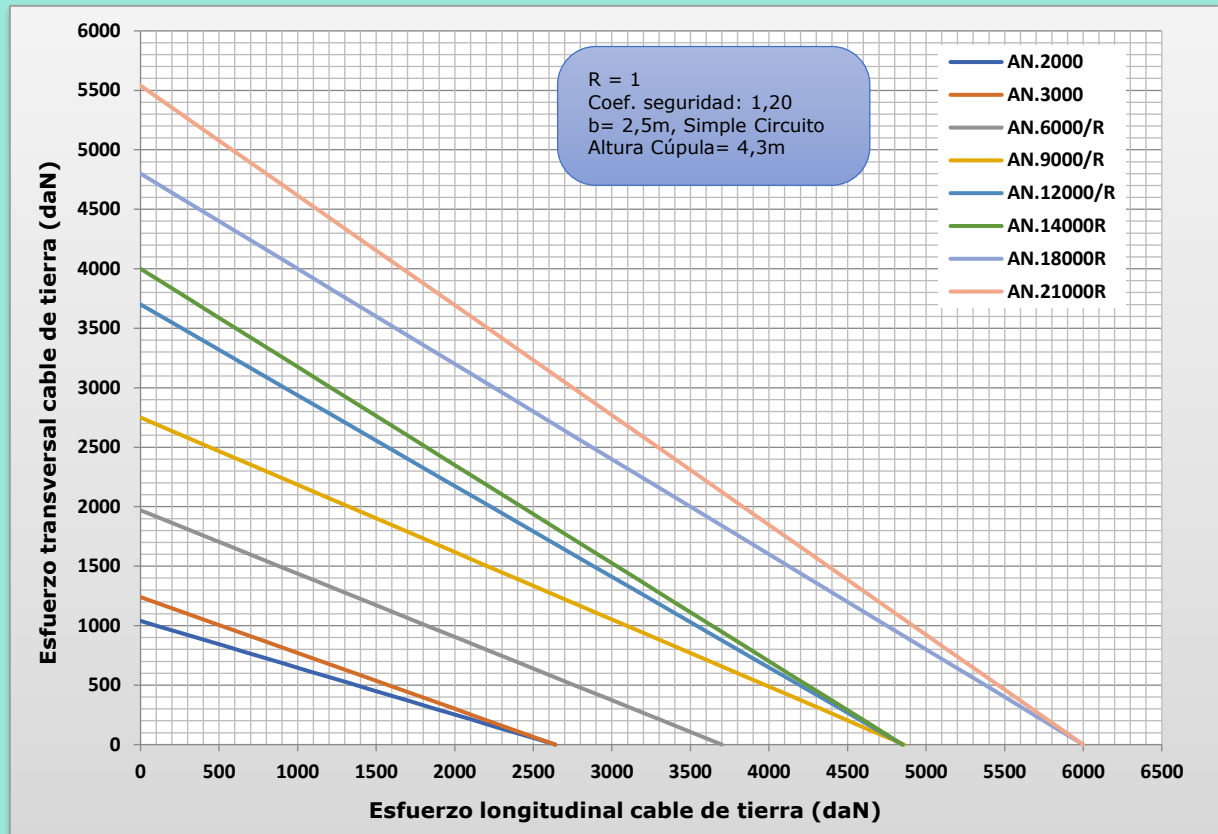


Gráfico 152: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=5,2$ m; $b=2,5$ m y $R=1$

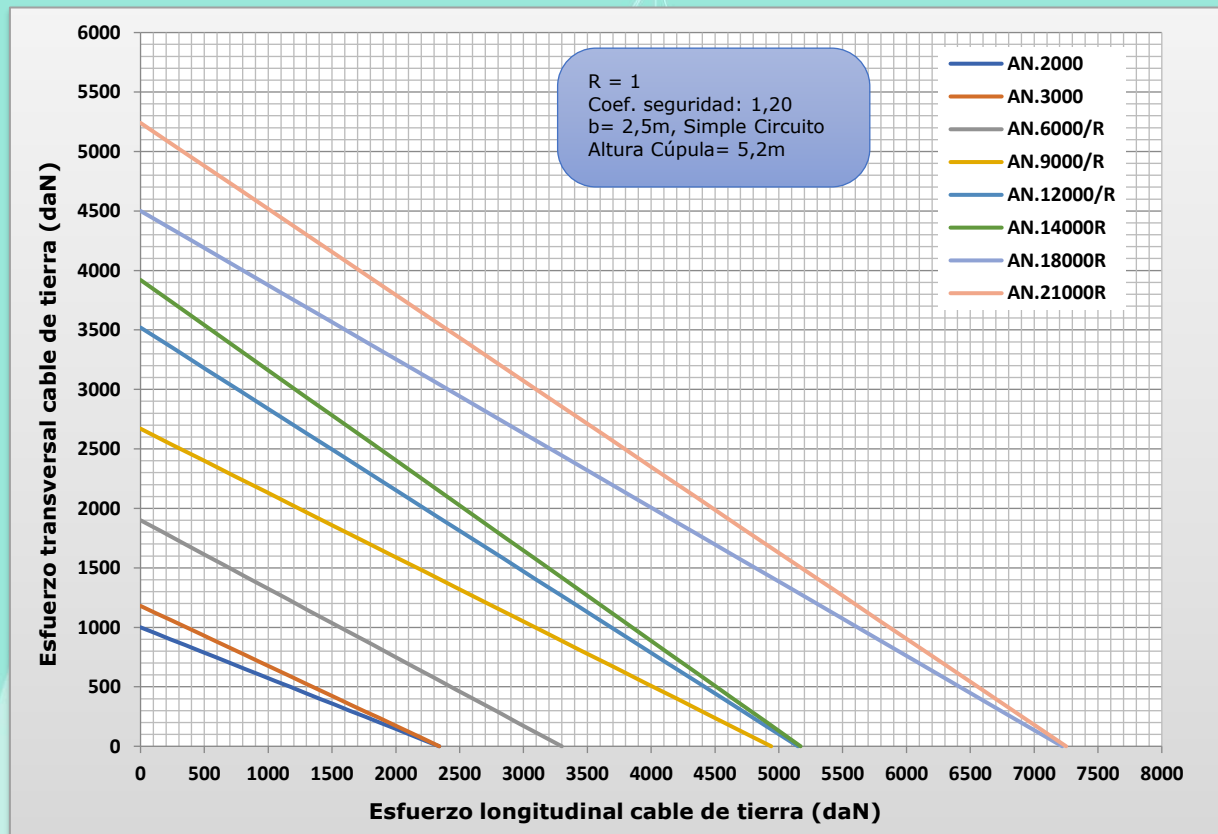


Gráfico 153: Hipótesis Viento 140 km/h; Doble Circuito; b=3 m y R=0

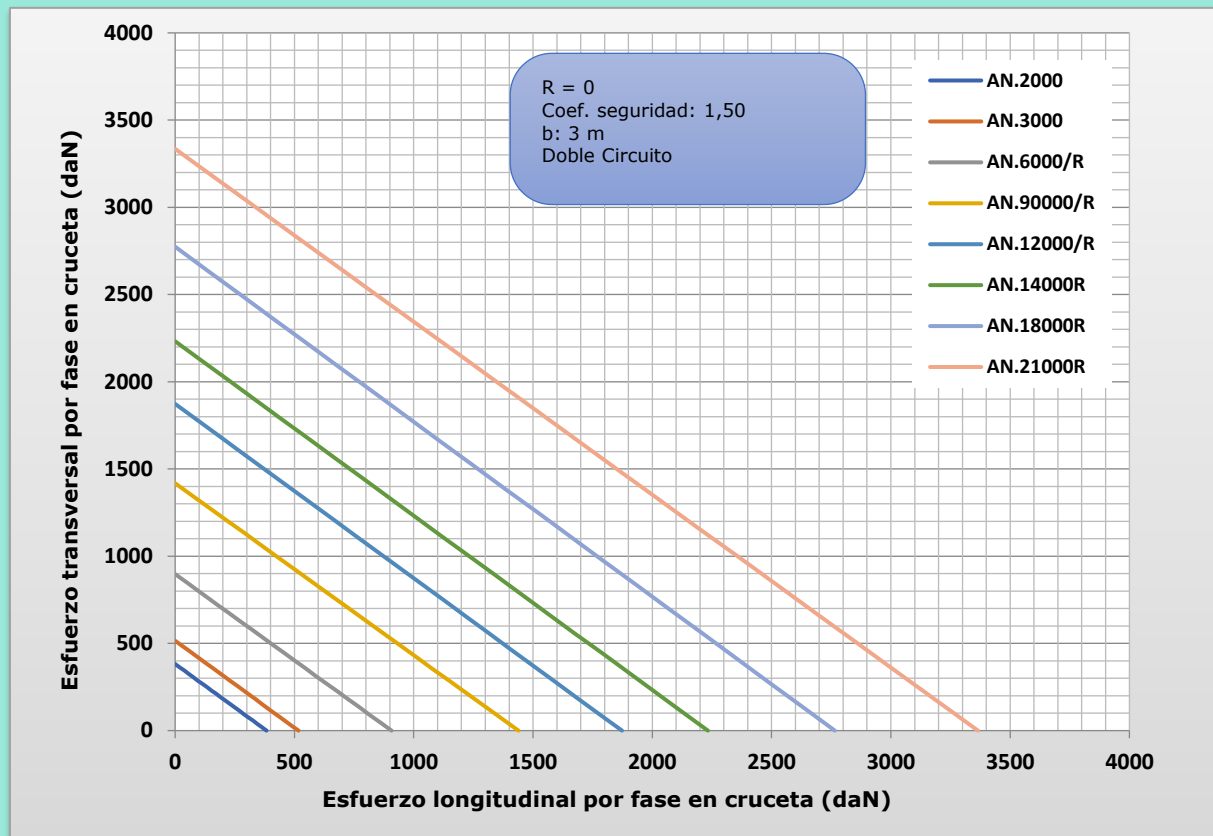


Gráfico 154: Hipótesis Viento 120 km/h; Doble Circuito; b=3 m y R=0

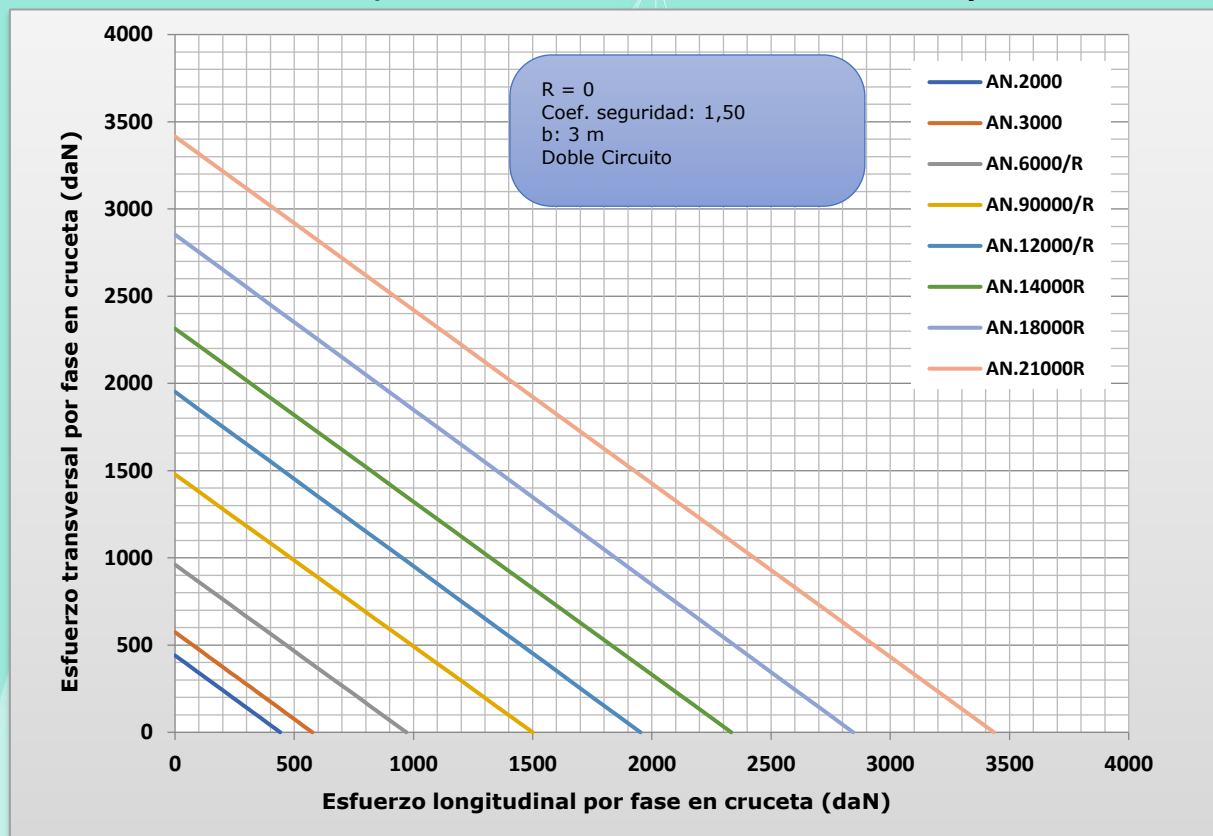


Gráfico 155: Hipótesis Hielo; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=0$

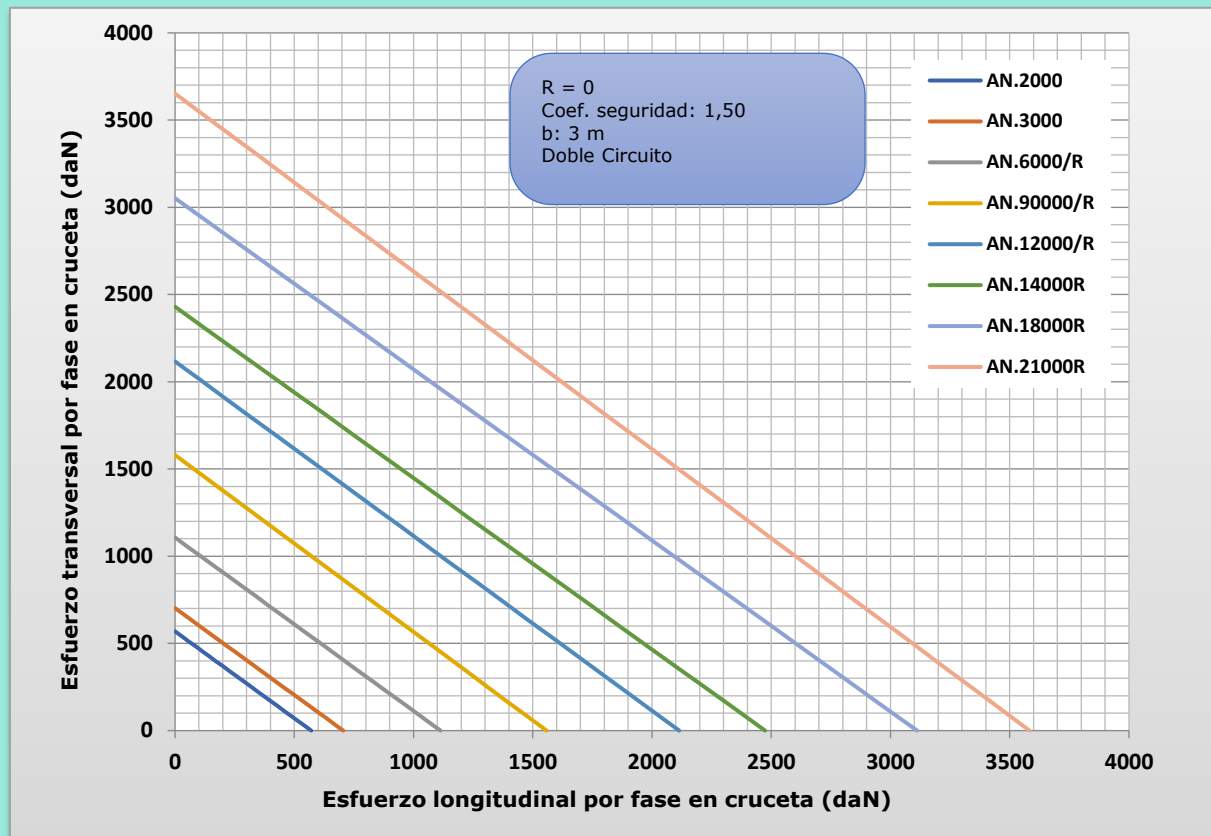


Gráfico 156: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=0$

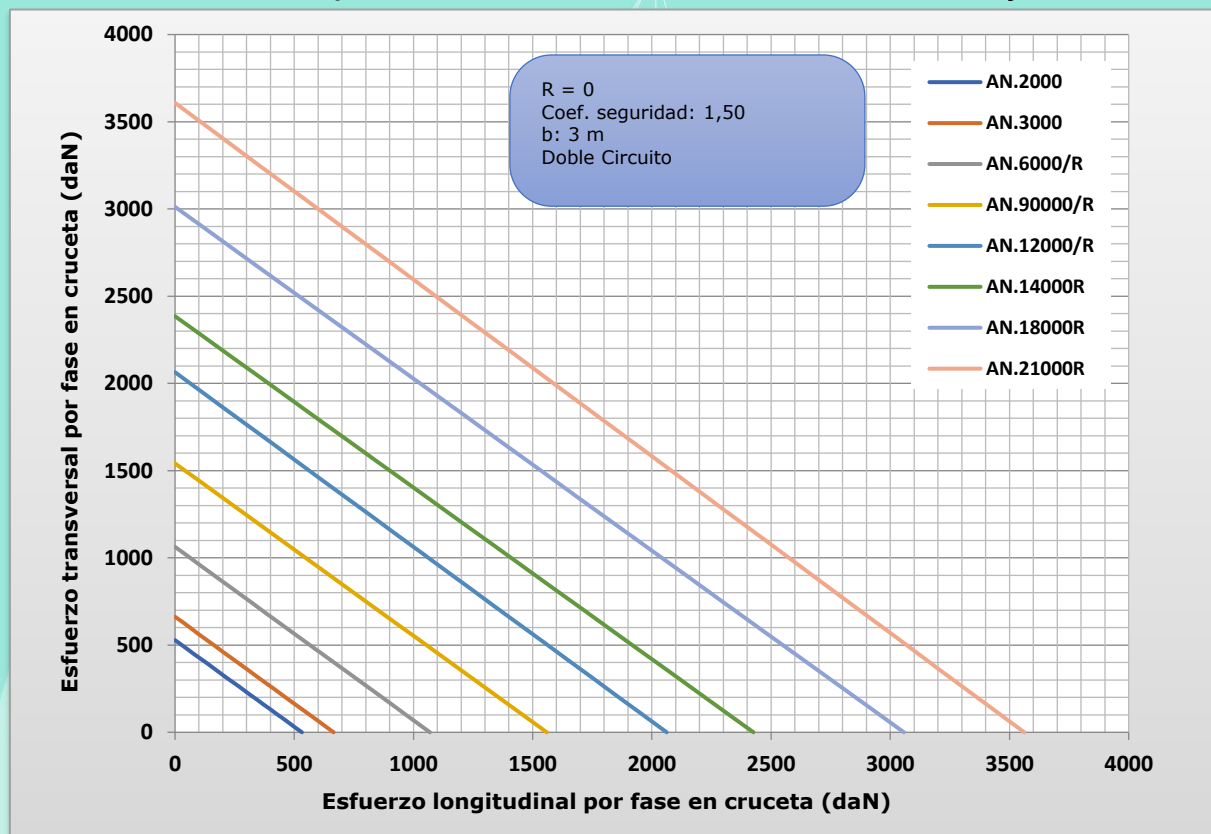


Gráfico 157: Hipótesis Desequilibrio; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=0$

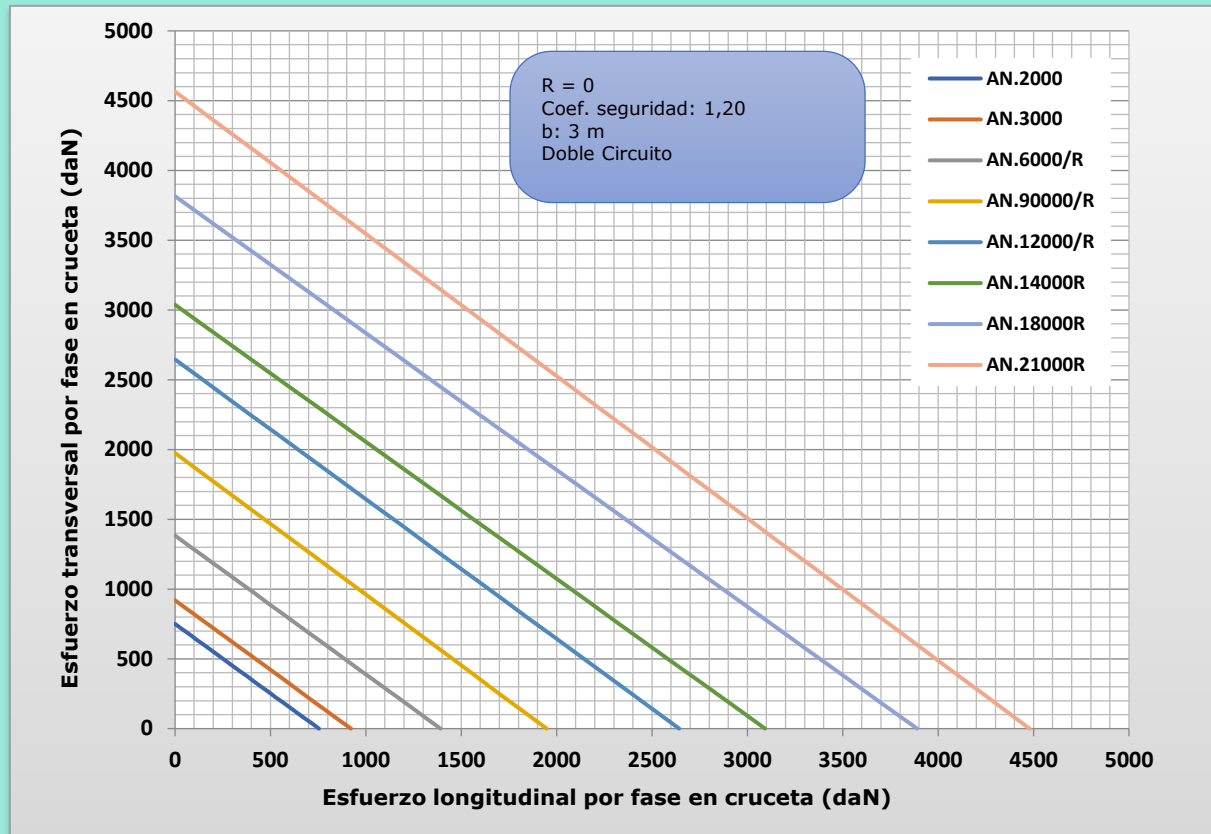


Gráfico 158: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,1$ m; $b=3$ m y $R=0$

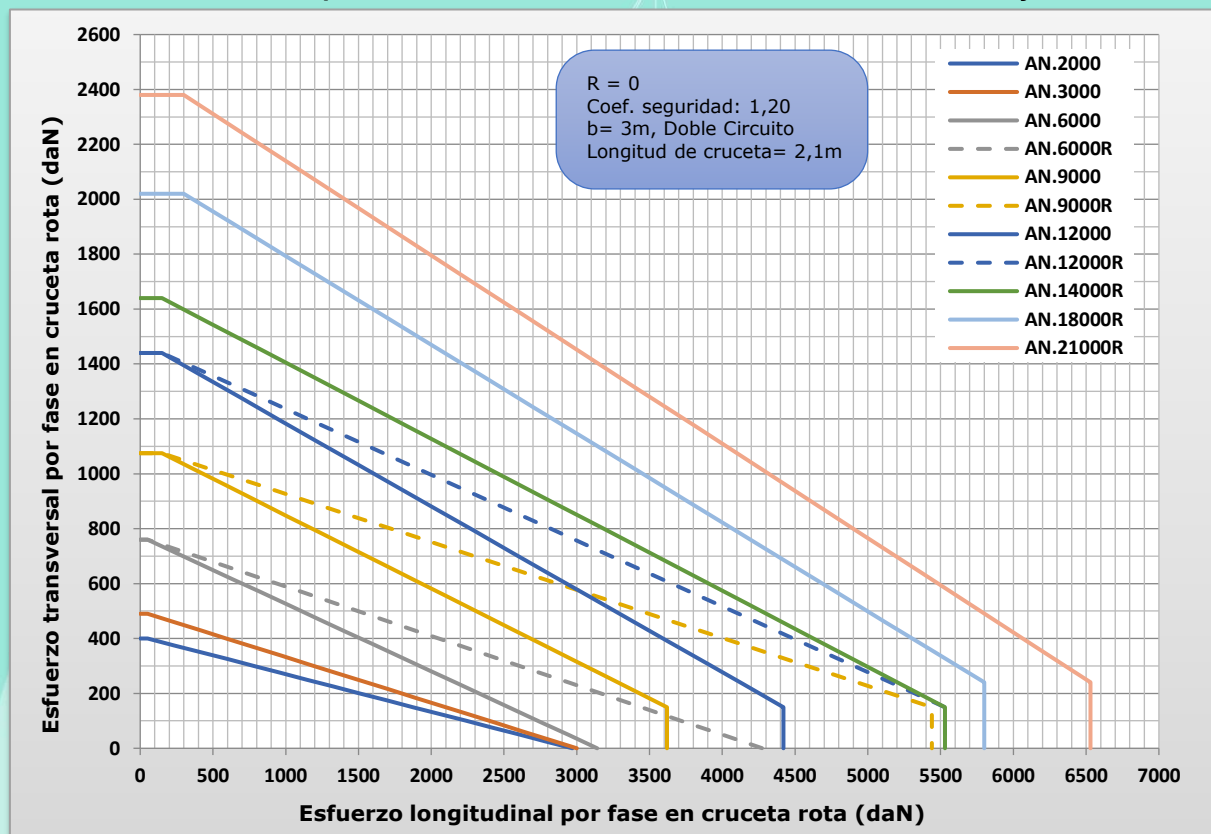


Gráfico 159: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,5$ m; $b=3$ m y $R=0$

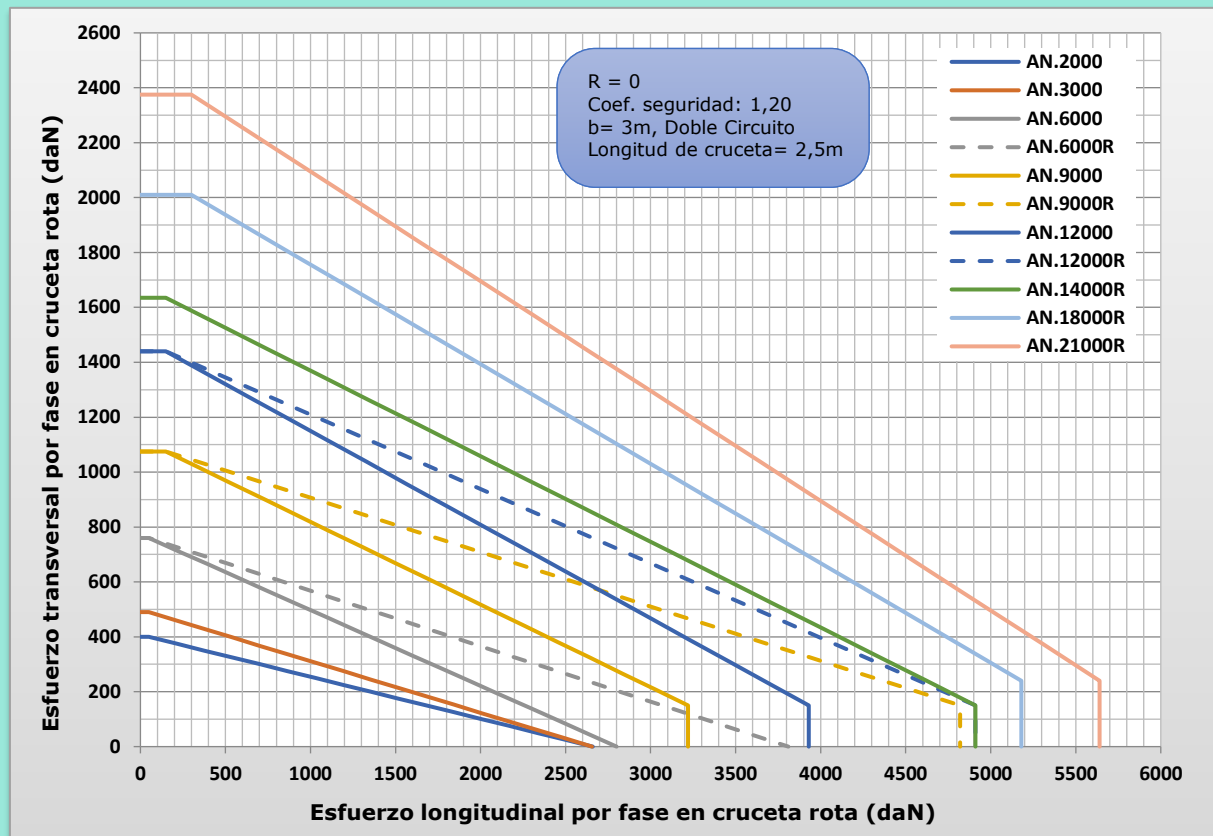


Gráfico 160: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,9$ m; $b=3$ m y $R=0$

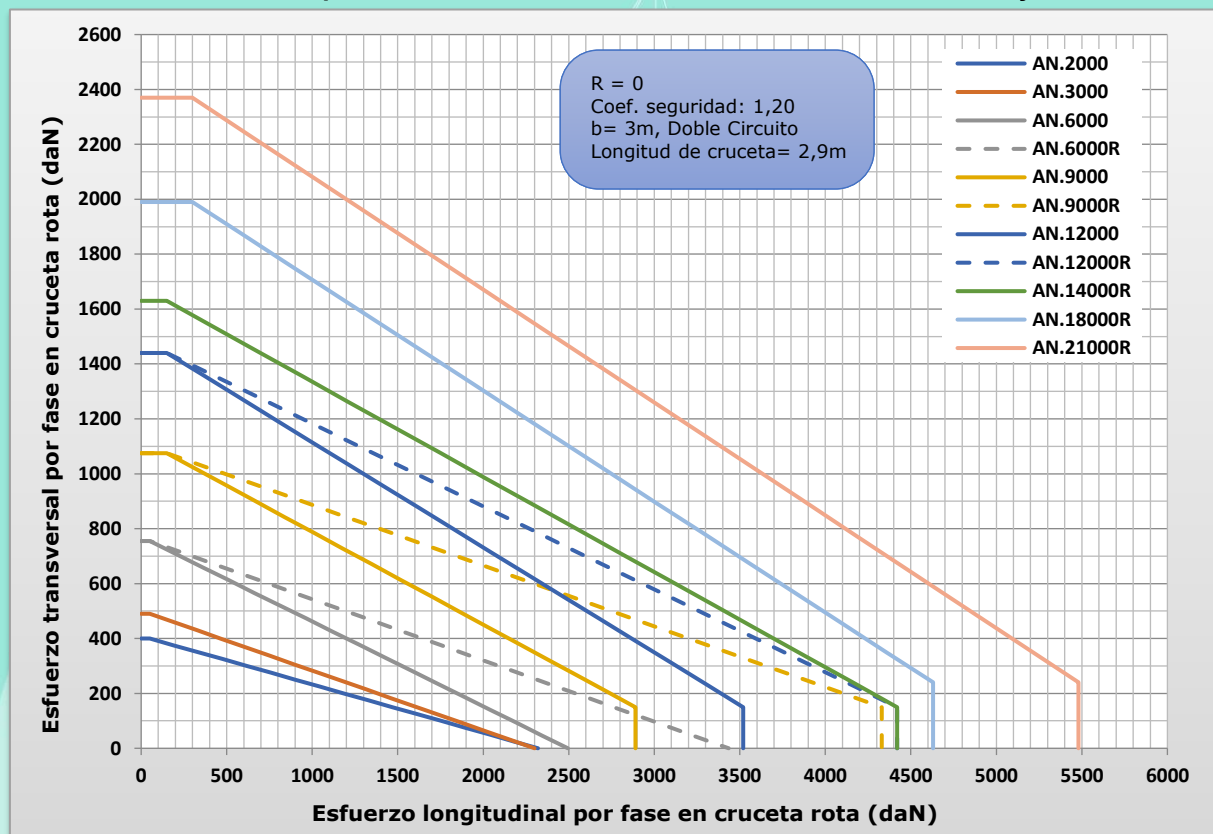


Gráfico 161: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,2$ m; $b=3$ m y $R=0$

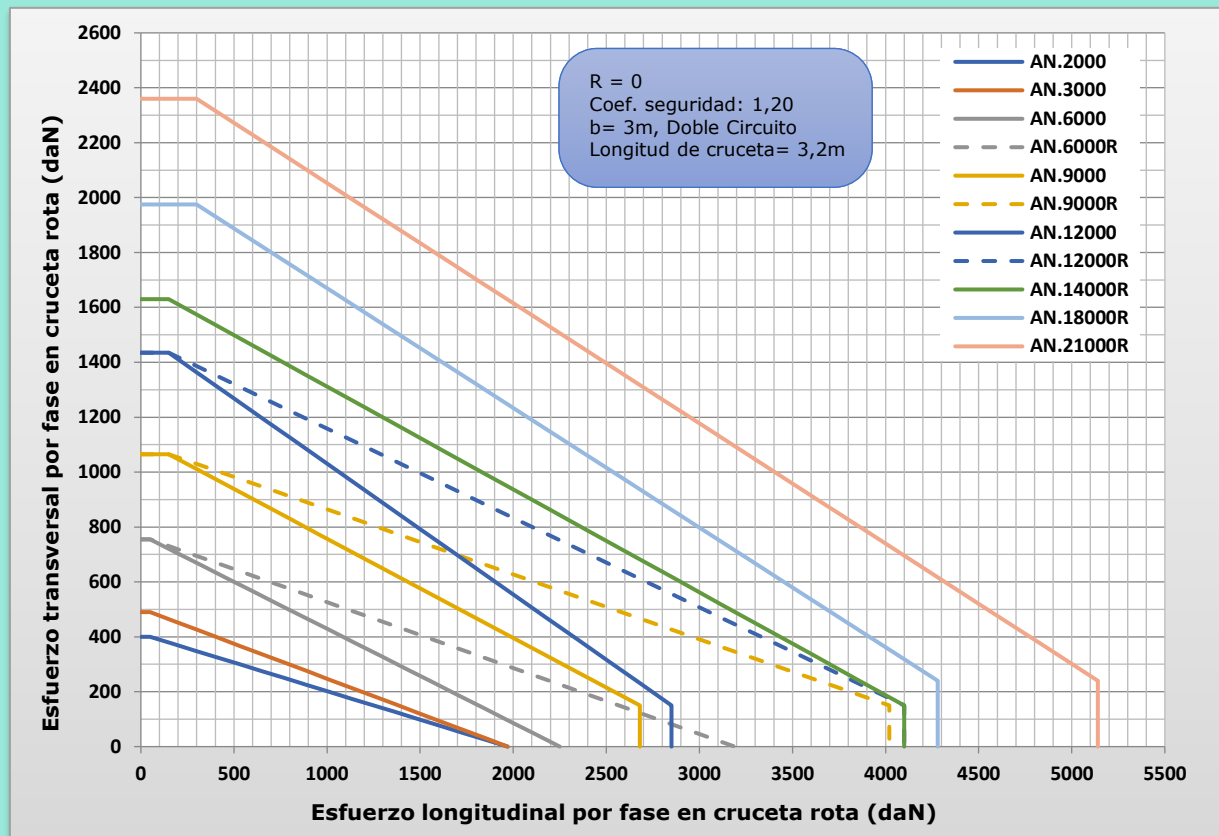


Gráfico 162: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,6$ m; $b=3$ m y $R=0$

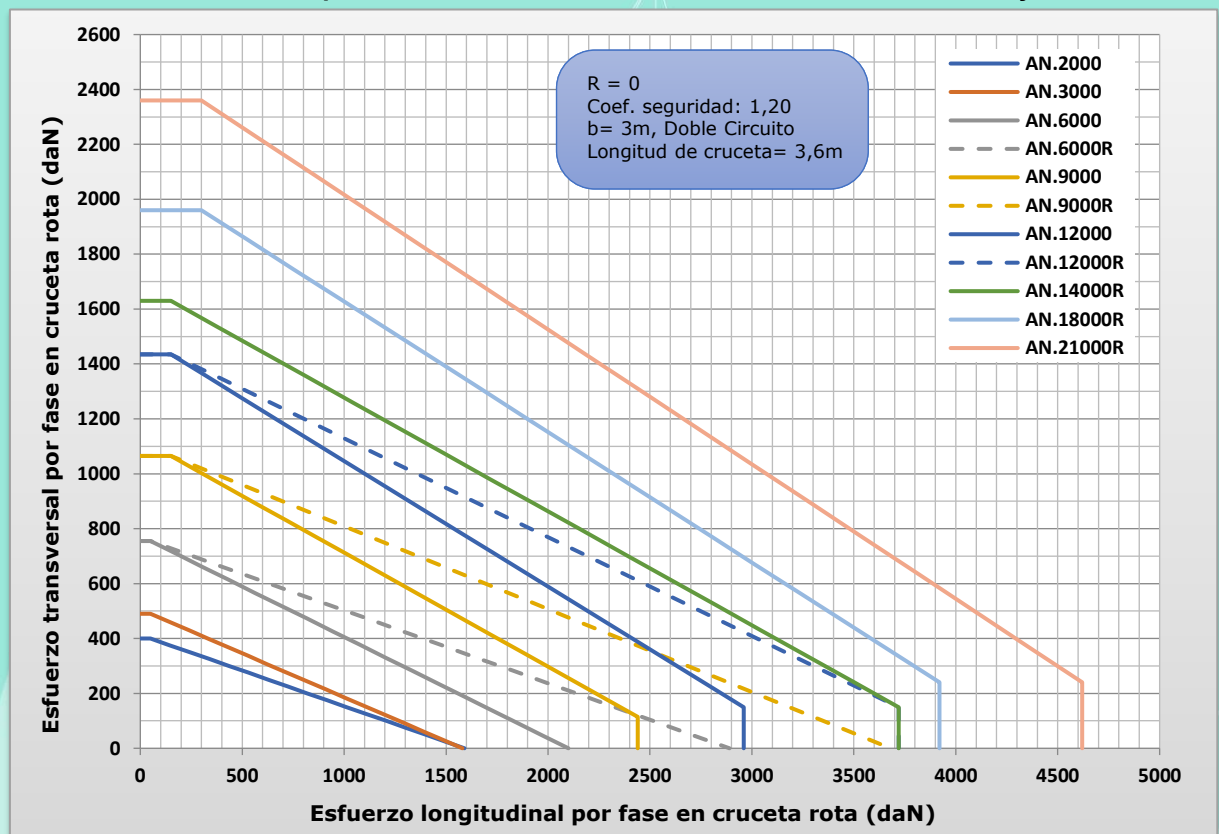


Gráfico 163: Hipótesis Viento 140 km/h; Simple Circuito; b=3 m y R=0

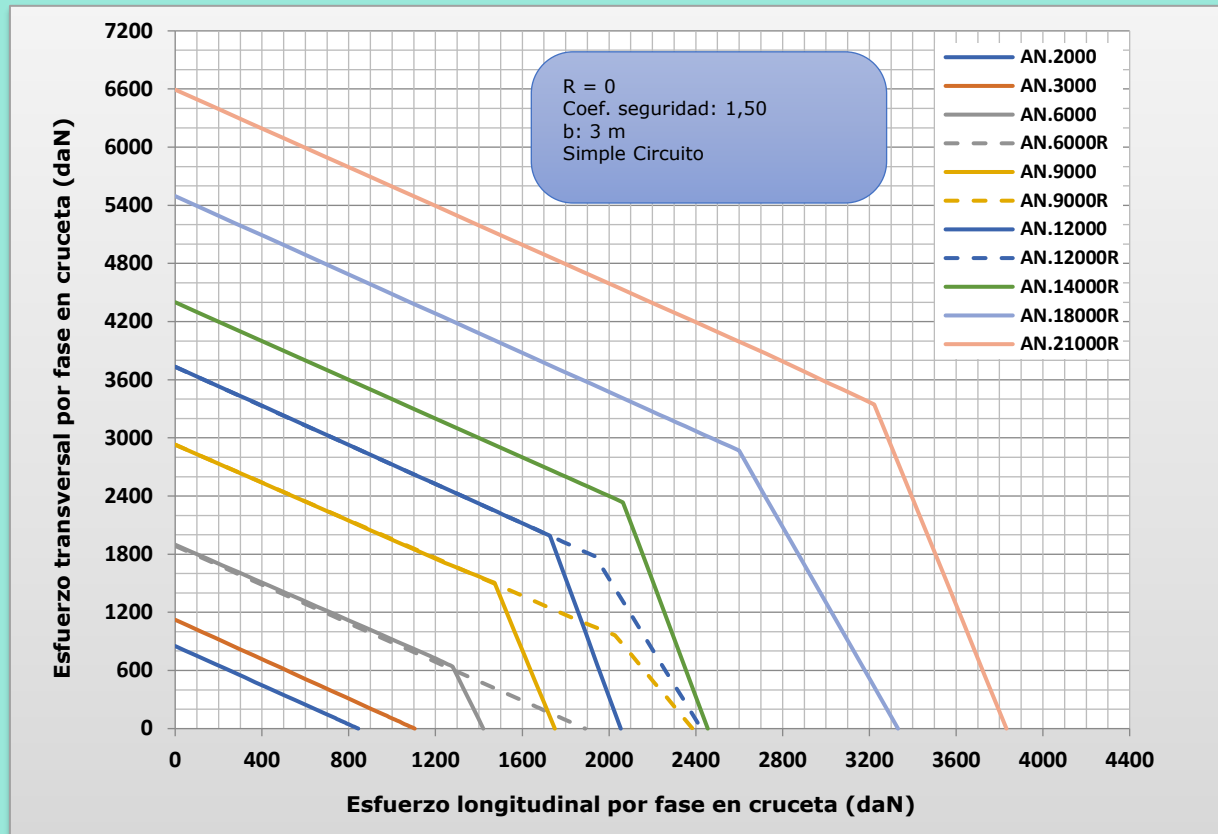


Gráfico 164: Hipótesis Viento 120 km/h; Simple Circuito; b=3 m y R=0

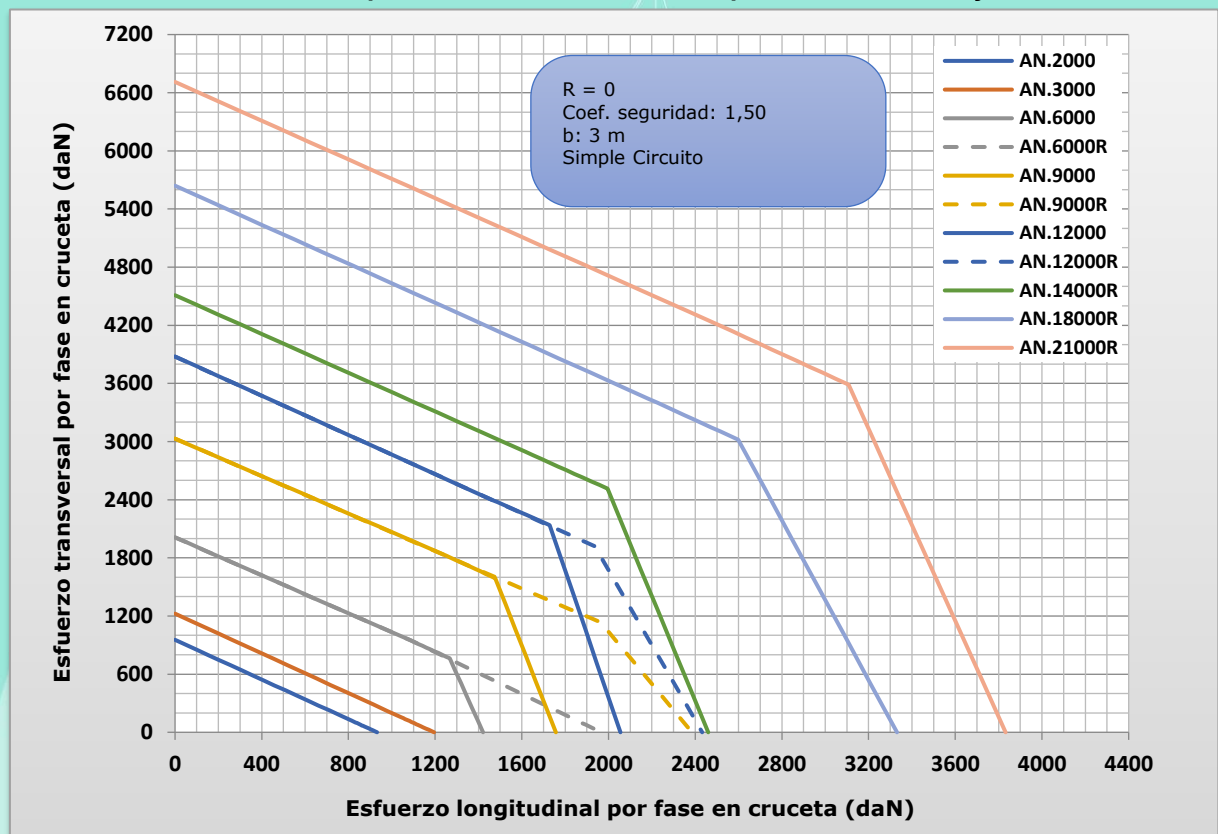


Gráfico 165: Hipótesis Hielo; Simple Circuito; $b=3$ m y $R=0$

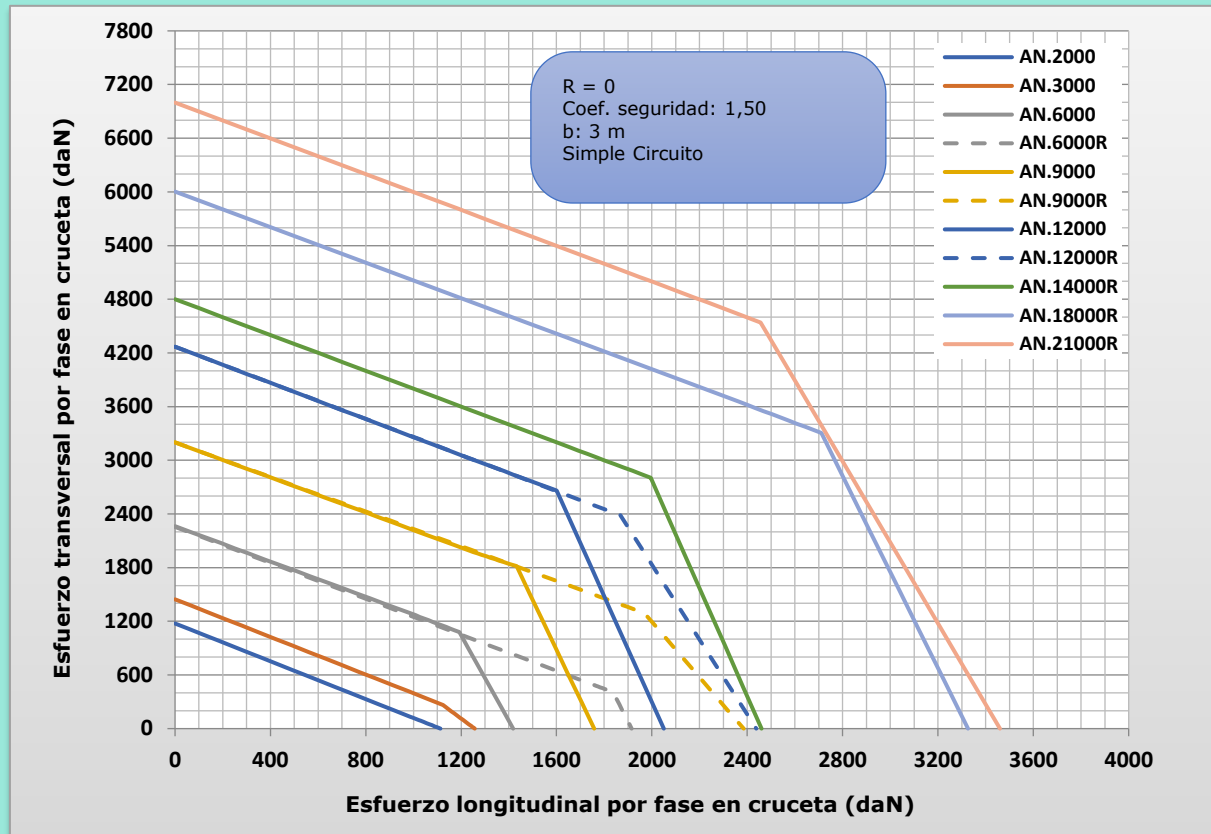


Gráfico 166: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Simple Circuito; $b=3$ m y $R=0$

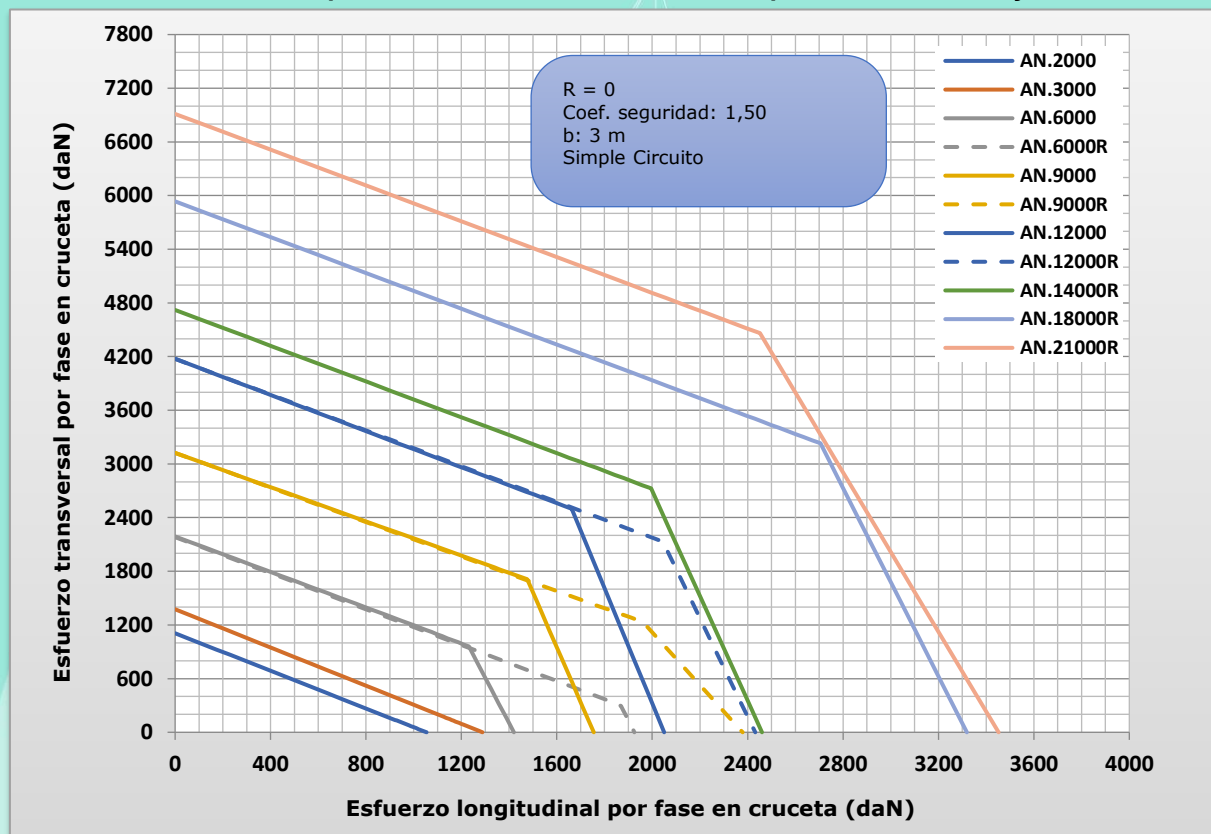


Gráfico 167: Hipótesis Desequilibrio; Simple Circuito; $b=3$ m y $R=0$

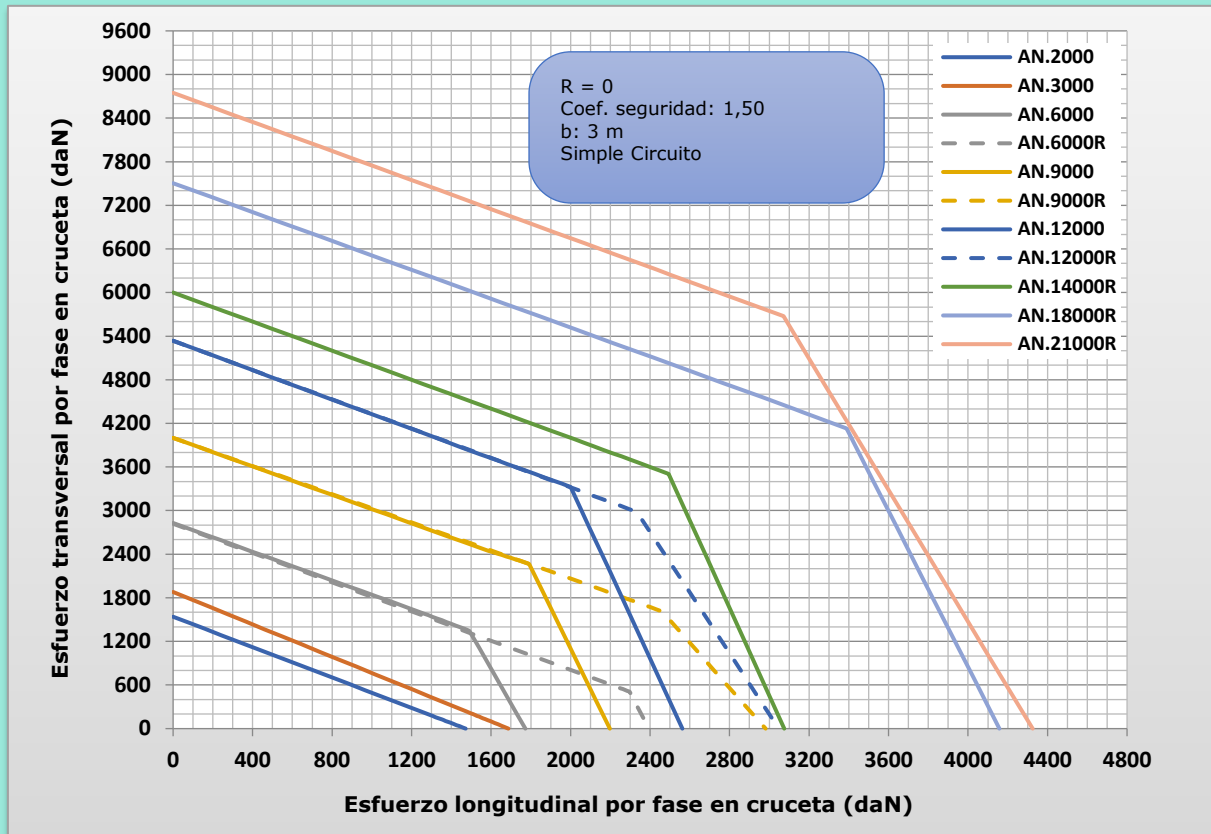


Gráfico 168: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,1$ m; $b=3$ m y $R=0$

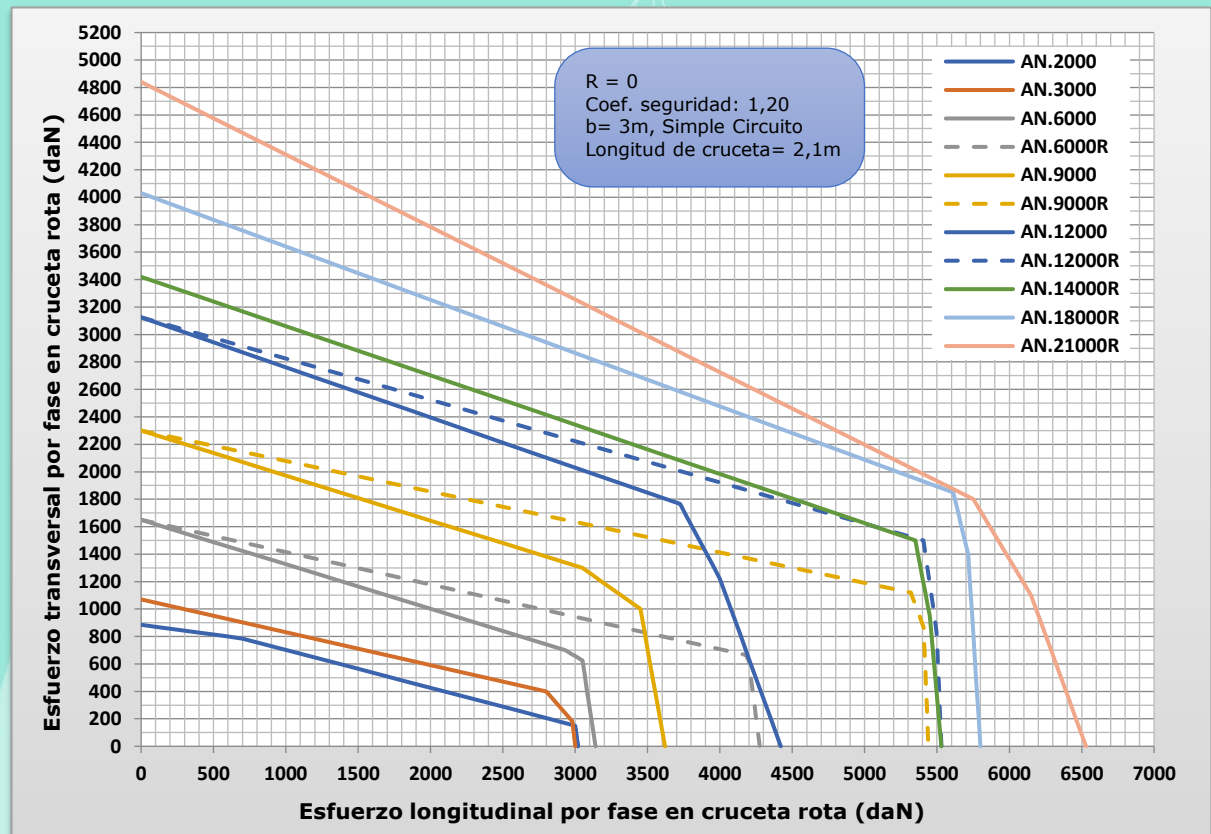


Gráfico 169: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; a=2,5 m; b=3 m y R=0

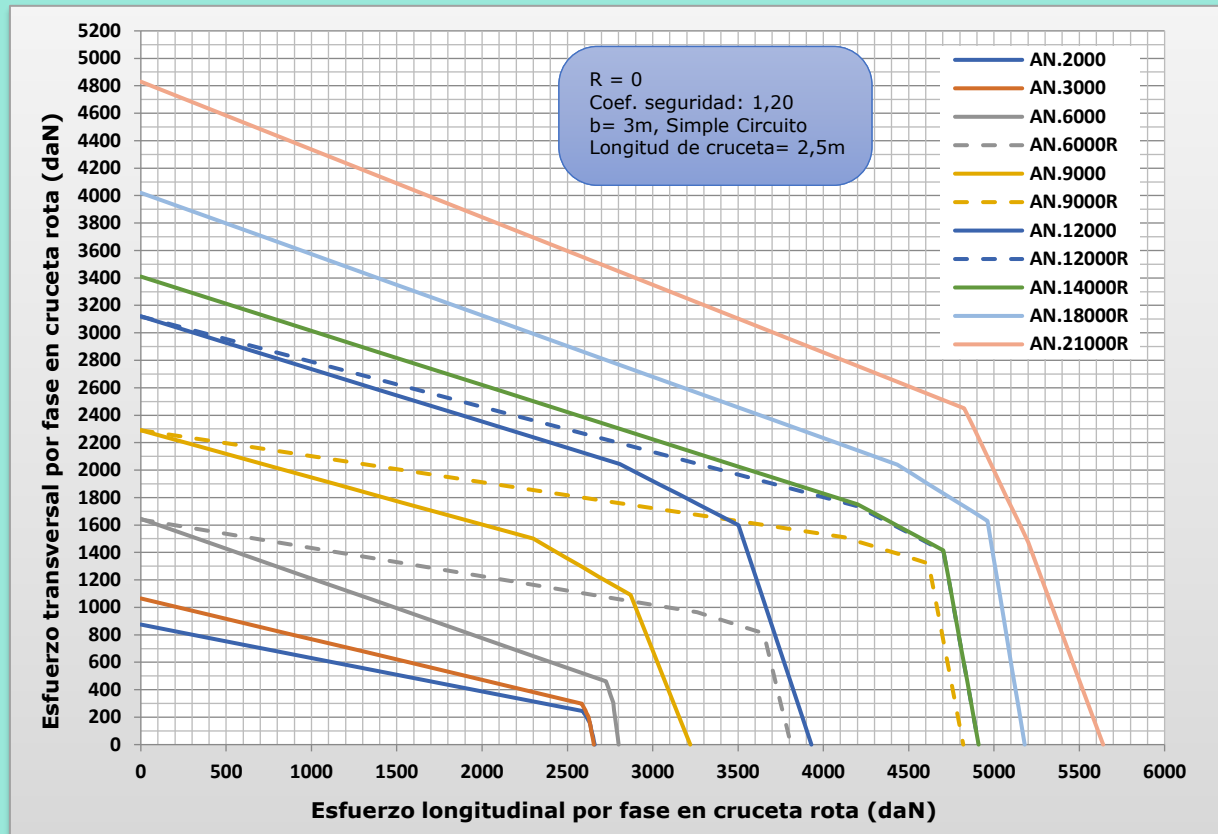


Gráfico 170: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; a=2,9 m; b=3 m y R=0

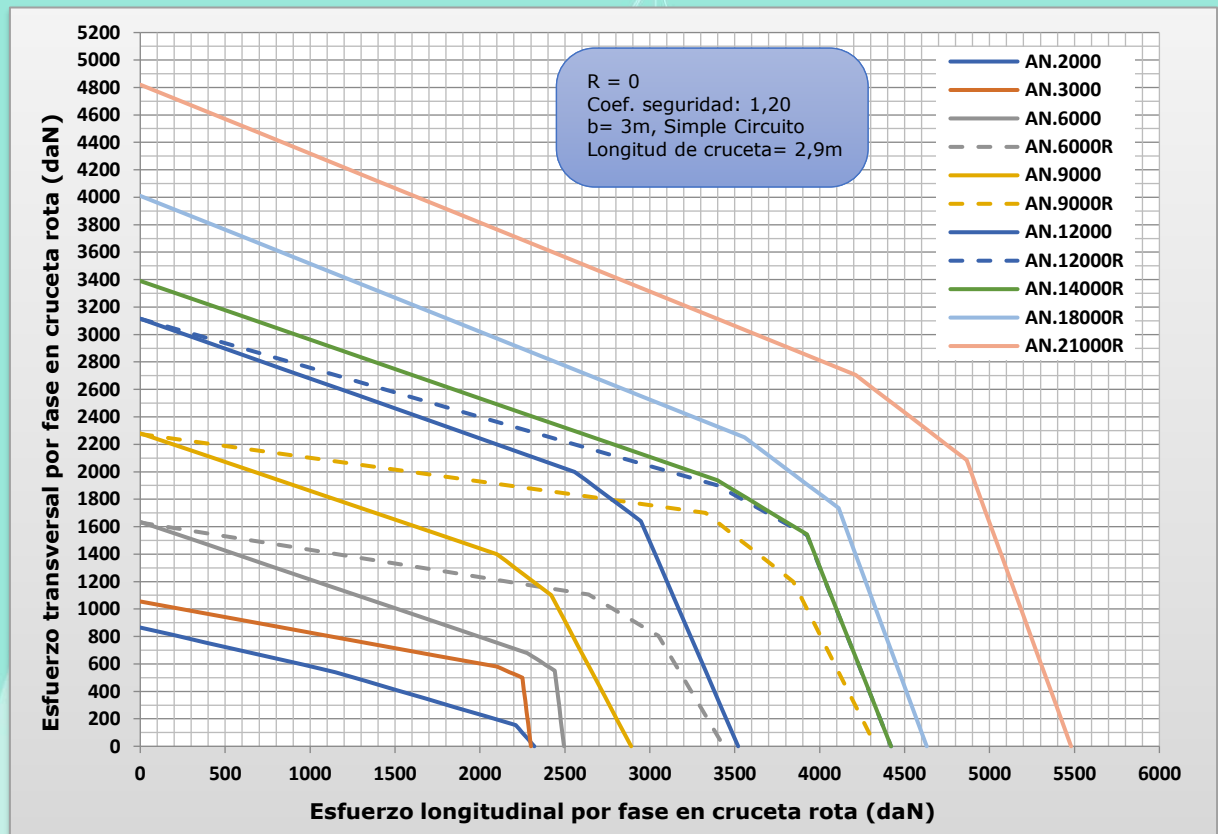


Gráfico 171: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,2$ m; $b=3$ m y $R=0$

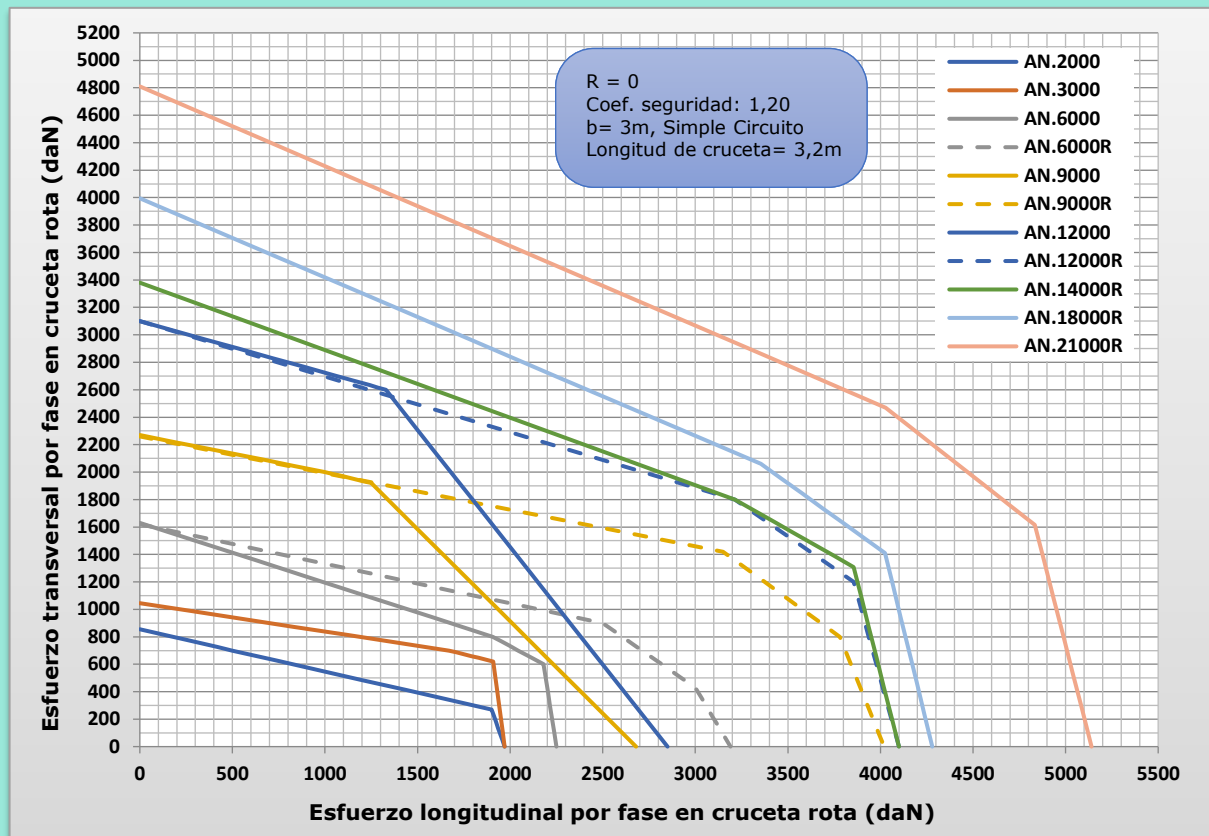


Gráfico 172: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,6$ m; $b=3$ m y $R=0$

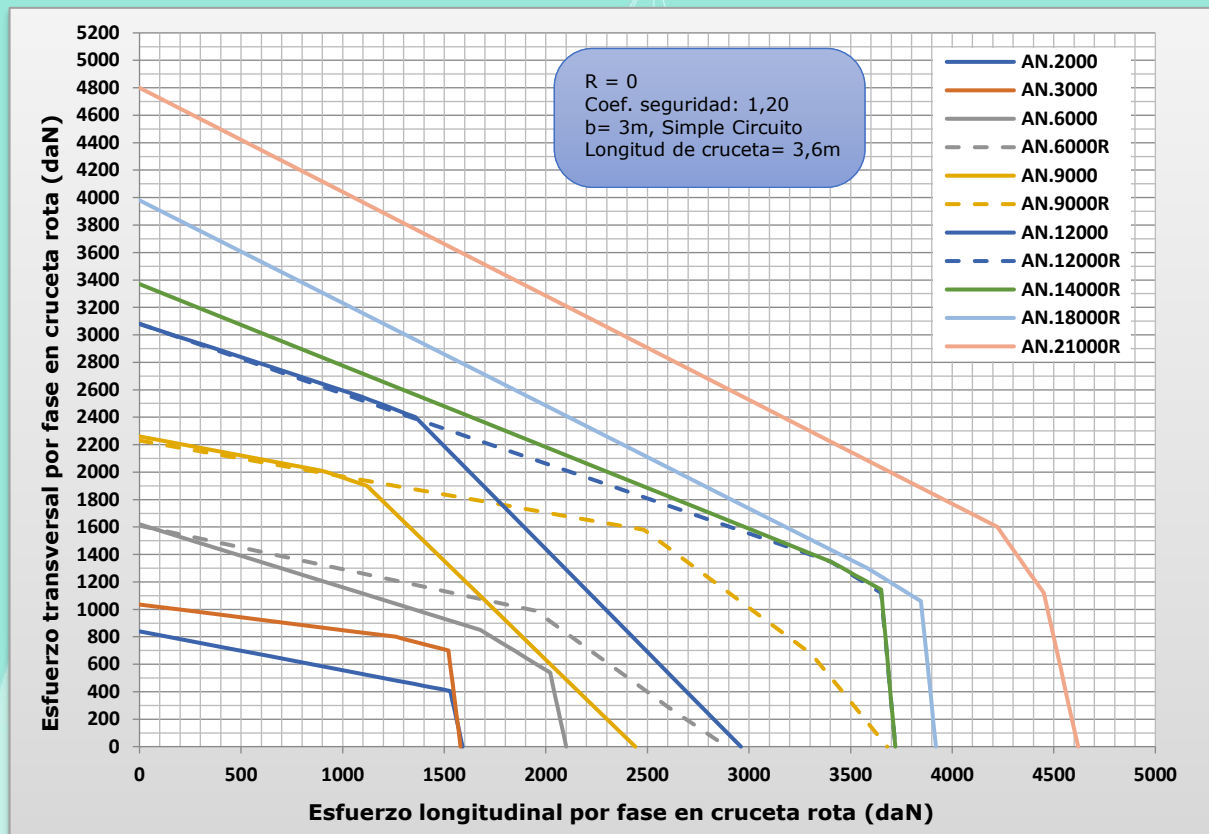


Gráfico 173: Hipótesis Viento 140 km/h; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=0,7$

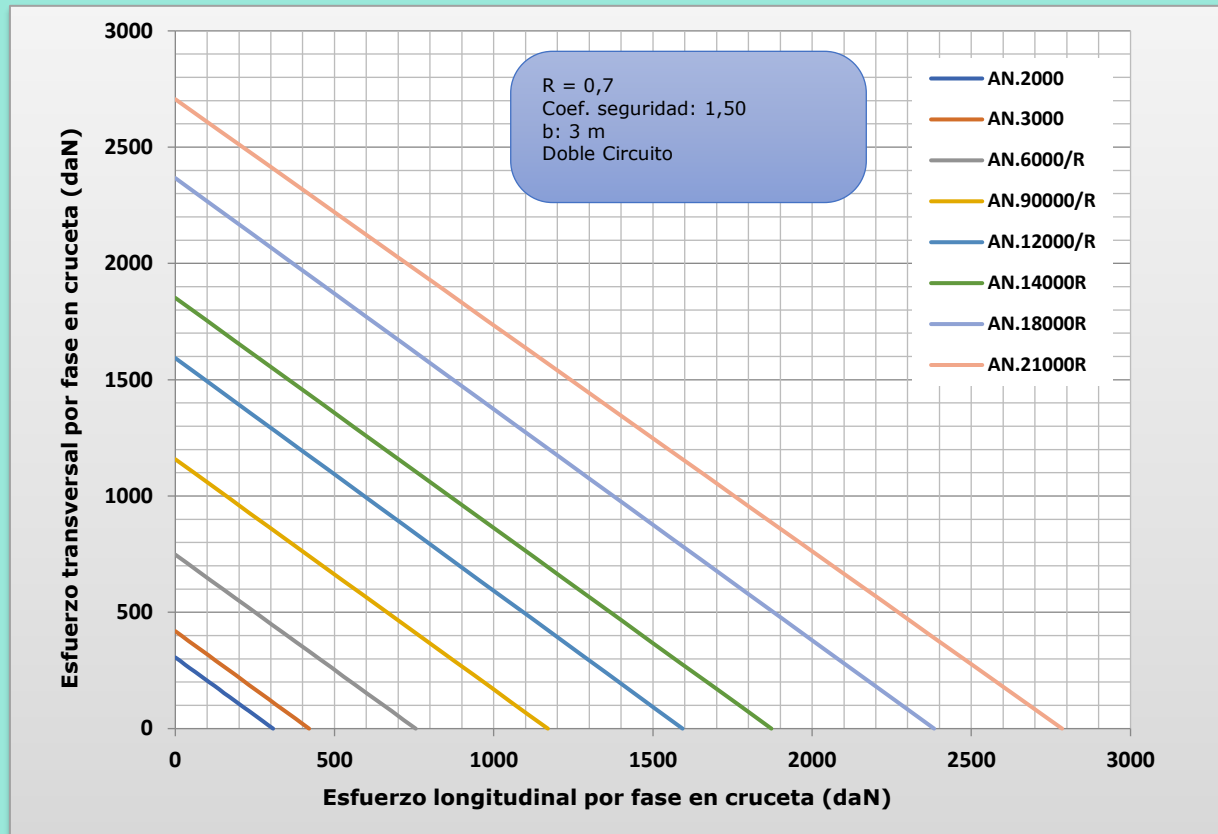


Gráfico 174: Hipótesis Viento 120 km/h; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=0,7$

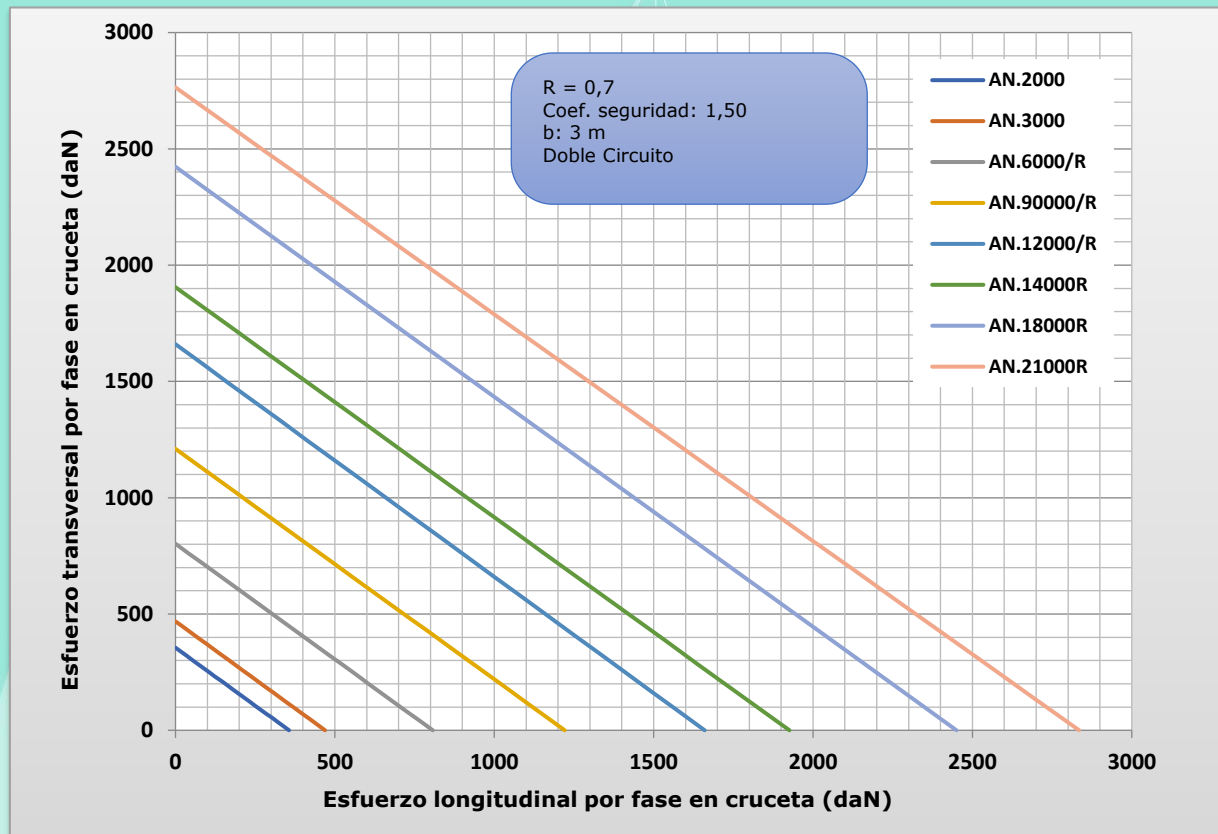


Gráfico 175: Hipótesis Hielo; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=0,7$

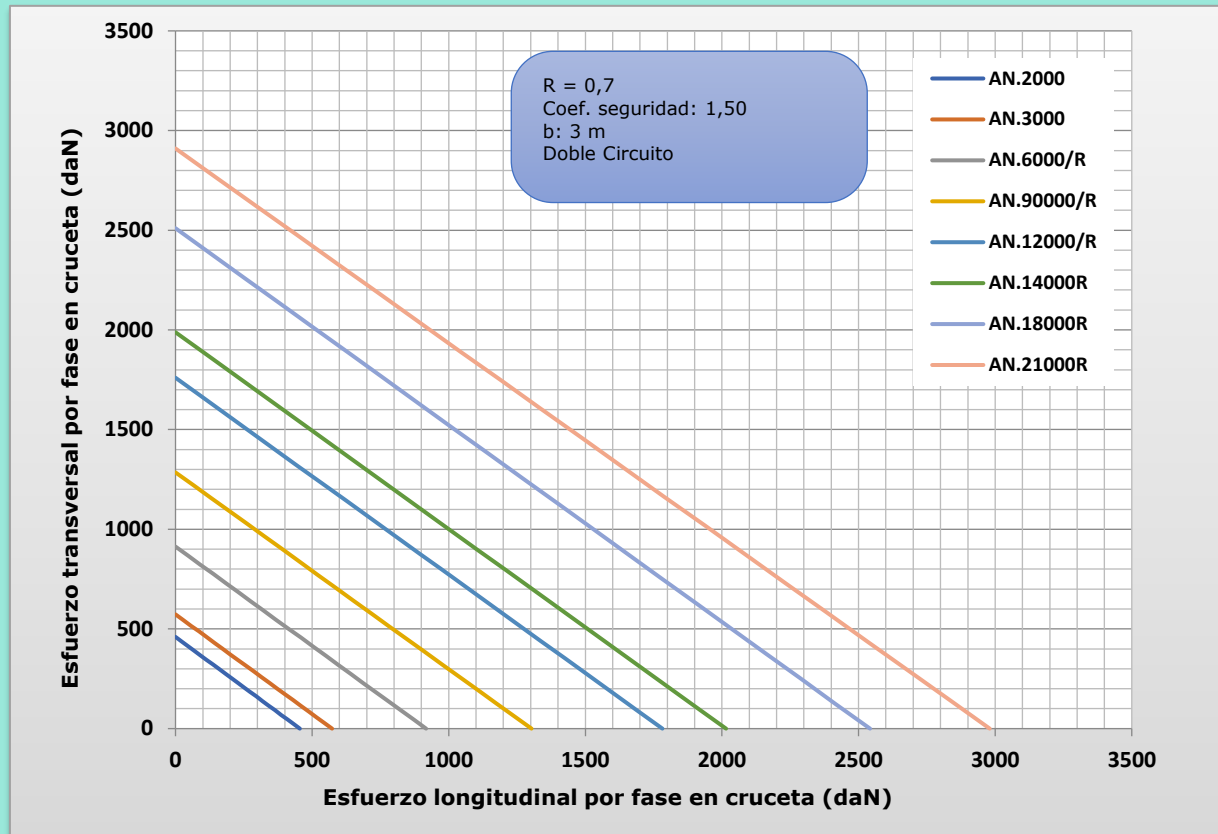


Gráfico 176: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=0,7$

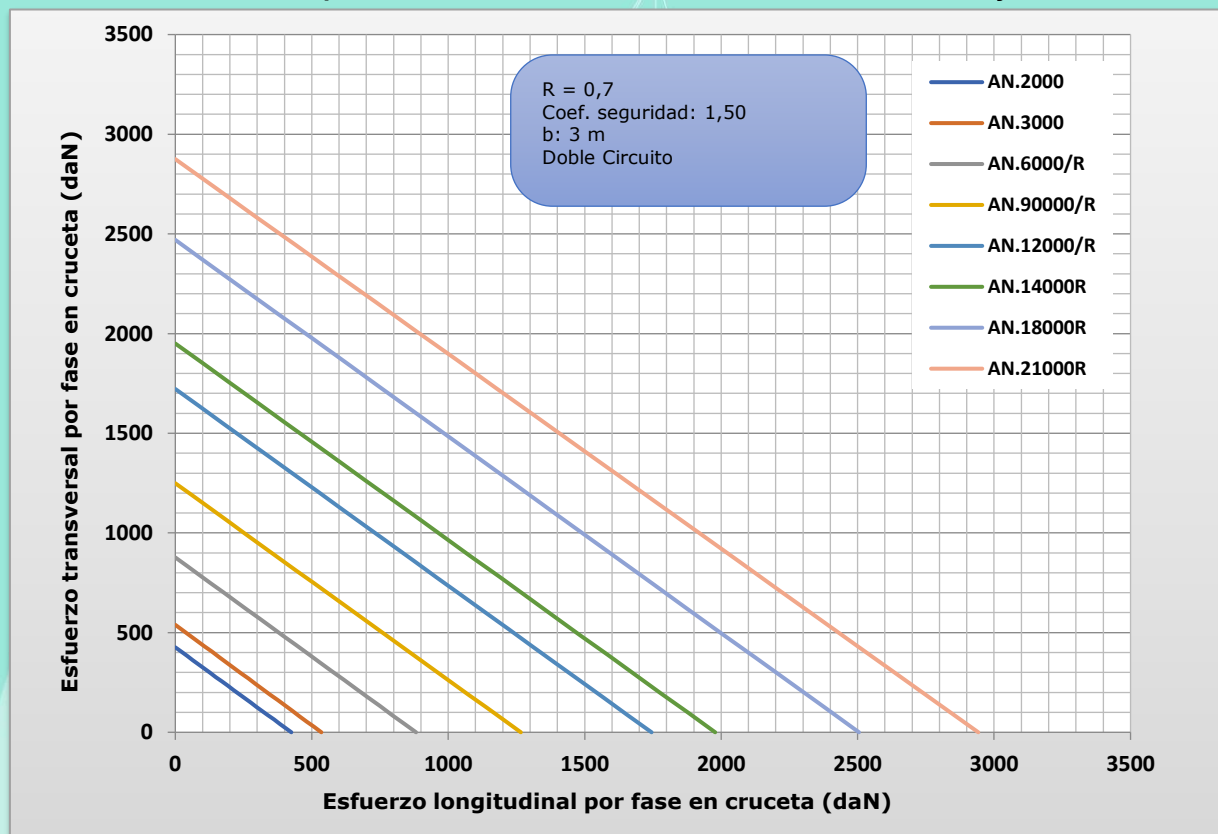


Gráfico 177: Hipótesis Desequilibrio; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=0,7$

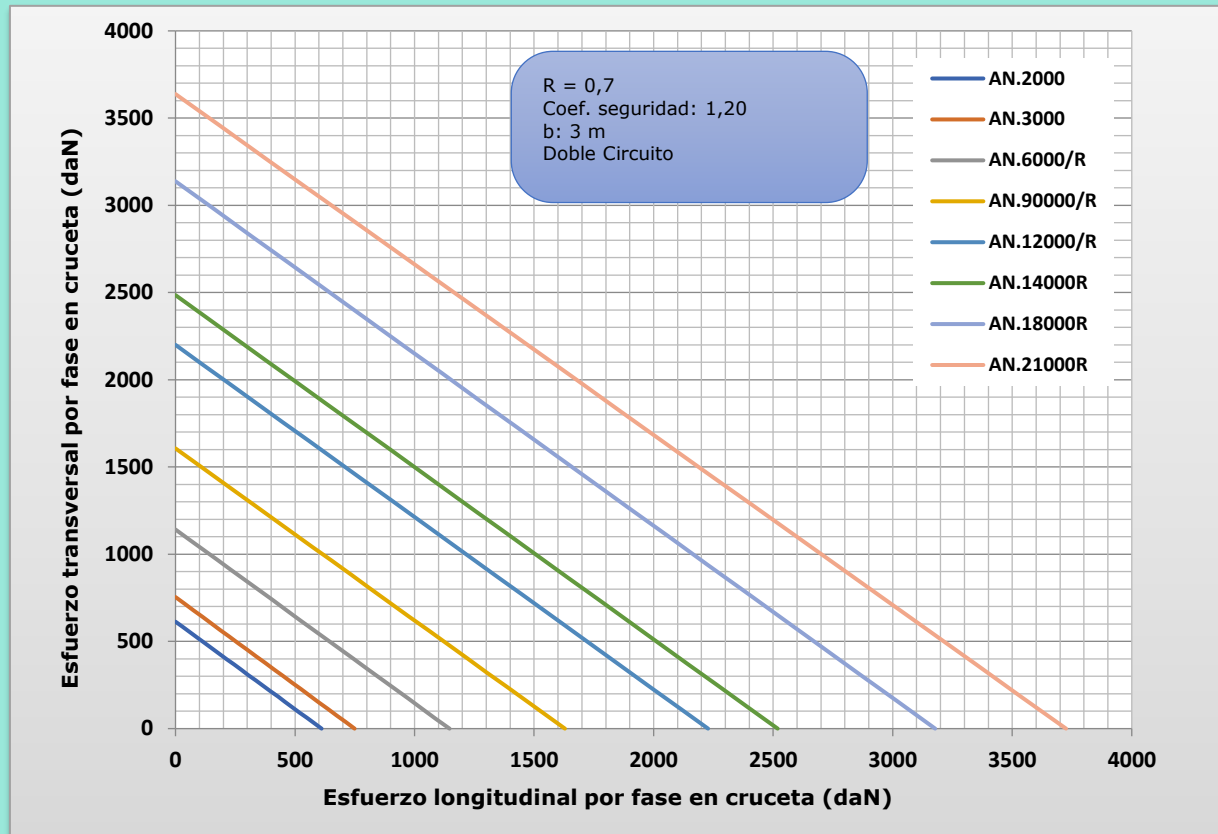


Gráfico 178: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,1$ m; $b=3$ m y $R=0,7$

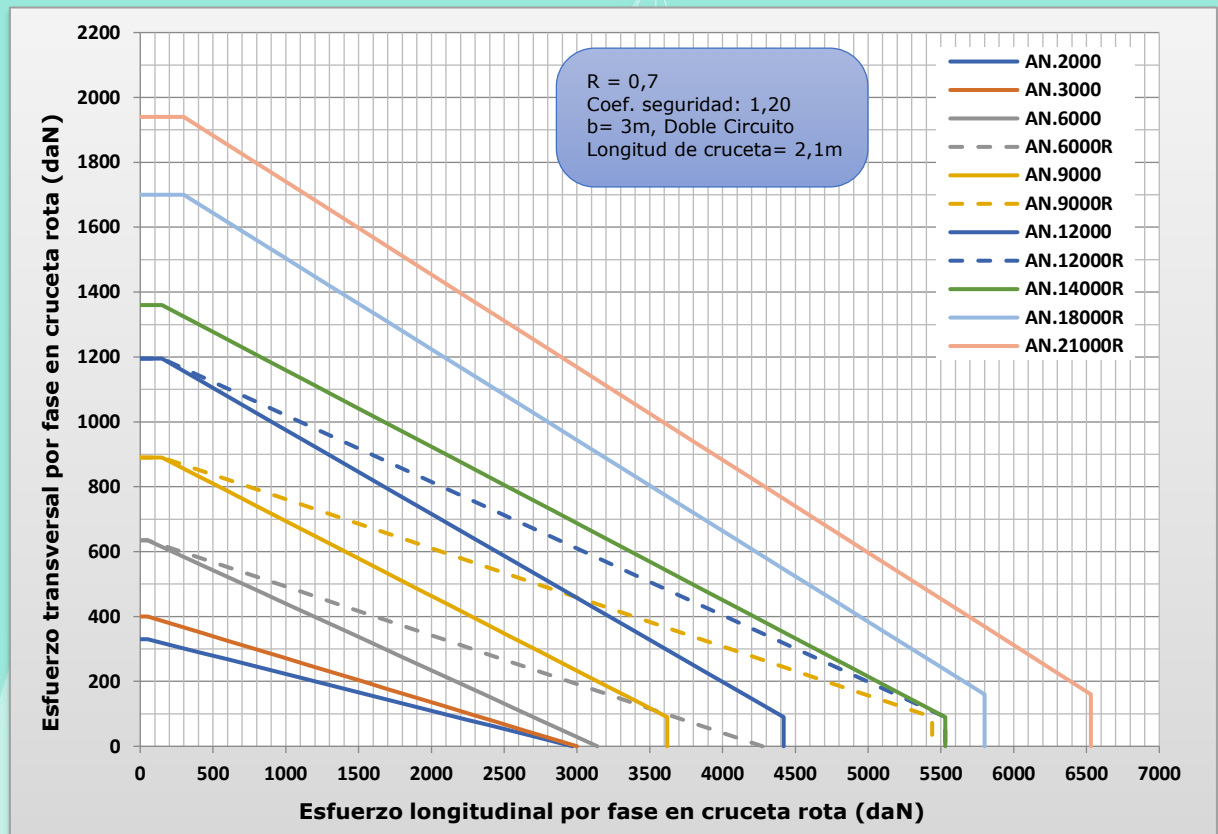


Gráfico 179: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,5$ m; $b=3$ m y $R=0,7$

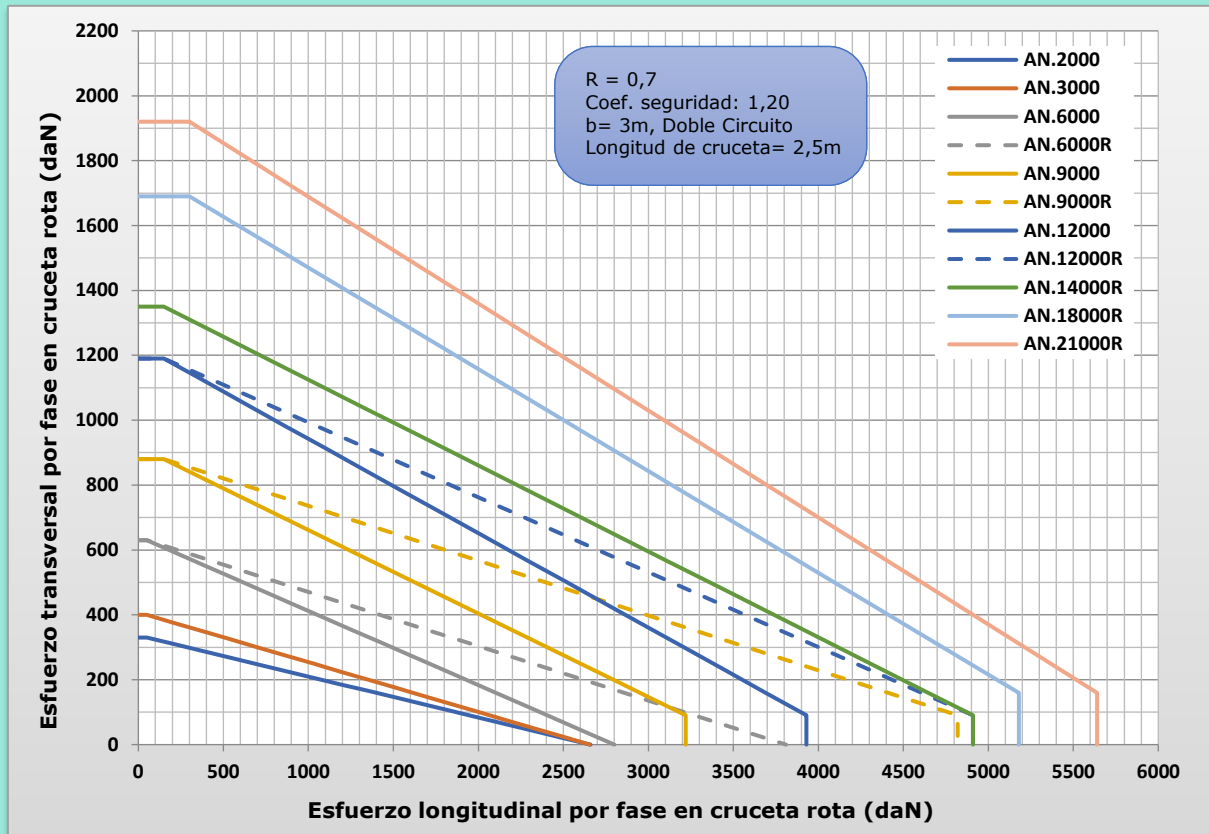


Gráfico 180: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,9$ m; $b=3$ m y $R=0,7$

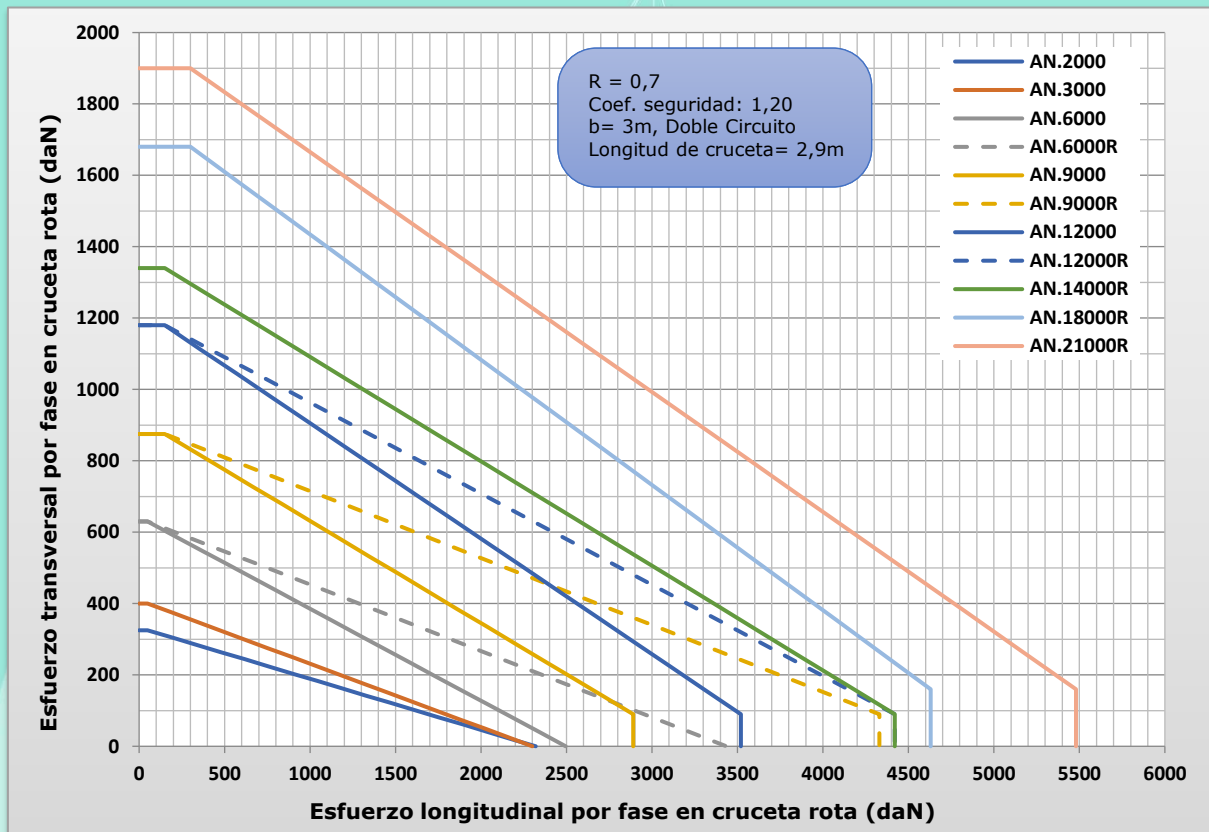


Gráfico 181: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,2$ m; $b=3$ m y $R=0,7$

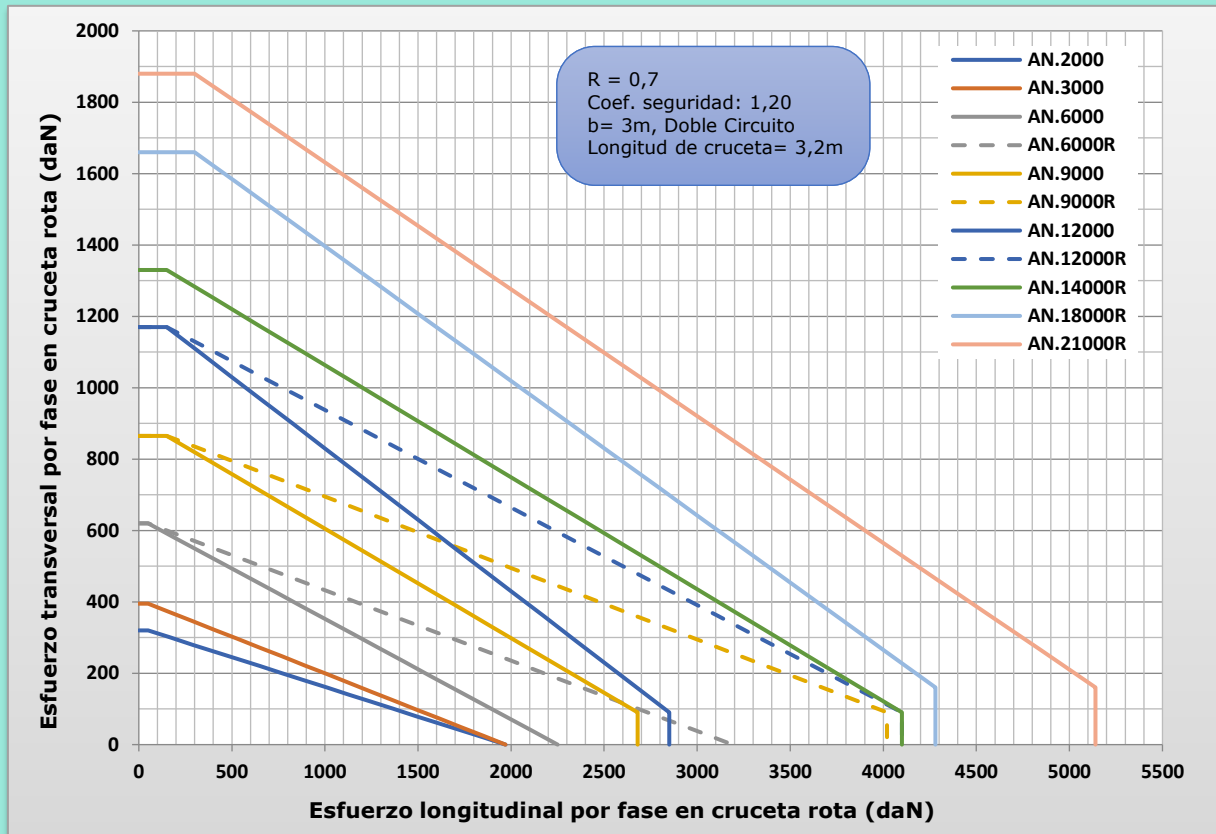


Gráfico 182: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,6$ m; $b=3$ m y $R=0,7$

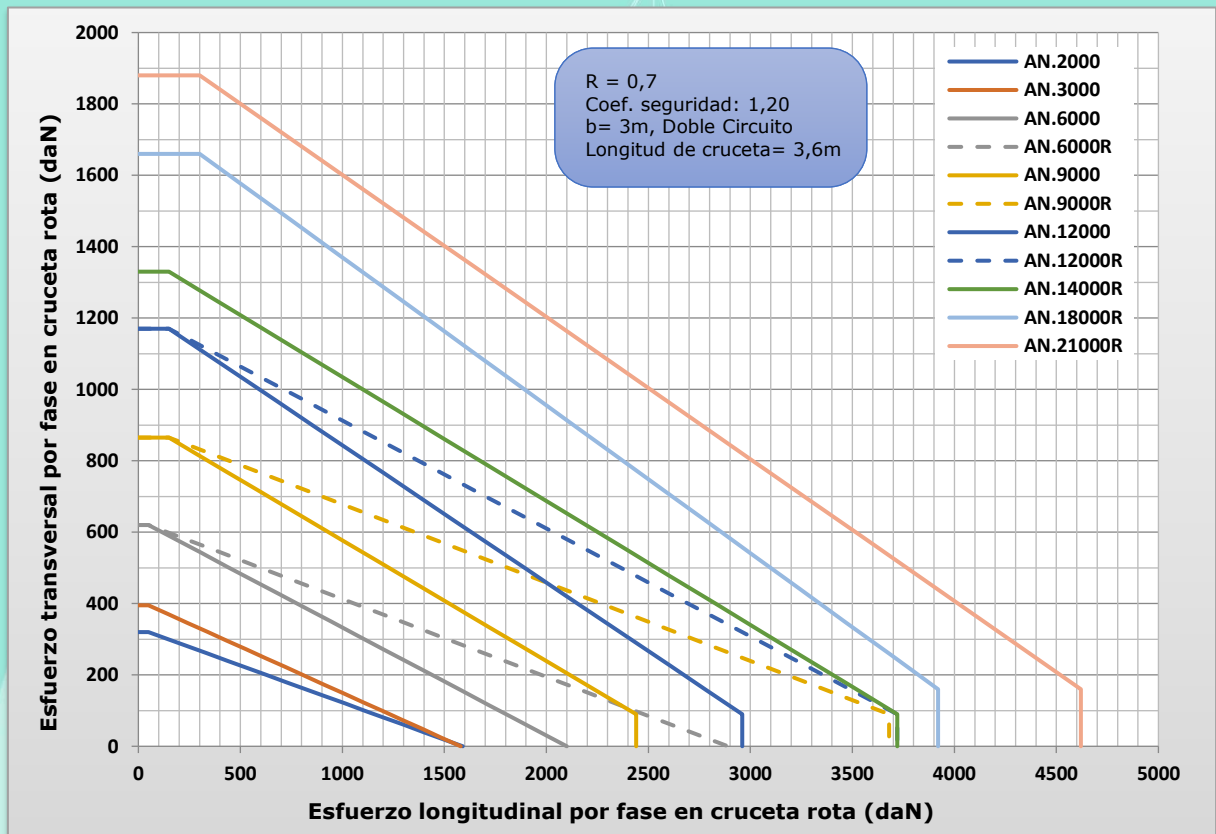


Gráfico 183: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3$ m; $b=3$ m y $R=0,7$

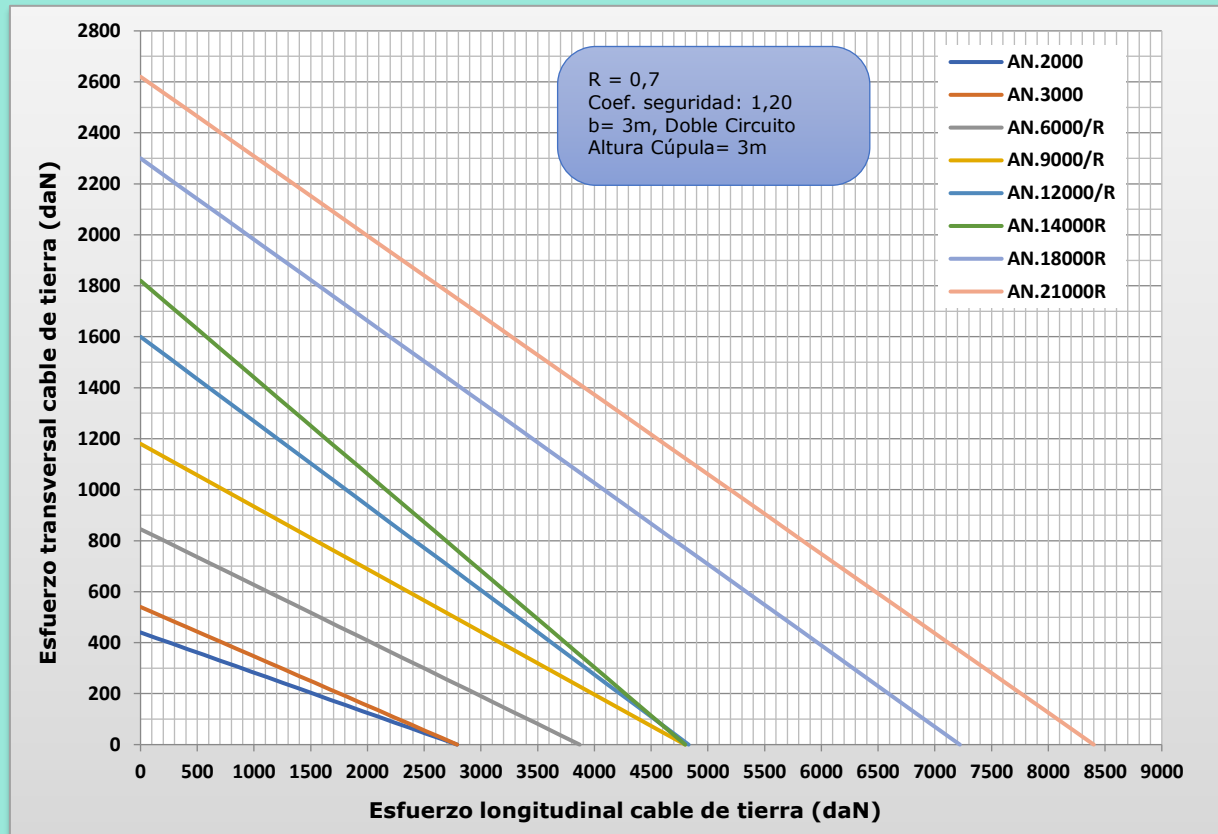


Gráfico 184: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3,6$ m; $b=3$ m y $R=0,7$

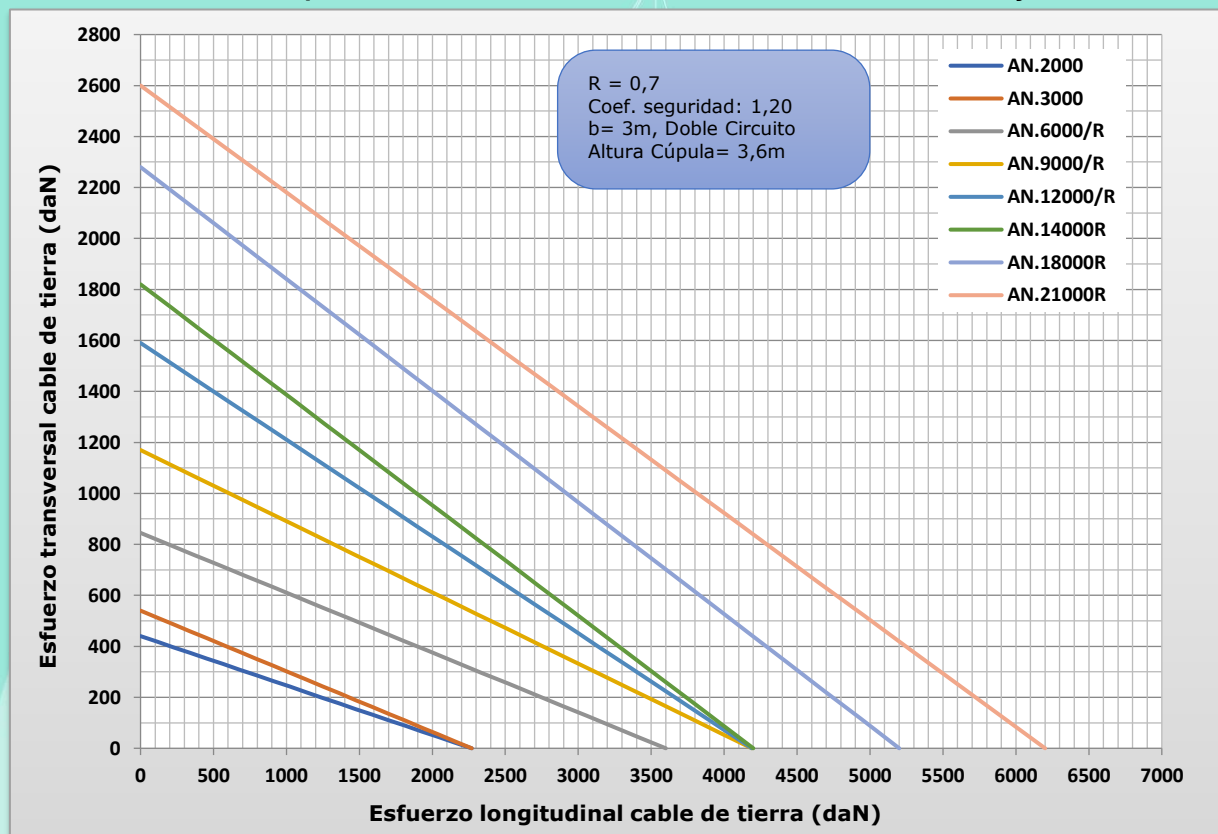


Gráfico 185: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=4,3$ m; $b=3$ m y $R=0,7$

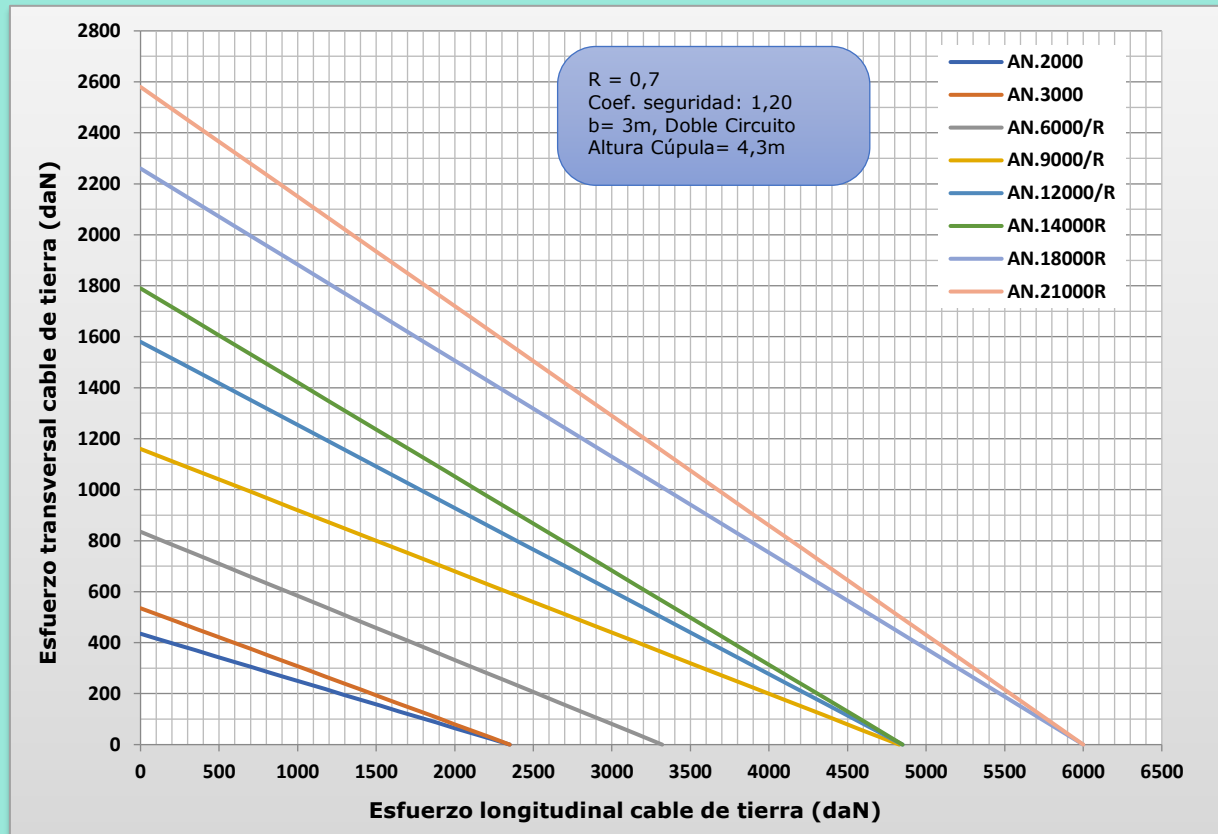


Gráfico 186: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=5,2$ m; $b=3$ m y $R=0,7$

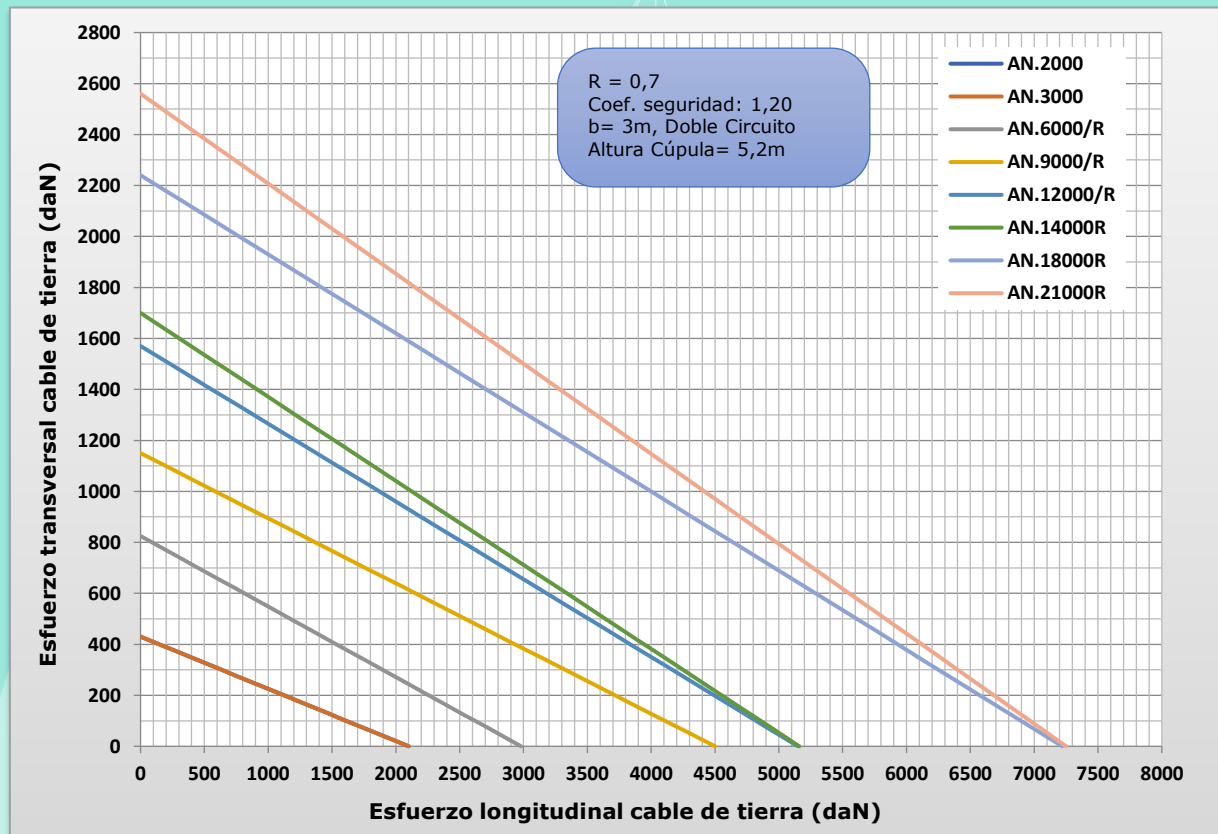


Gráfico 187: Hipótesis Viento 140 km/h; Simple Circuito; b=3 m y R=0,7

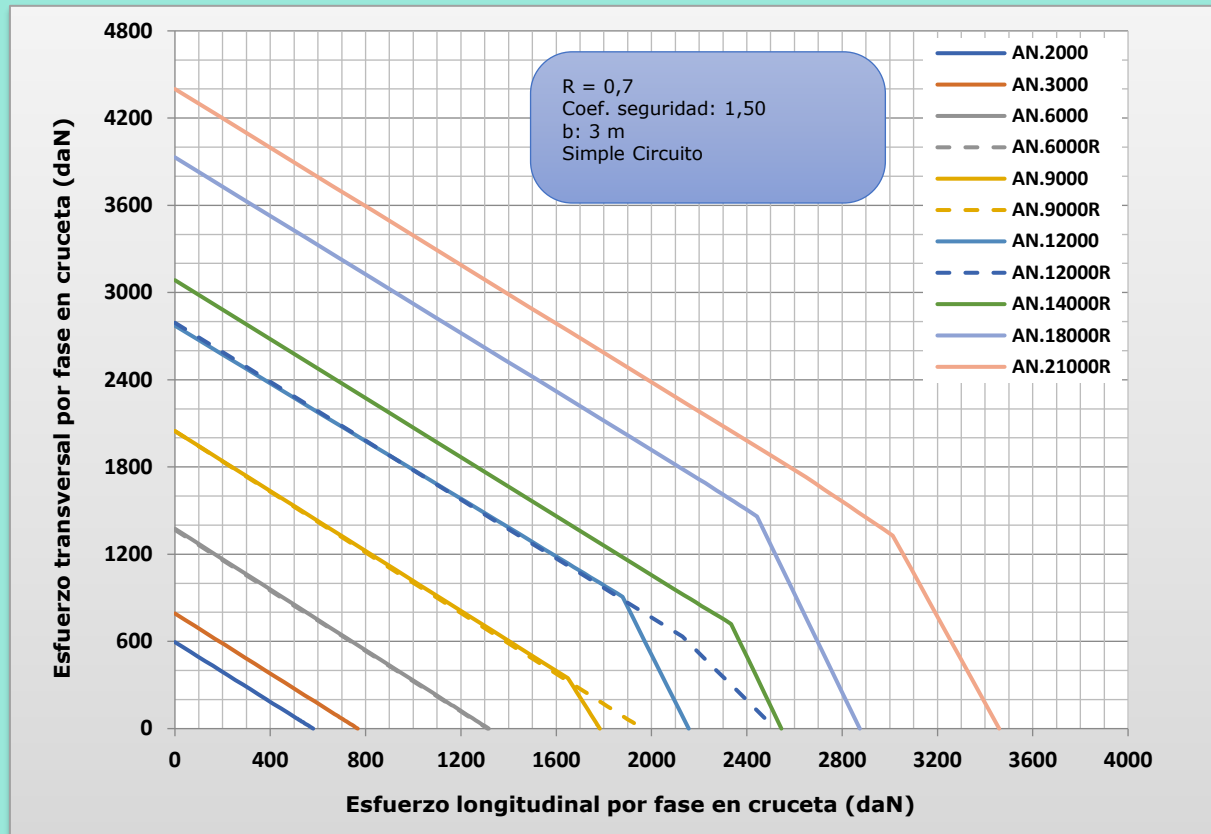


Gráfico 188: Hipótesis Viento 120 km/h; Simple Circuito; b=3 m y R=0,7

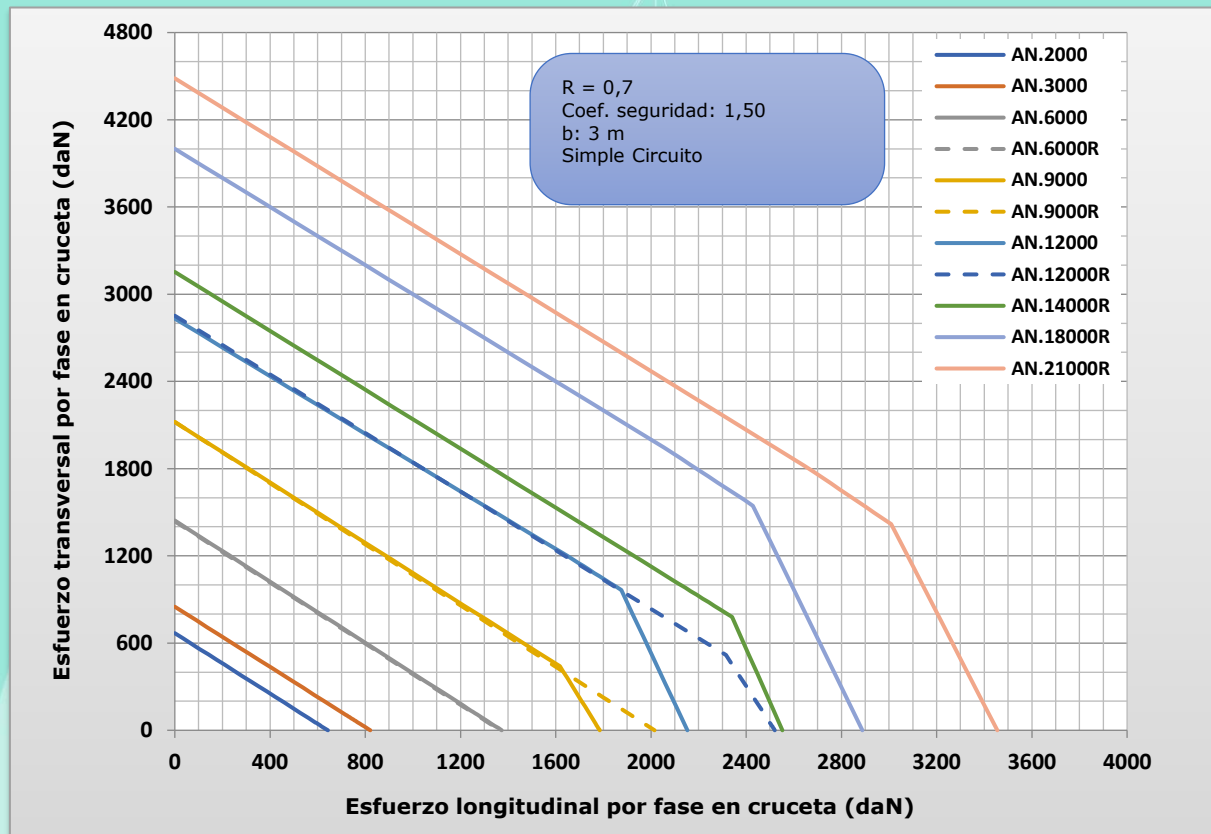


Gráfico 189: Hipótesis Hielo; Simple Circuito; $b=3$ m y $R=0,7$

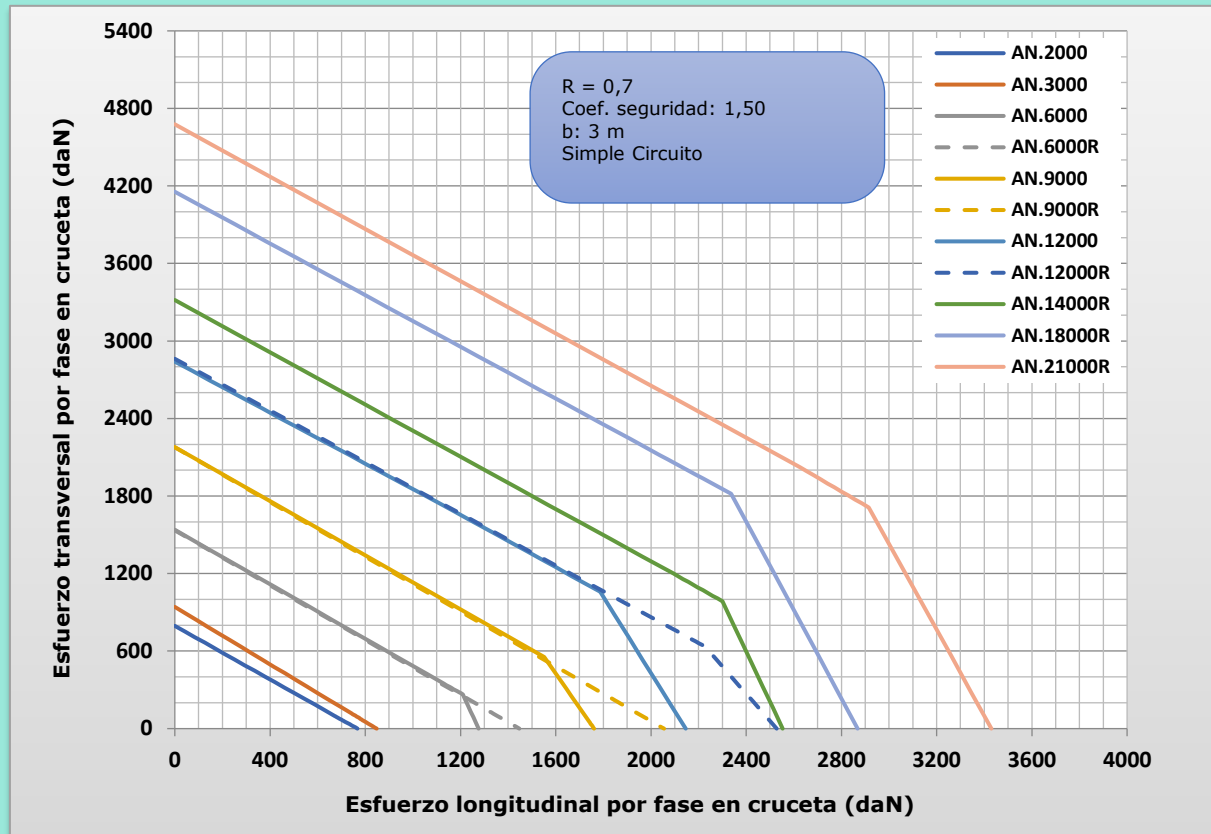


Gráfico 190: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Simple Circuito; $b=3$ m y $R=0,7$

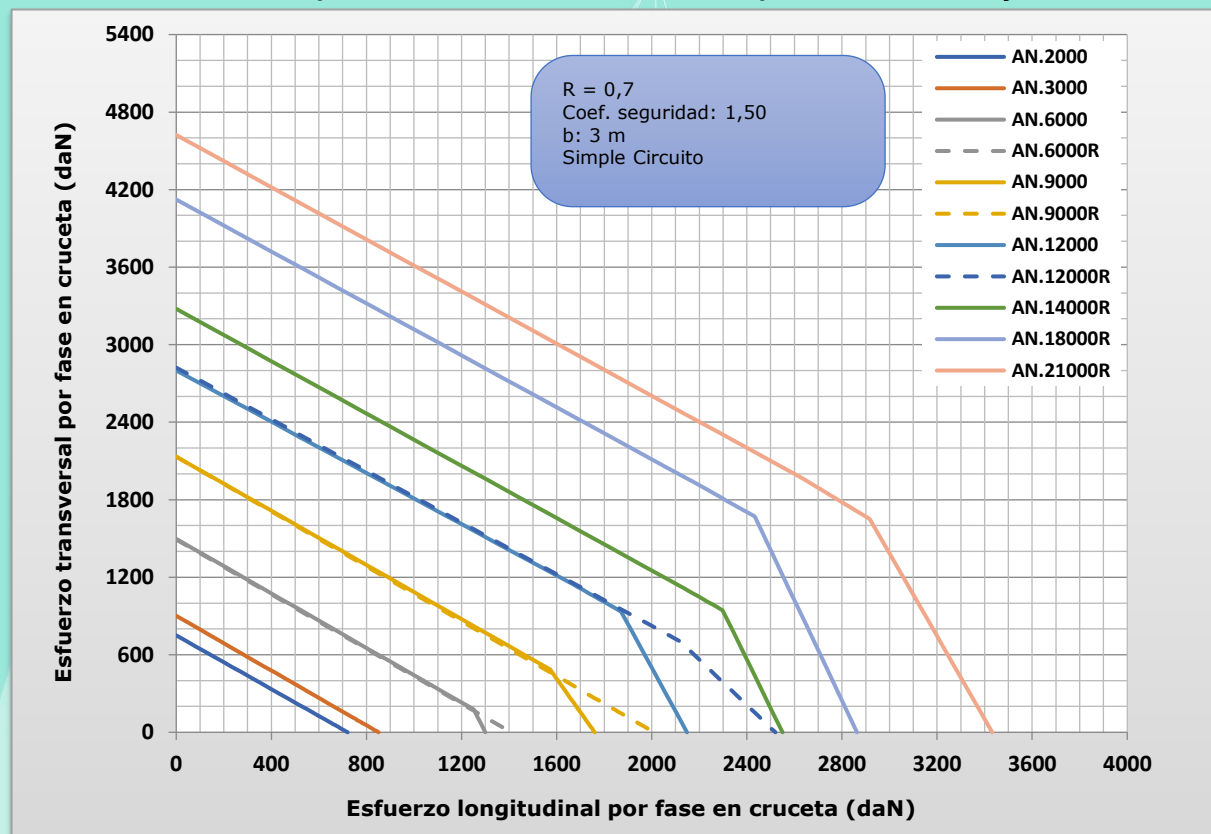


Gráfico 191: Hipótesis Desequilibrio; Simple Circuito; $b=3$ m y $R=0,7$

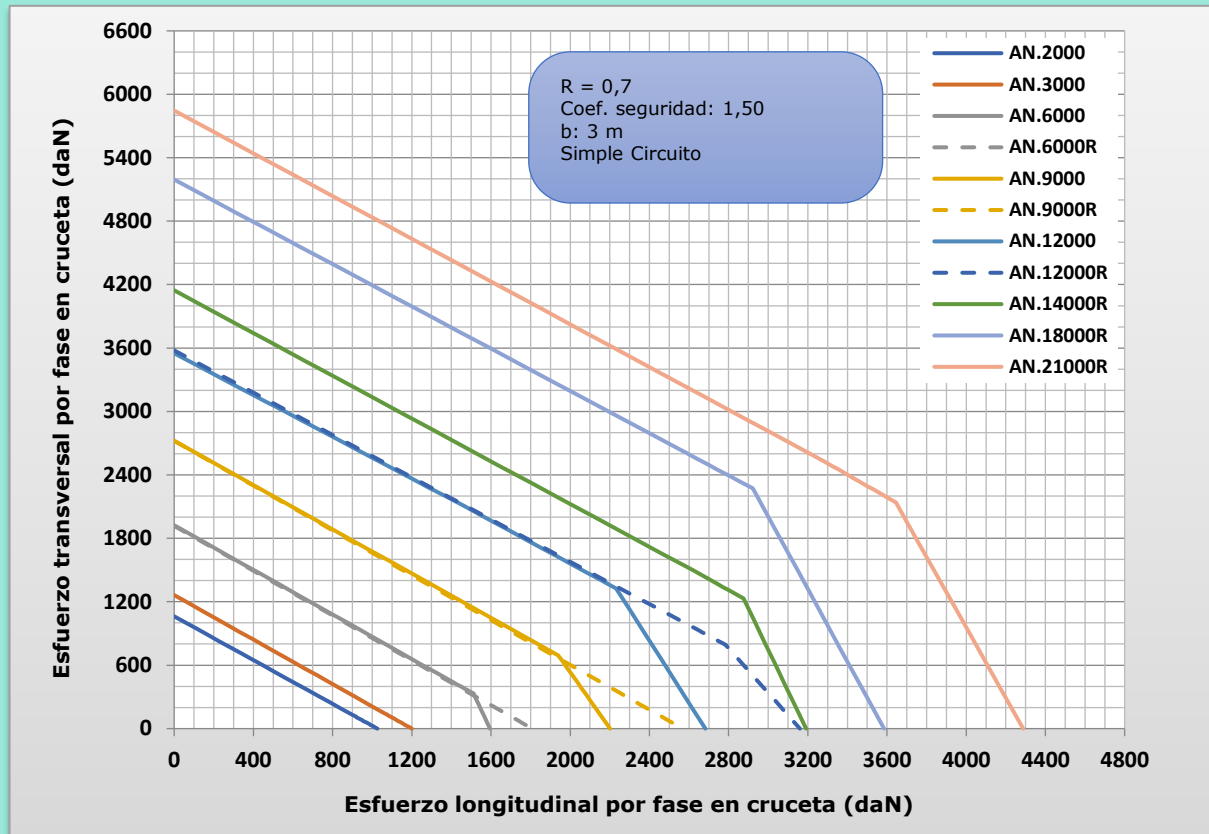


Gráfico 192: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,1$ m; $b=3$ m y $R=0,7$

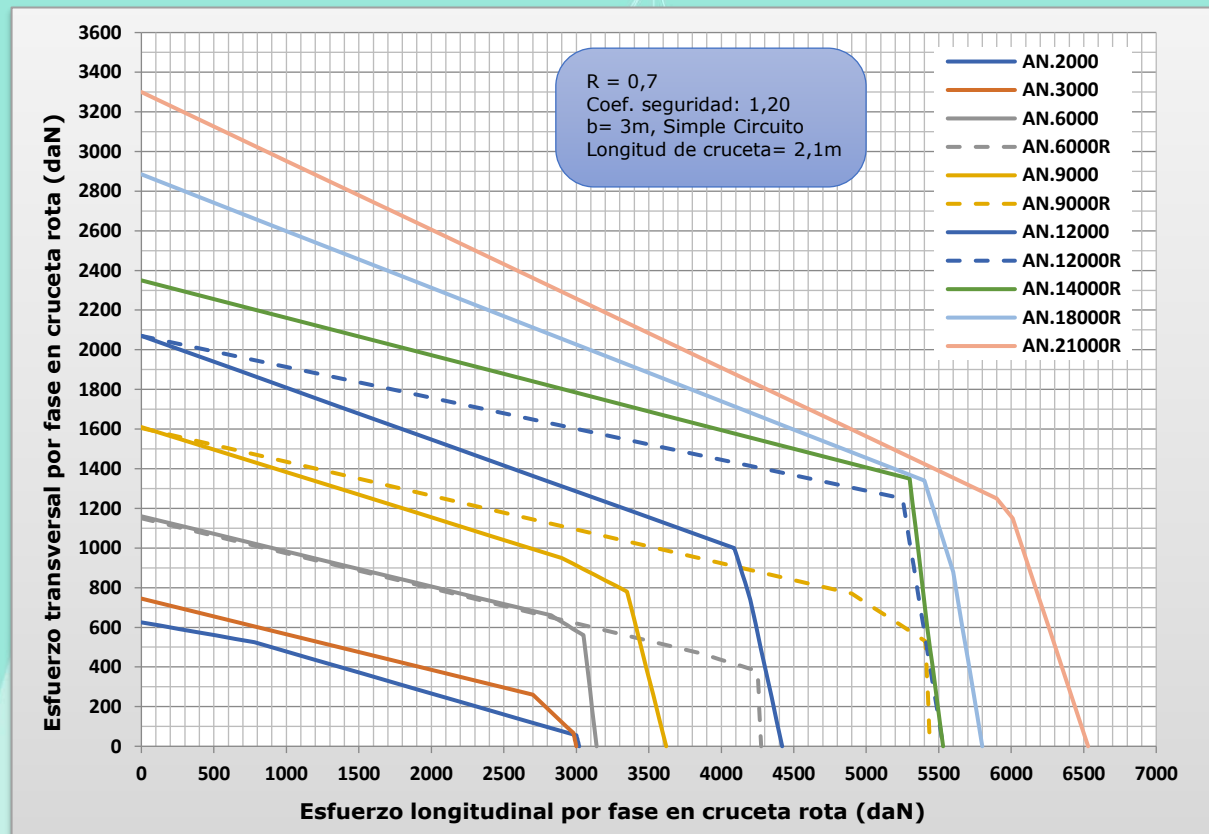


Gráfico 193: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,5$ m; $b=3$ m y $R=0,7$

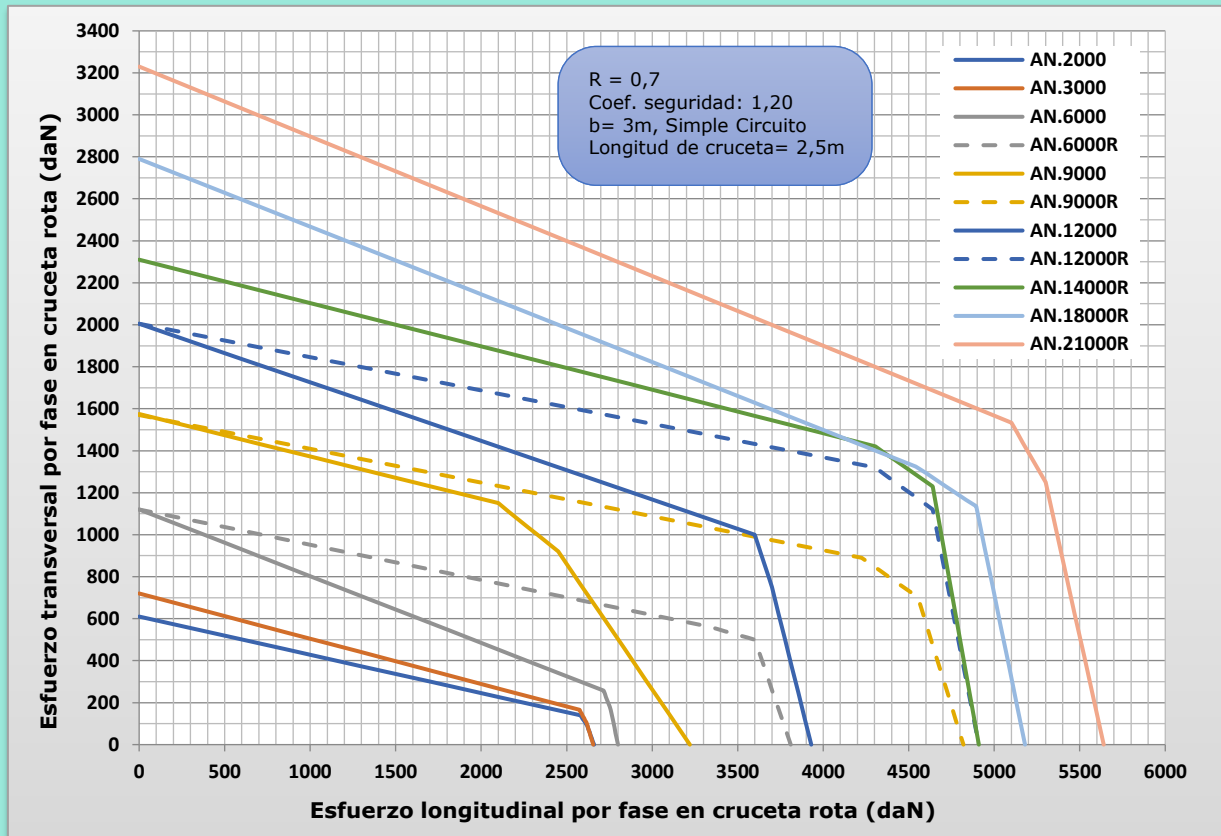


Gráfico 194: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,9$ m; $b=3$ m y $R=0,7$

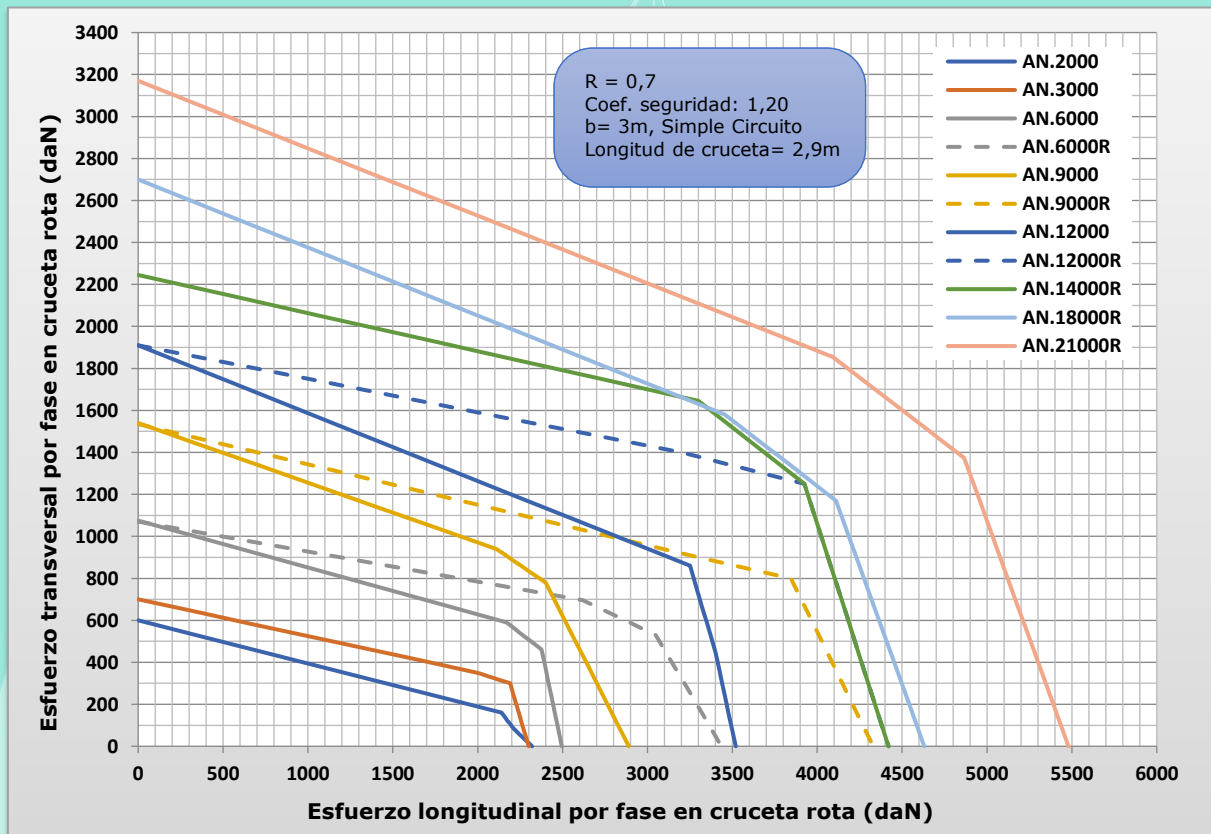


Gráfico 195: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,2$ m; $b=3$ m y $R=0,7$

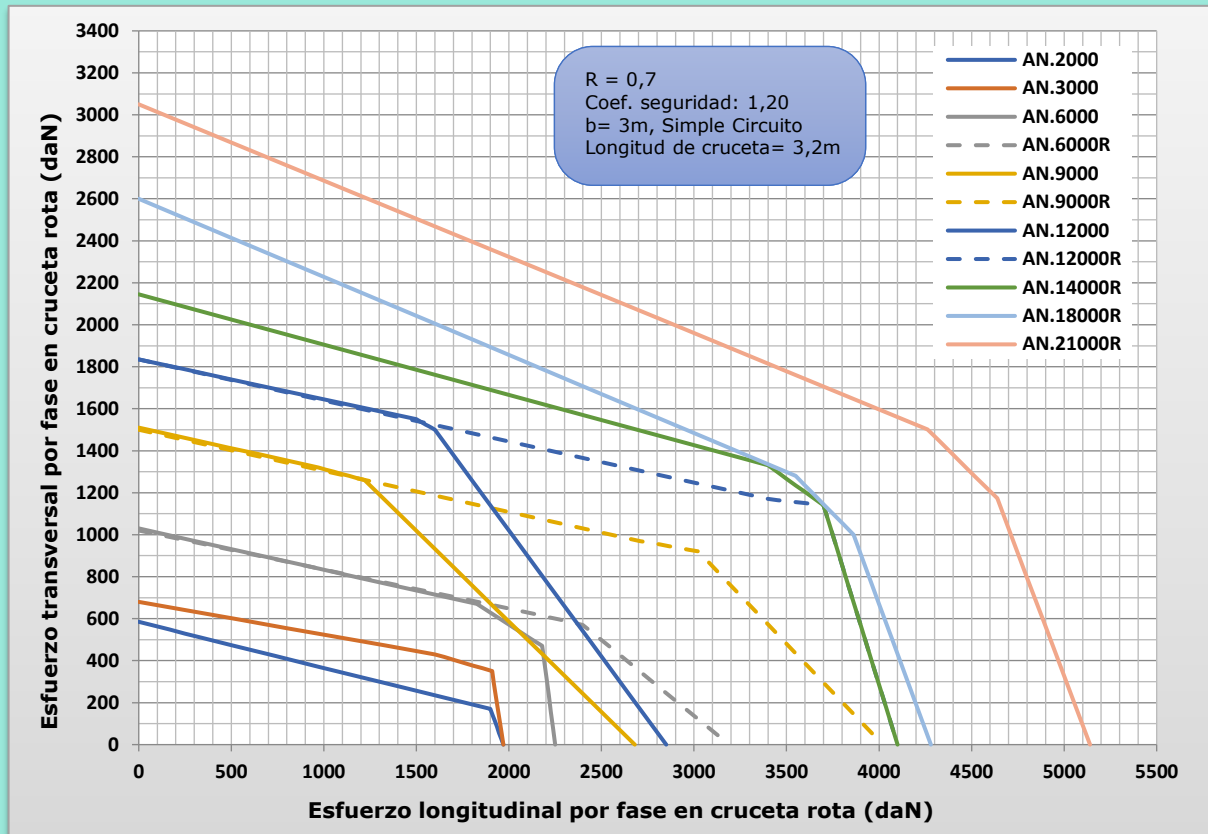


Gráfico 196: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,6$ m; $b=3$ m y $R=0,7$

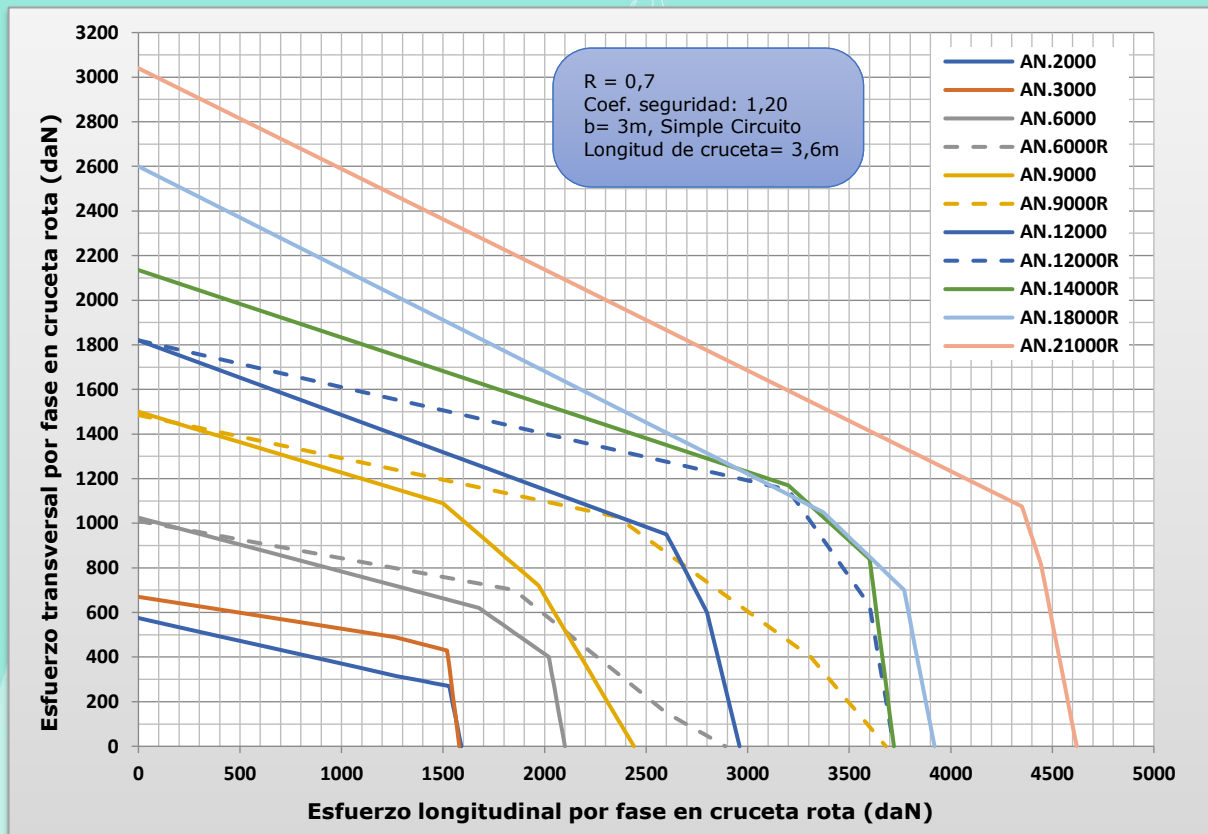


Gráfico 197: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3$ m; $b=3$ m y $R=0,7$

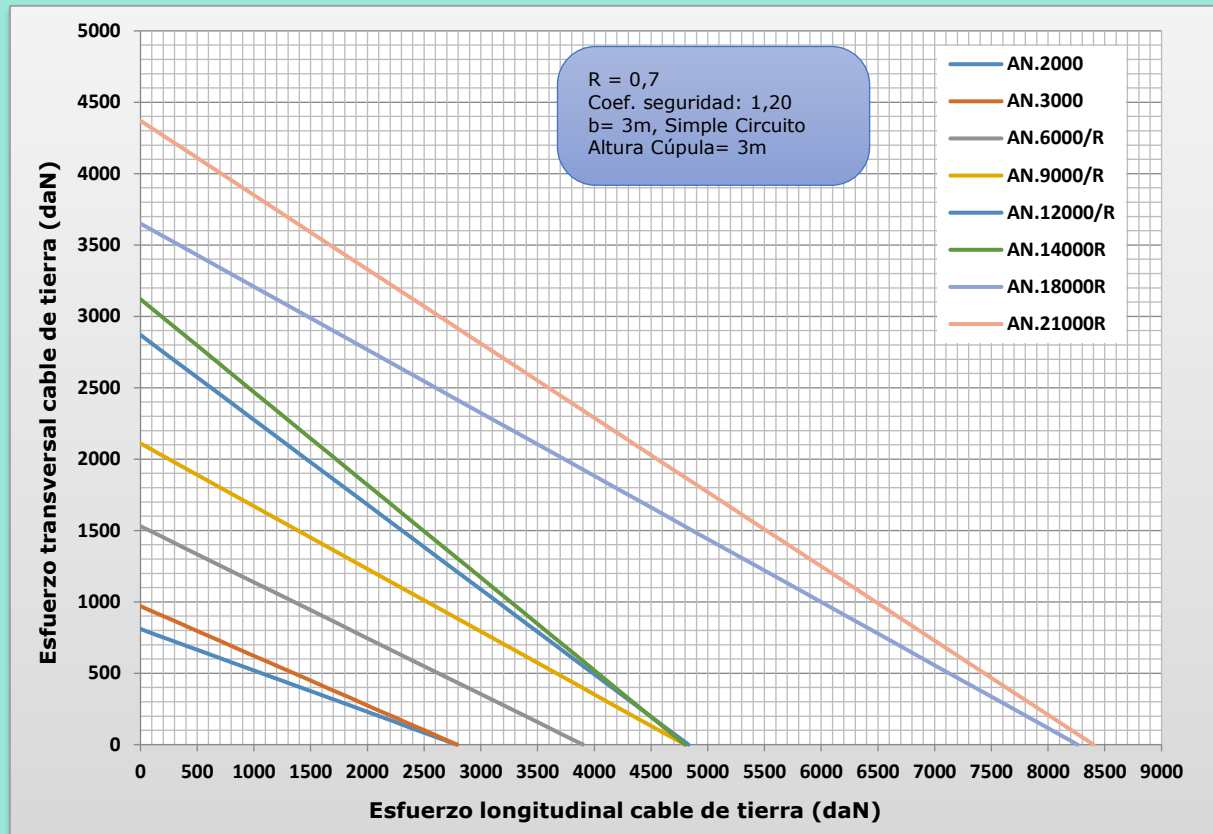


Gráfico 198: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3,6$ m; $b=3$ m y $R=0,7$

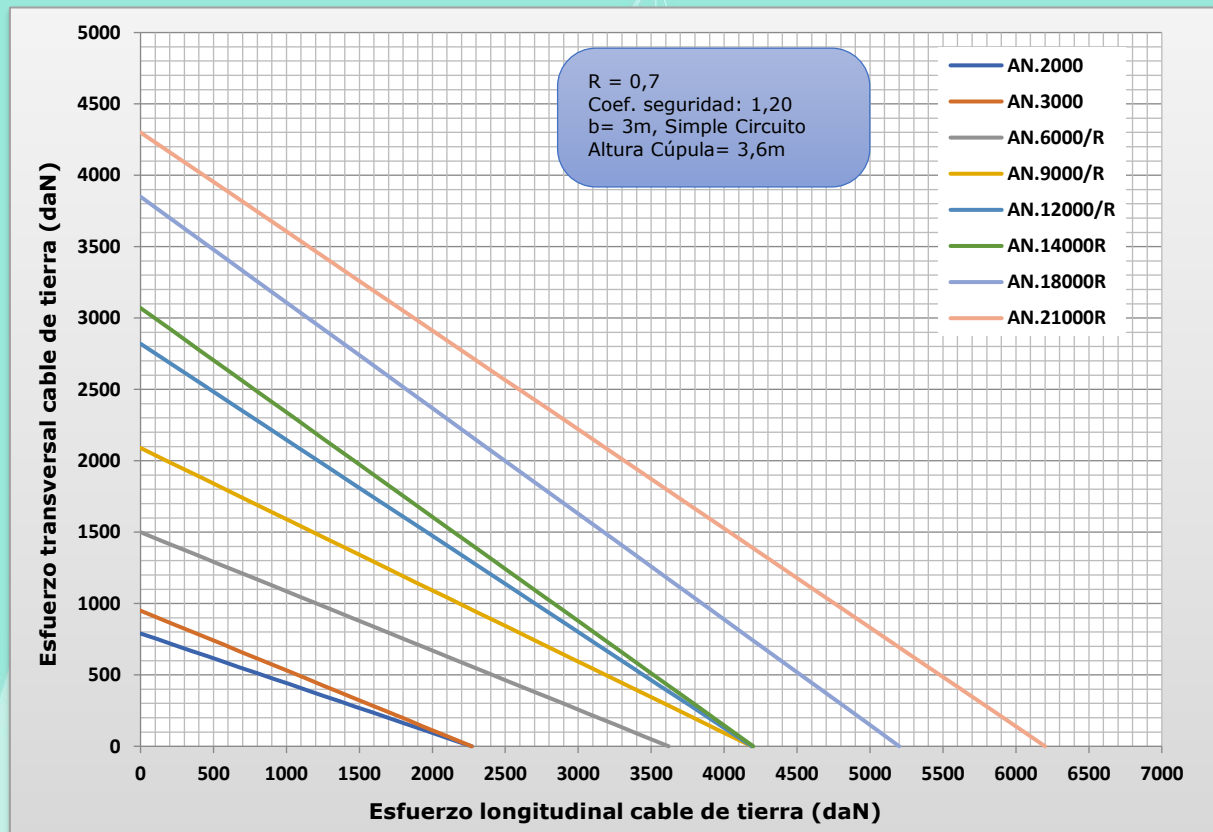


Gráfico 199: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=4,3$ m; $b=3$ m y $R=0,7$

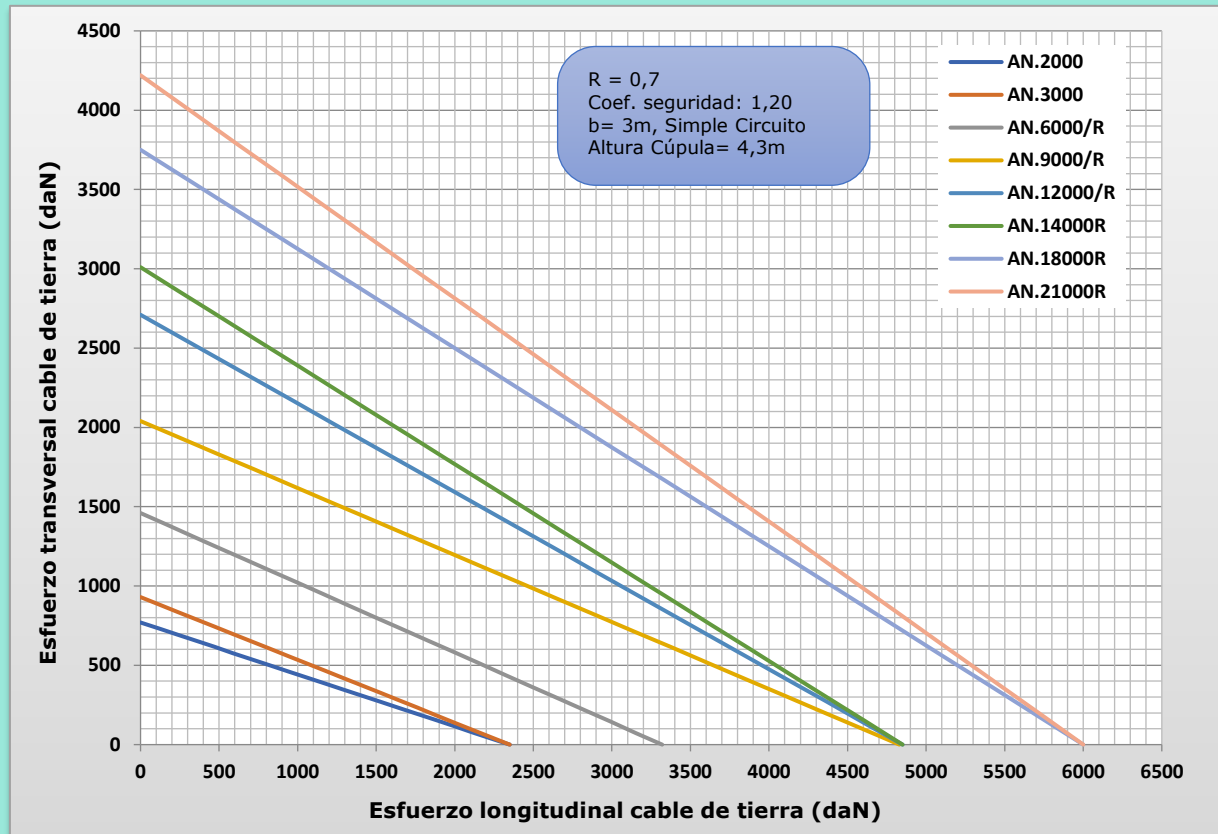


Gráfico 200: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=5,2$ m; $b=3$ m y $R=0,7$

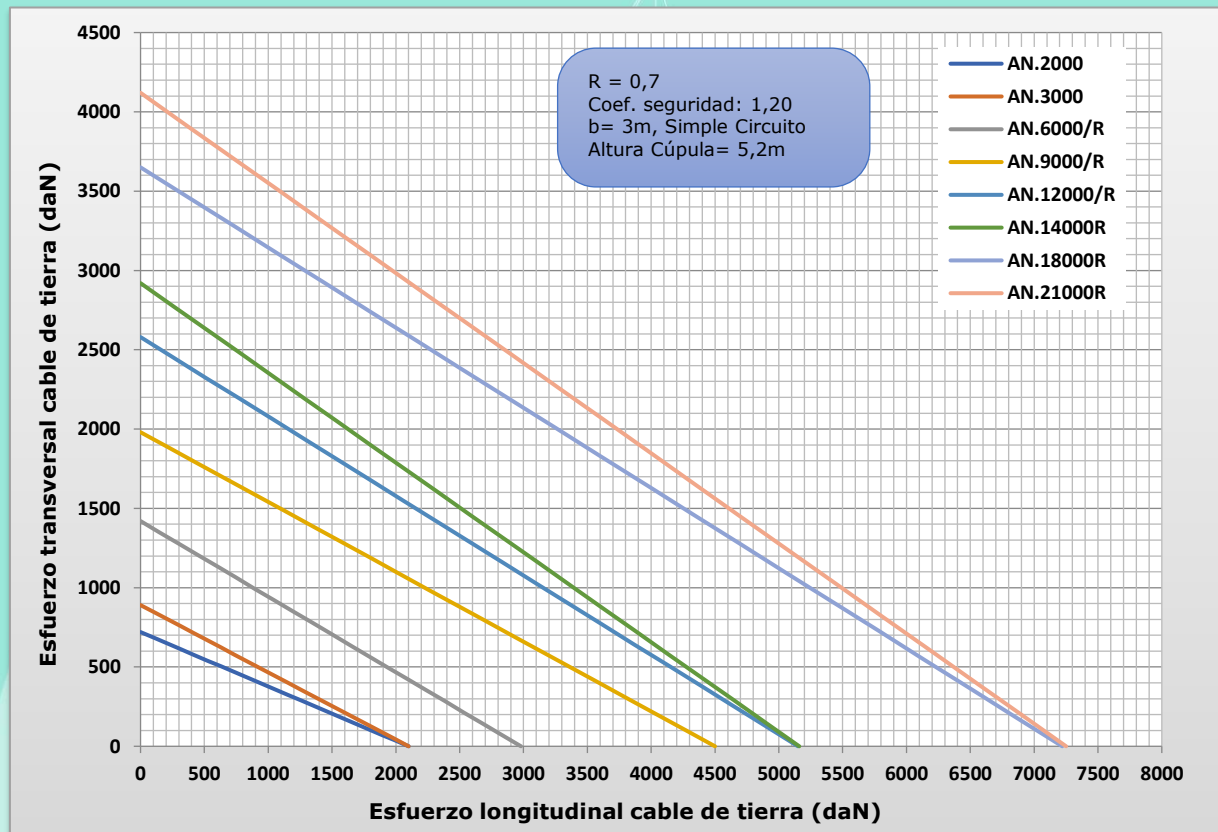


Gráfico 201: Hipótesis Viento 140 km/h; Doble Circuito; b=3 m y R=1

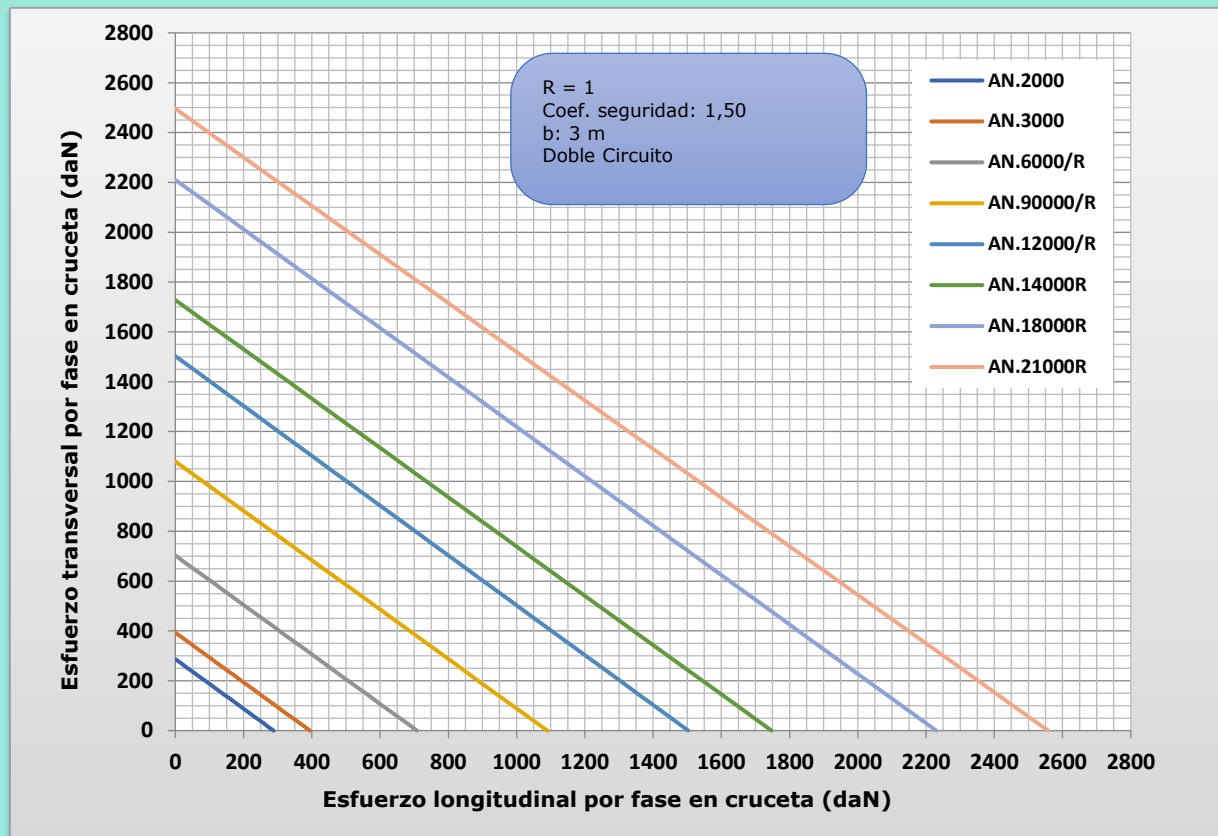


Gráfico 202: Hipótesis Viento 120 km/h; Doble Circuito; b=3 m y R=1

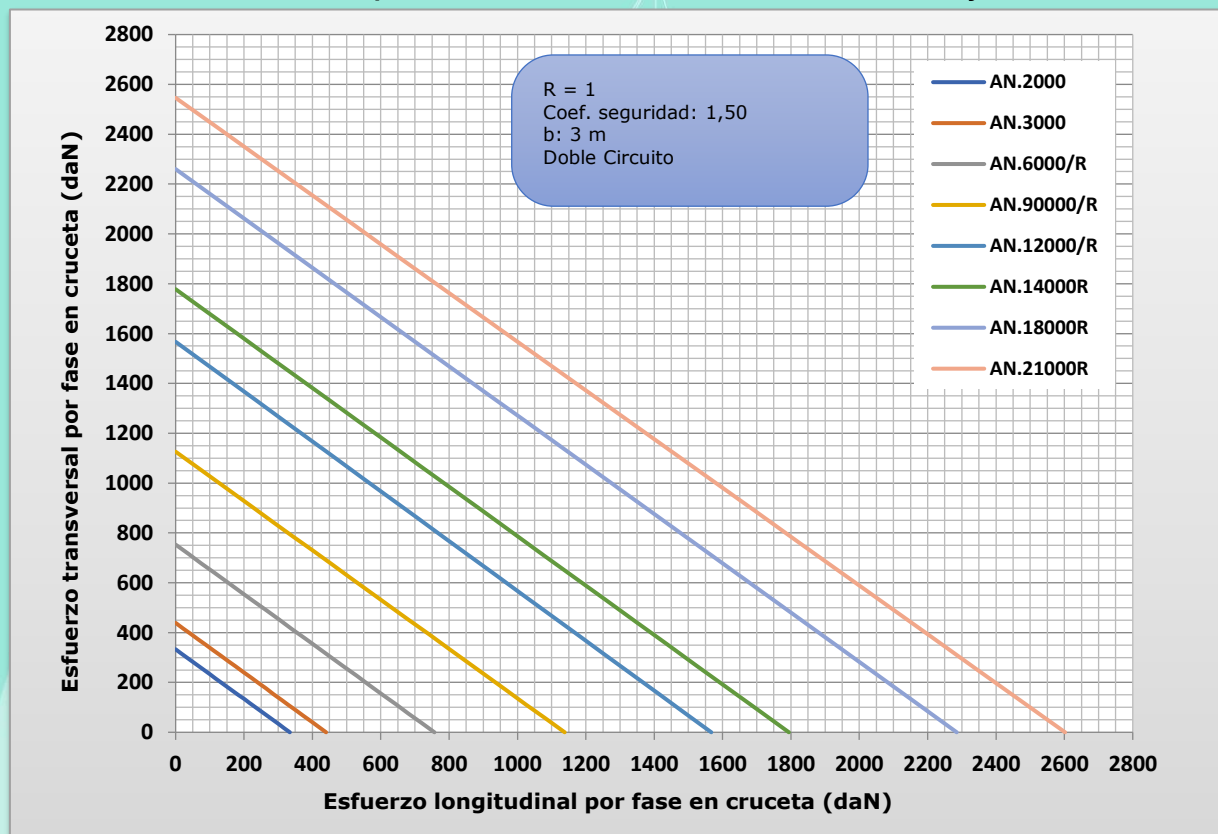


Gráfico 203: Hipótesis Hielo; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=1$

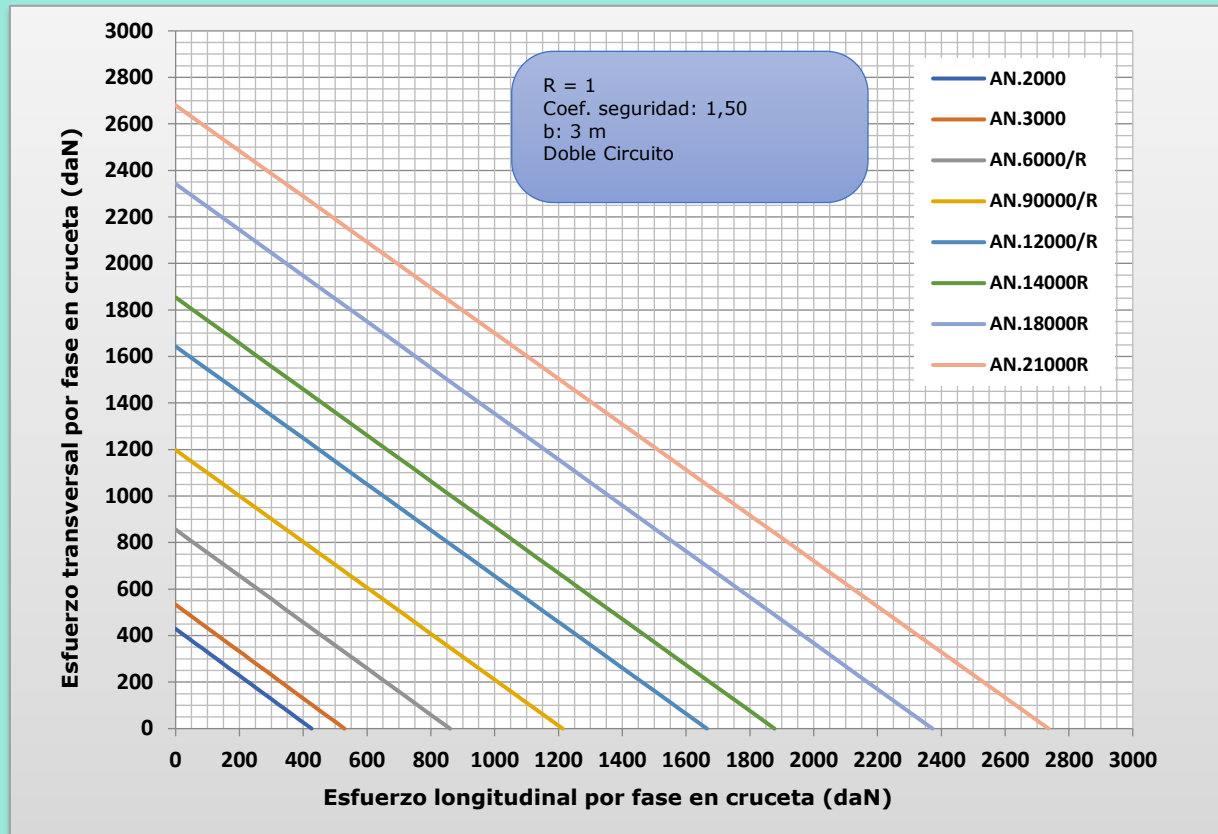


Gráfico 204: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=1$

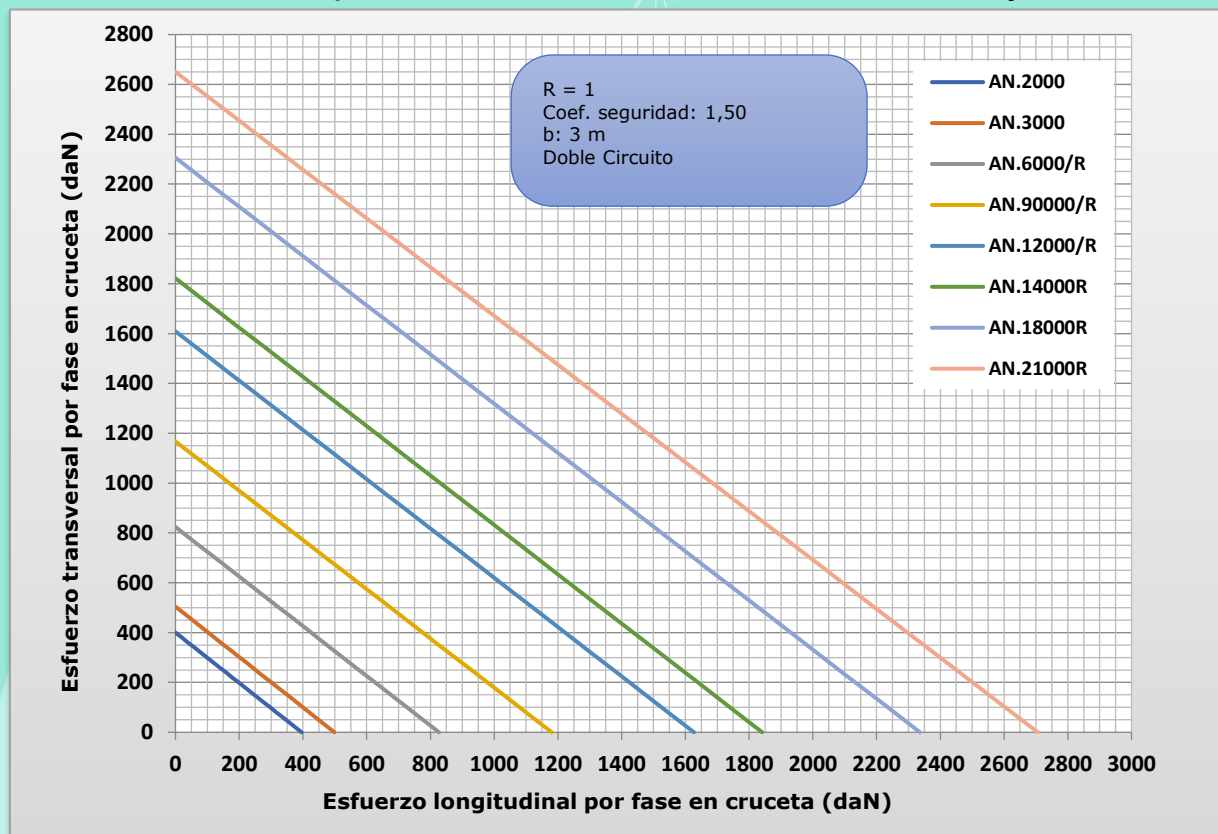


Gráfico 205: Hipótesis Desequilibrio; Doble Circuito; $b=3$ m y $R=1$

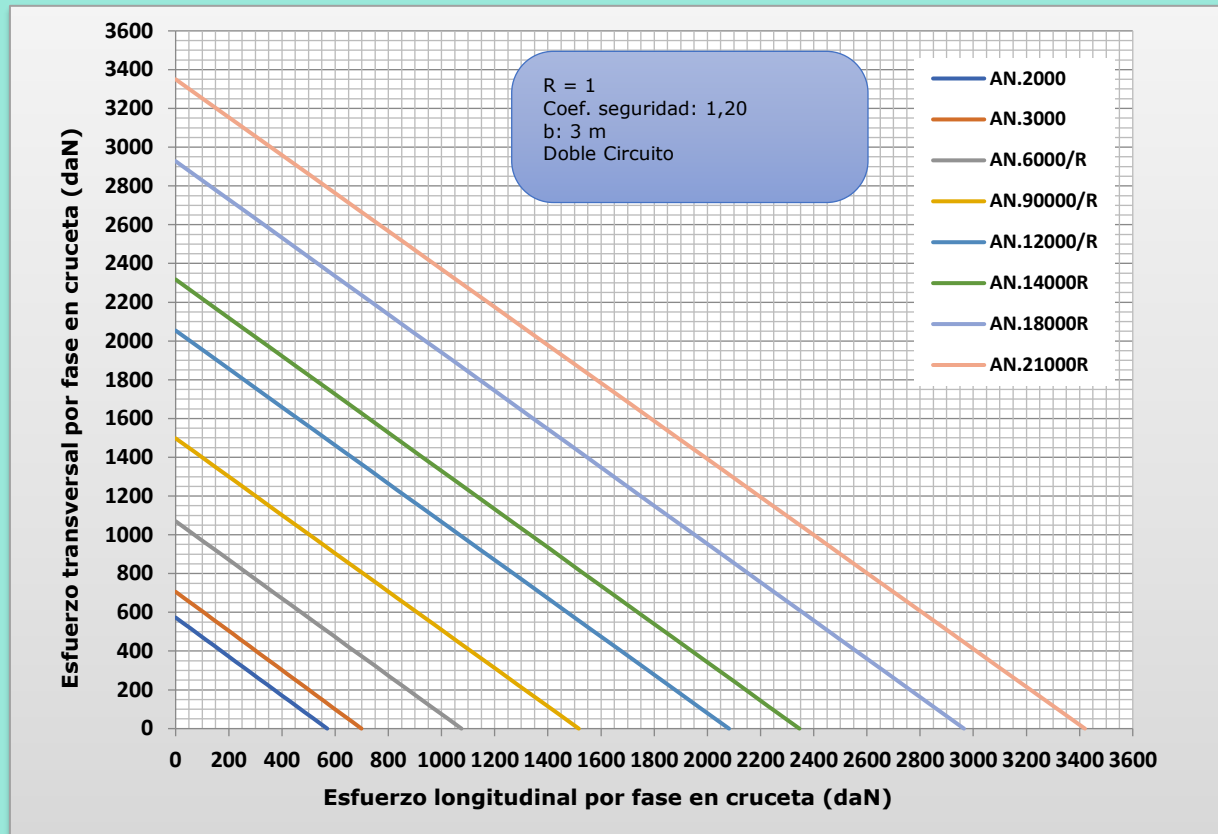


Gráfico 206: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,1$ m; $b=3$ m y $R=1$

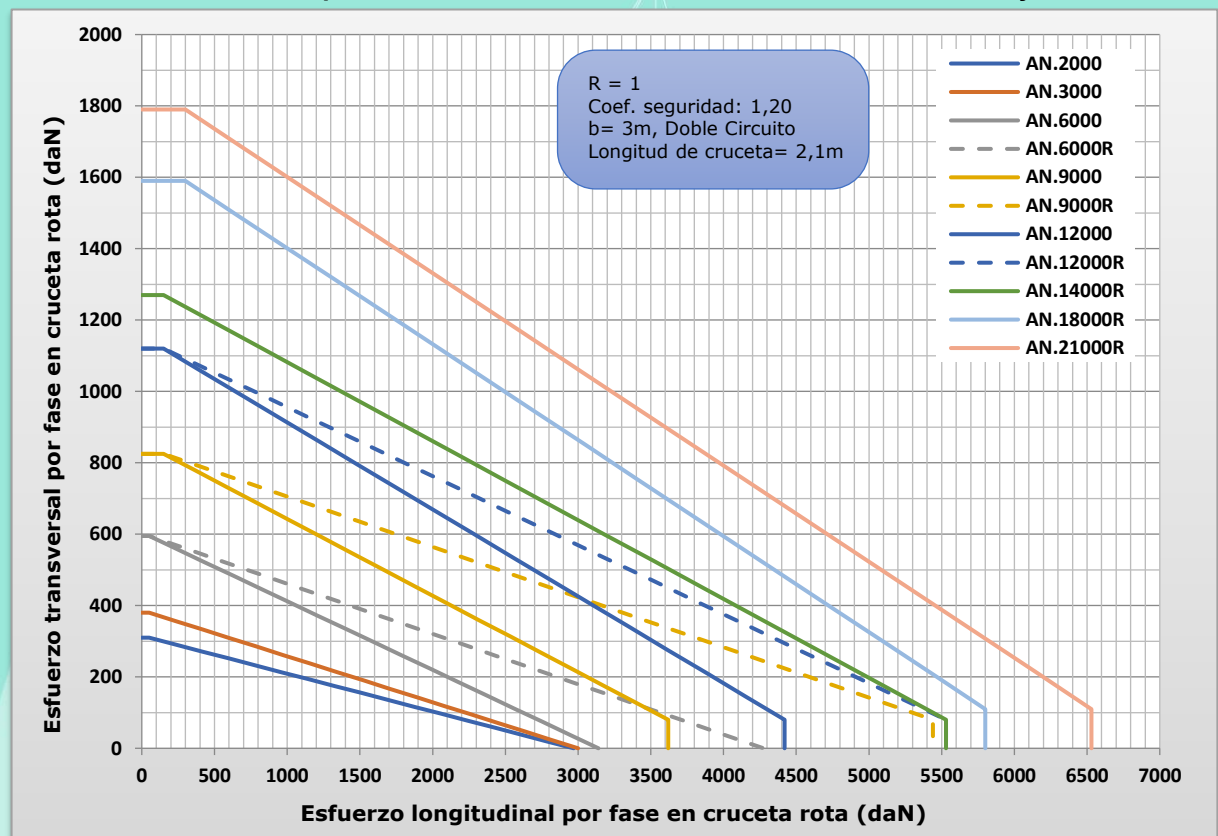


Gráfico 207: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,5$ m; $b=3$ m y $R=1$

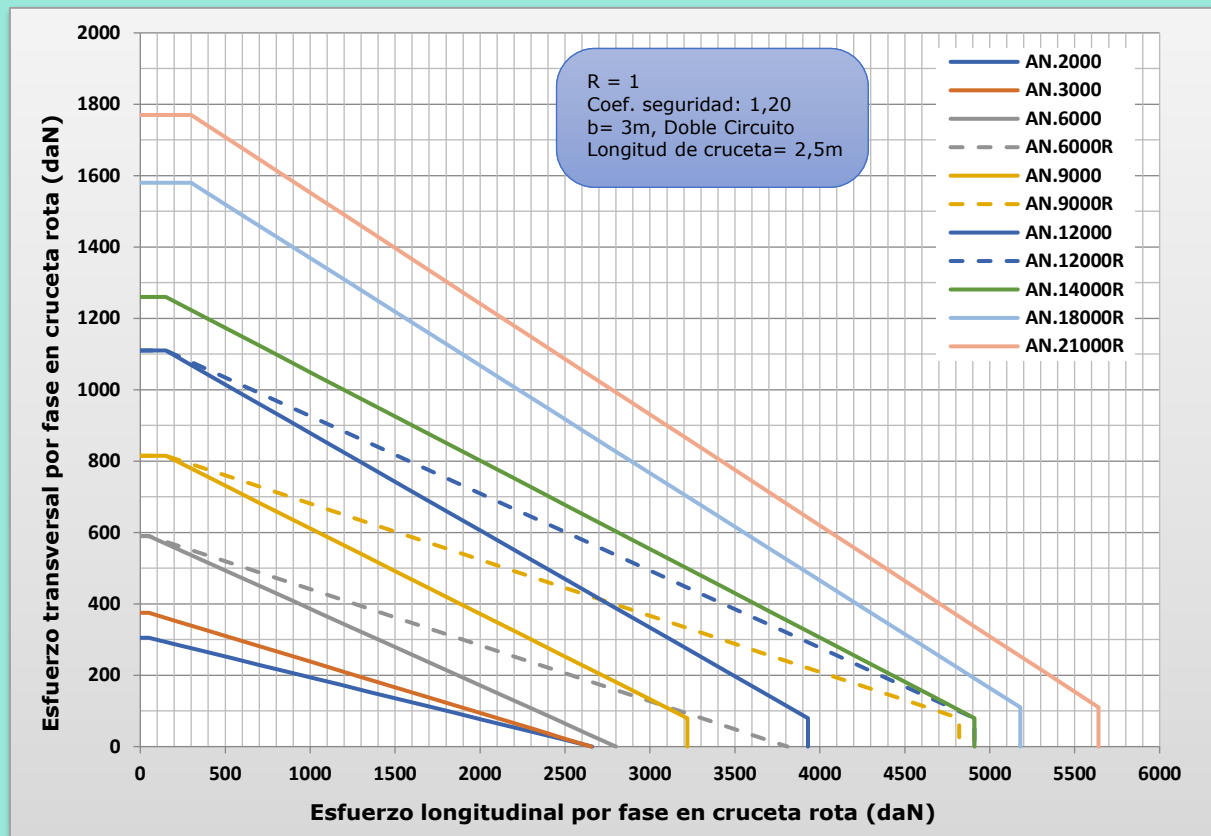


Gráfico 208: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,9$ m; $b=3$ m y $R=1$

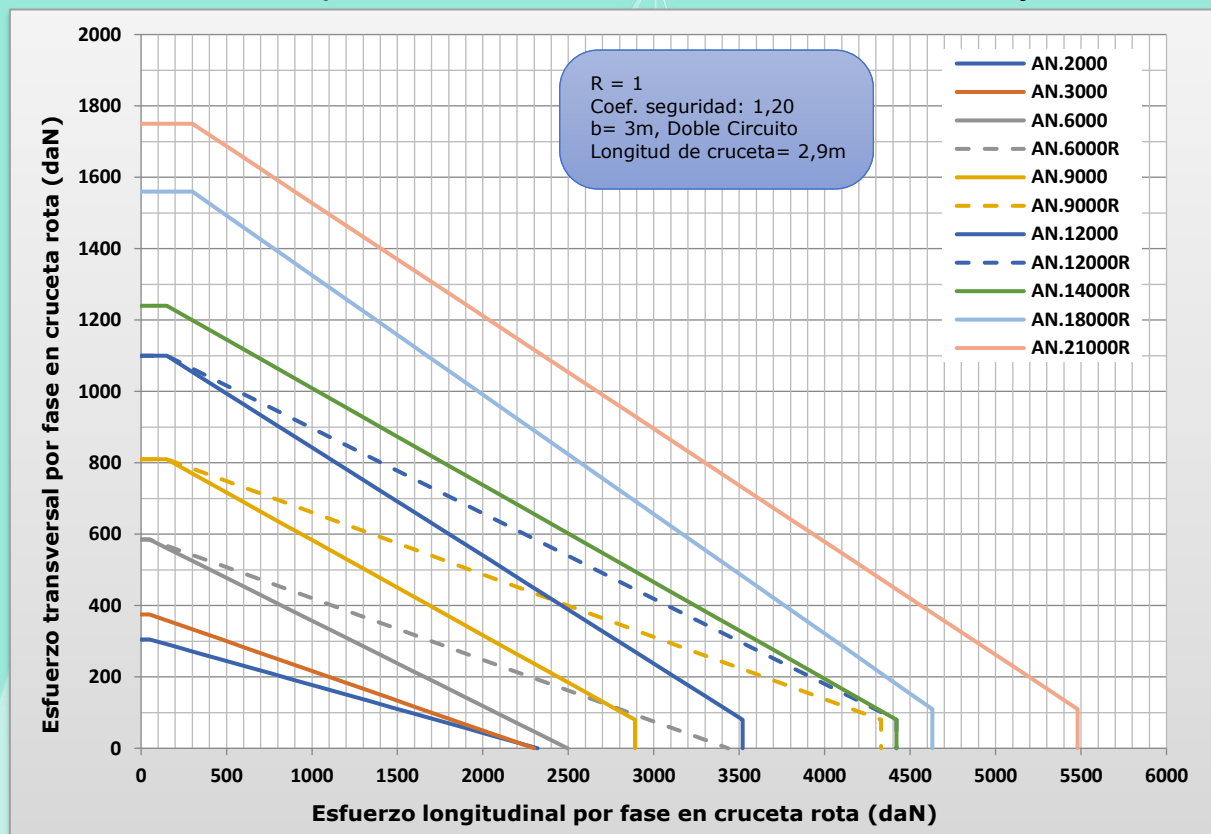


Gráfico 209: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,2$ m; $b=3$ m y $R=1$

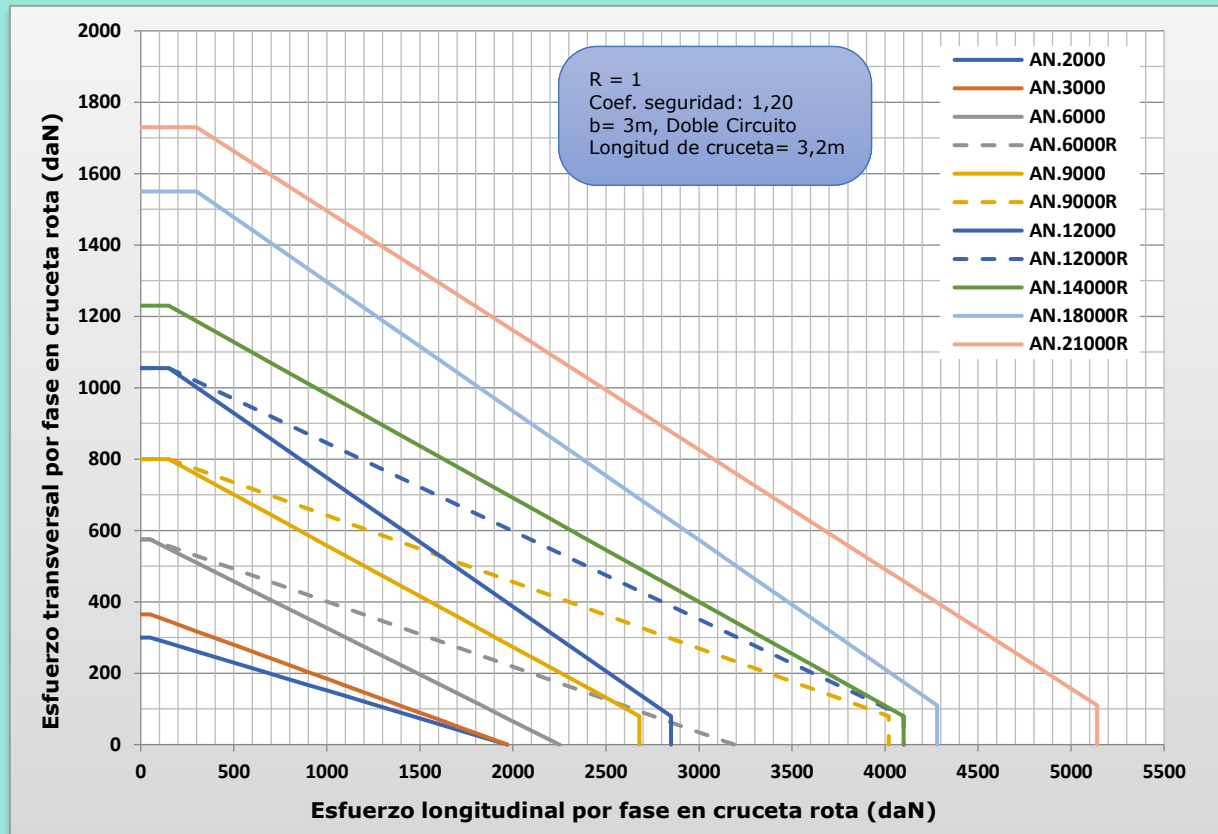


Gráfico 210: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,6$ m; $b=3$ m y $R=1$

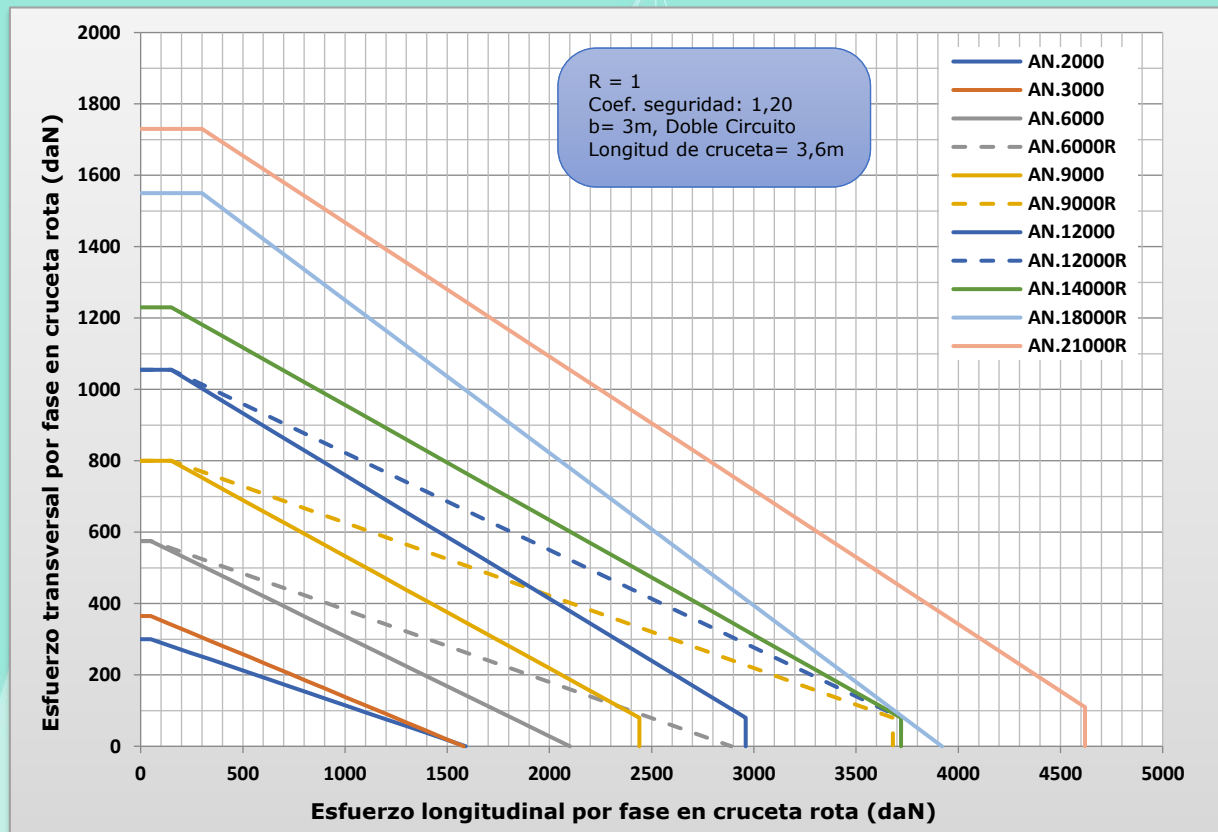


Gráfico 211: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3$ m; $b=3$ m y $R=1$

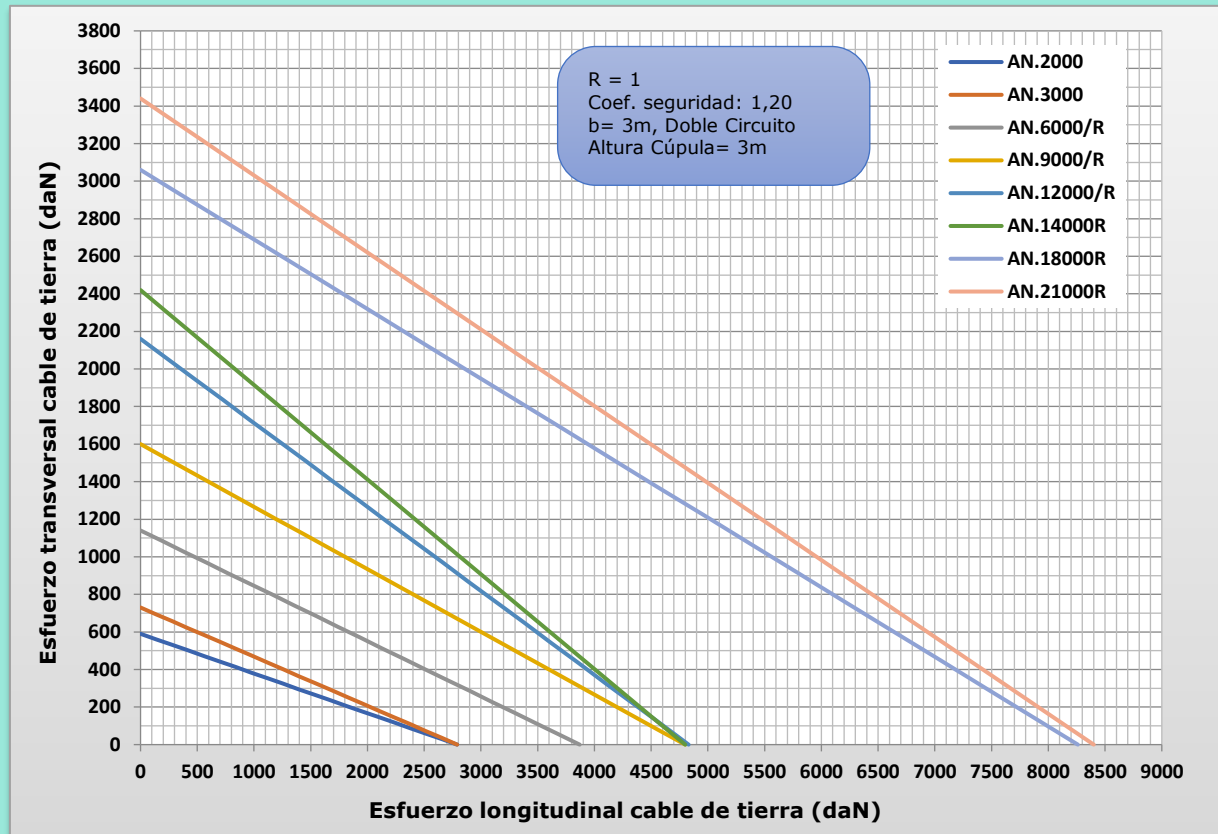


Gráfico 212: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3,6$ m; $b=3$ m y $R=1$

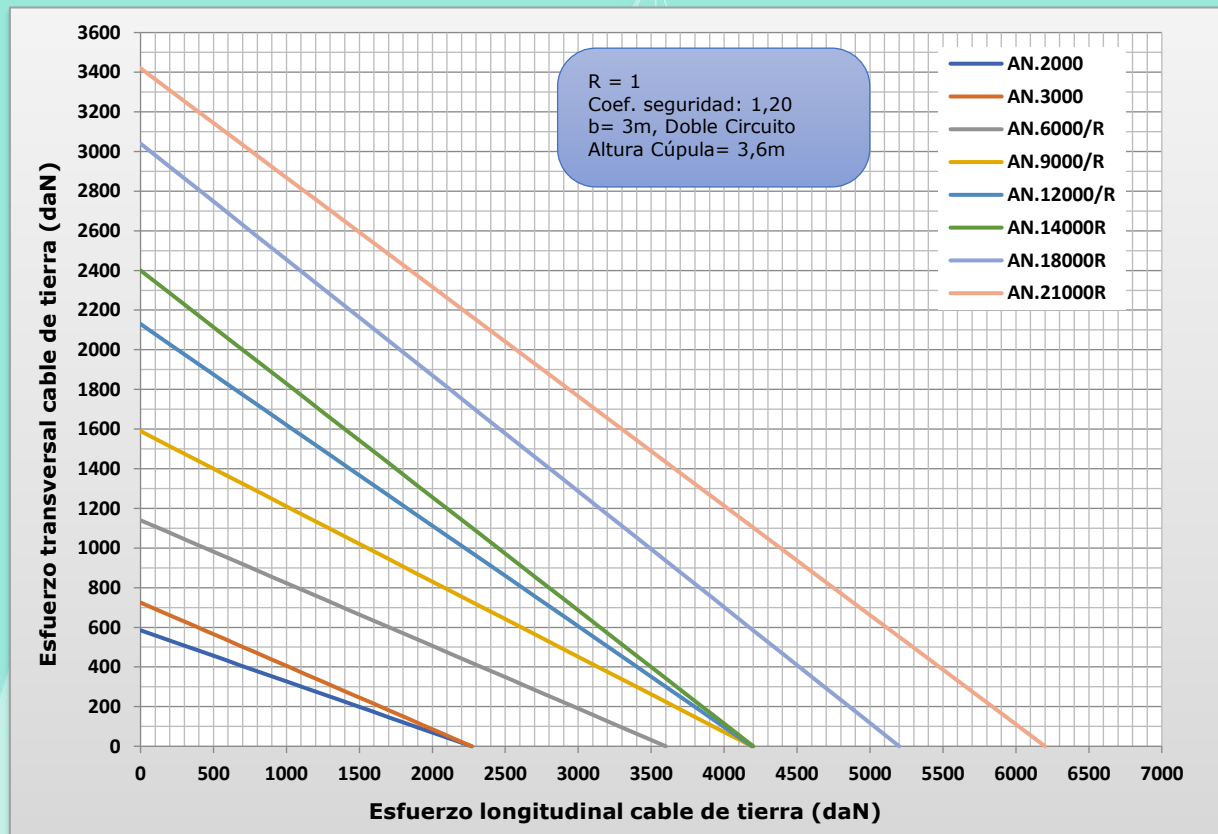


Gráfico 213: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=4,3$ m; $b=3$ m y $R=1$

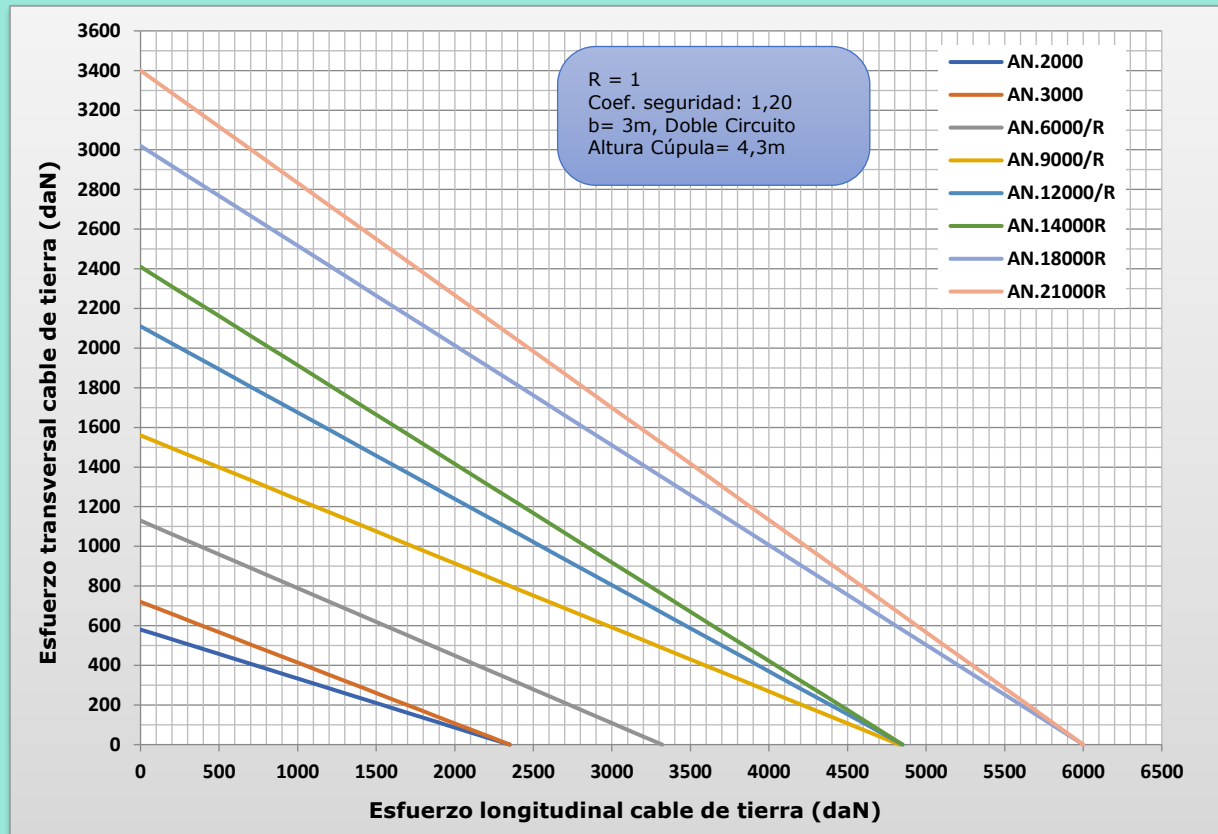


Gráfico 214: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=5,2$ m; $b=3$ m y $R=1$

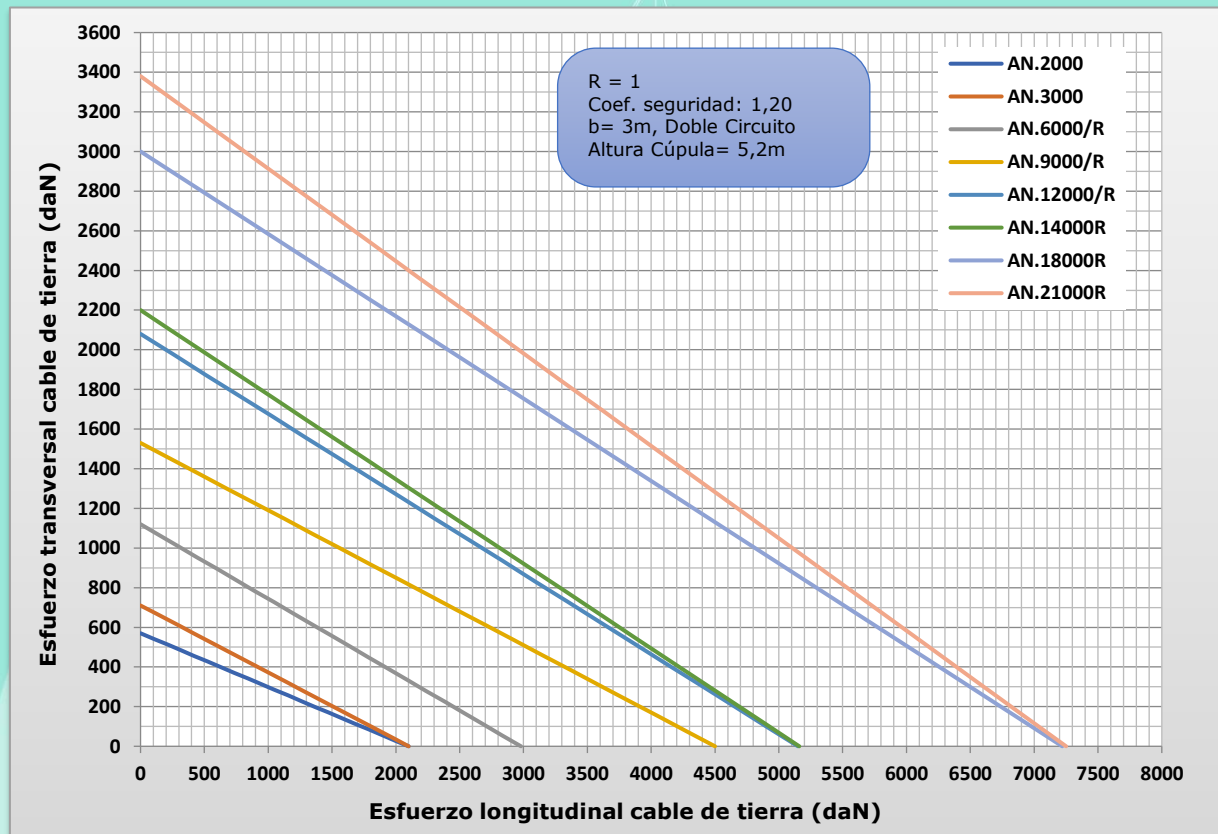


Gráfico 215: Hipótesis Viento 140 km/h; Simple Circuito; b=3 m y R=1

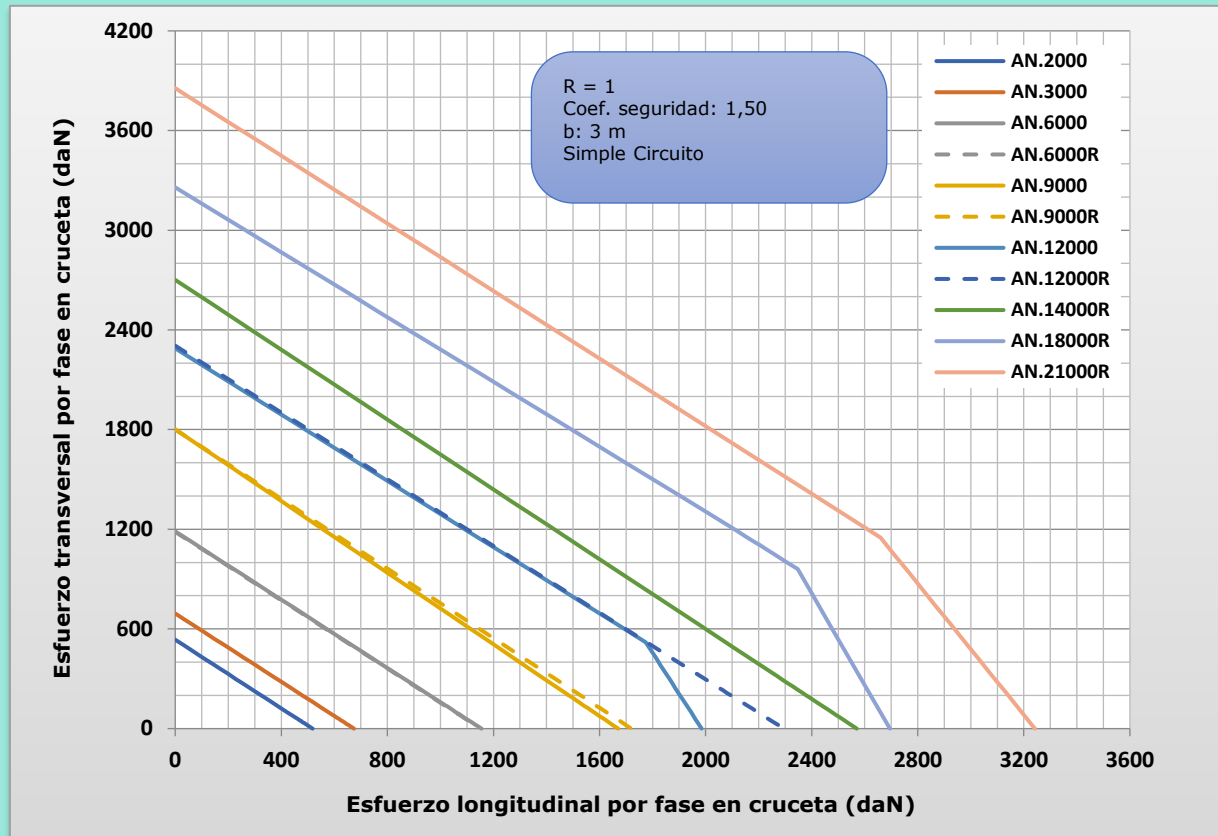


Gráfico 216: Hipótesis Viento 120 km/h; Simple Circuito; b=3 m y R=1

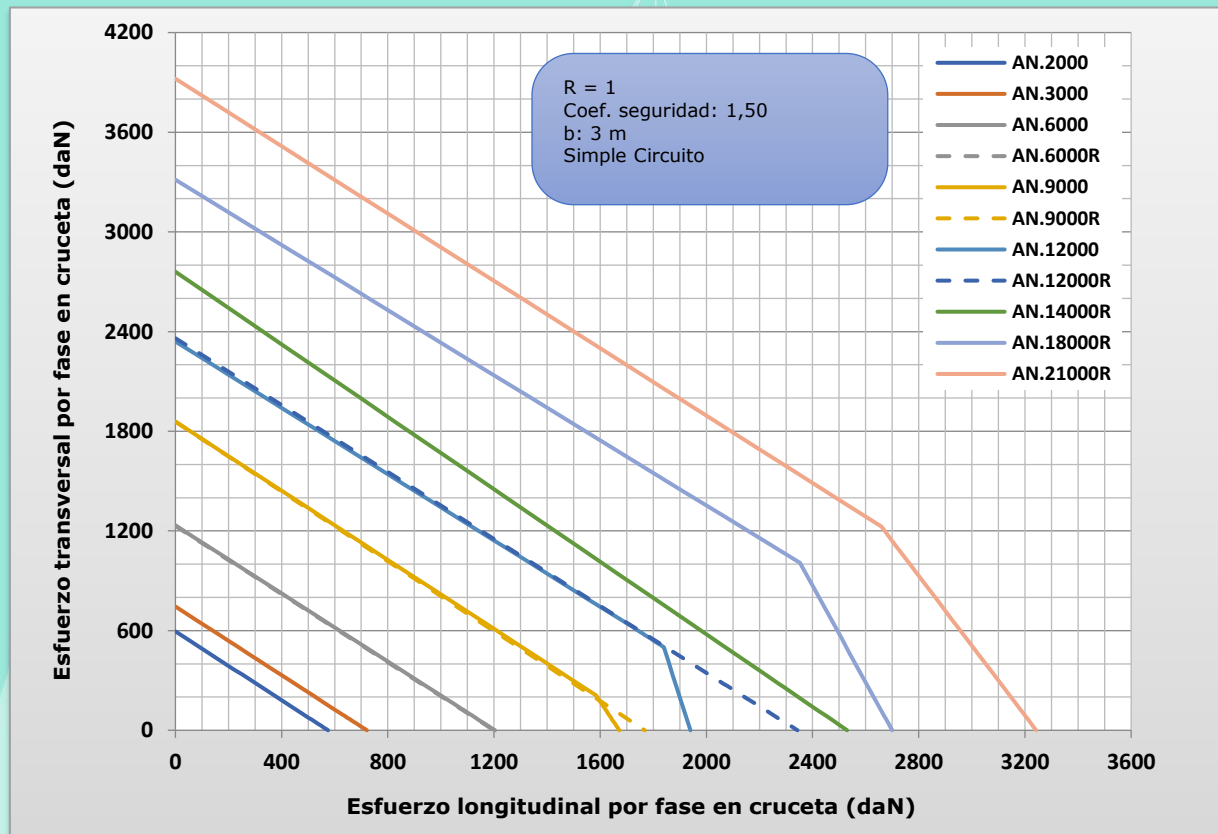


Gráfico 217: Hipótesis Hielo; Simple Circuito; b=3 m y R=1

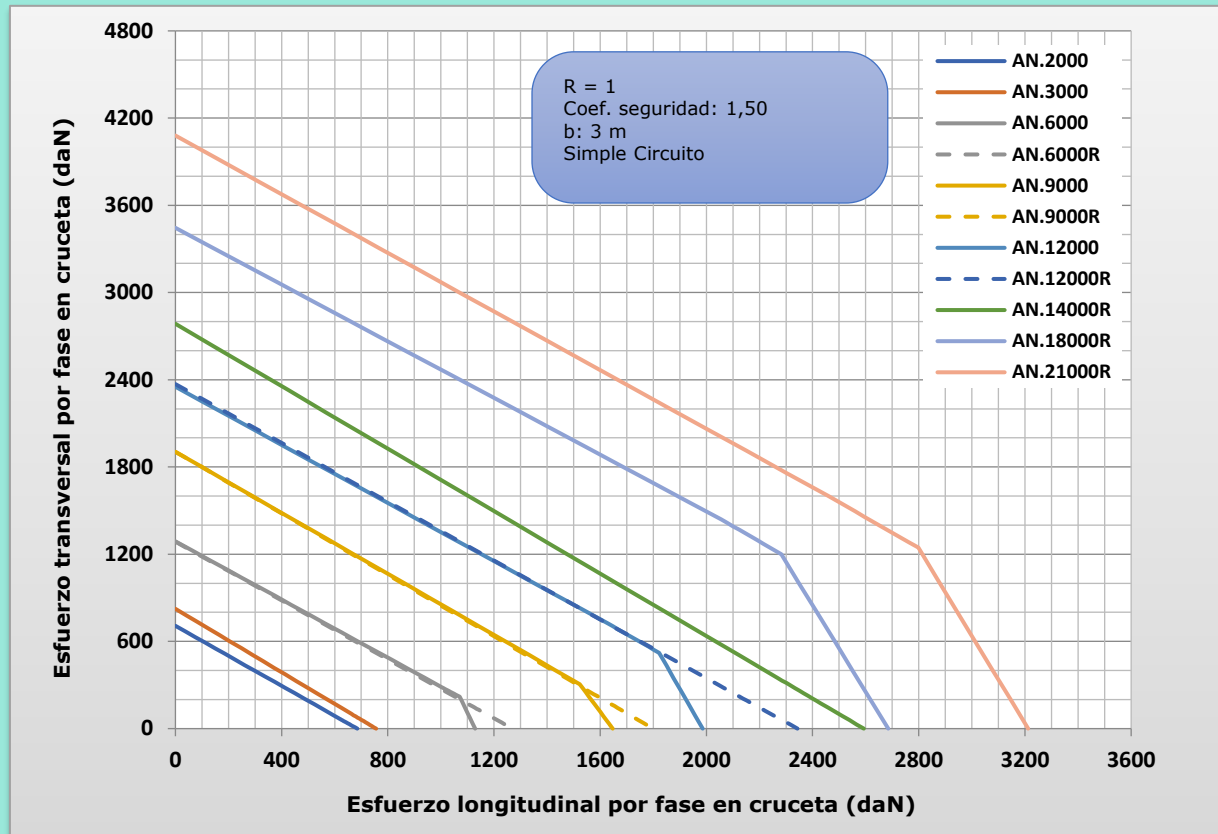


Gráfico 218: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Simple Circuito; b=3 m y R=1

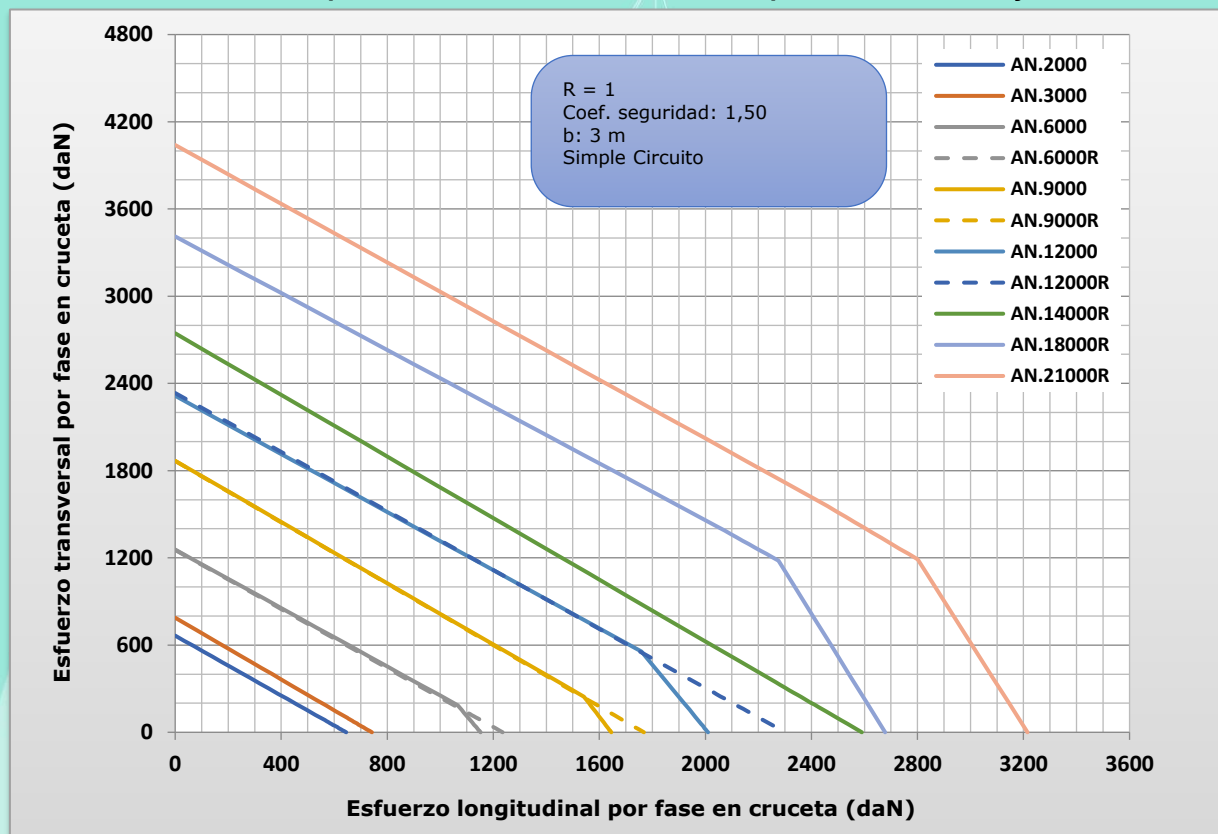


Gráfico 219: Hipótesis Desequilibrio; Simple Circuito; $b=3$ m y $R=1$

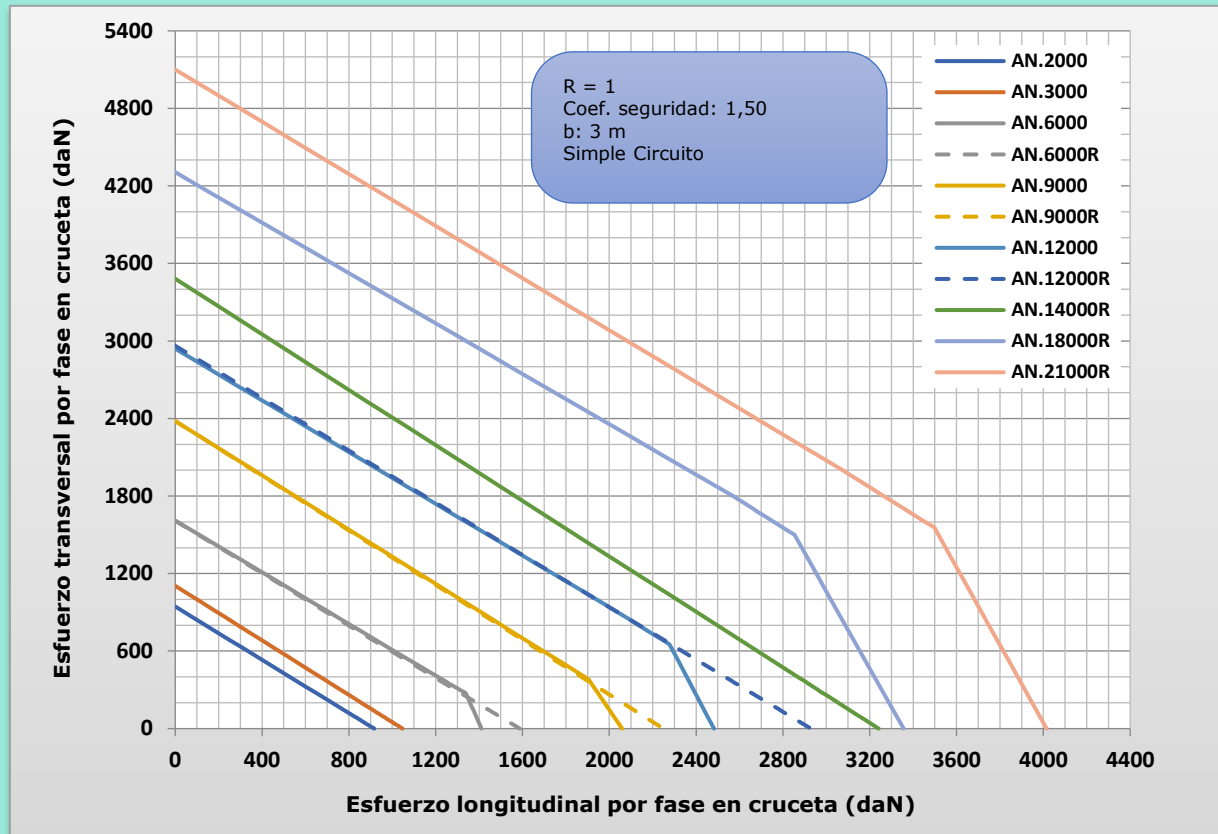


Gráfico 220: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,1$ m; $b=3$ m y $R=1$

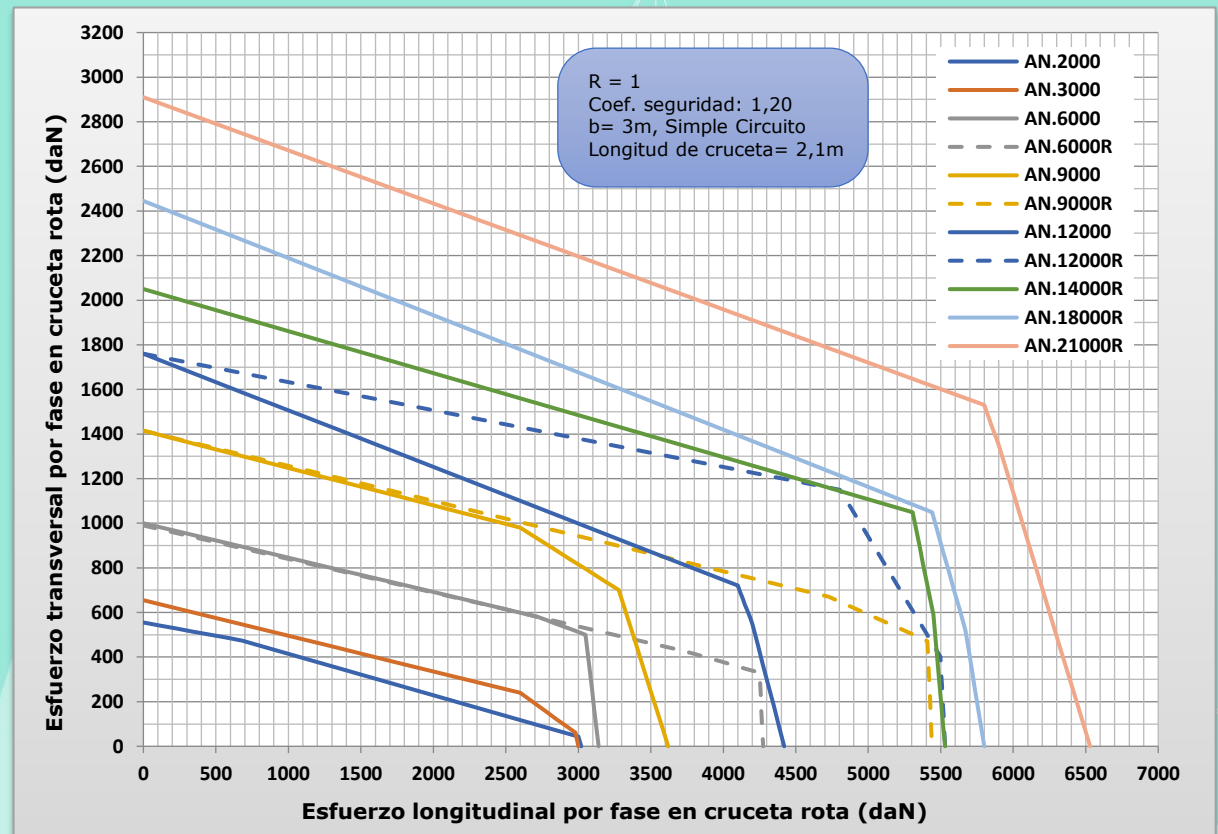


Gráfico 221: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; a=2,5 m; b=3 m y R=1

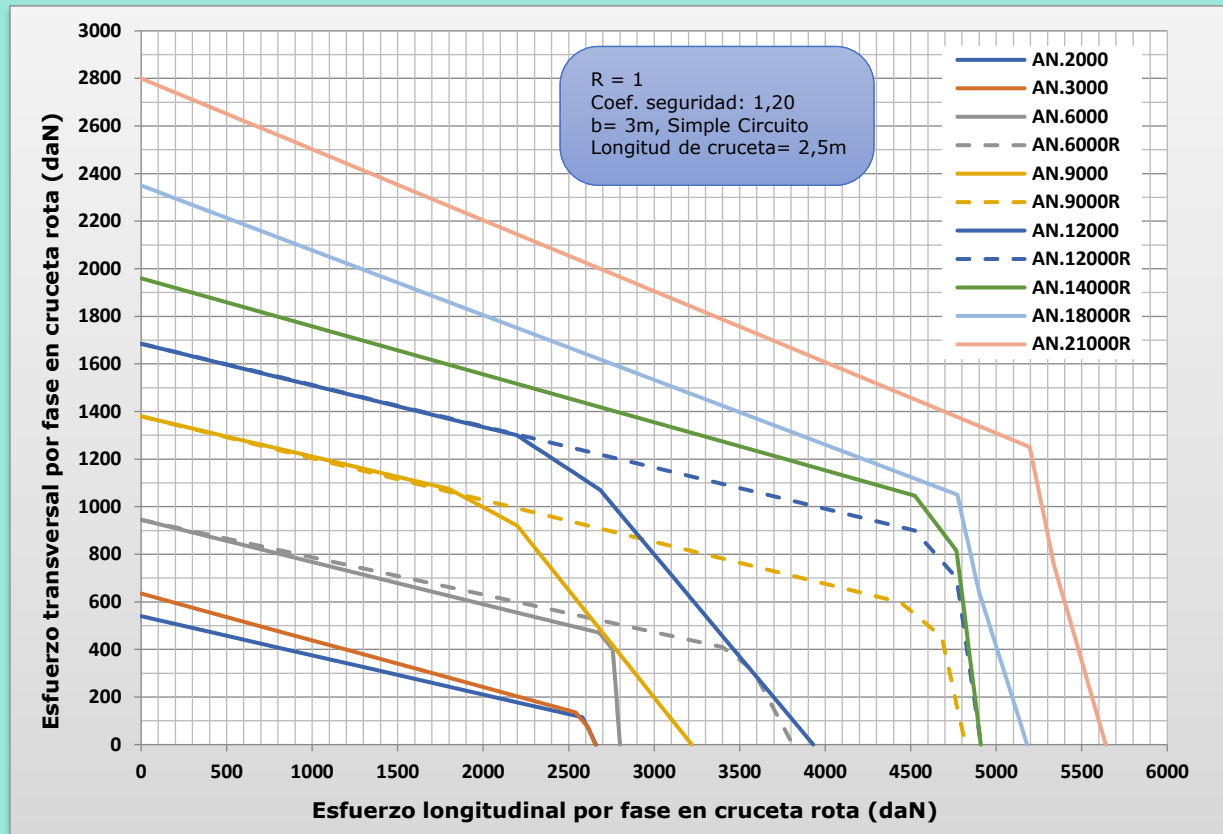


Gráfico 222: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; a=2,9 m; b=3 m y R=1

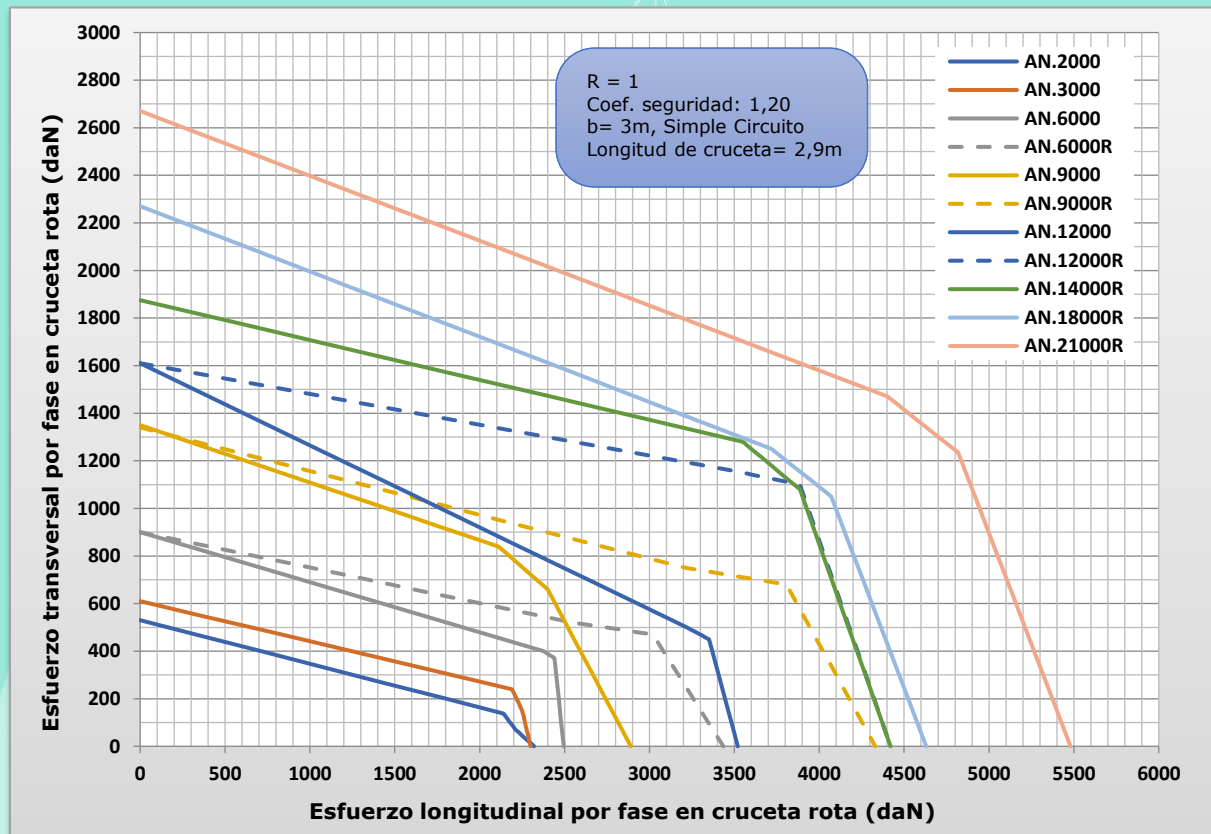


Gráfico 223: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; a=3,2 m; b=3 m y R=1

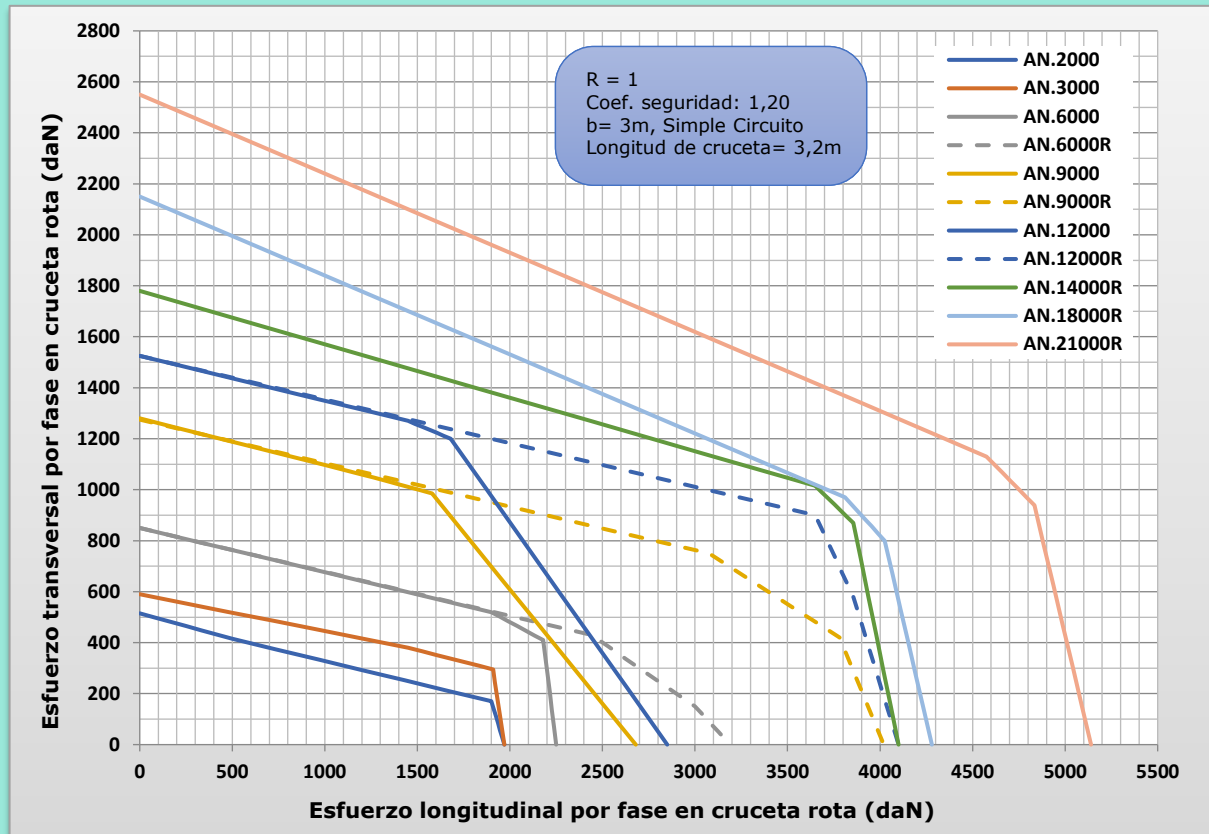


Gráfico 224: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; a=3,6 m; b=3 m y R=1

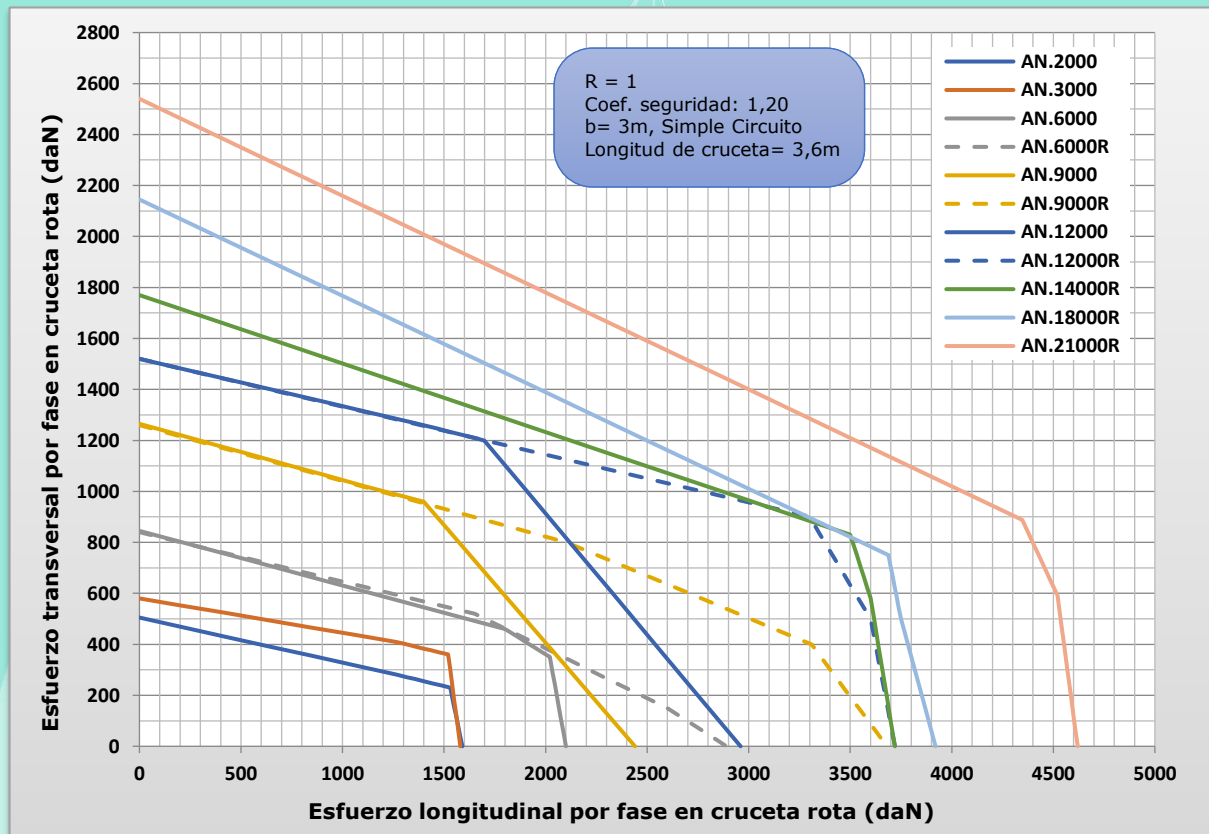


Gráfico 225: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3$ m; $b=3$ m y $R=1$

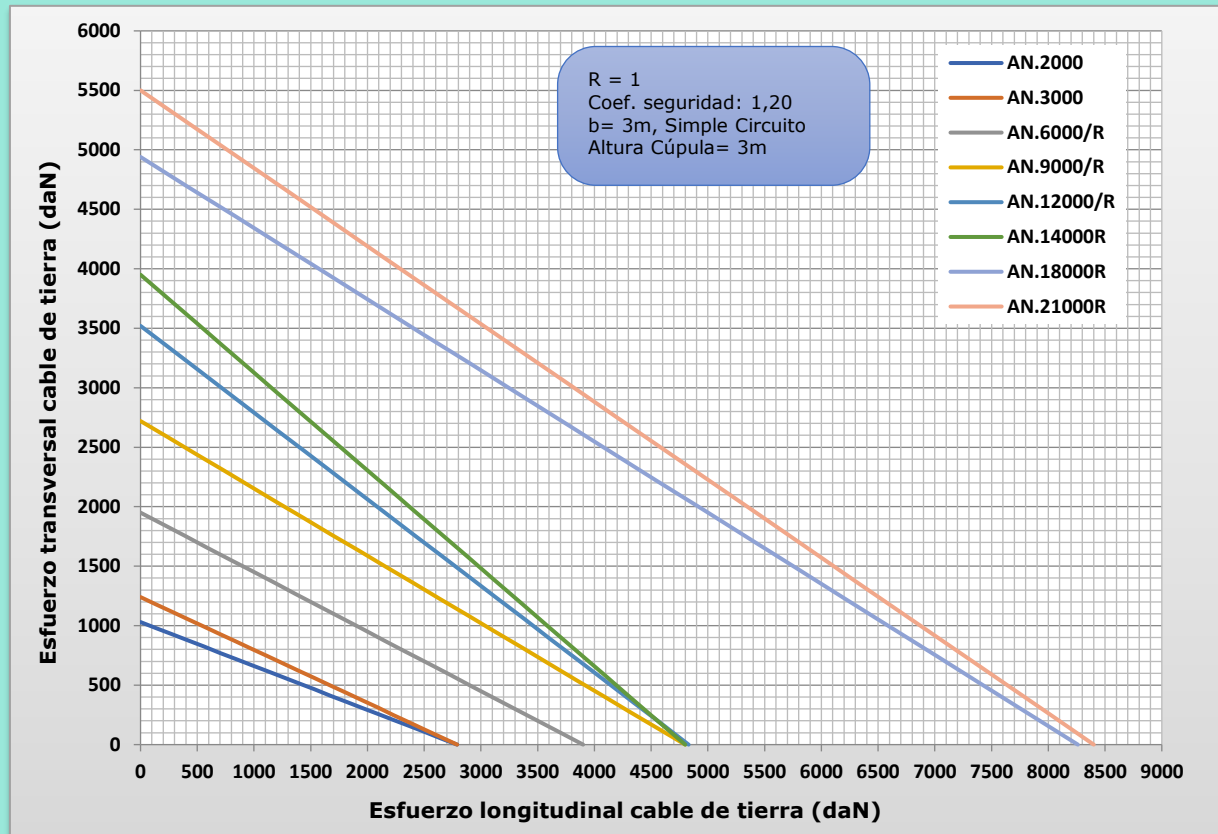


Gráfico 226: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3,6$ m; $b=3$ m y $R=1$

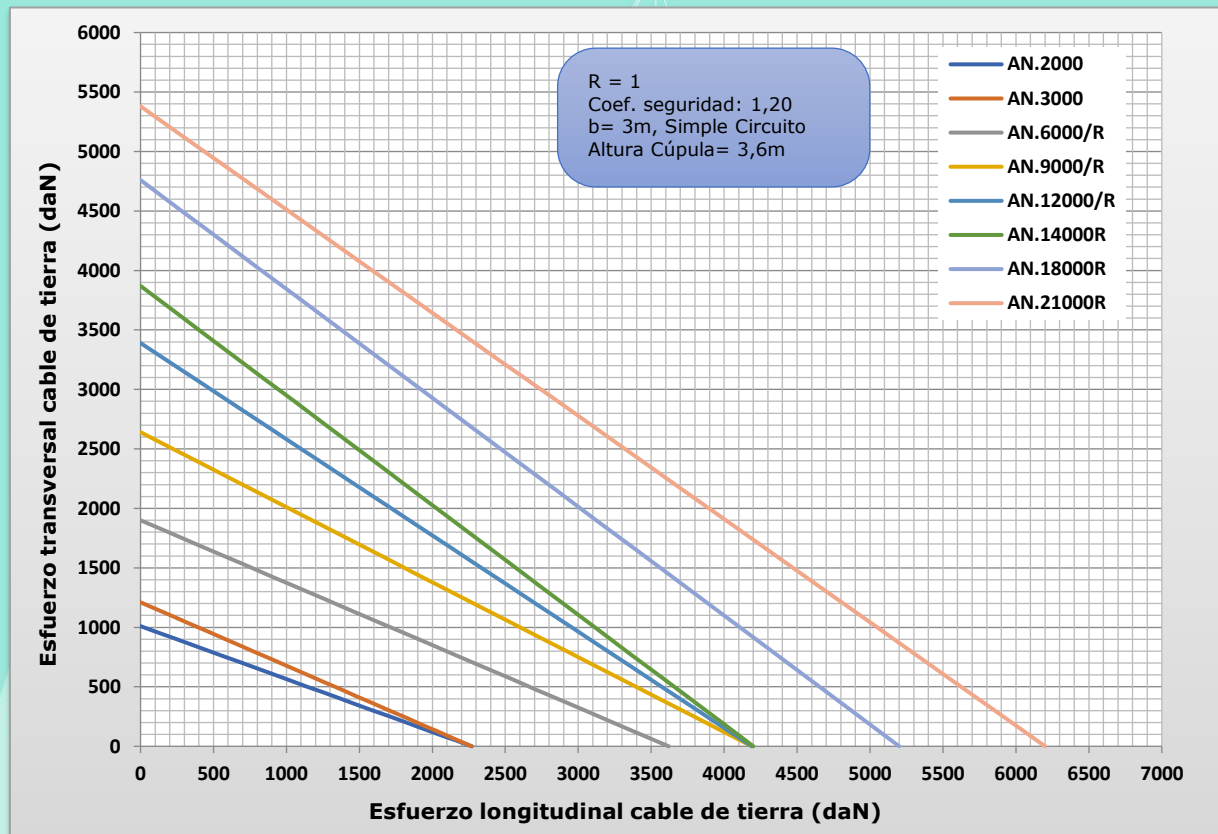


Gráfico 227: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=4,3$ m; $b=3$ m y $R=1$

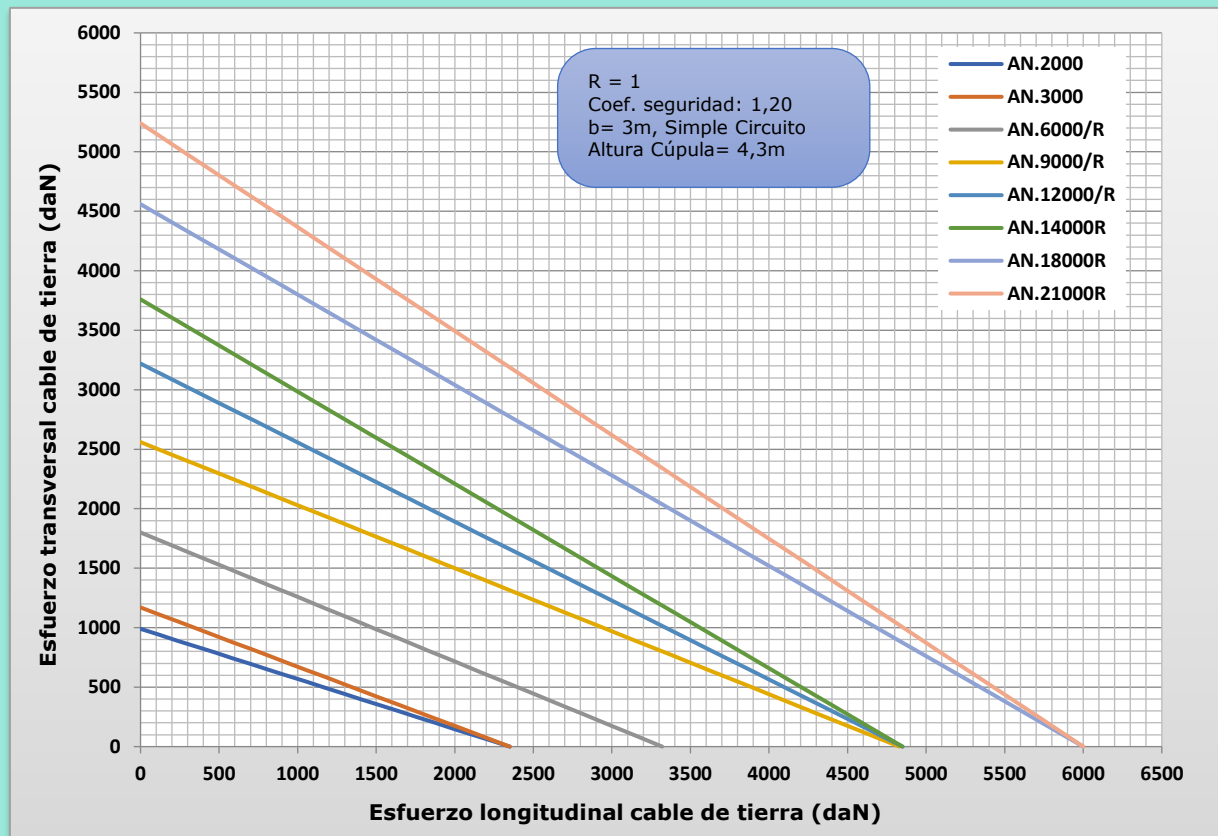


Gráfico 228: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=5,2$ m; $b=3$ m y $R=1$

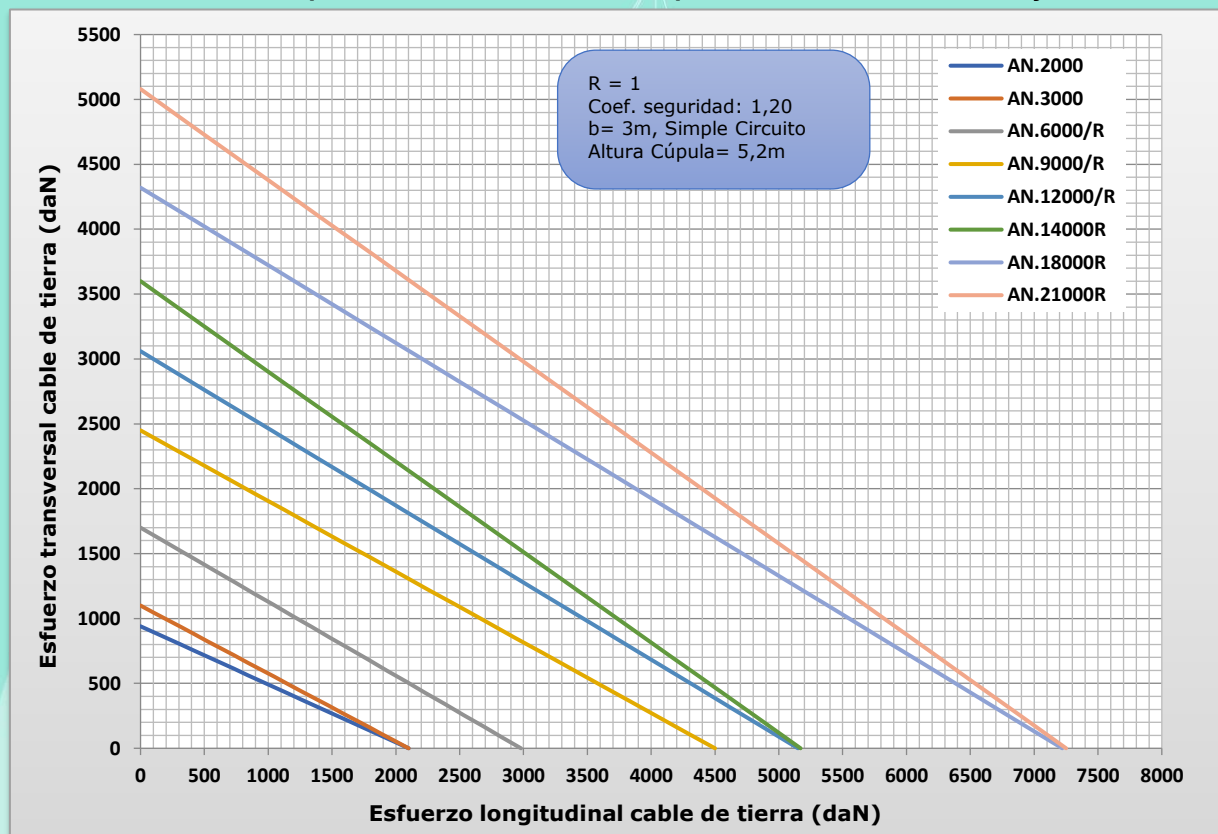


Gráfico 229: Hipótesis Viento 140 km/h; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=0$

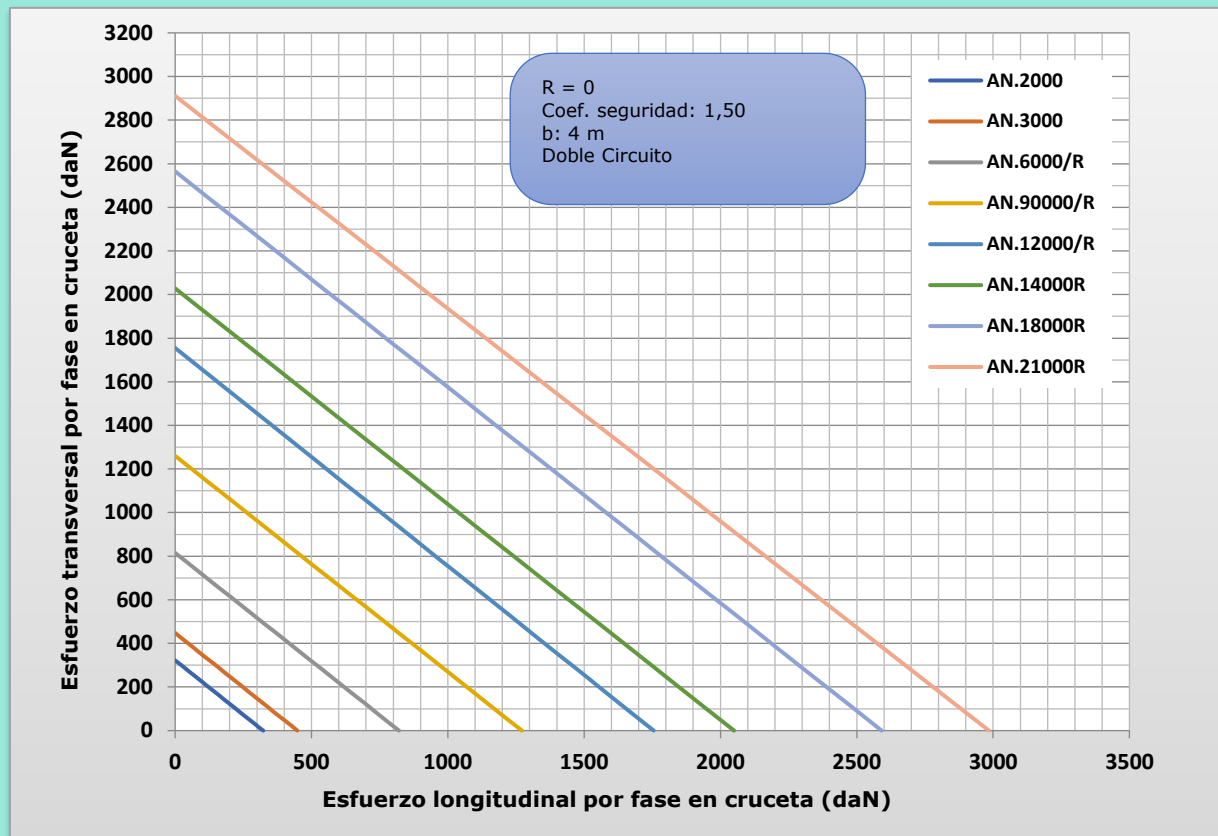


Gráfico 230: Hipótesis Viento 120 km/h; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=0$

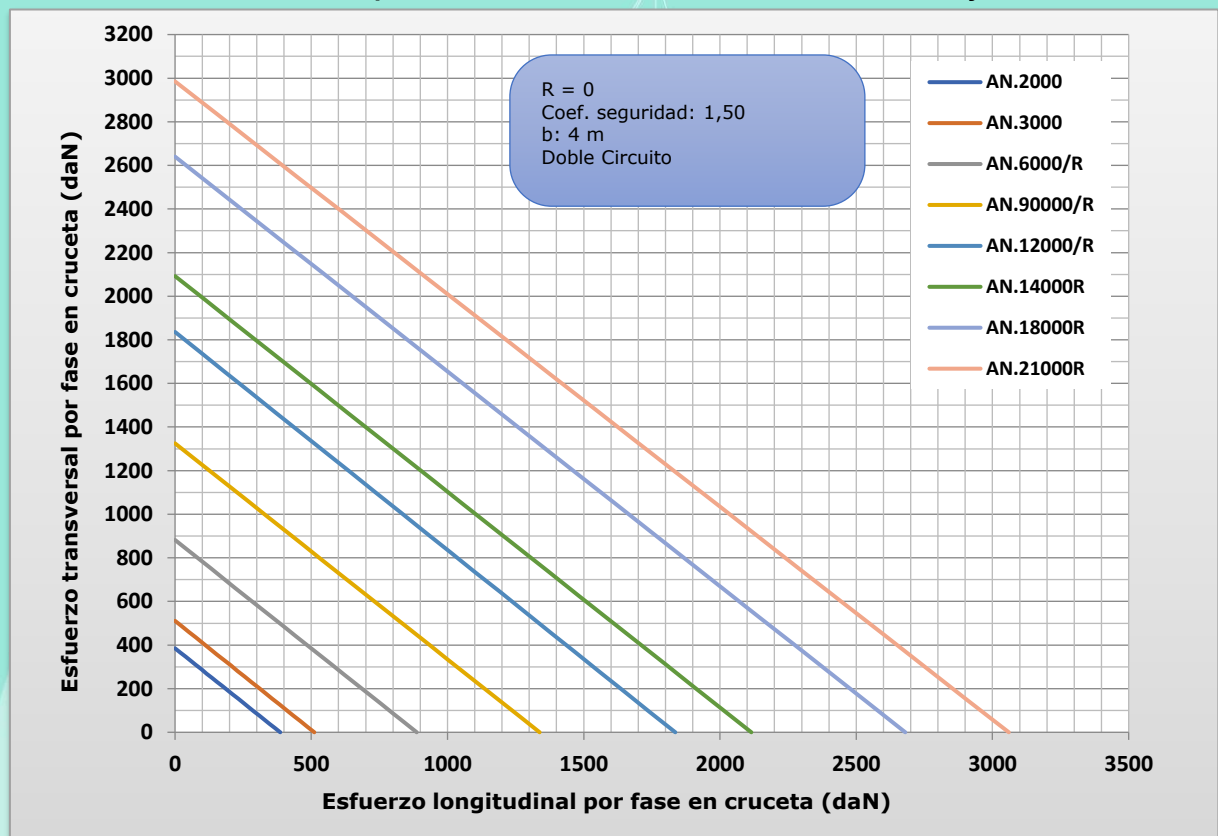


Gráfico 231: Hipótesis Hielo; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=0$

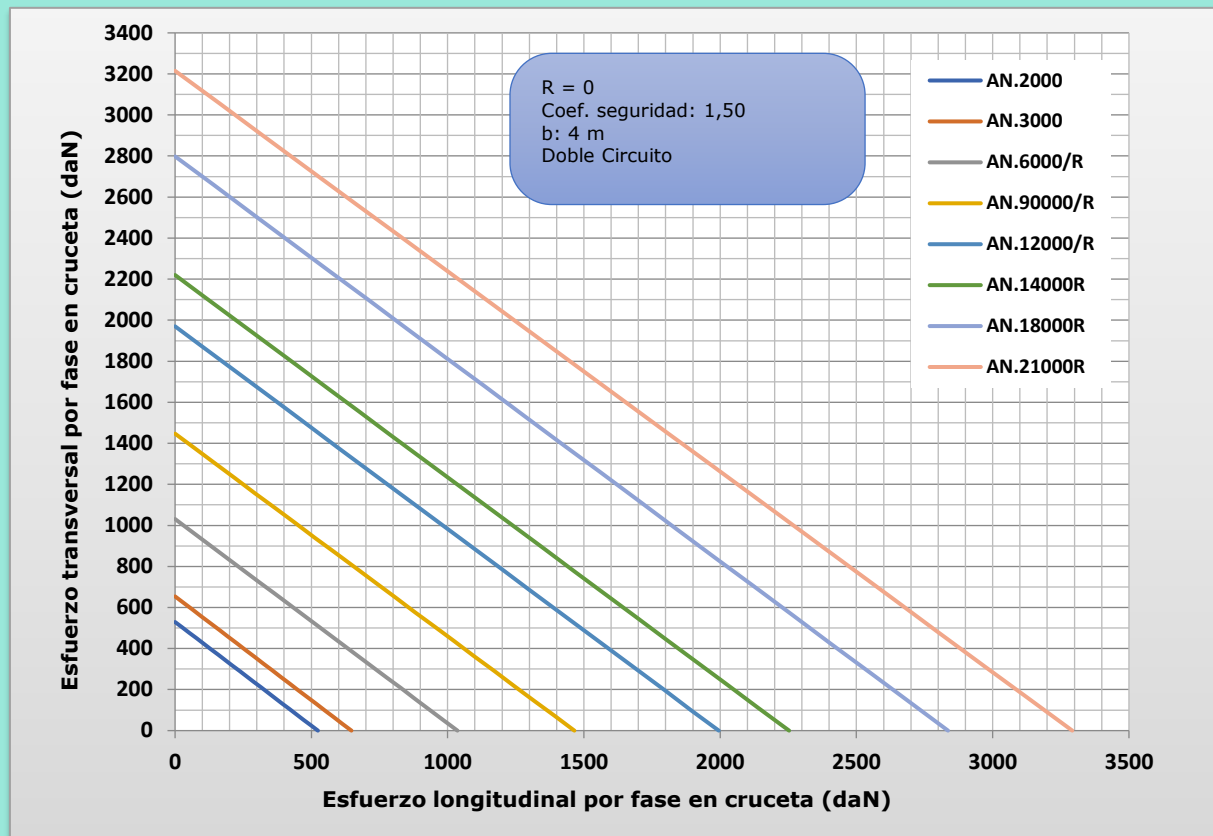


Gráfico 232: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=0$

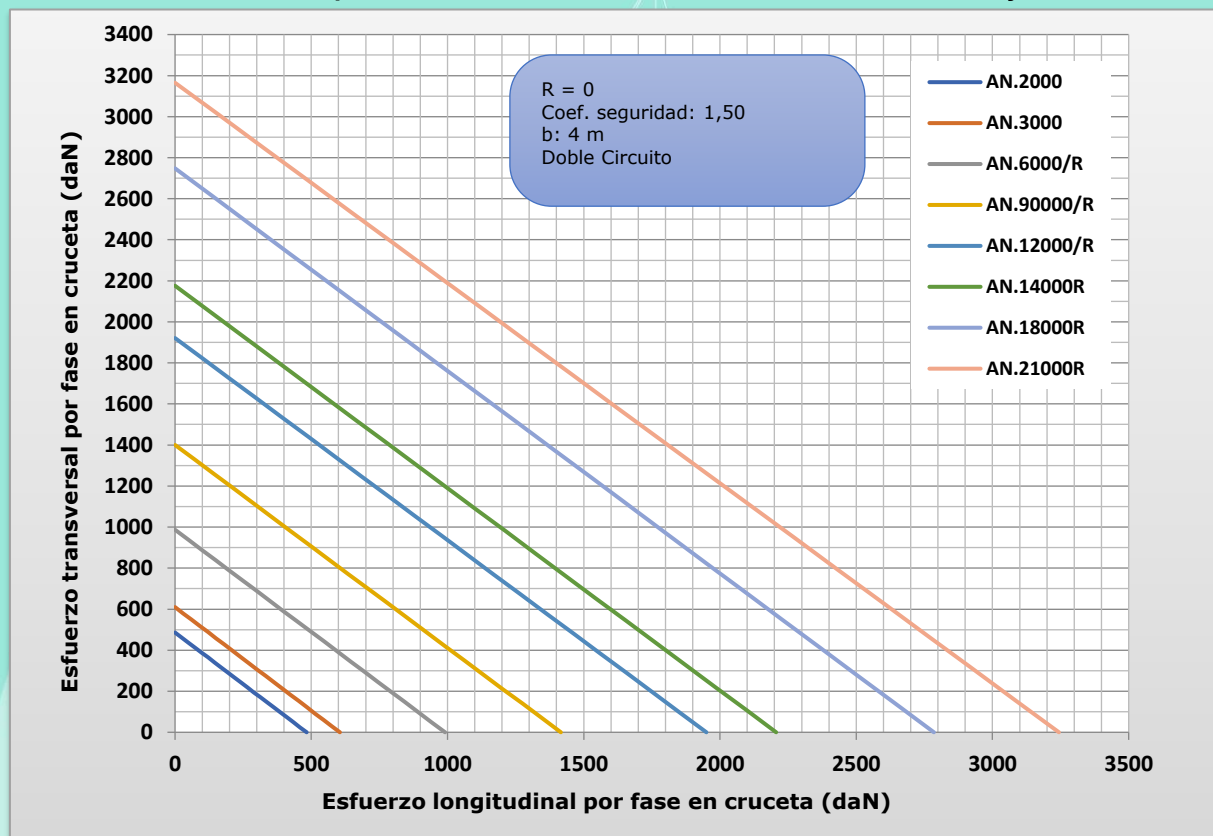


Gráfico 233: Hipótesis Desequilibrio; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=0$

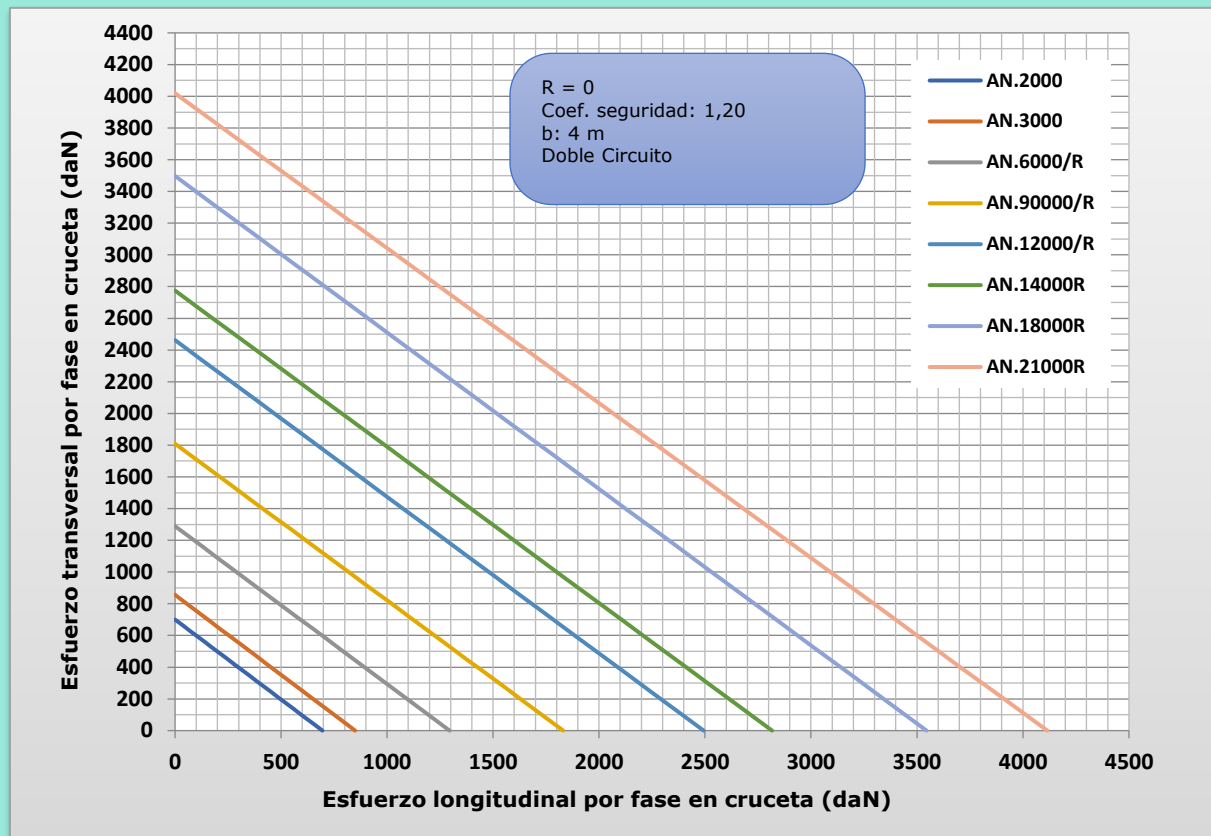


Gráfico 234: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,1$ m; $b=4$ m y $R=0$

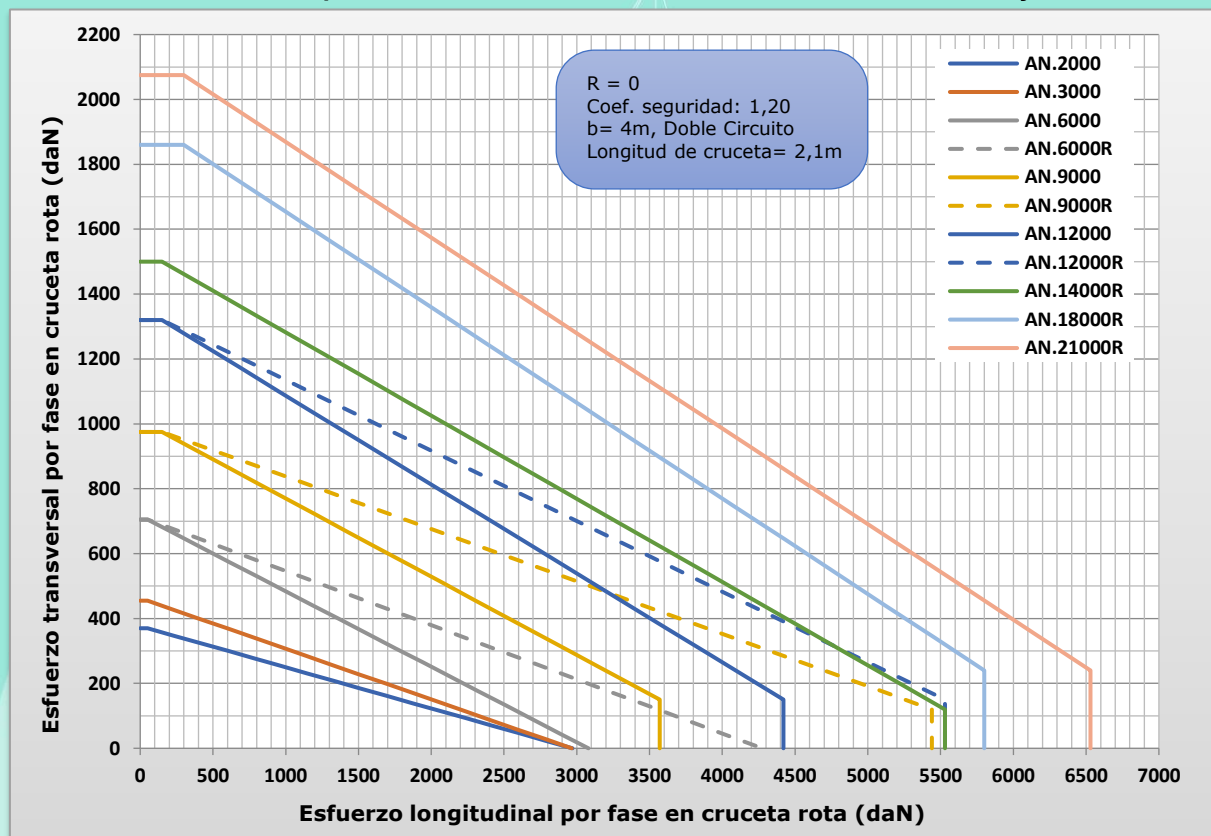


Gráfico 235: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,5$ m; $b=4$ m y $R=0$

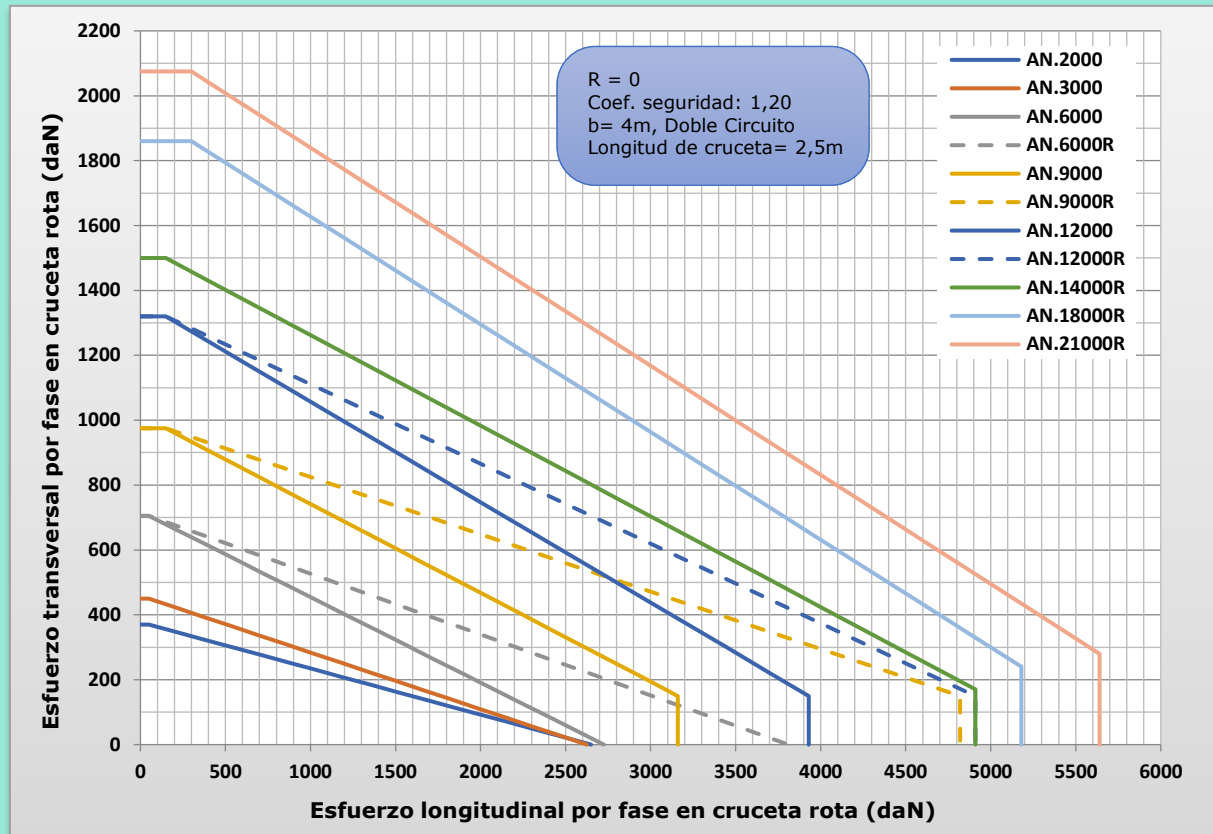


Gráfico 236: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,9$ m; $b=4$ m y $R=0$

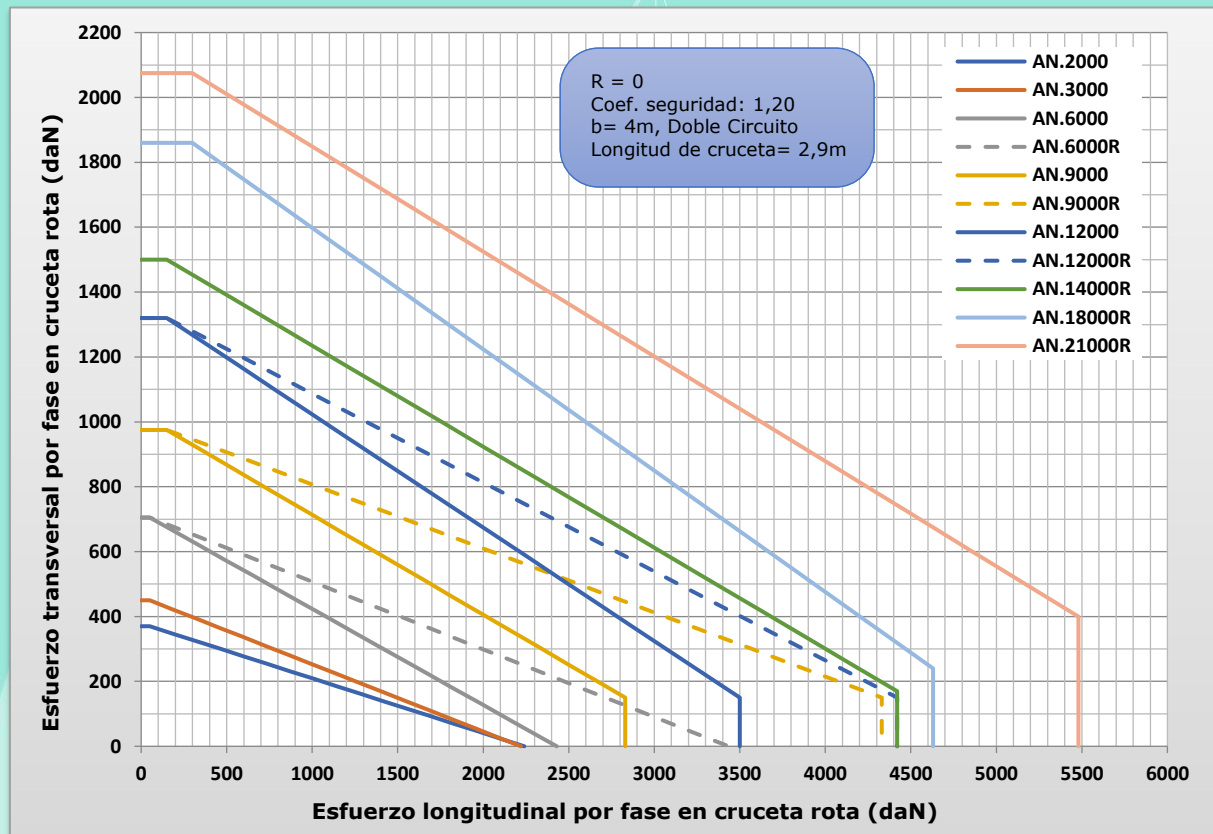


Gráfico 237: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,2$ m; $b=4$ m y $R=0$

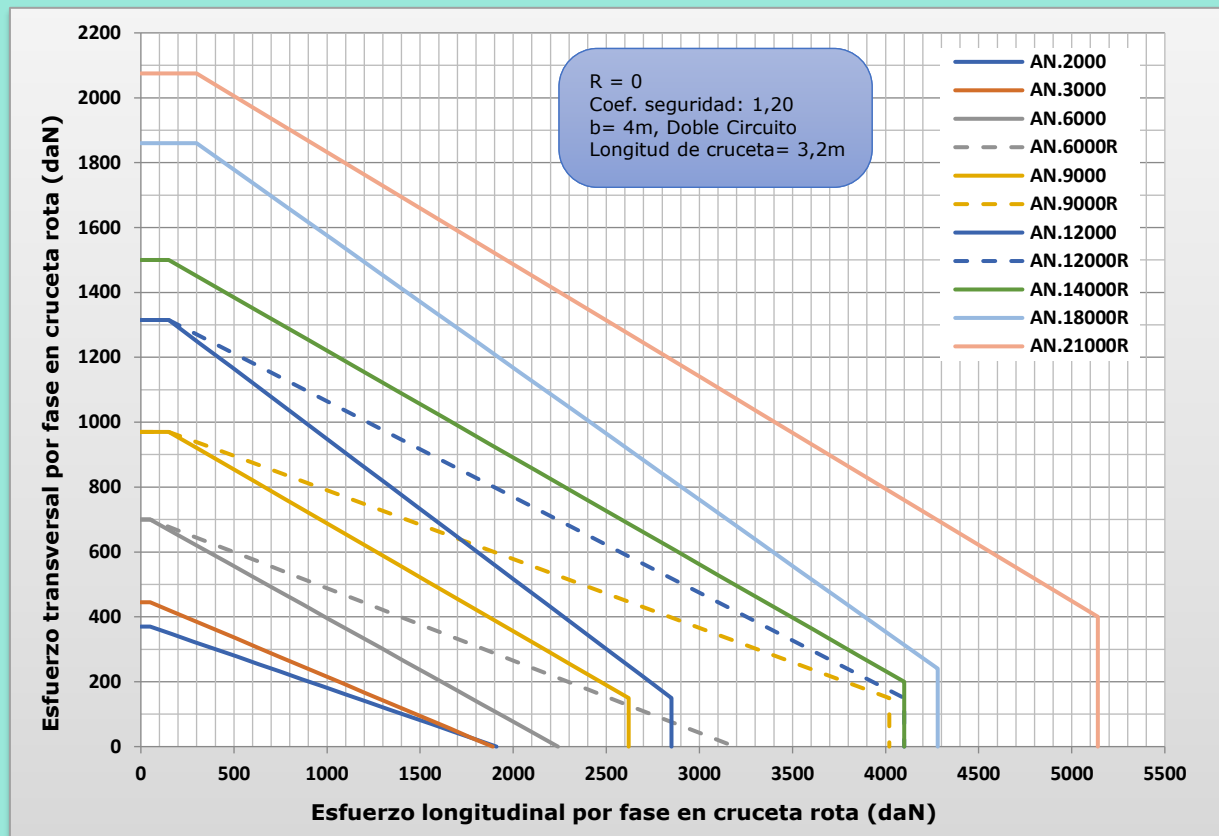


Gráfico 238: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,6$ m; $b=4$ m y $R=0$

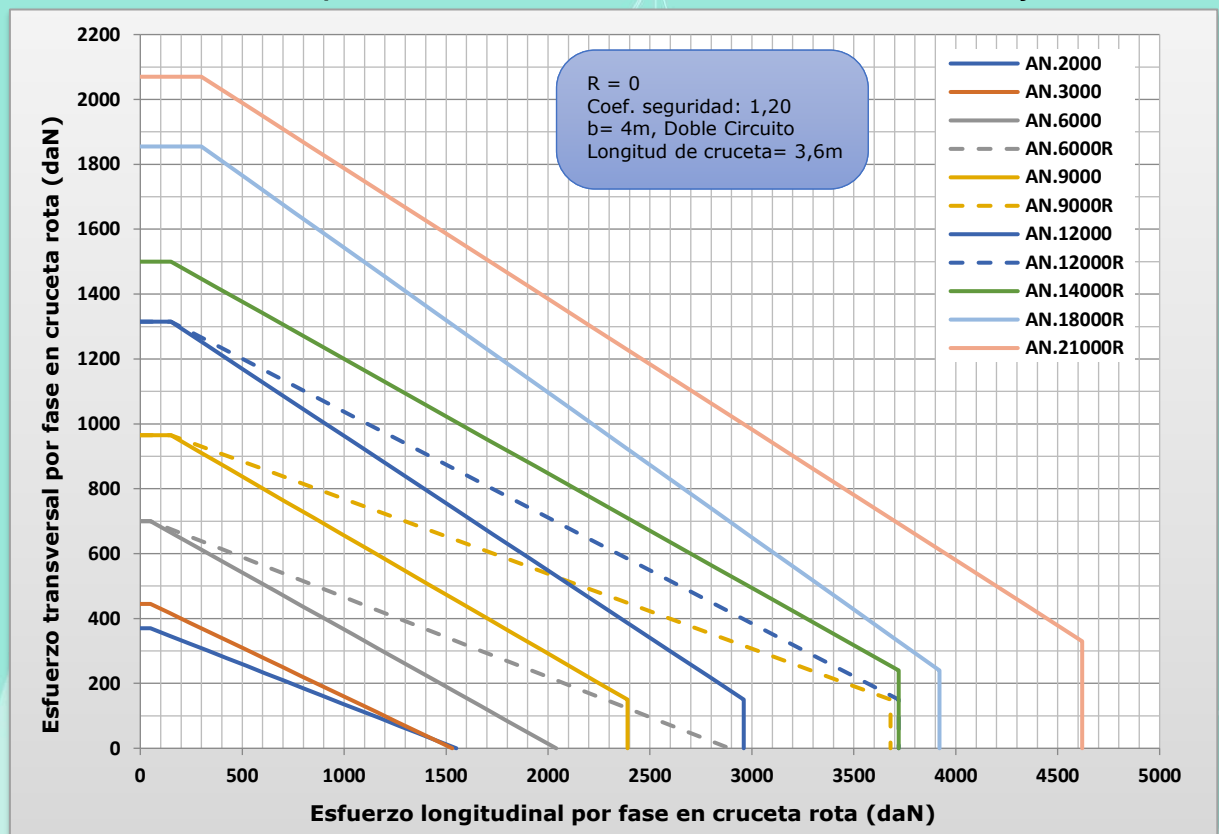


Gráfico 239: Hipótesis Viento 140 km/h; Simple Circuito; b=4 m y R=0

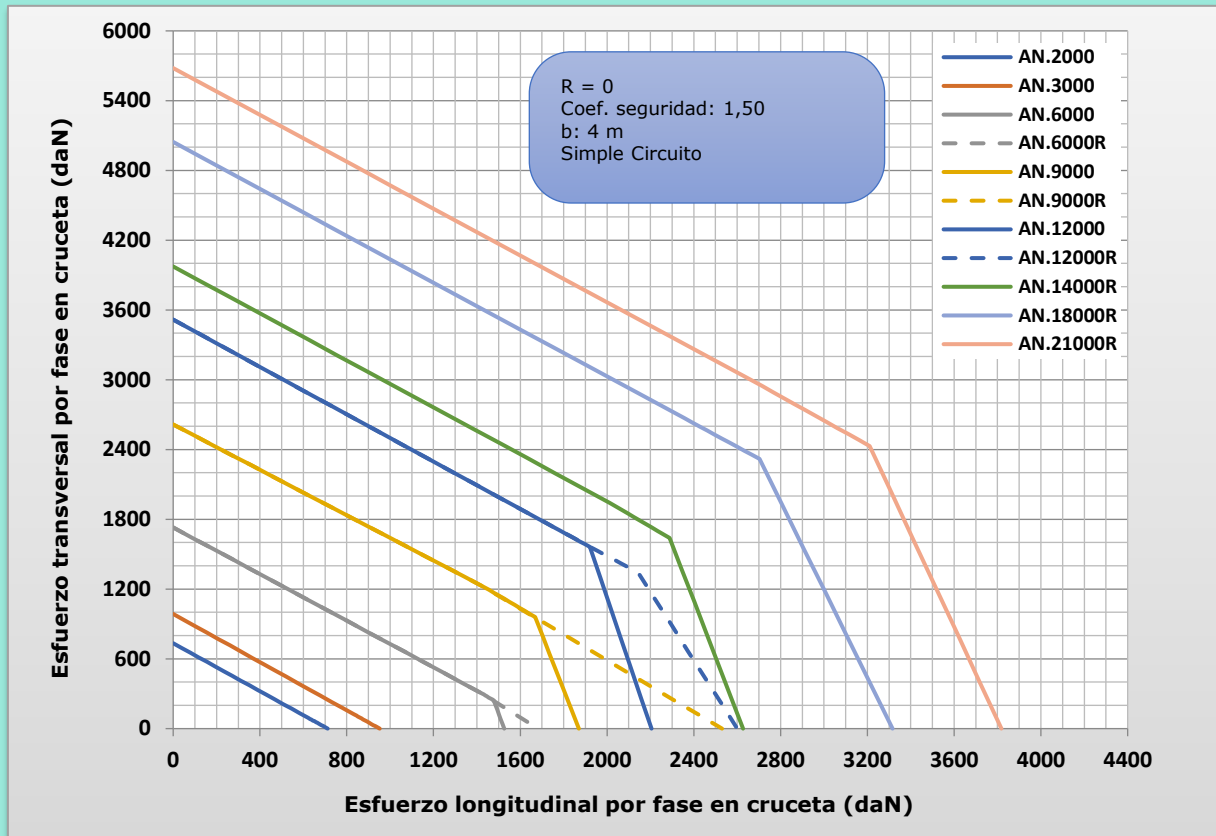


Gráfico 240: Hipótesis Viento 120 km/h; Simple Circuito; b=4 m y R=0

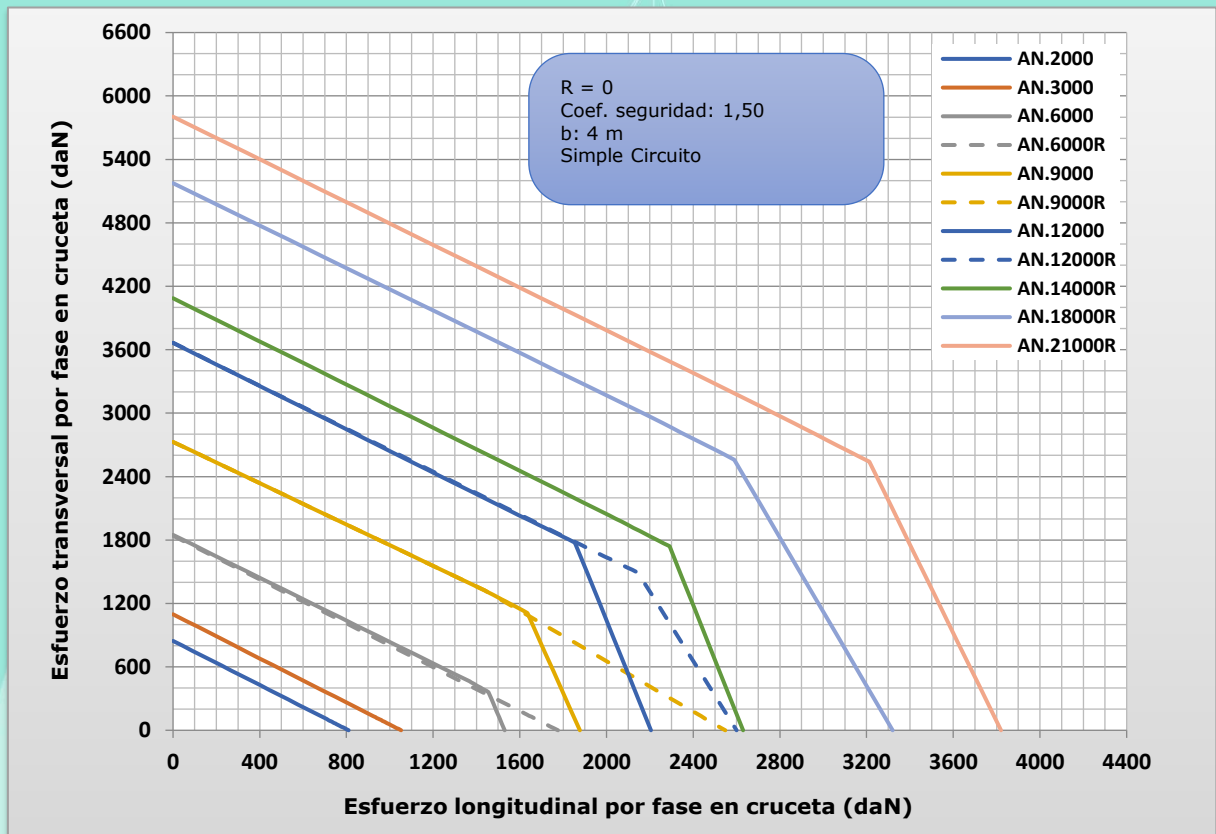


Gráfico 241: Hipótesis Hielo; Simple Circuito; $b=4$ m y $R=0$

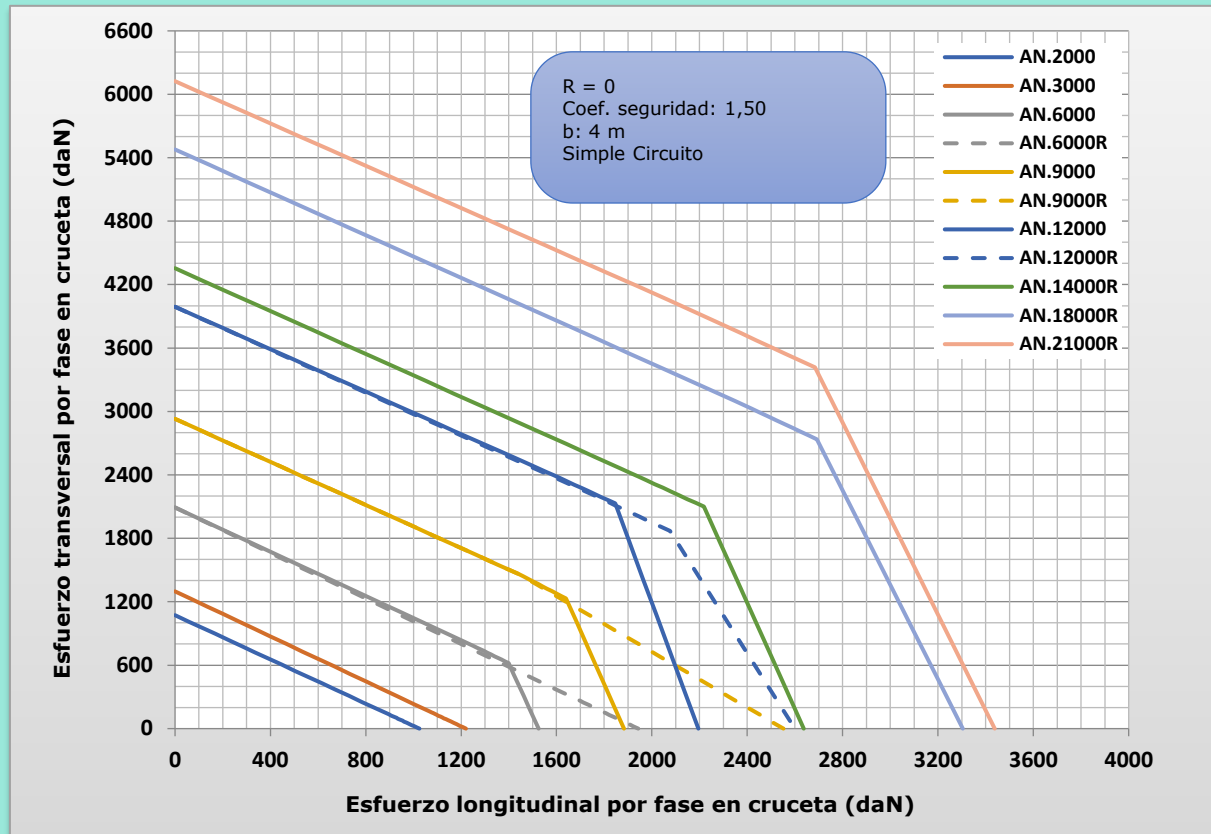


Gráfico 242: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Simple Circuito; $b=4$ m y $R=0$

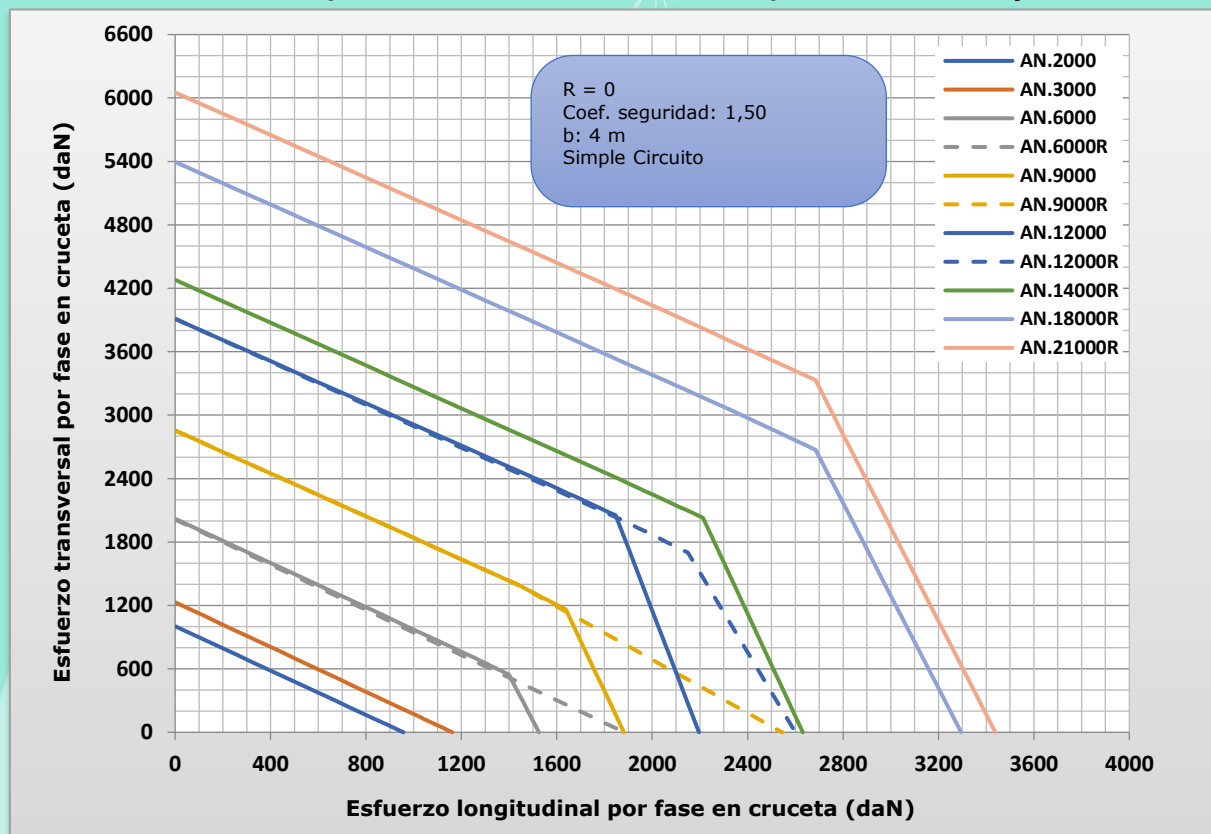


Gráfico 243: Hipótesis Desequilibrio; Simple Circuito; $b=4$ m y $R=0$

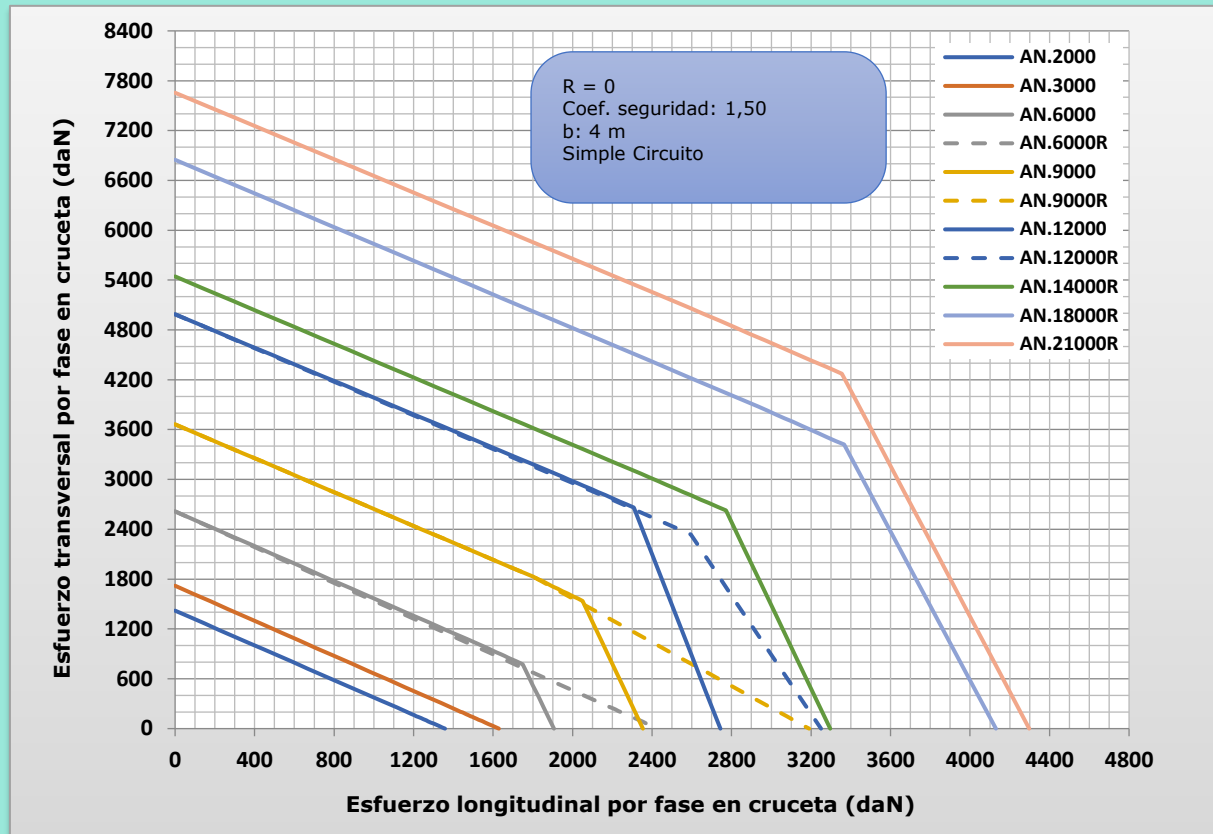


Gráfico 244: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,1$ m; $b=4$ m y $R=0$

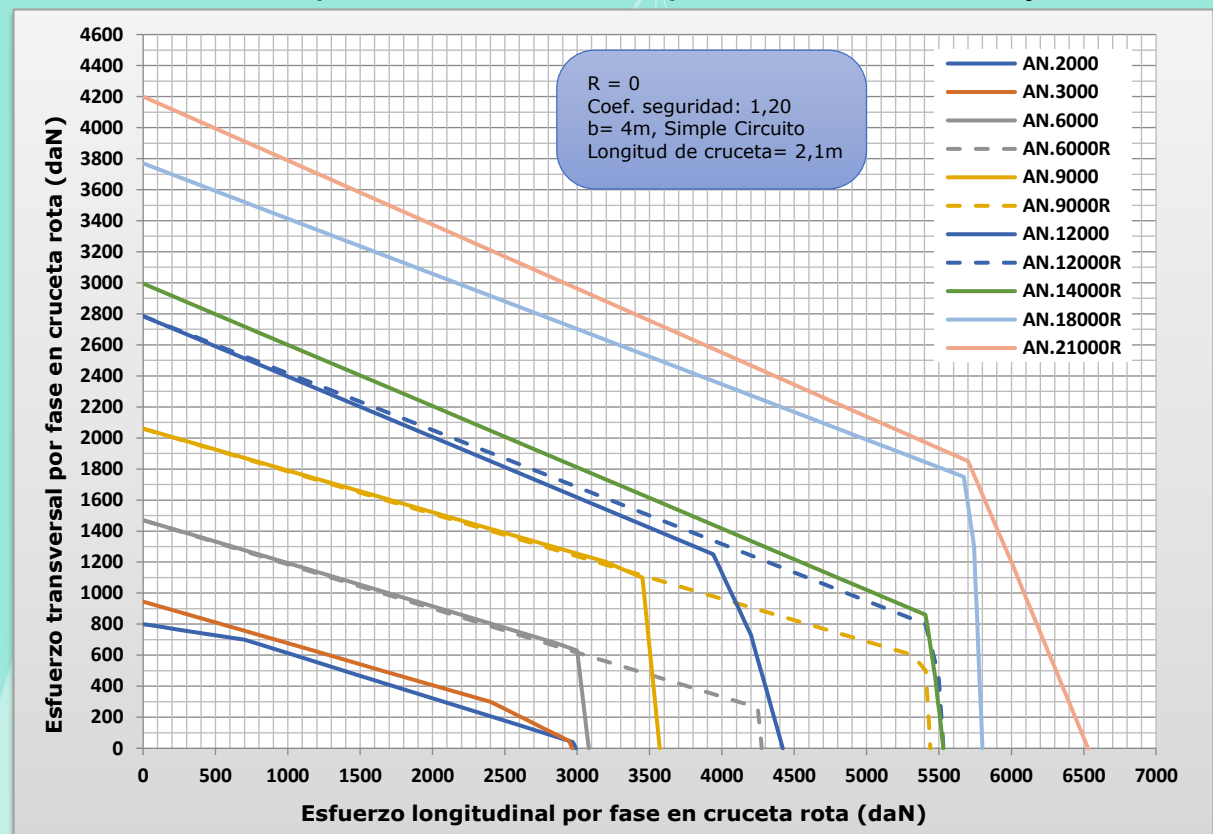


Gráfico 245: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,5$ m; $b=4$ m y $R=0$

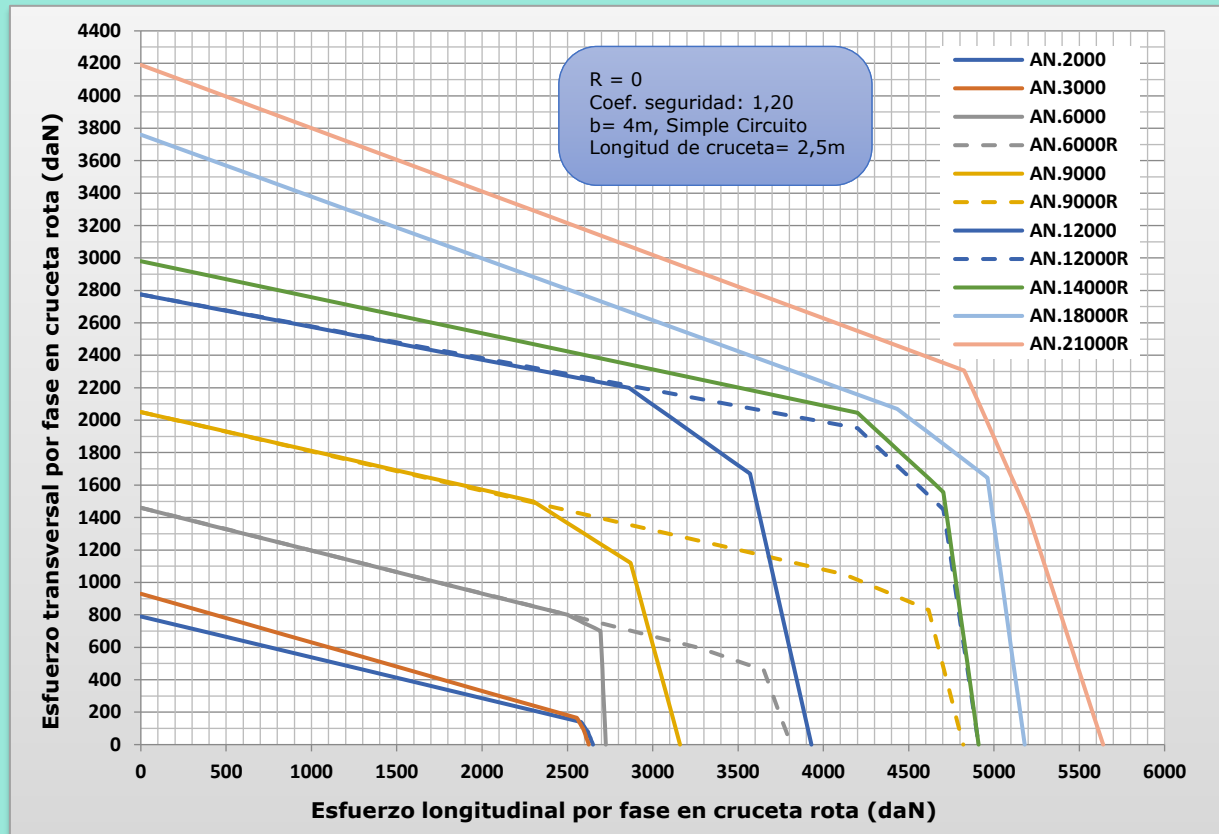


Gráfico 246: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,9$ m; $b=4$ m y $R=0$

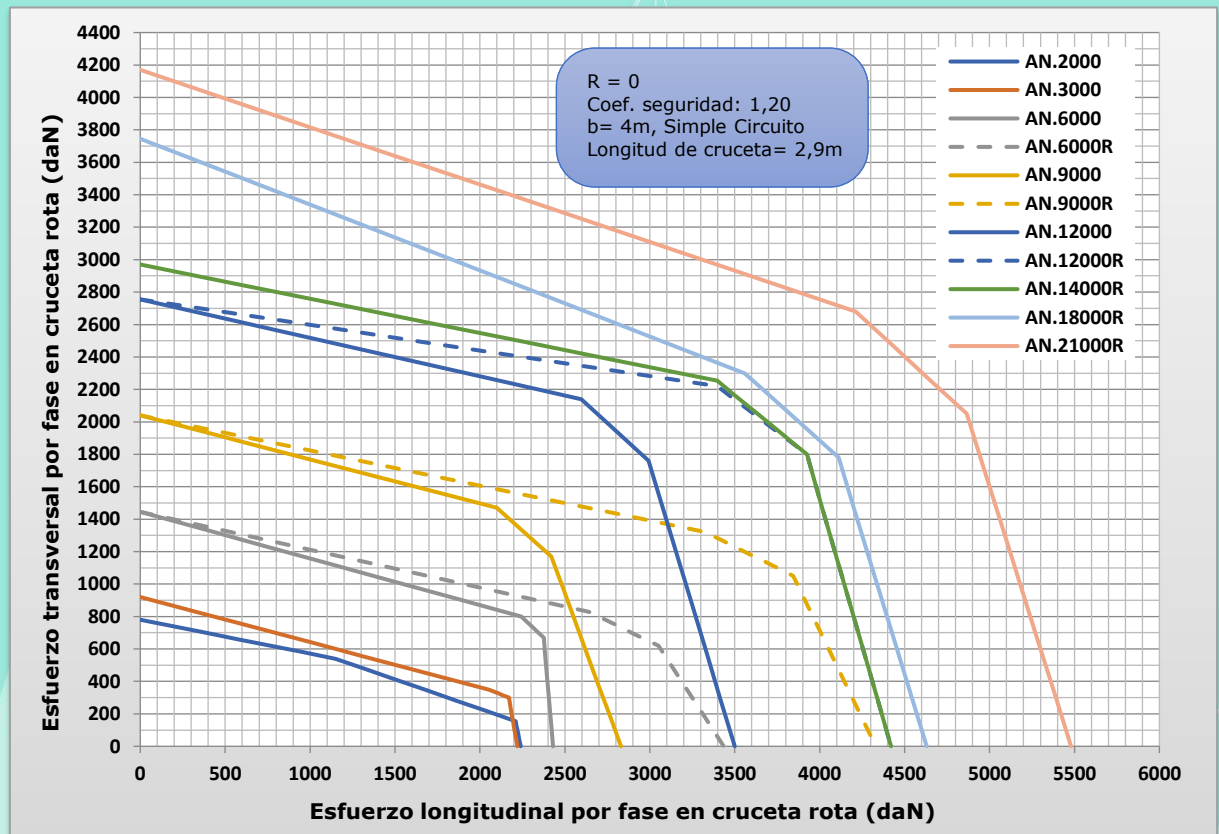


Gráfico 247: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,2$ m; $b=4$ m y $R=0$

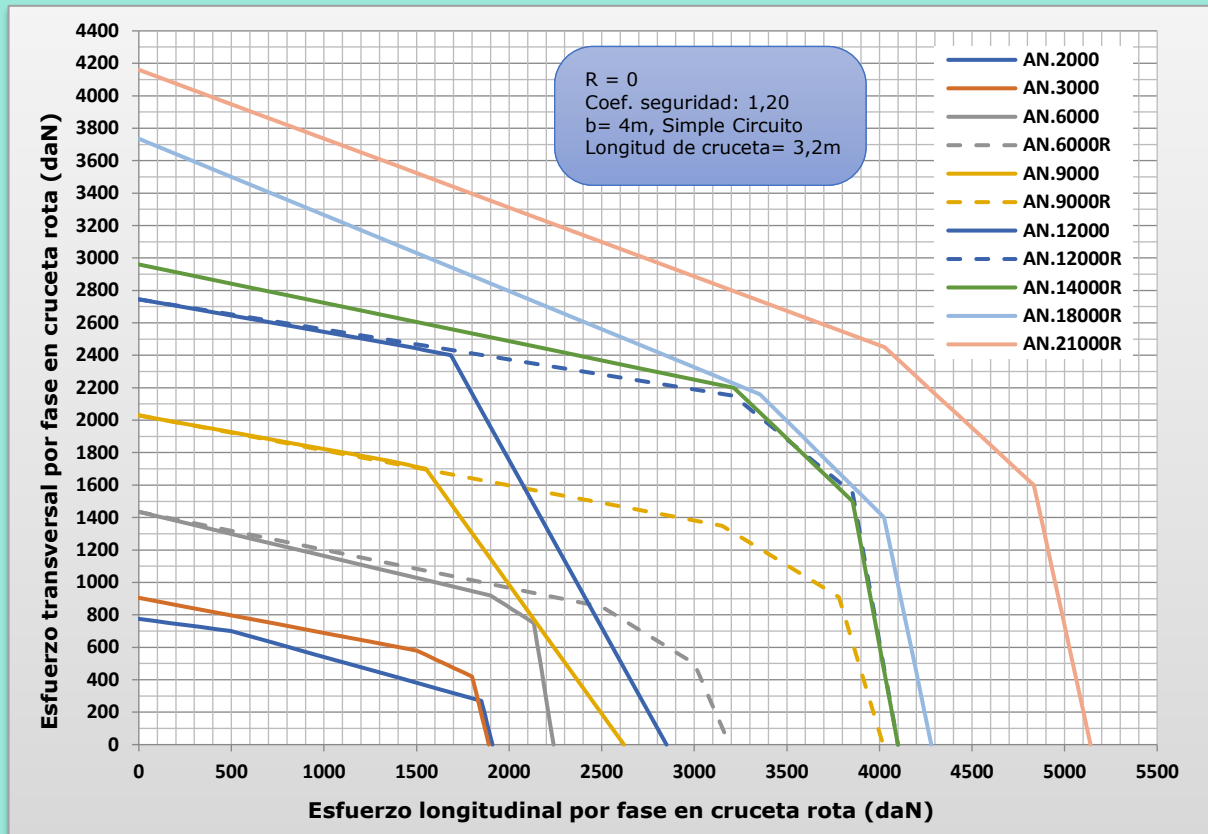


Gráfico 248: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,6$ m; $b=4$ m y $R=0$

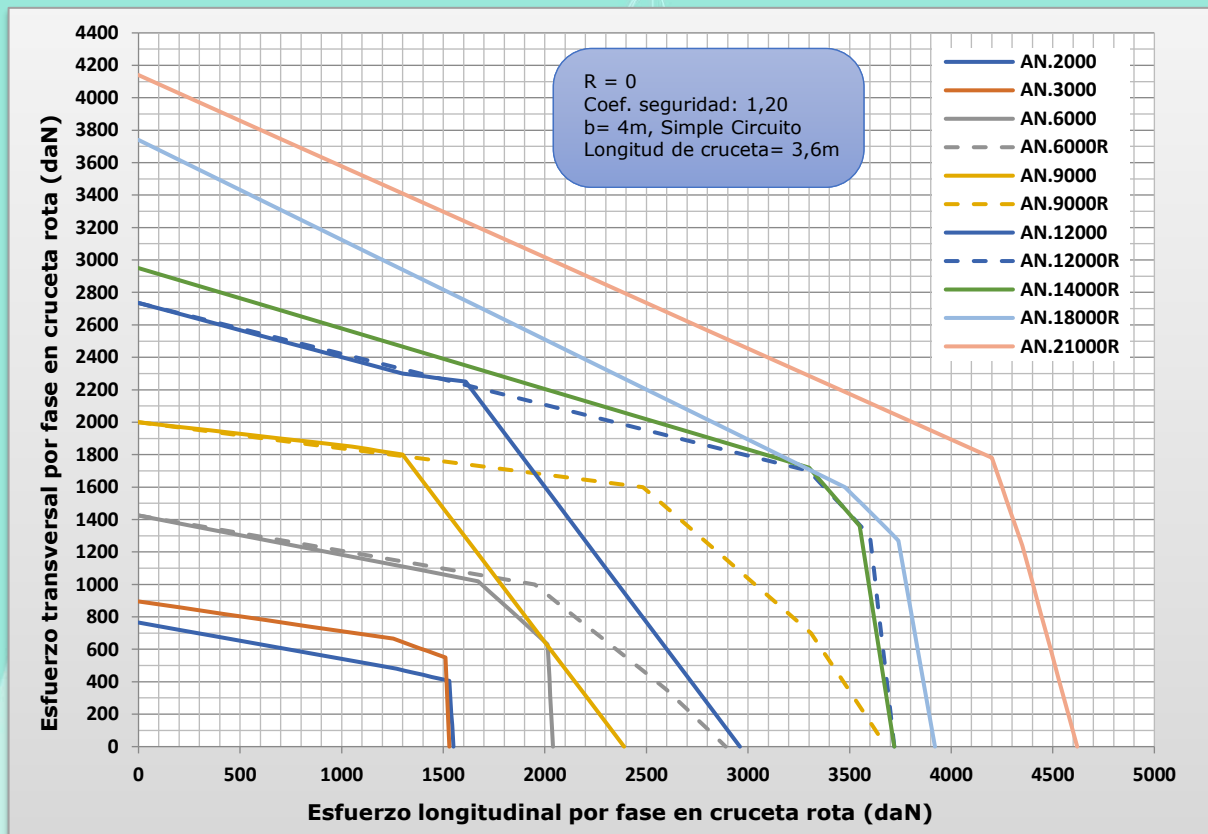


Gráfico 249: Hipótesis Viento 140 km/h; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=0,7$

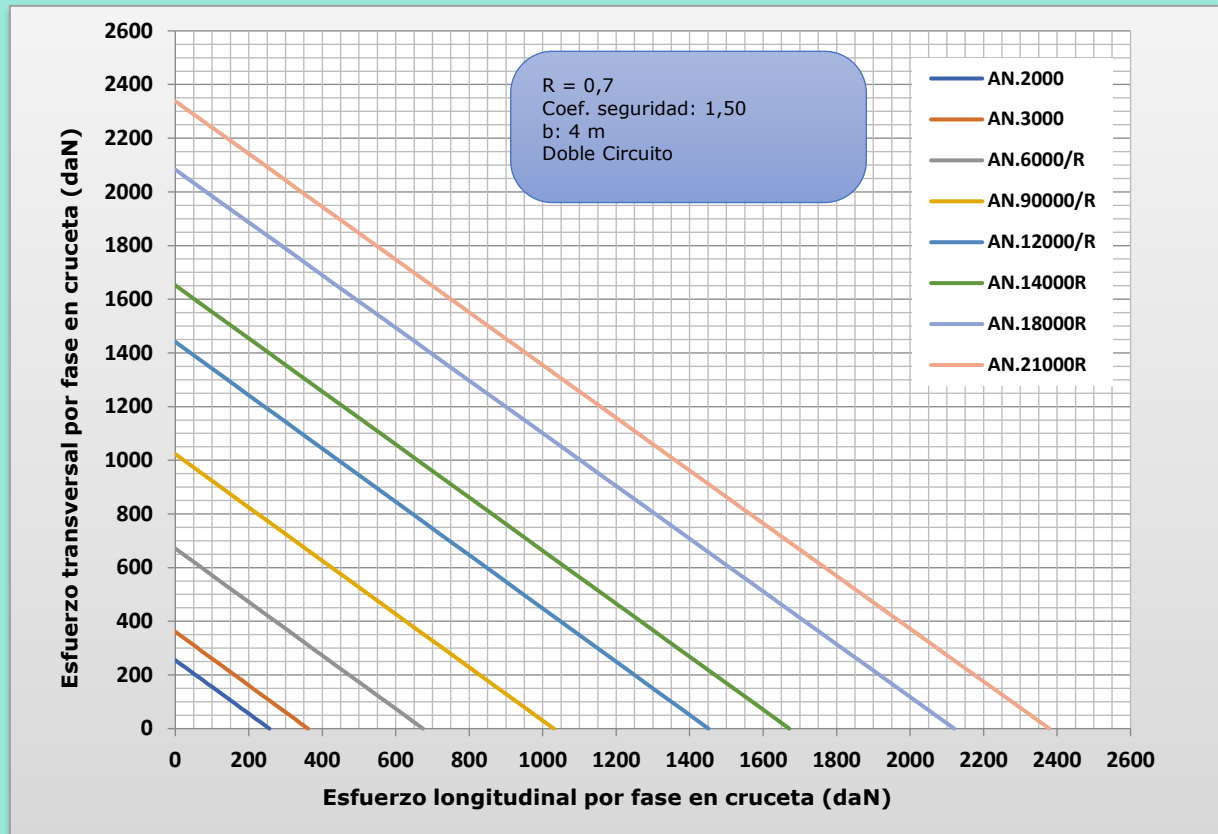


Gráfico 250: Hipótesis Viento 120 km/h; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=0,7$

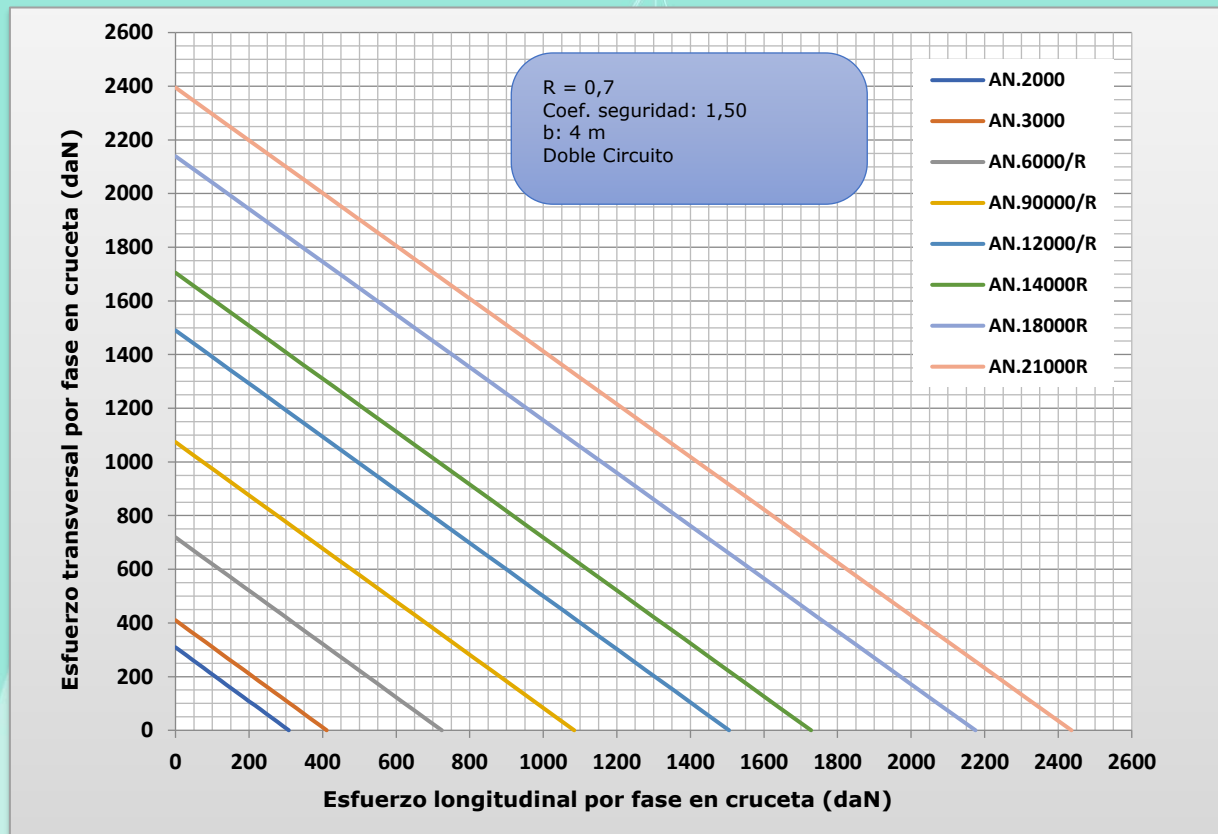


Gráfico 251: Hipótesis Hielo; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=0,7$

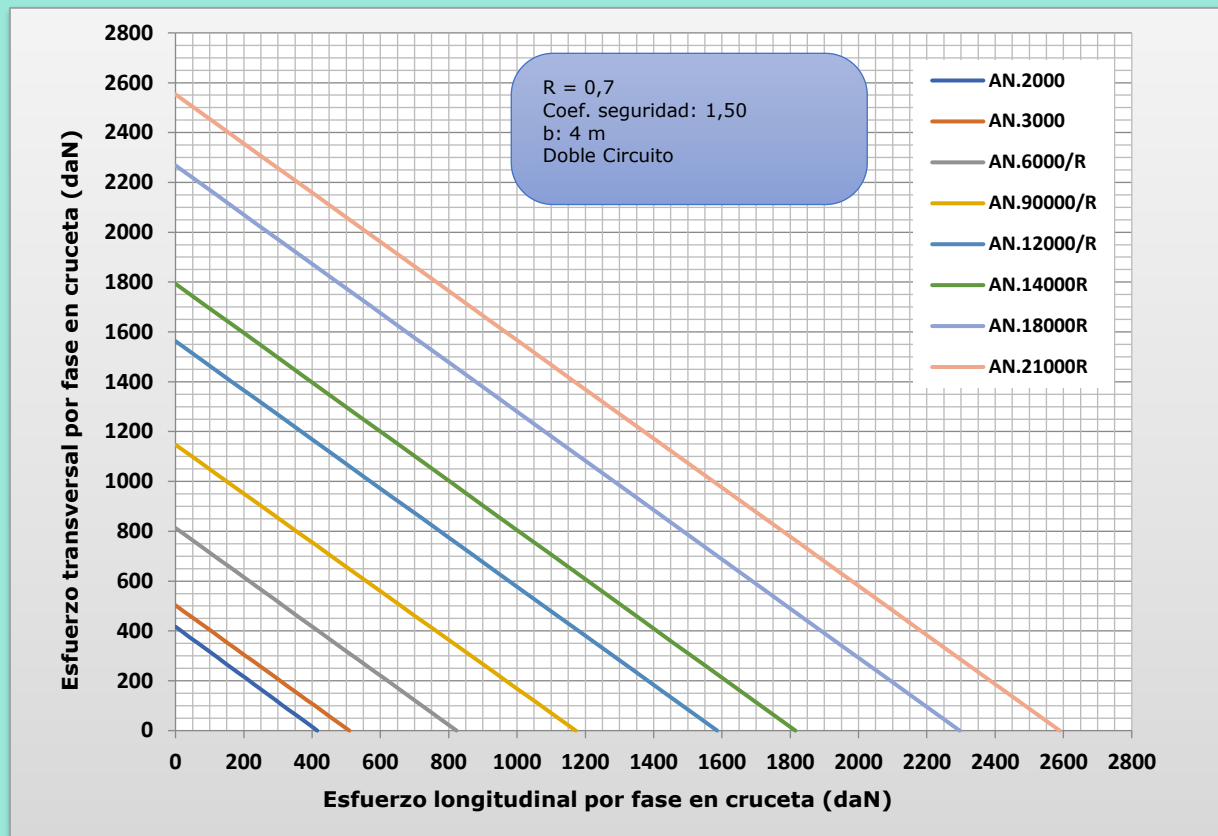


Gráfico 252: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=0,7$

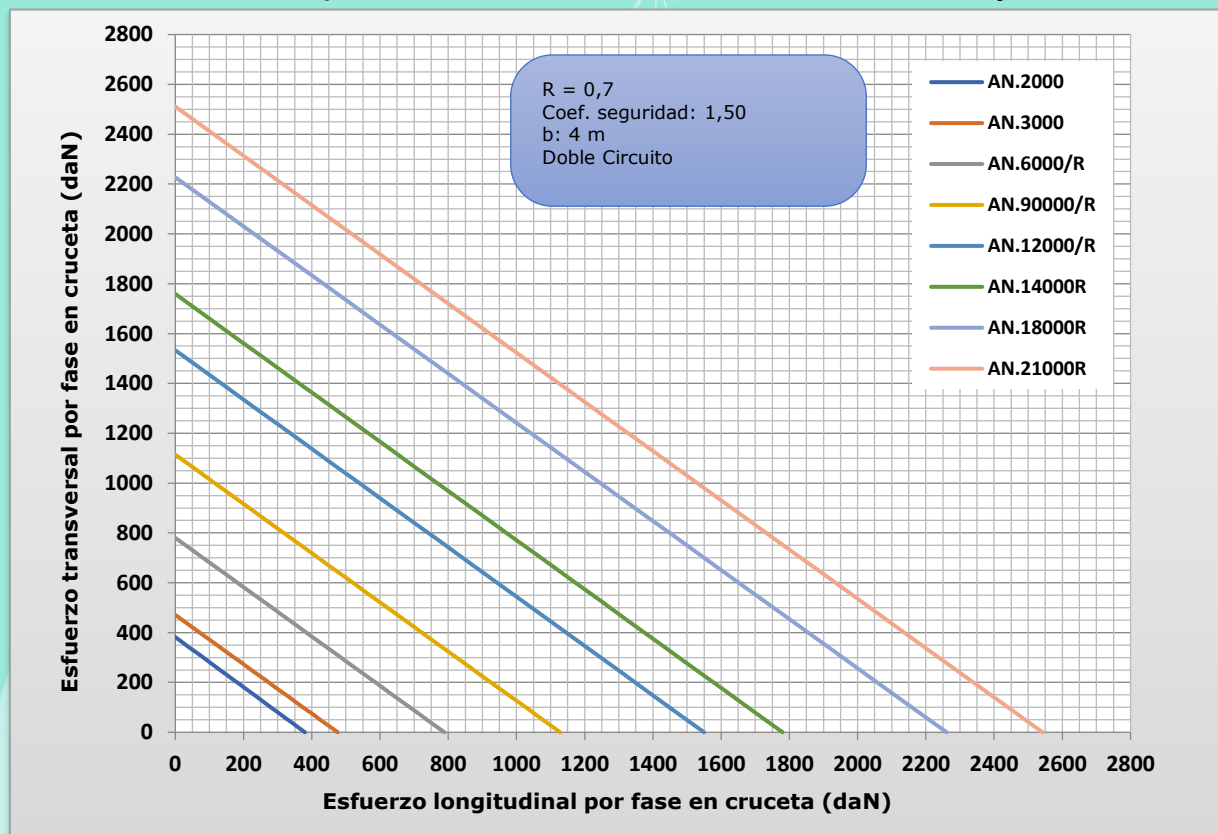


Gráfico 253: Hipótesis Desequilibrio; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=0,7$

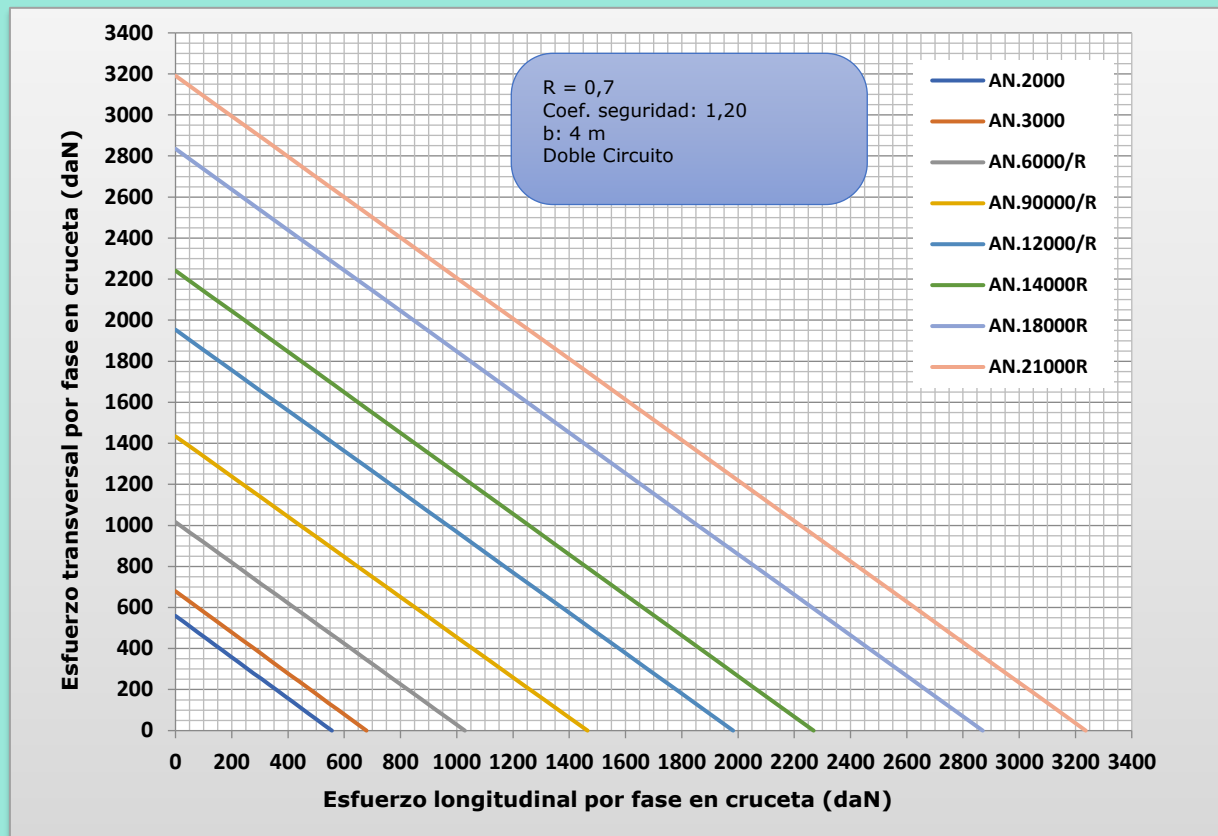


Gráfico 254: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,1$ m; $b=4$ m y $R=0,7$

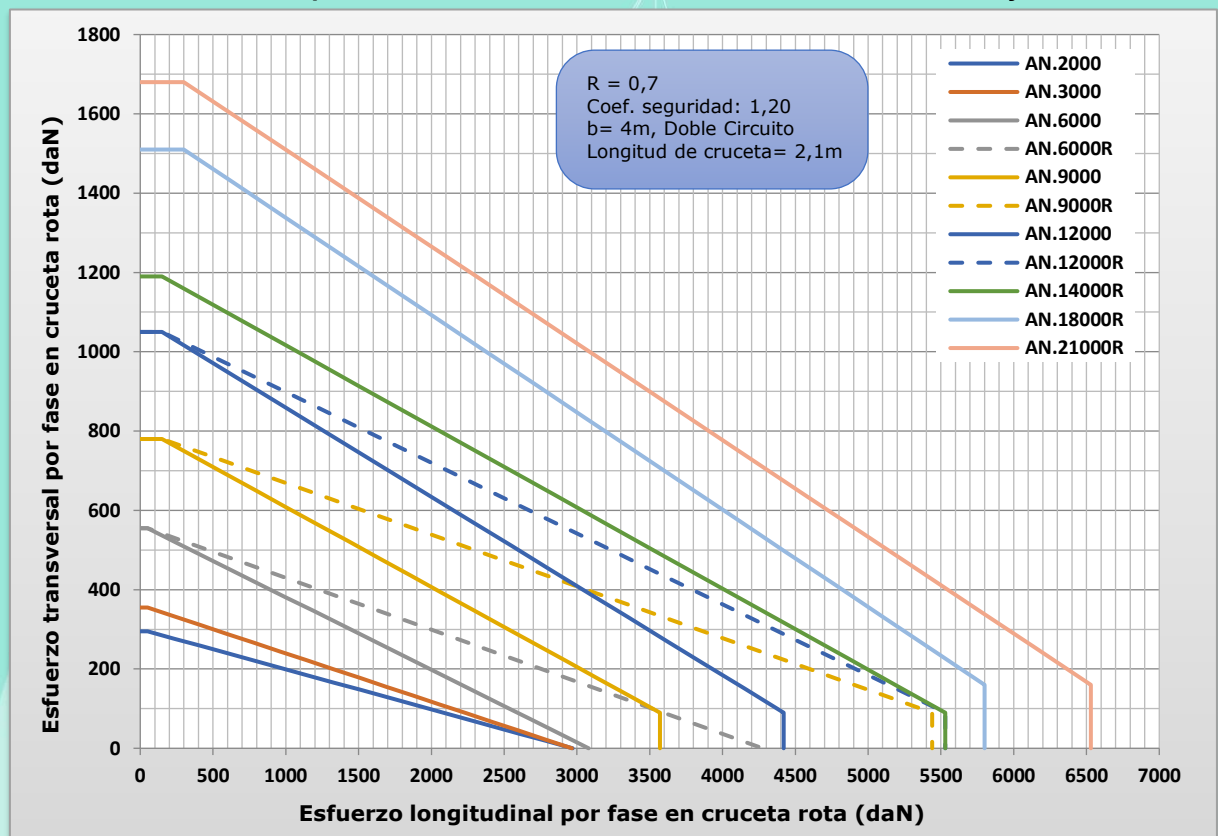


Gráfico 255: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,5$ m; $b=4$ m y $R=0,7$

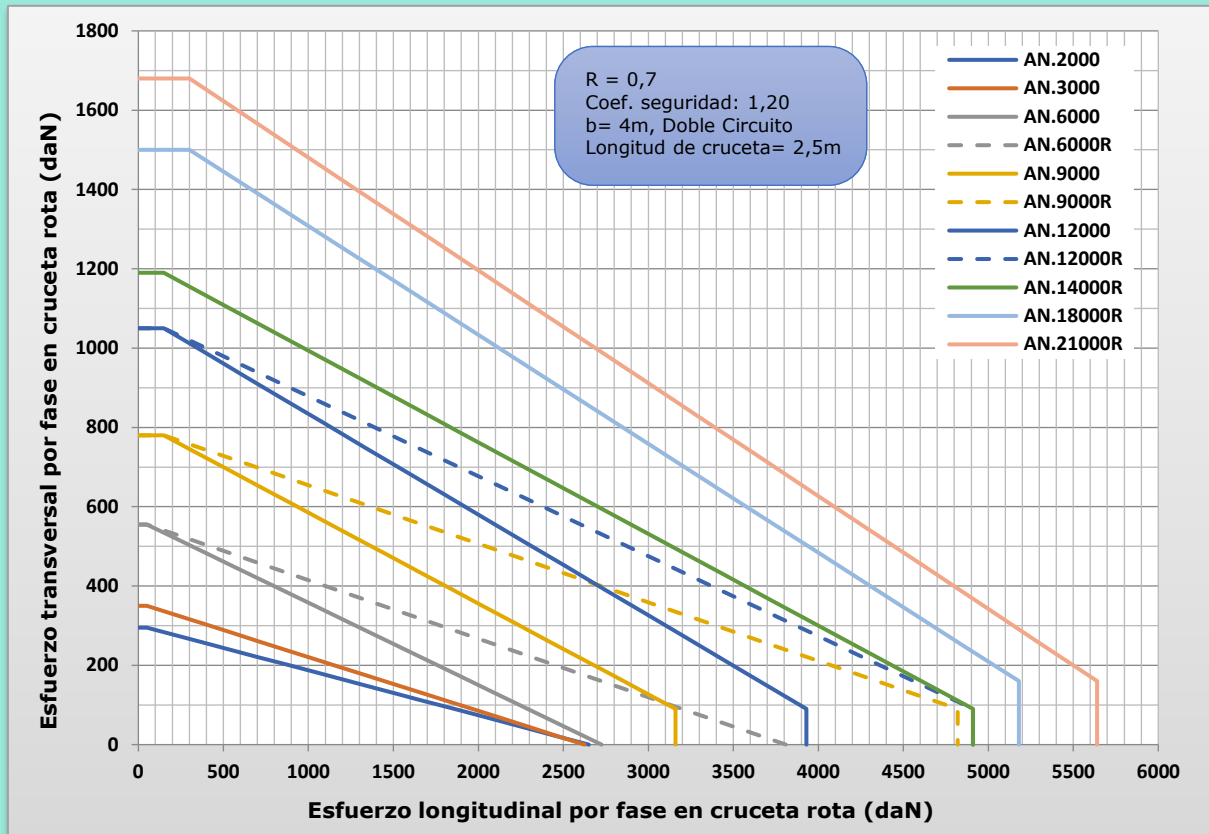


Gráfico 256: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,9$ m; $b=4$ m y $R=0,7$

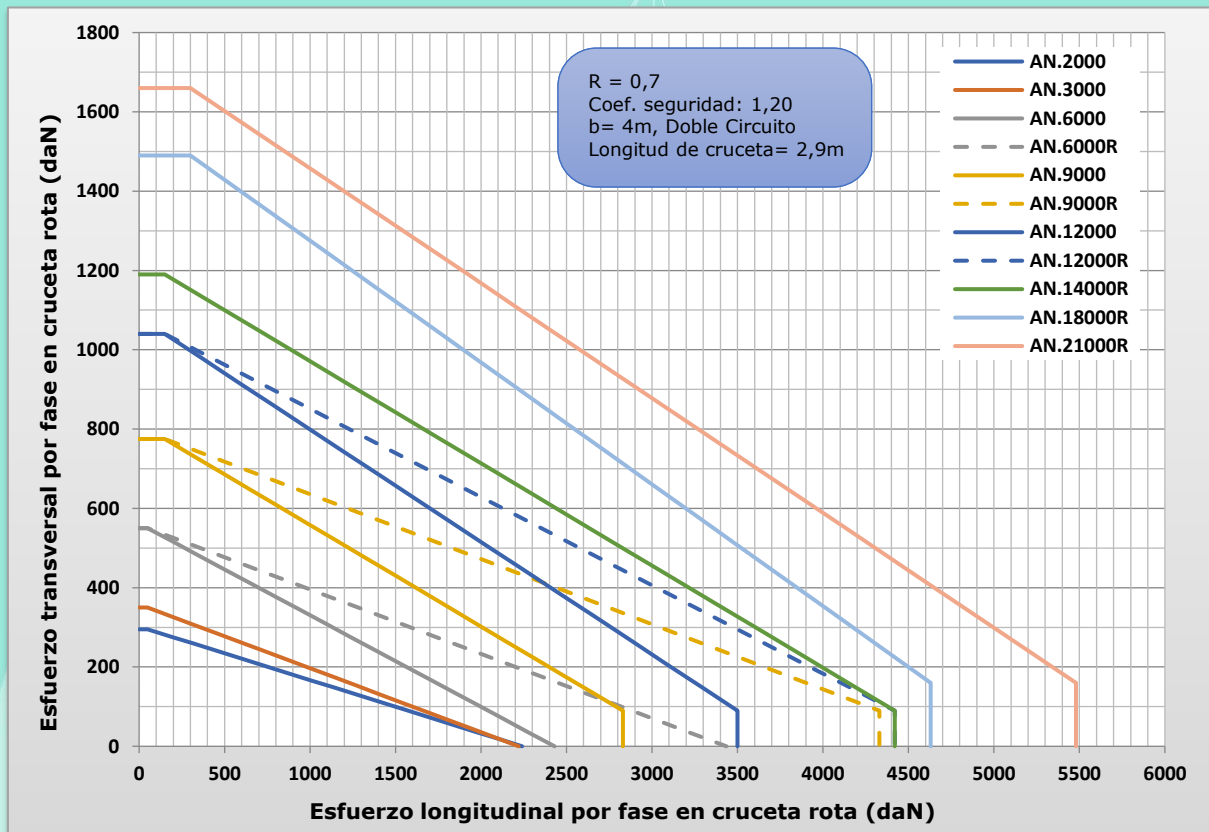


Gráfico 257: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,2$ m; $b=4$ m y $R=0,7$

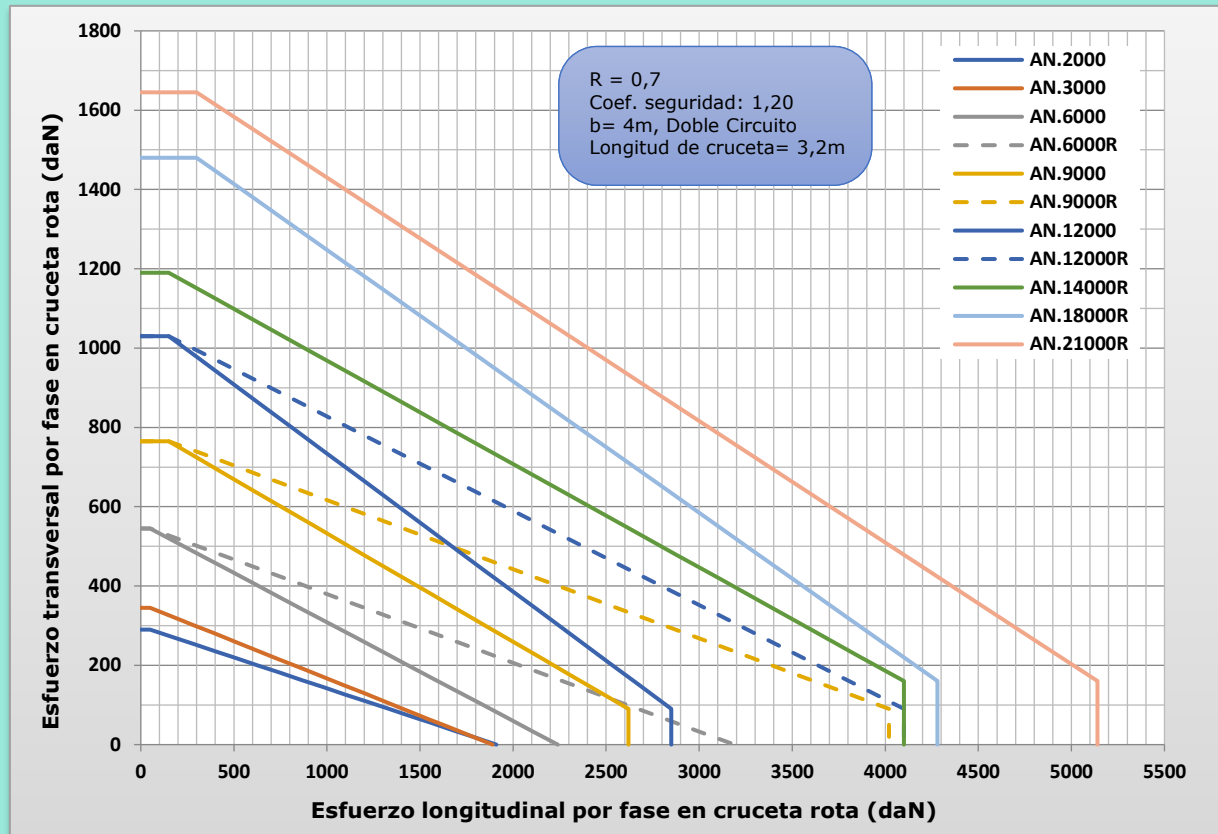


Gráfico 258: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,6$ m; $b=4$ m y $R=0,7$

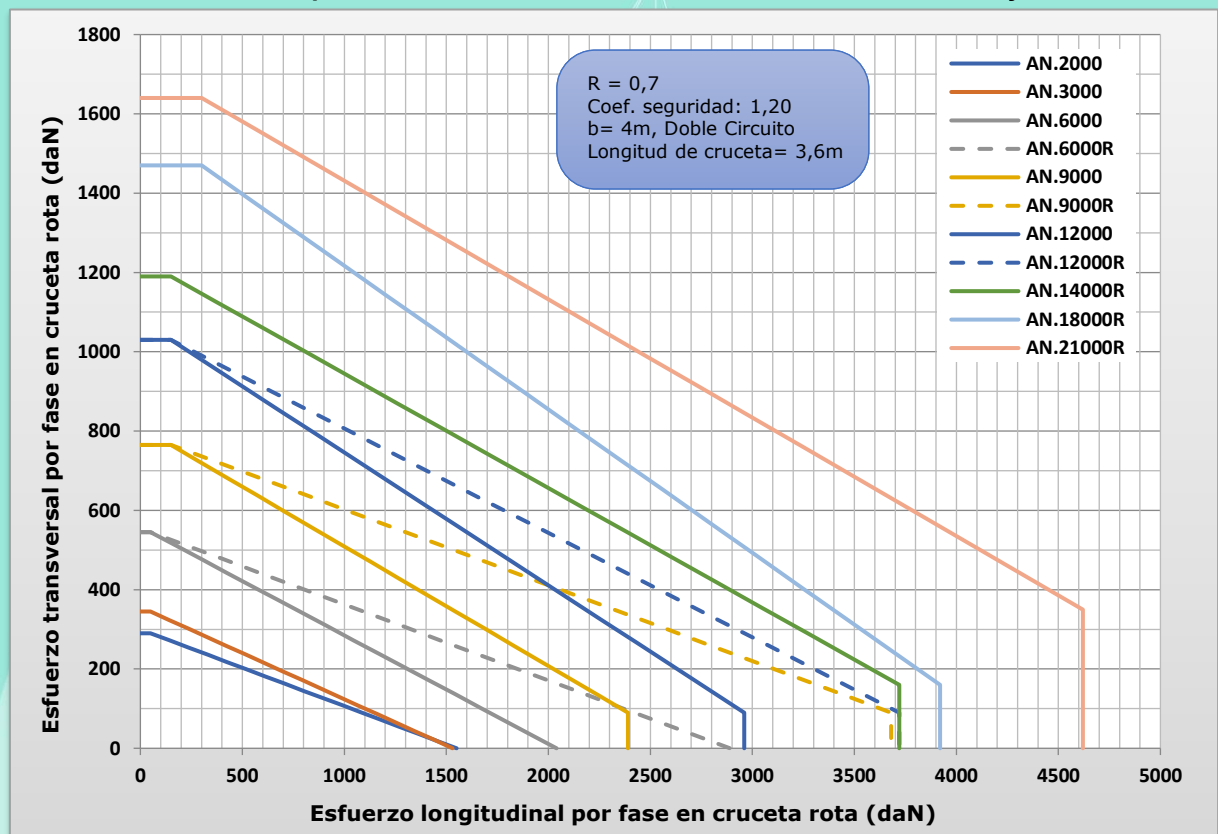


Gráfico 259: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3,6$ m; $b=4$ m y $R=0,7$

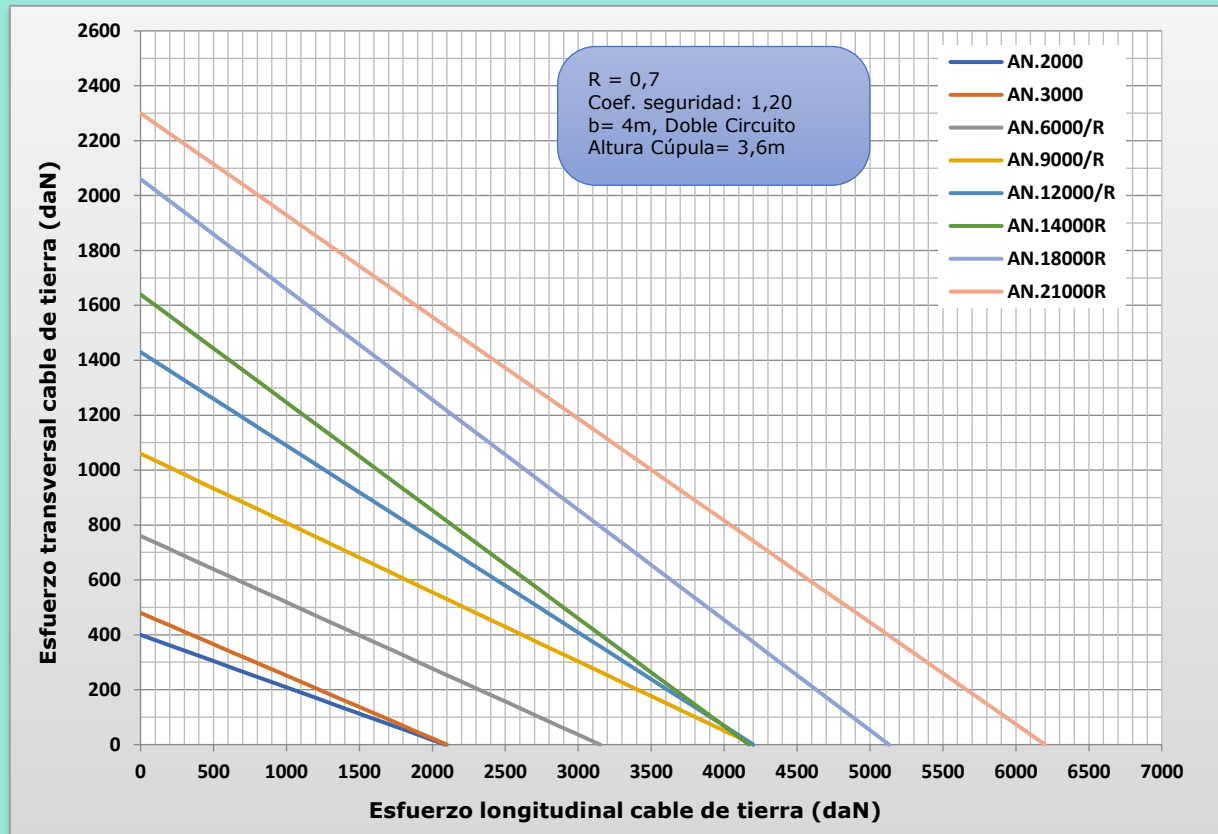


Gráfico 260: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=4,3$ m; $b=4$ m y $R=0,7$

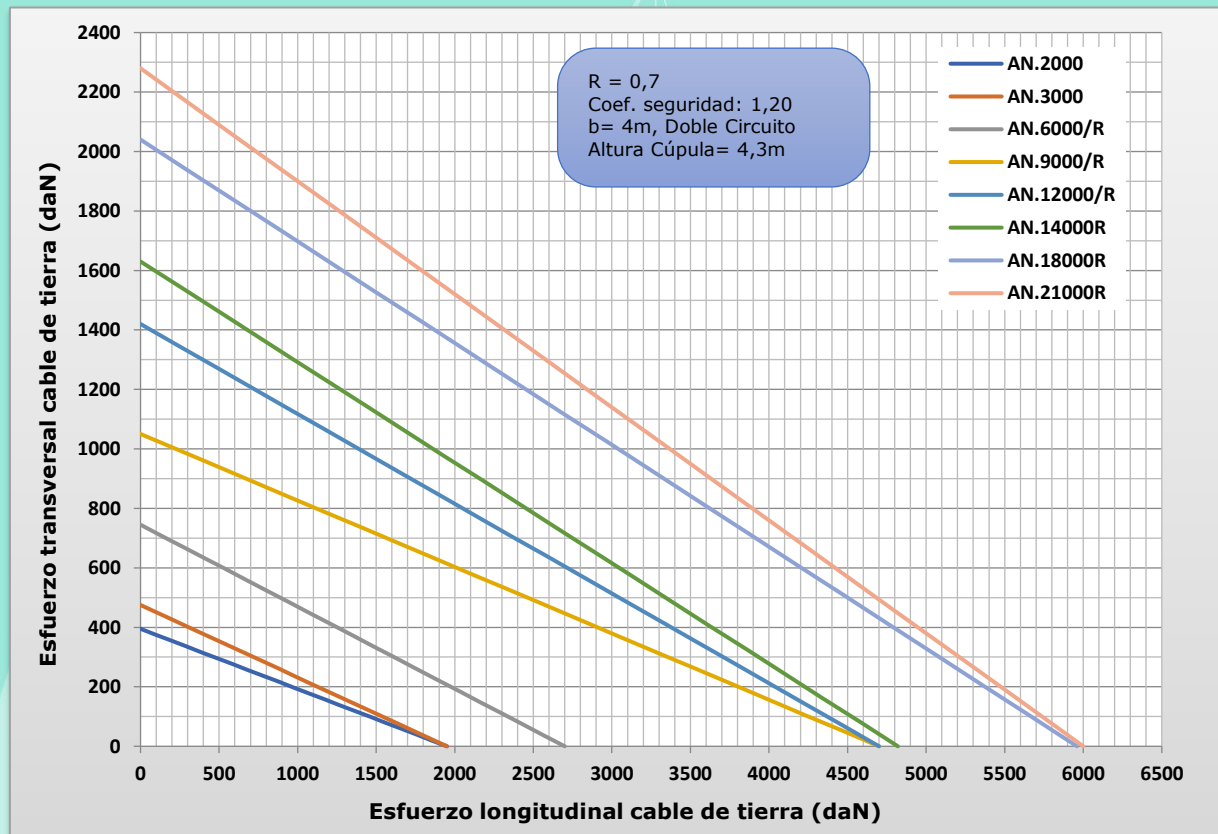


Gráfico 261: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=5,2$ m; $b=4$ m y $R=0,7$

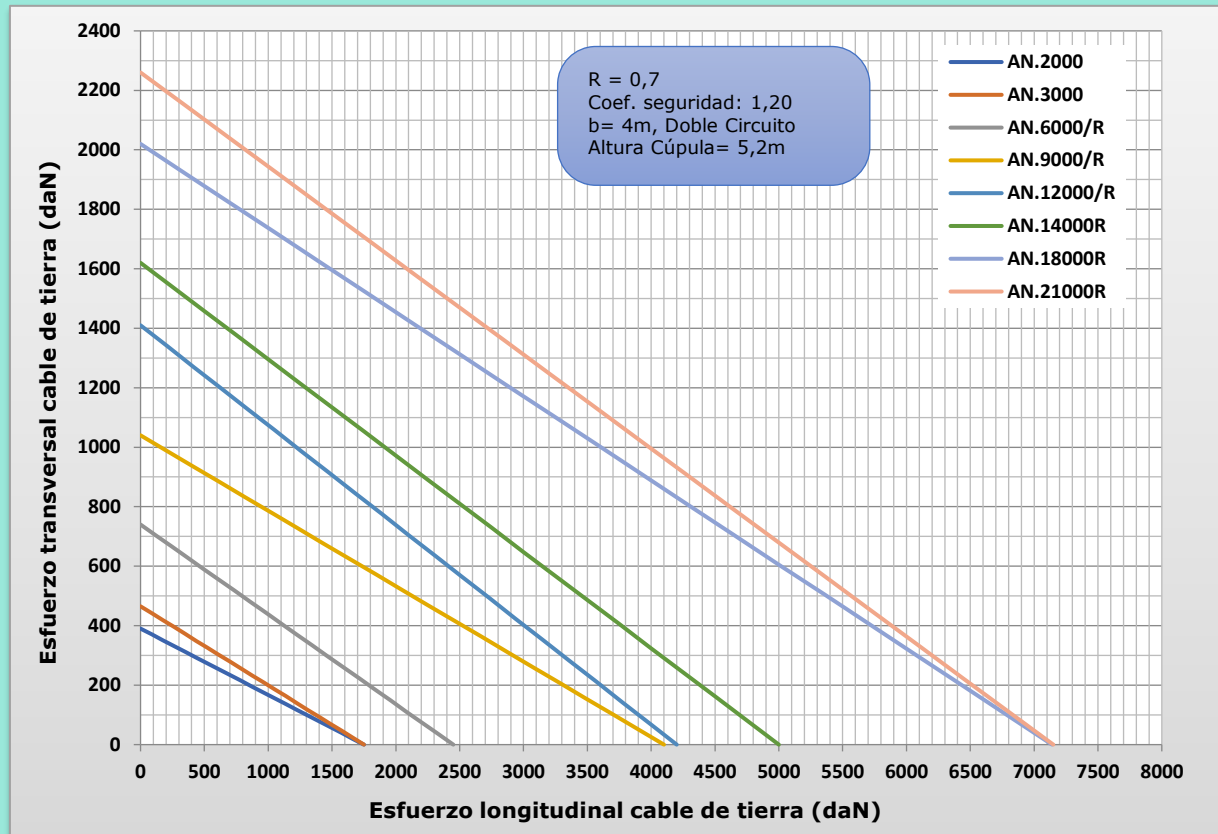


Gráfico 262: Hipótesis Viento 140 km/h; Simple Circuito; b=4 m y R=0,7

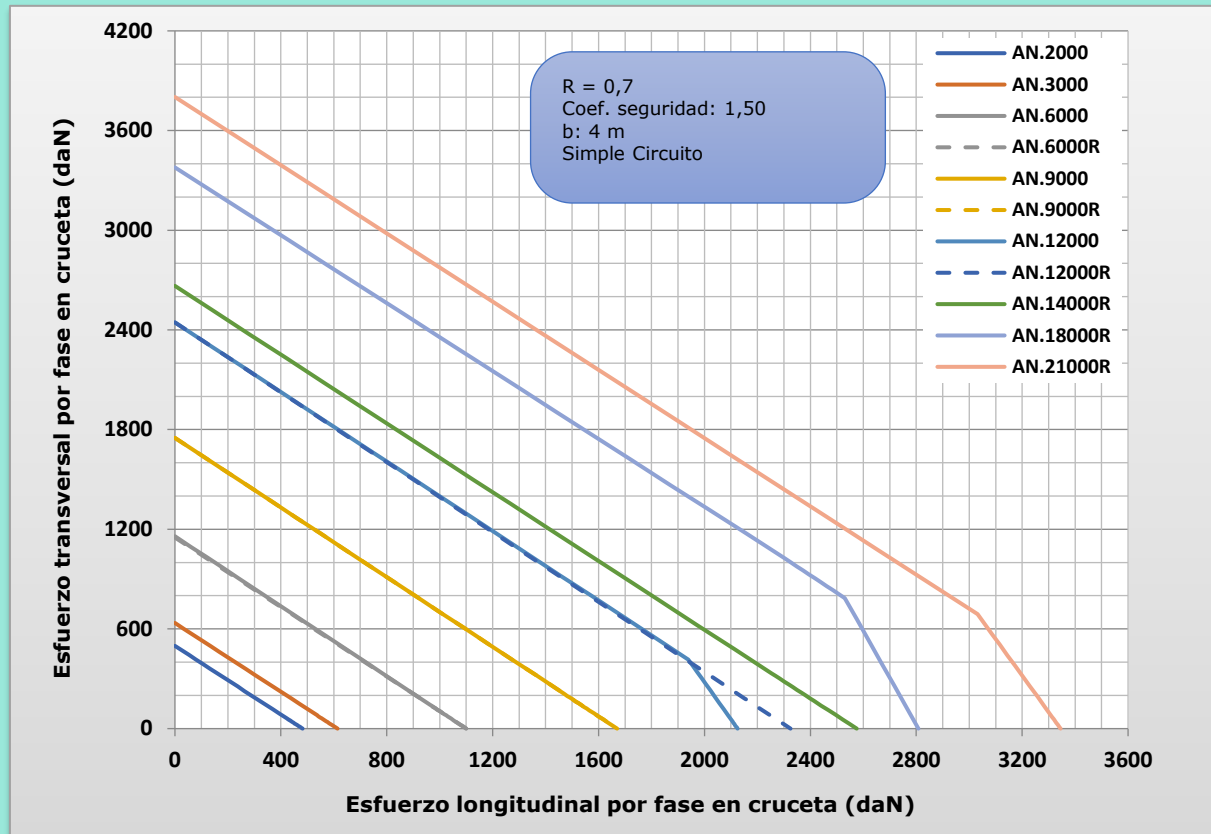


Gráfico 263: Hipótesis Viento 120 km/h; Simple Circuito; b=4 m y R=0,7

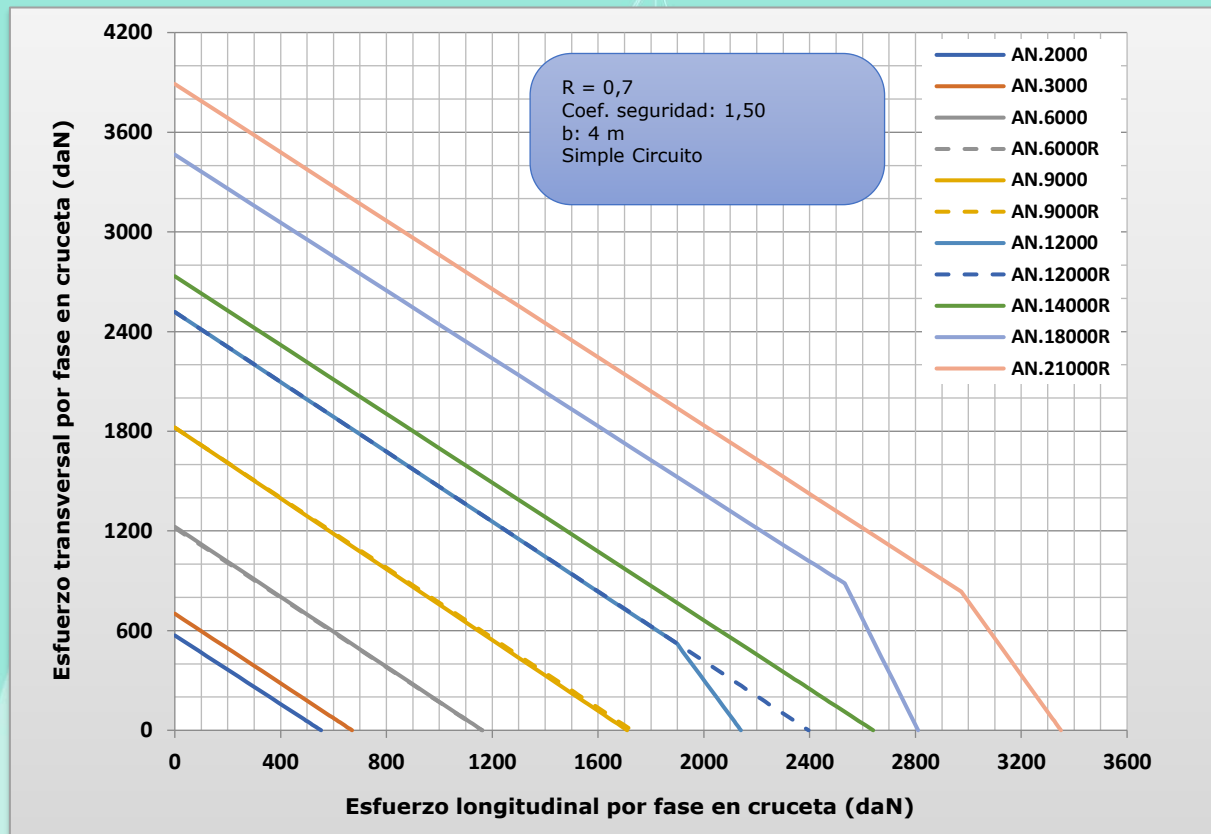


Gráfico 264: Hipótesis Hielo; Simple Circuito; $b=4$ m y $R=0,7$

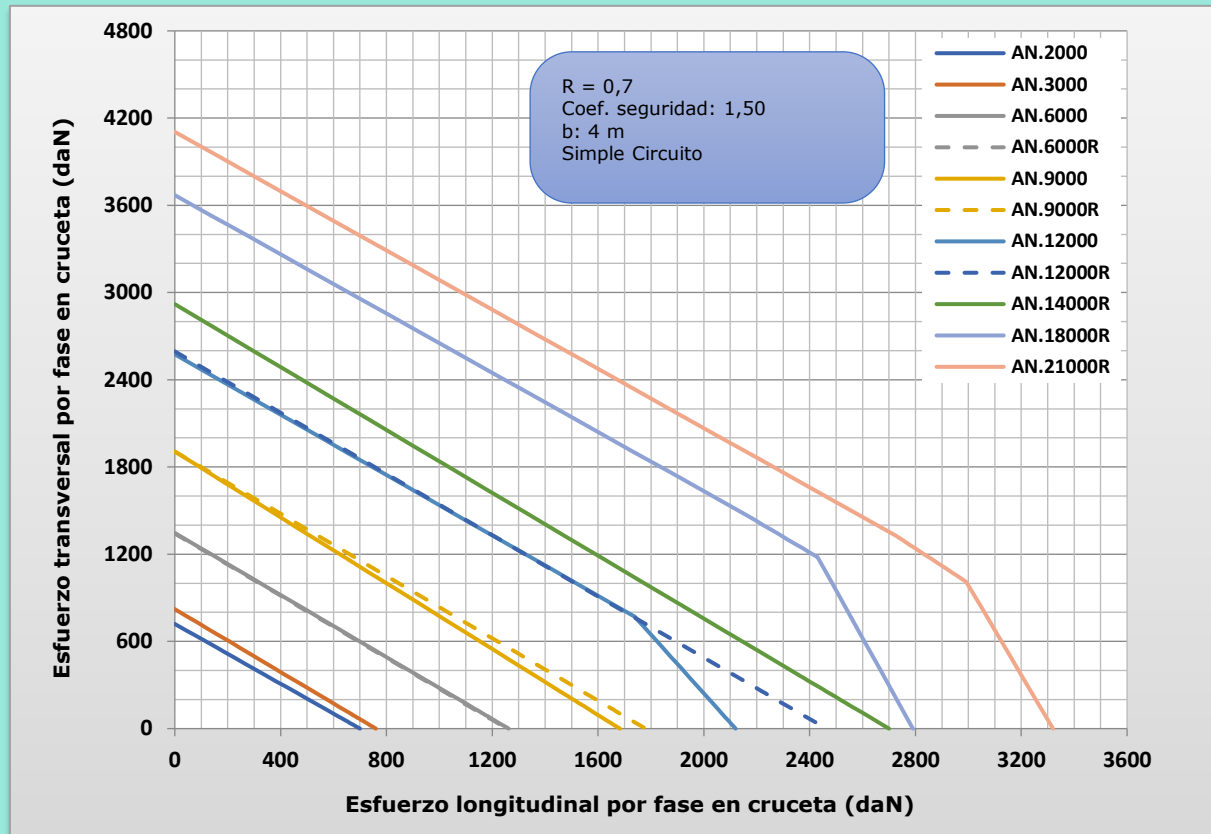


Gráfico 265: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Simple Circuito; $b=4$ m y $R=0,7$

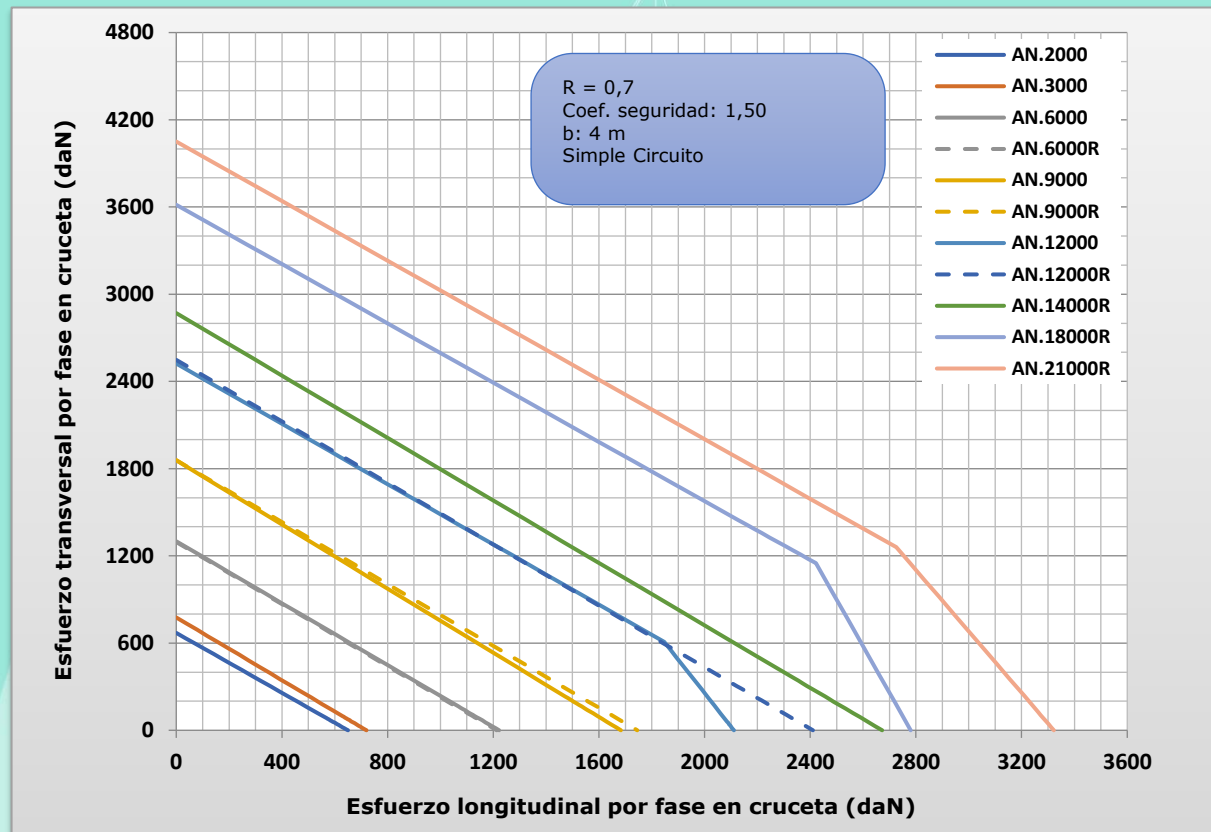


Gráfico 266: Hipótesis Desequilibrio; Simple Circuito; $b=4$ m y $R=0,7$

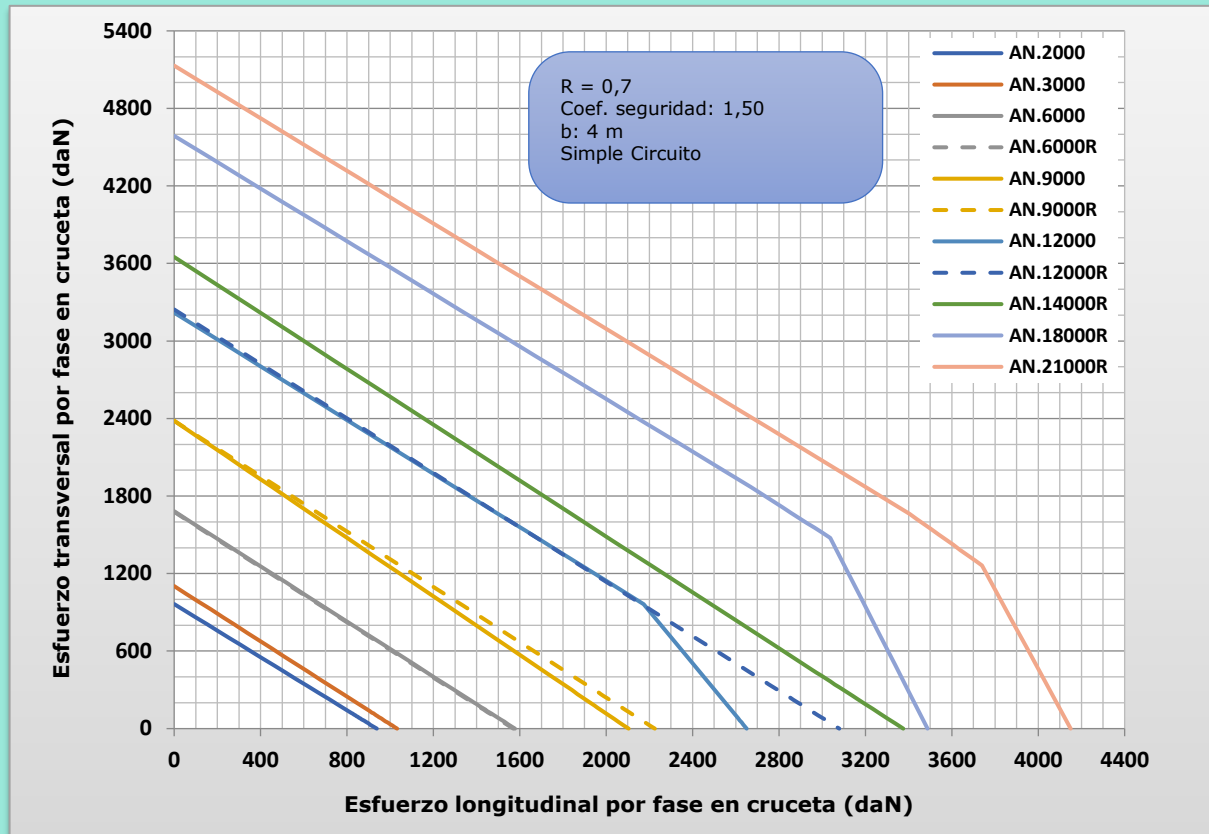


Gráfico 267: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,1$ m; $b=4$ m y $R=0,7$

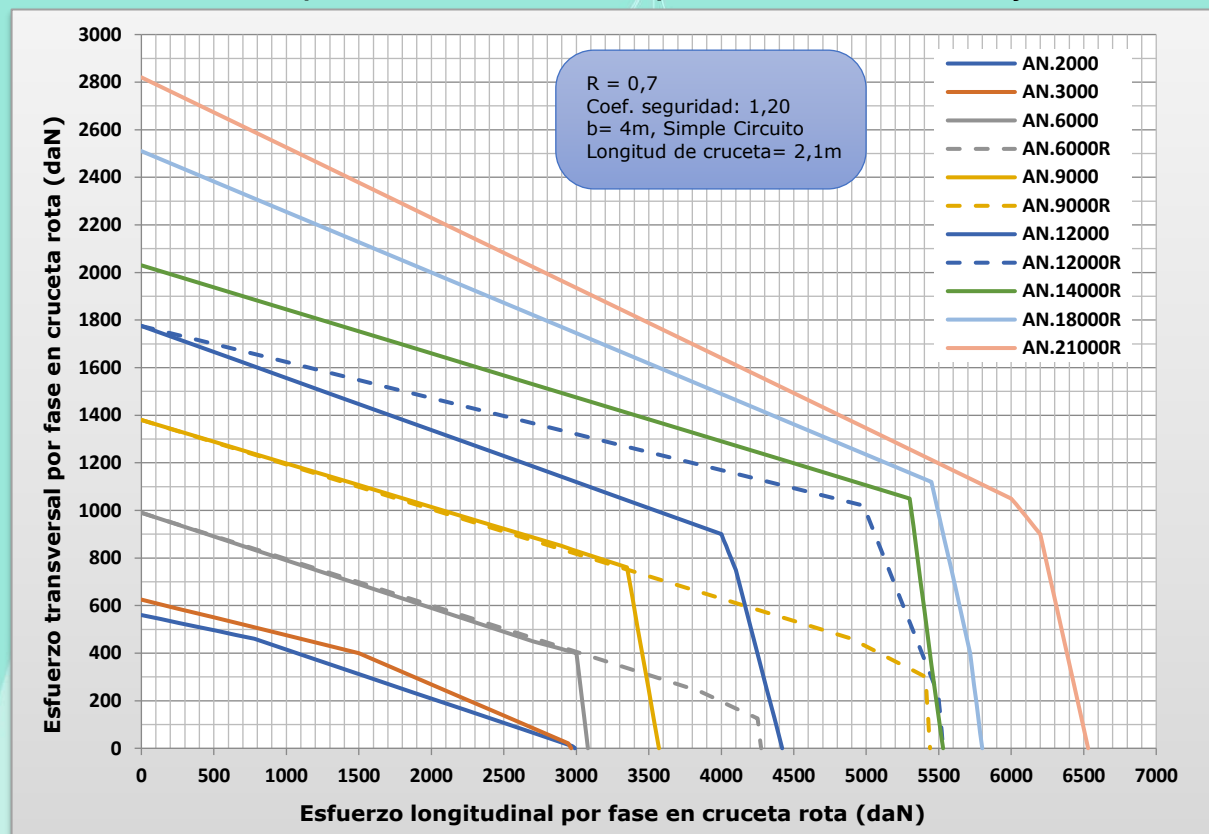


Gráfico 268: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,5$ m; $b=4$ m y $R=0,7$

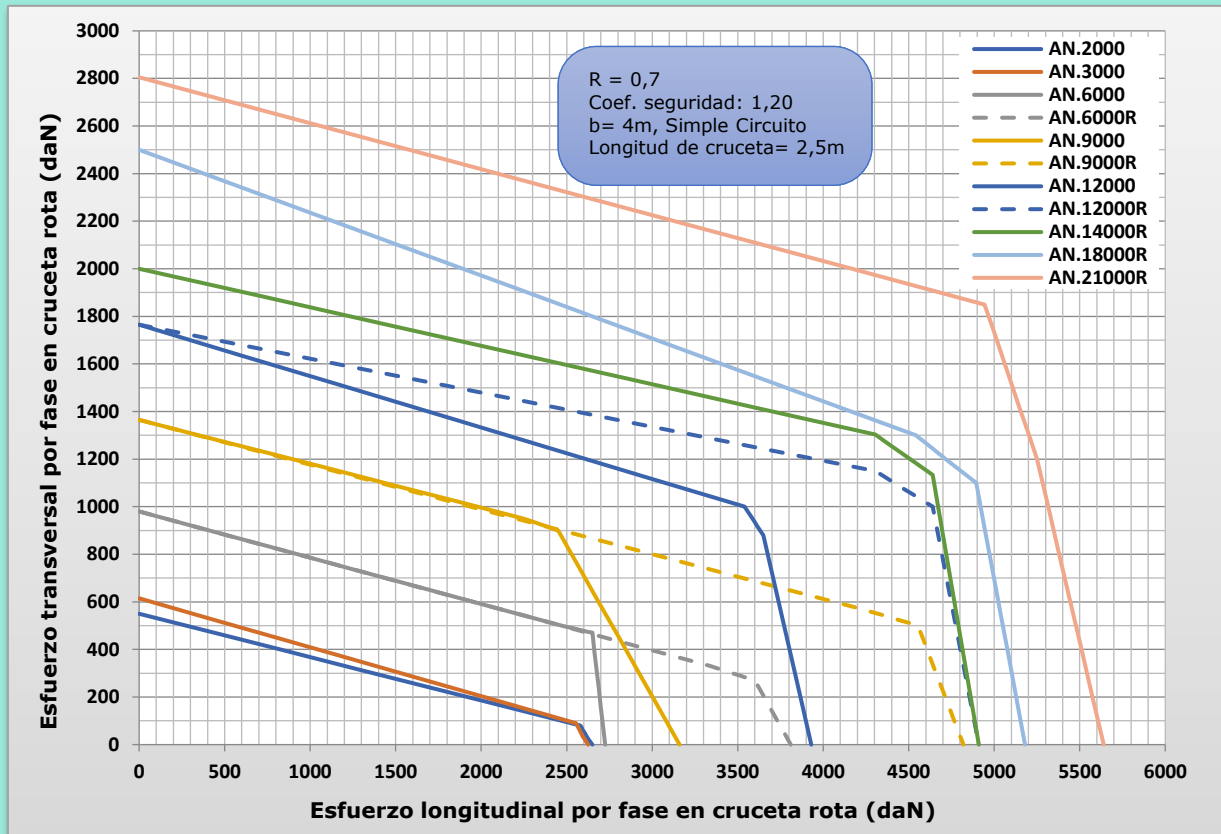


Gráfico 269: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,9$ m; $b=4$ m y $R=0,7$

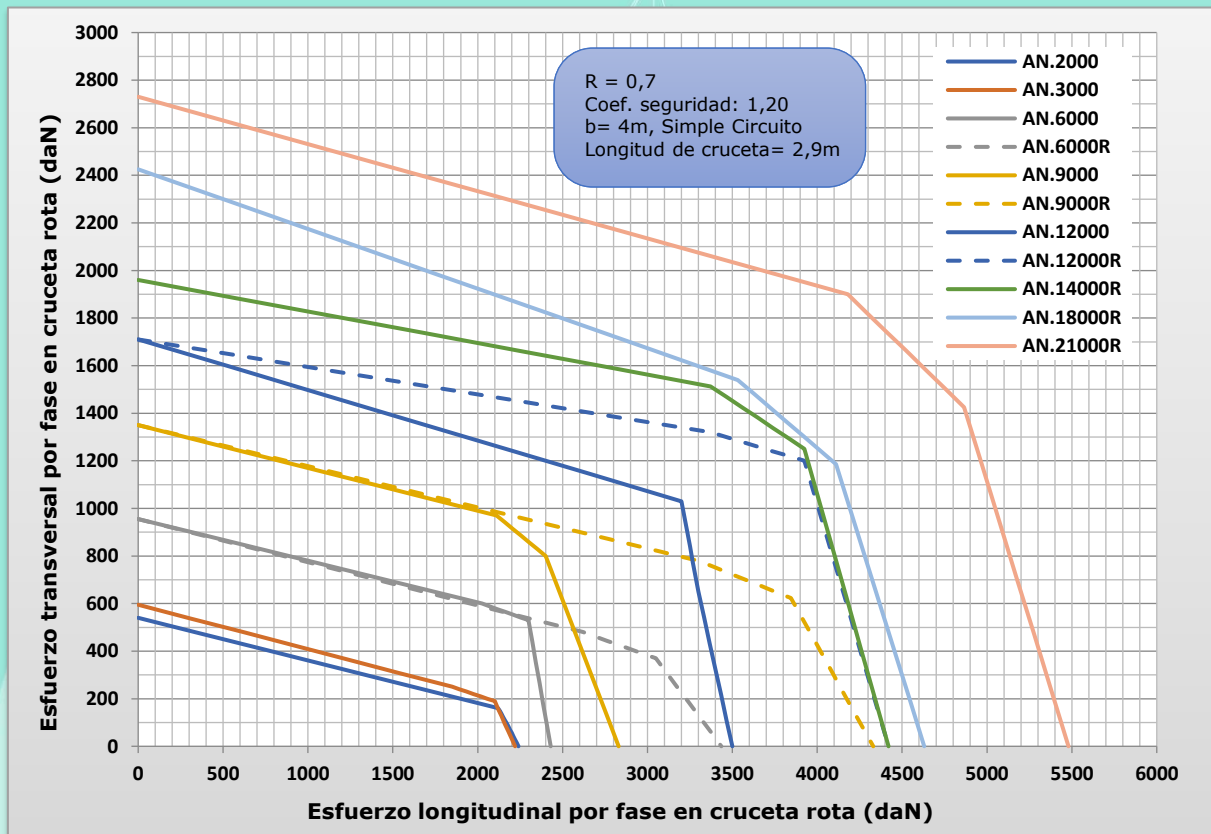


Gráfico 270: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,2$ m; $b=4$ m y $R=0,7$

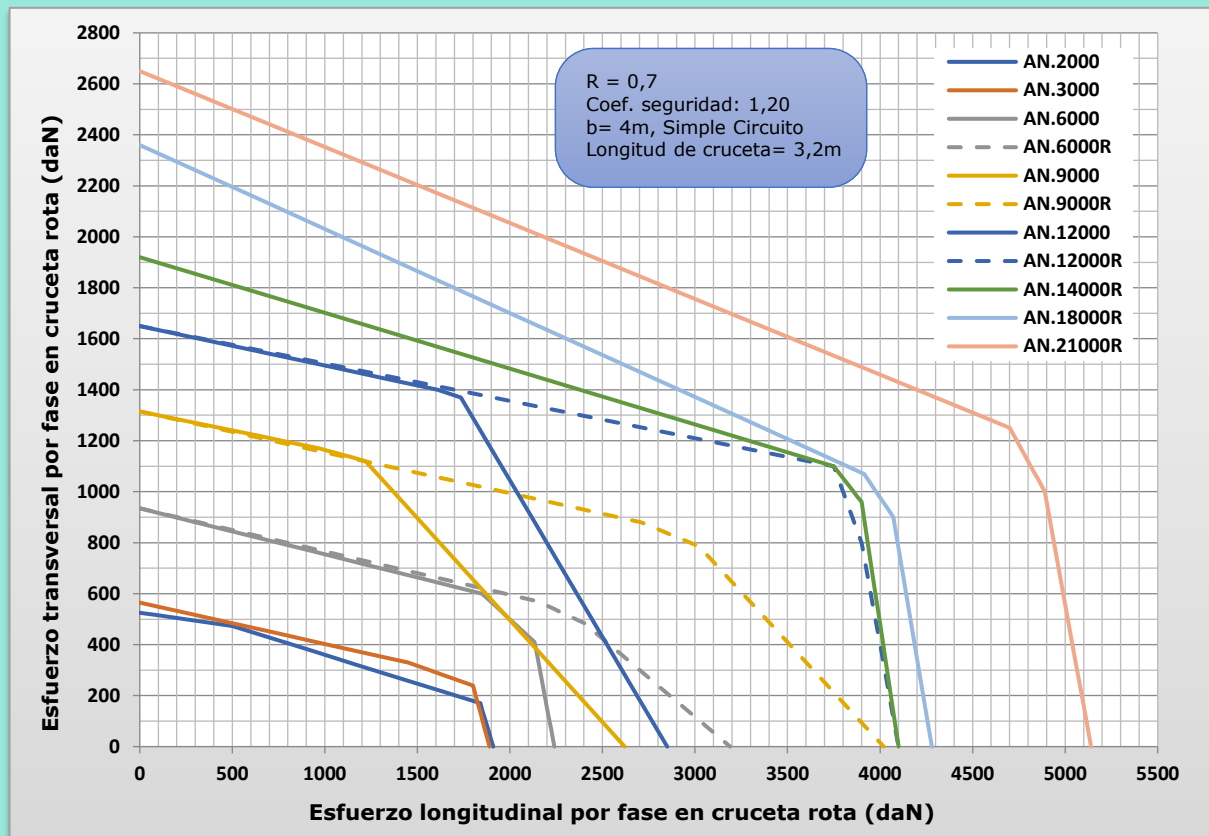


Gráfico 271: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=3,6$ m; $b=4$ m y $R=0,7$

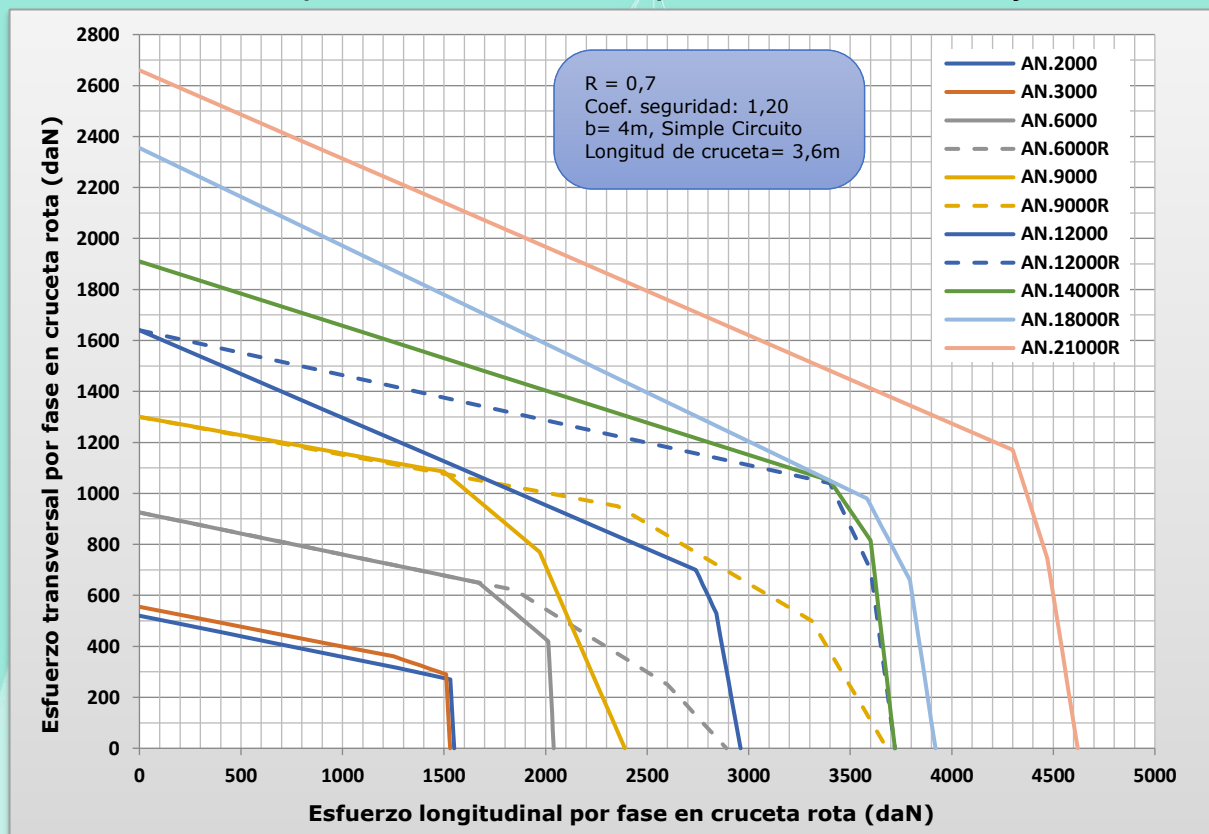


Gráfico 272: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3,6$ m; $b=4$ m y $R=0,7$

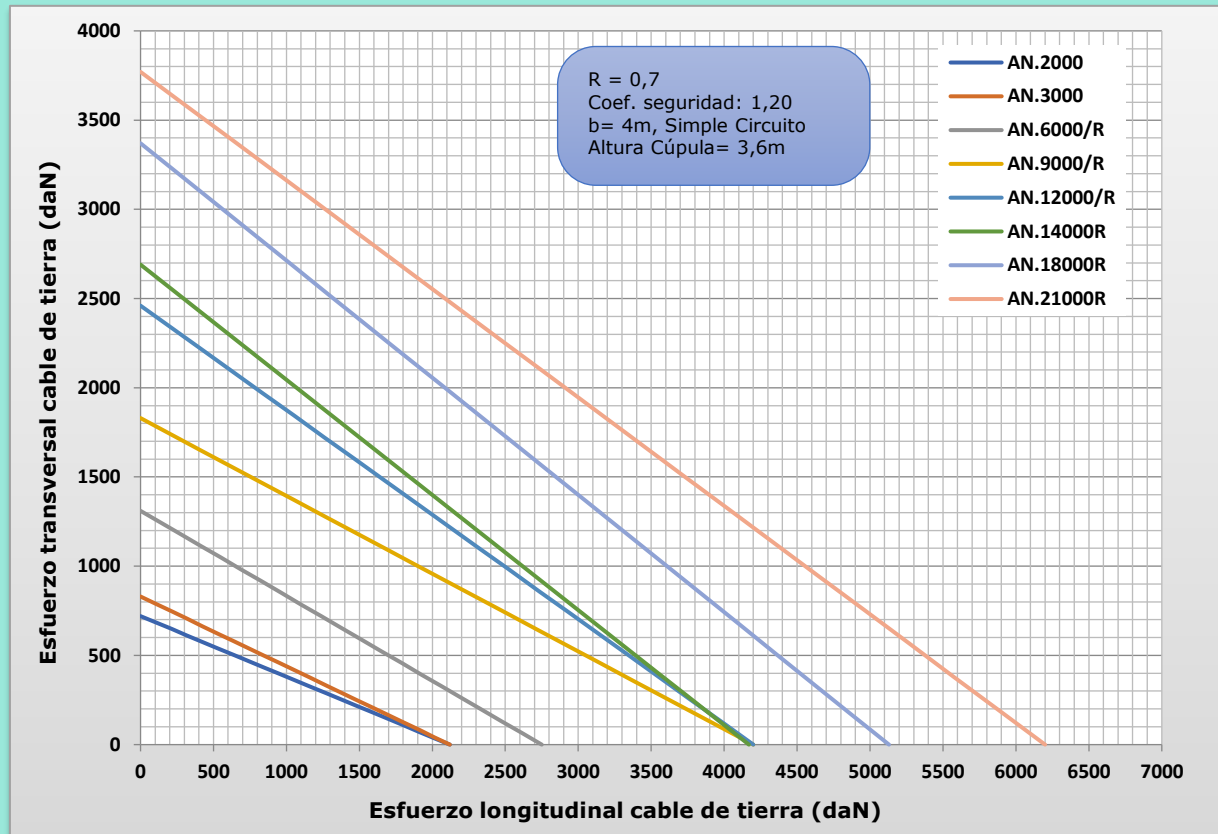


Gráfico 273: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=4,3$ m; $b=4$ m y $R=0,7$

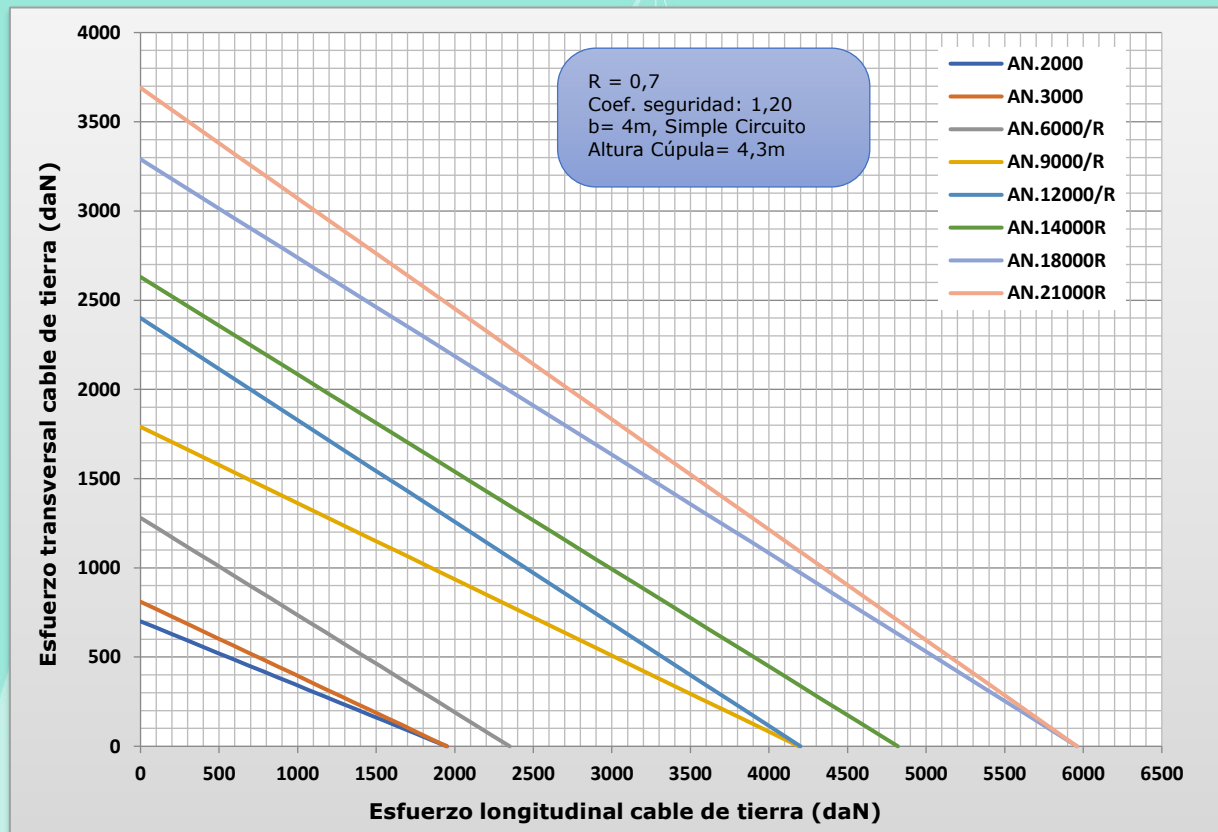


Gráfico 274: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=5,2$ m; $b=4$ m y $R=0,7$

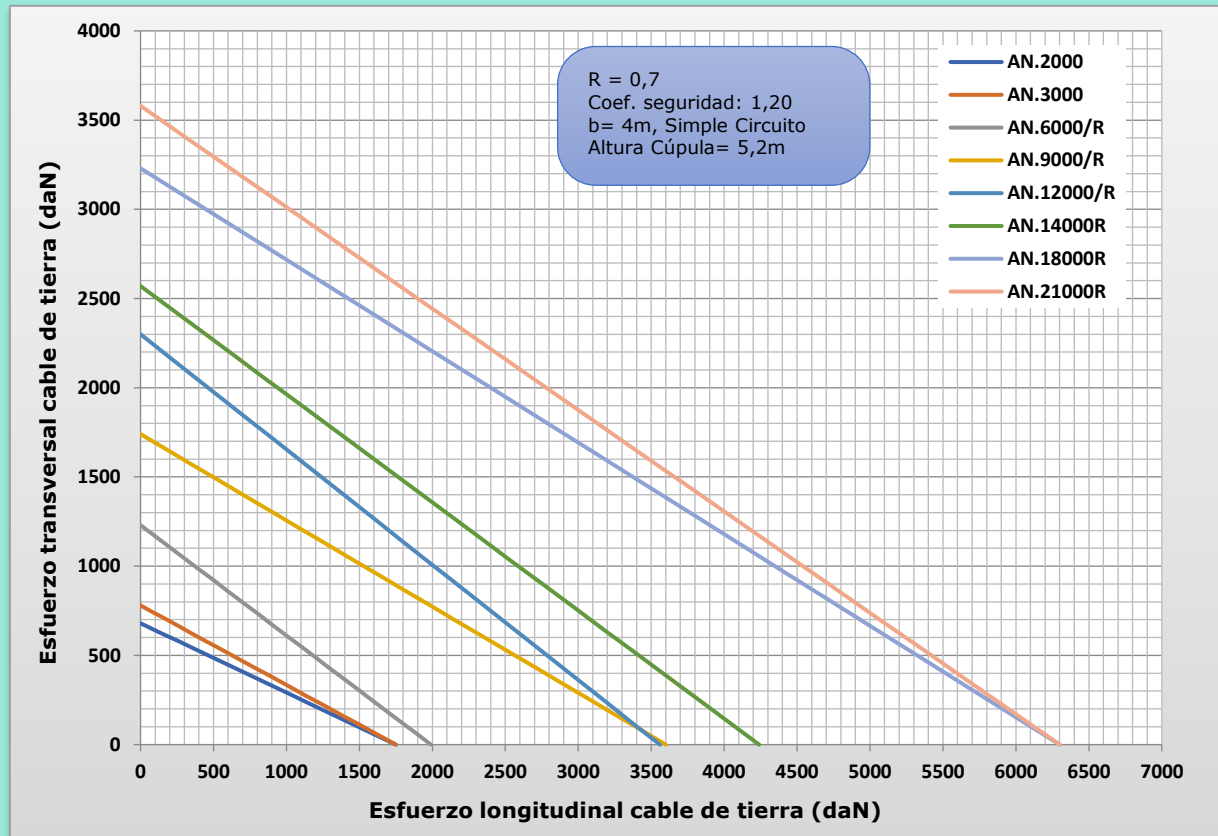


Gráfico 275: Hipótesis Viento 140 km/h; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=1$

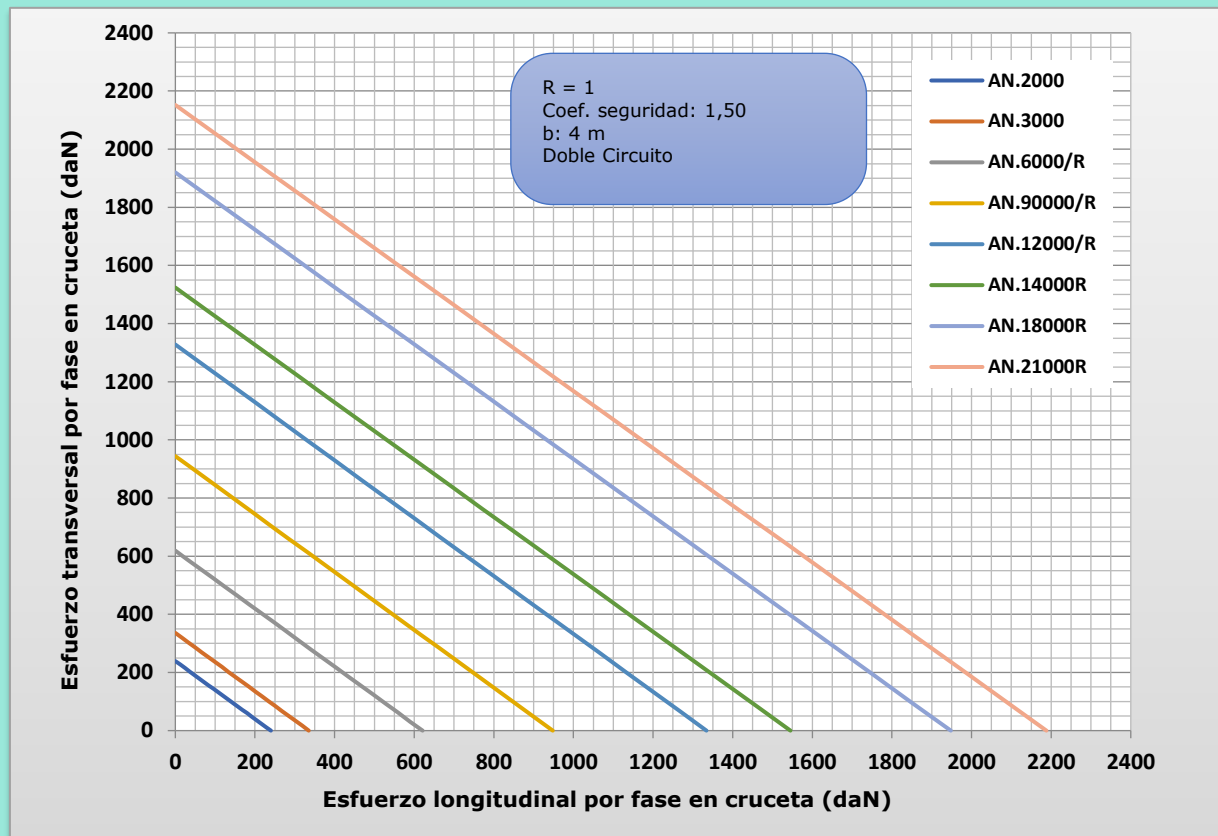


Gráfico 276: Hipótesis Viento 120 km/h; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=1$

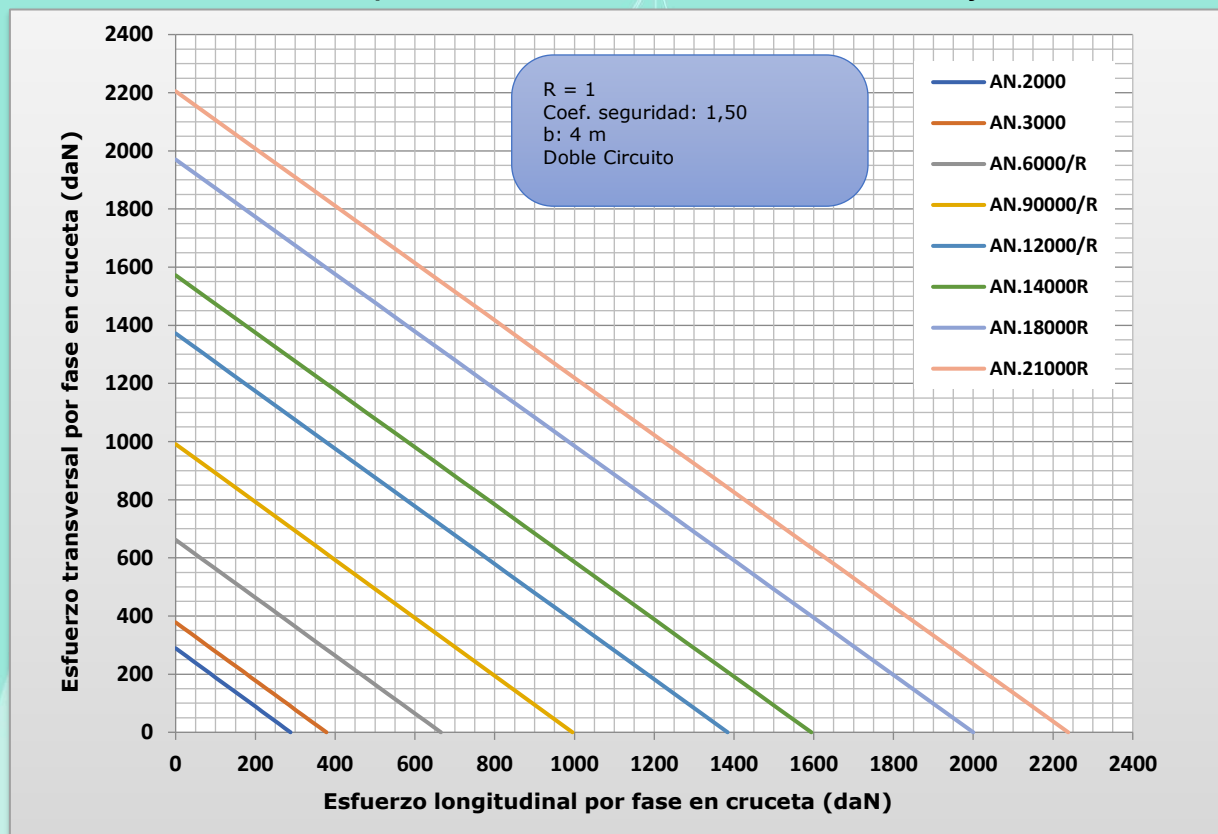


Gráfico 277: Hipótesis Hielo; Doble Circuito; b=4 m y R=1

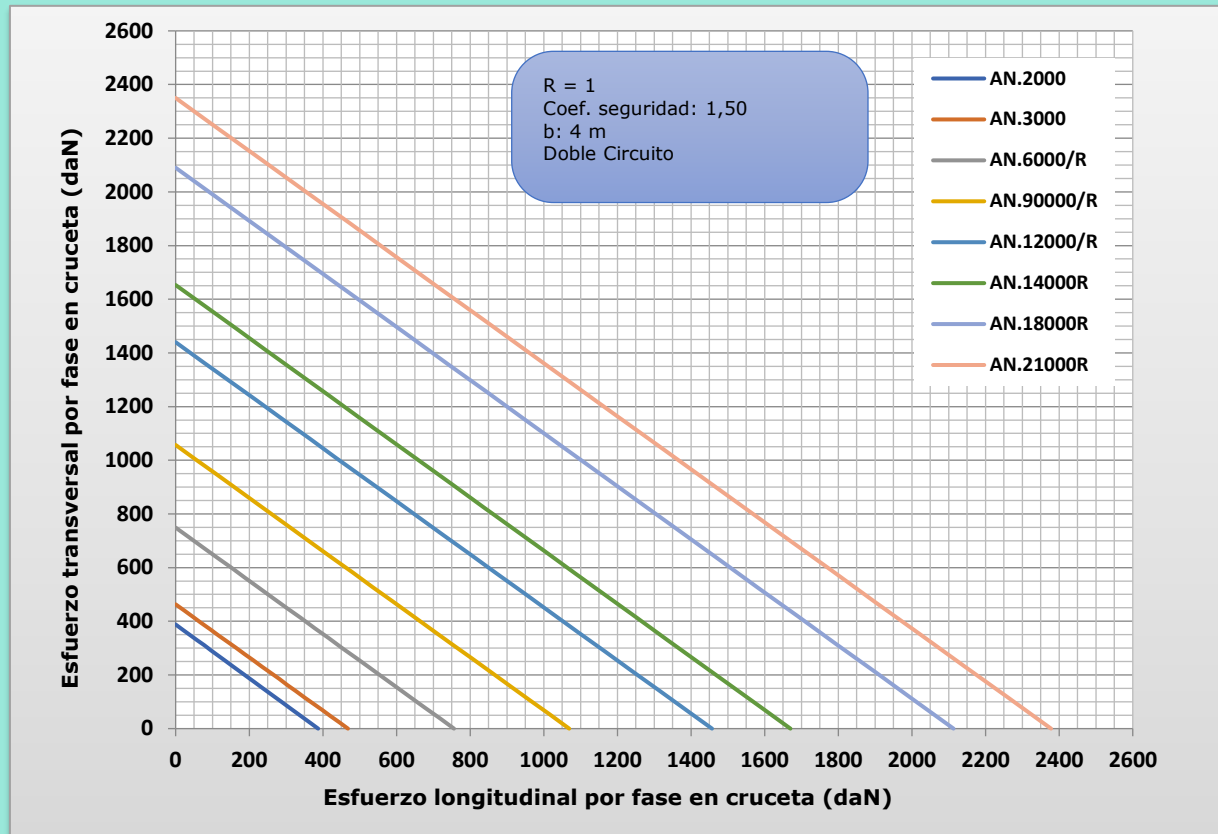


Gráfico 278: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Doble Circuito; b=4 m y R=1

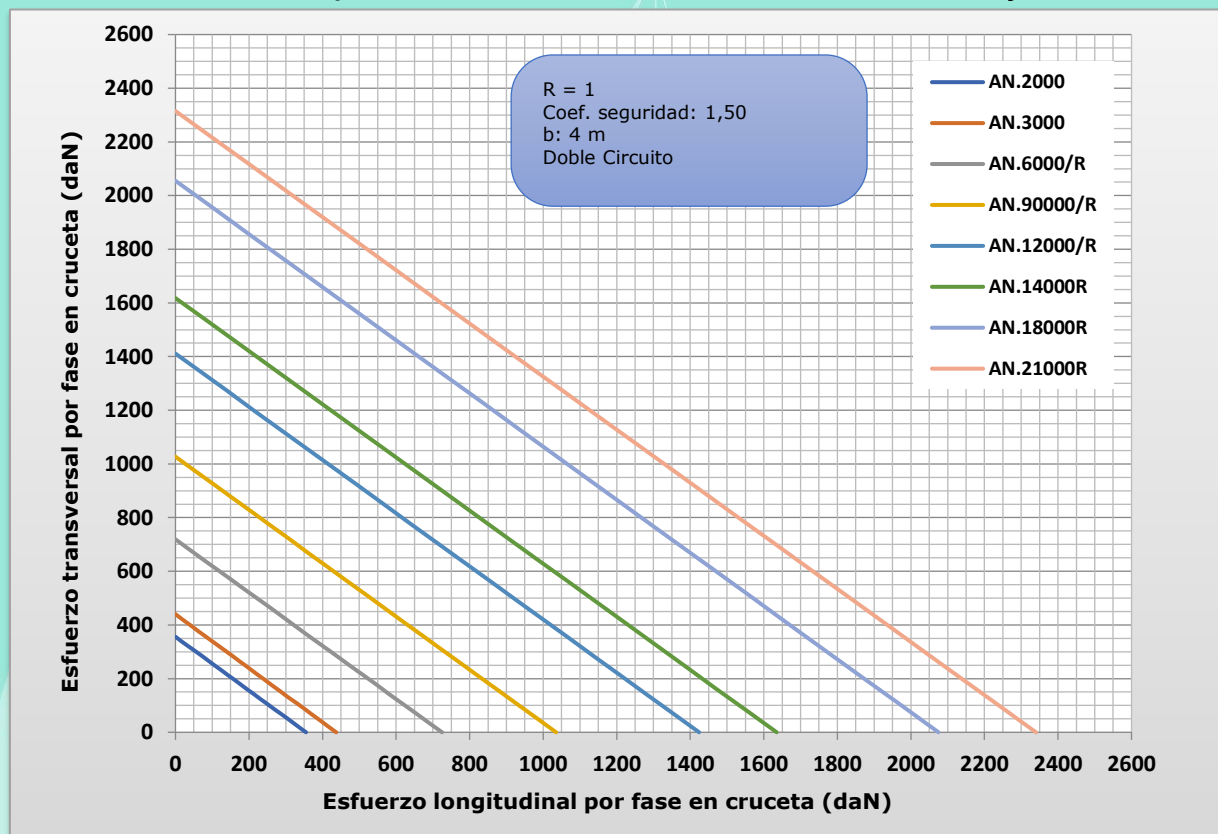


Gráfico 279: Hipótesis Desequilibrio; Doble Circuito; $b=4$ m y $R=1$

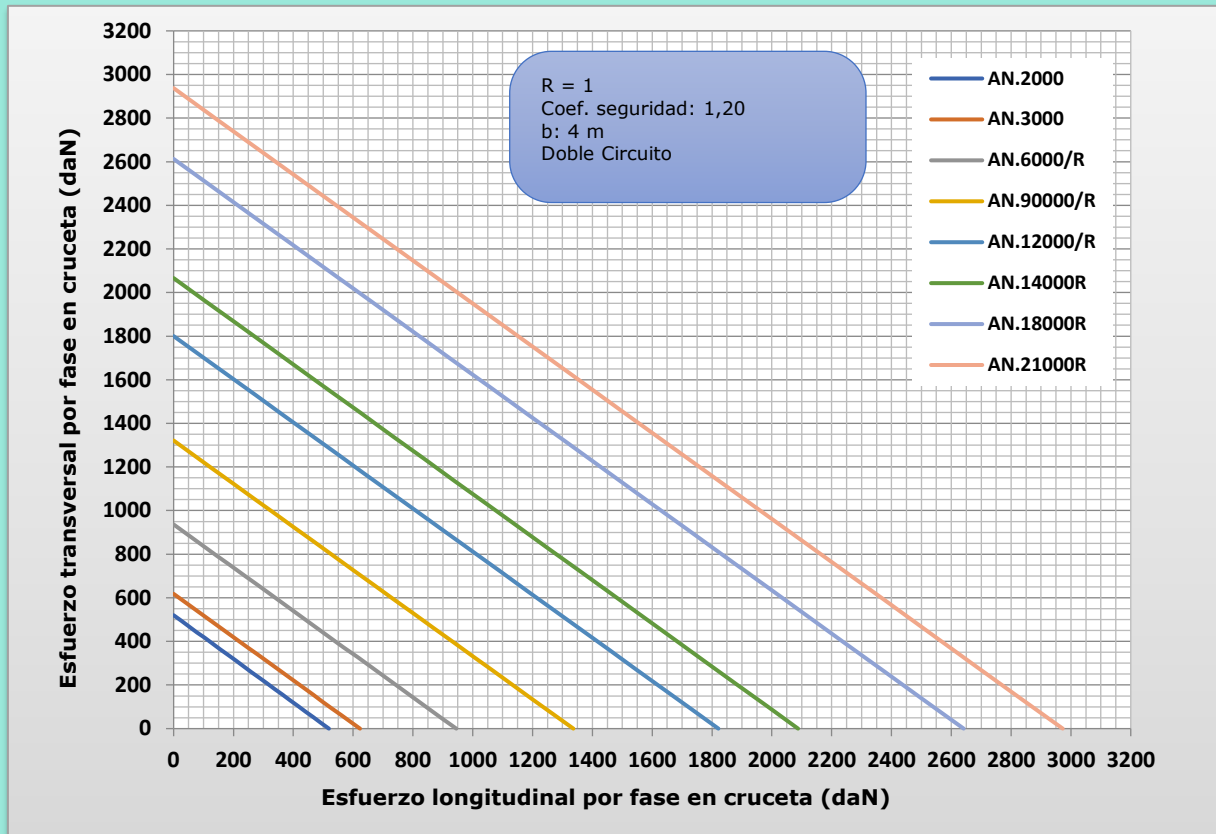


Gráfico 280: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,1$ m; $b=4$ m y $R=1$

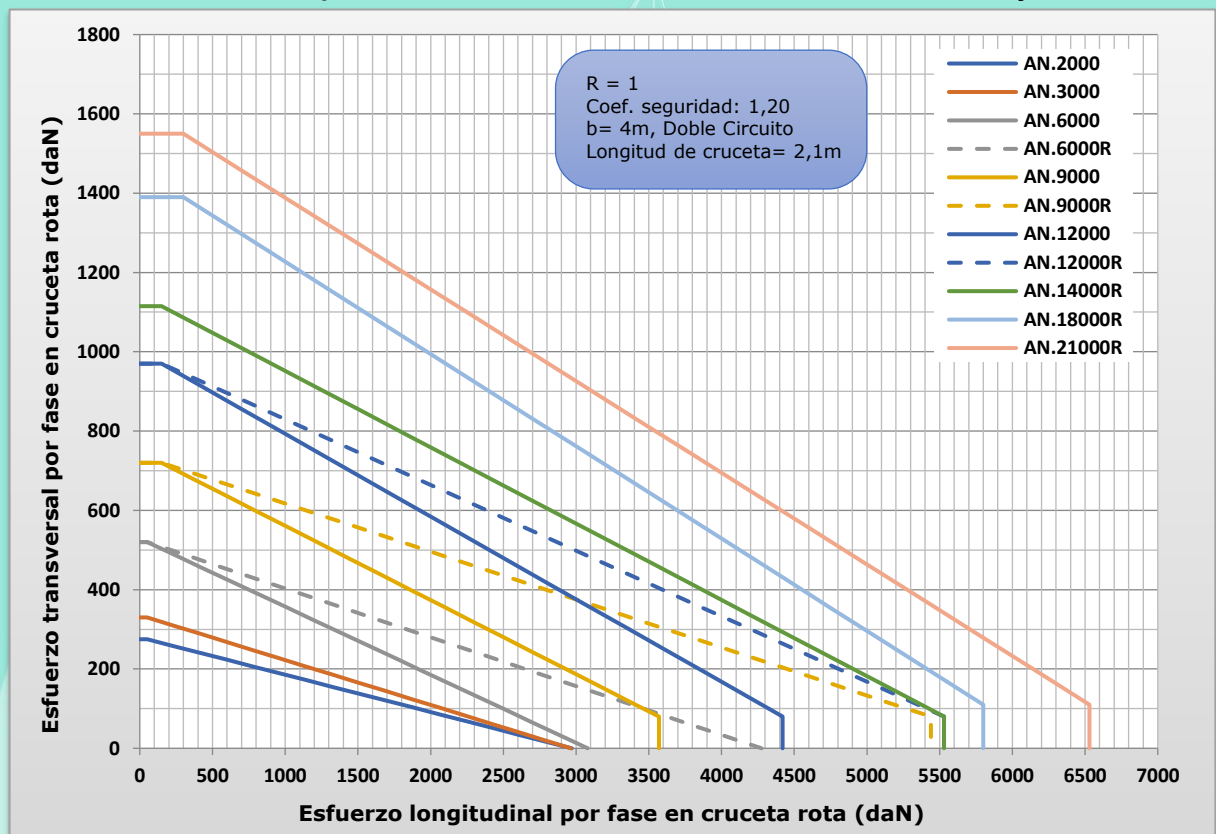


Gráfico 281: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,5$ m; $b=4$ m y $R=1$

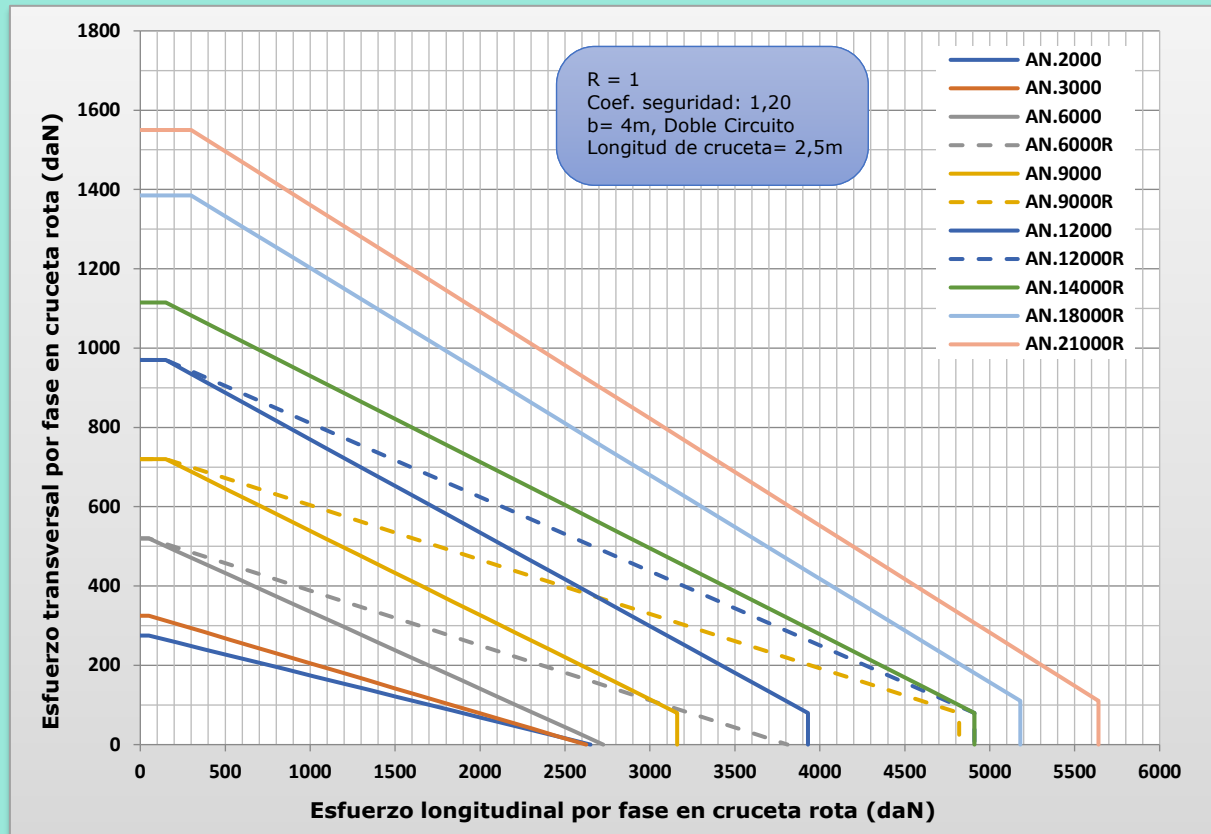


Gráfico 282: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=2,9$ m; $b=4$ m y $R=1$

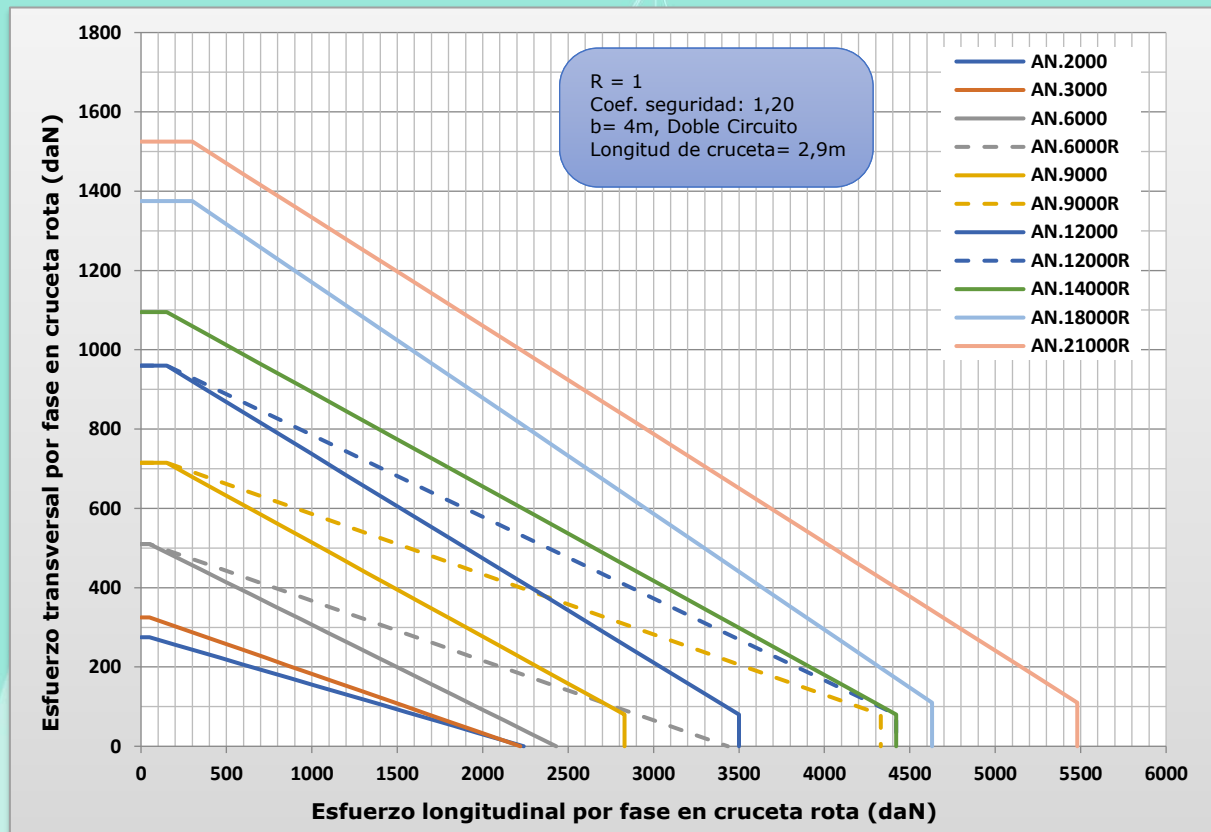


Gráfico 283: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,2$ m; $b=4$ m y $R=1$

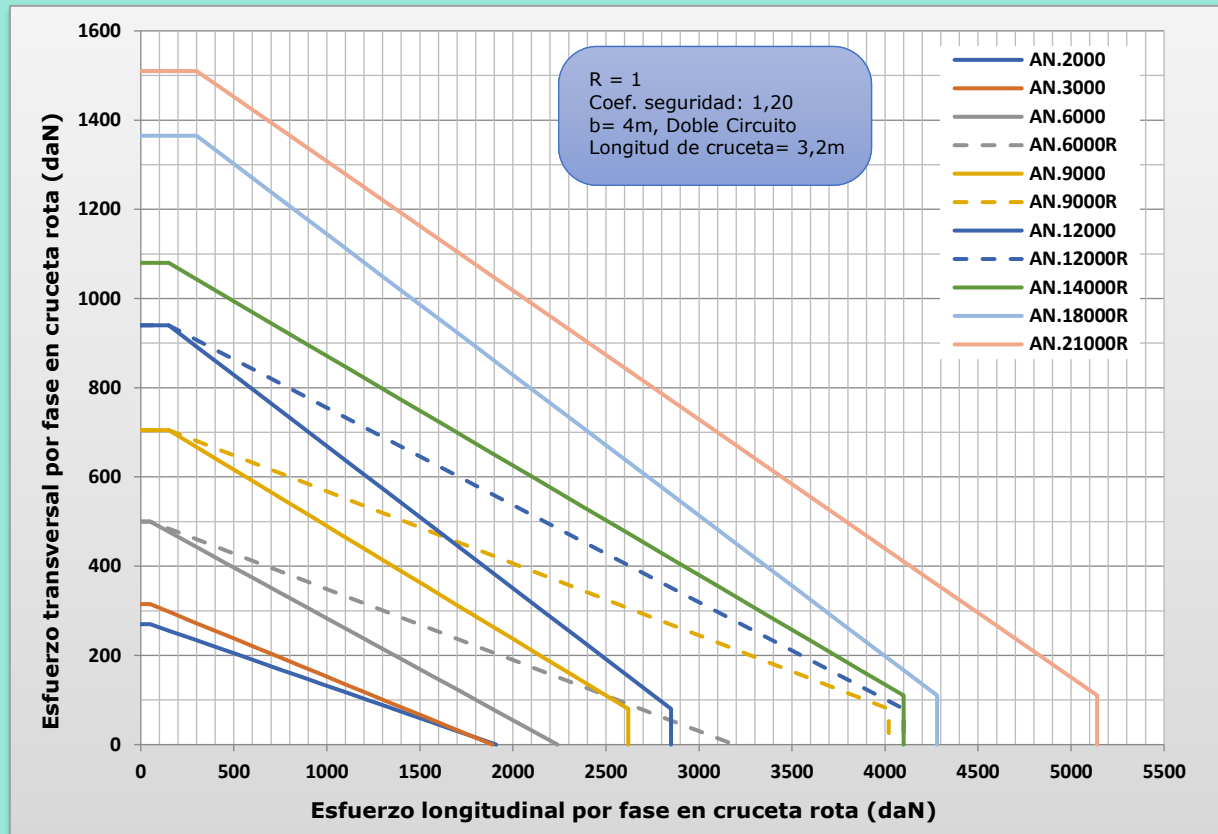


Gráfico 284: Hipótesis Rotura de Fase; Doble Circuito; $a=3,6$ m; $b=4$ m y $R=1$

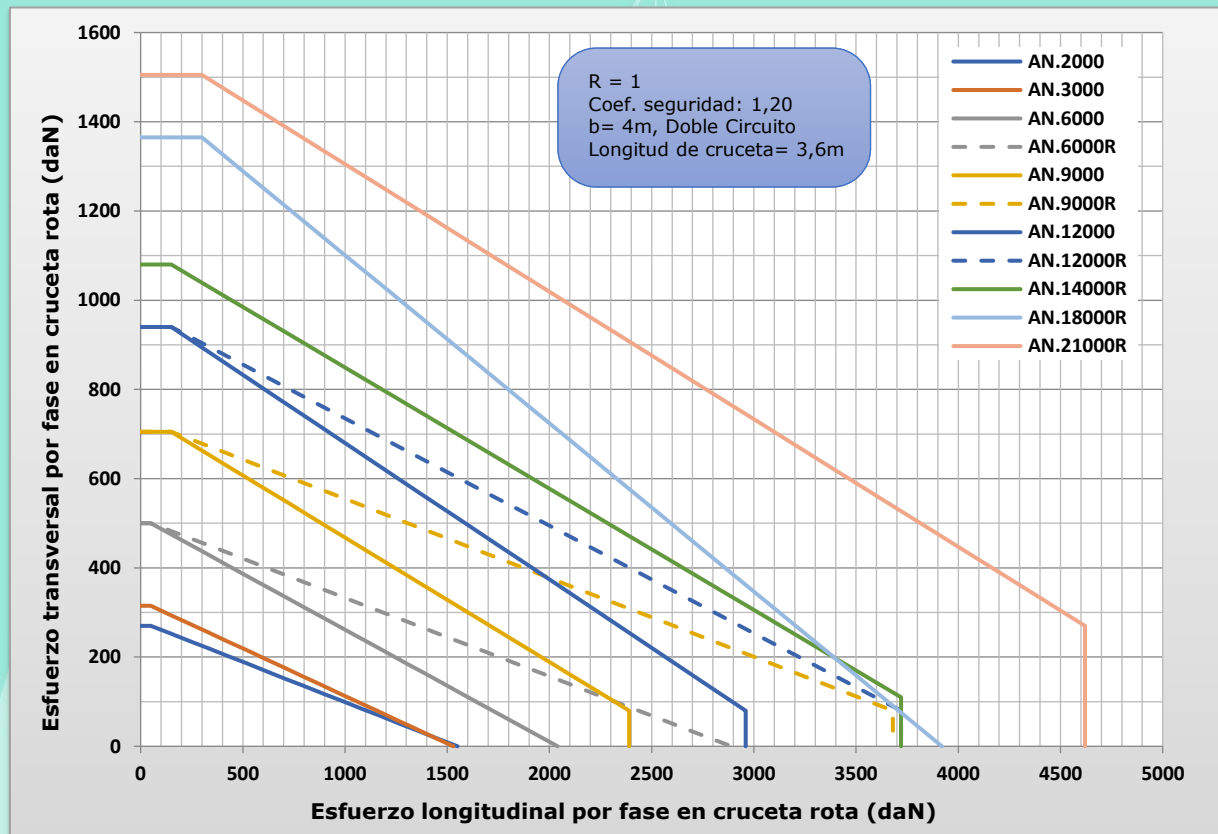


Gráfico 285: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=3,6$ m; $b=4$ m y $R=1$

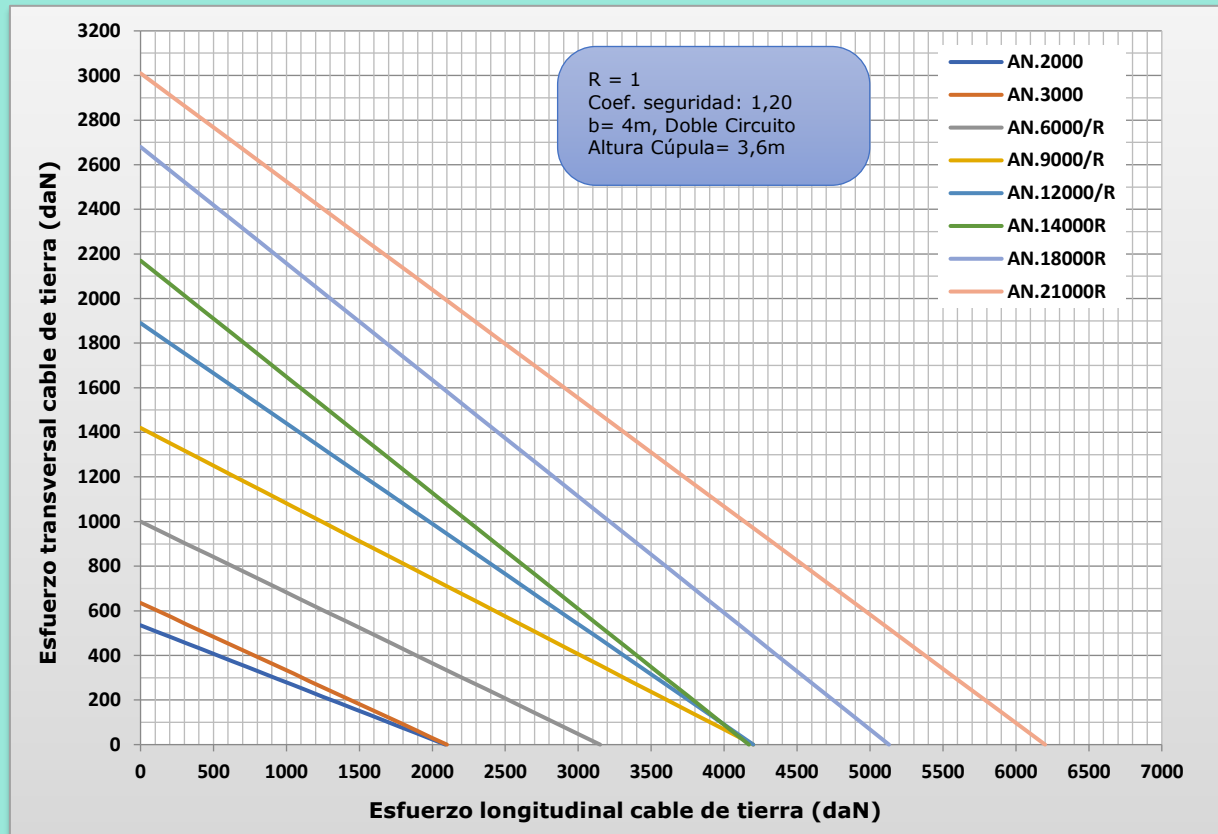


Gráfico 286: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=4,3$ m; $b=4$ m y $R=1$

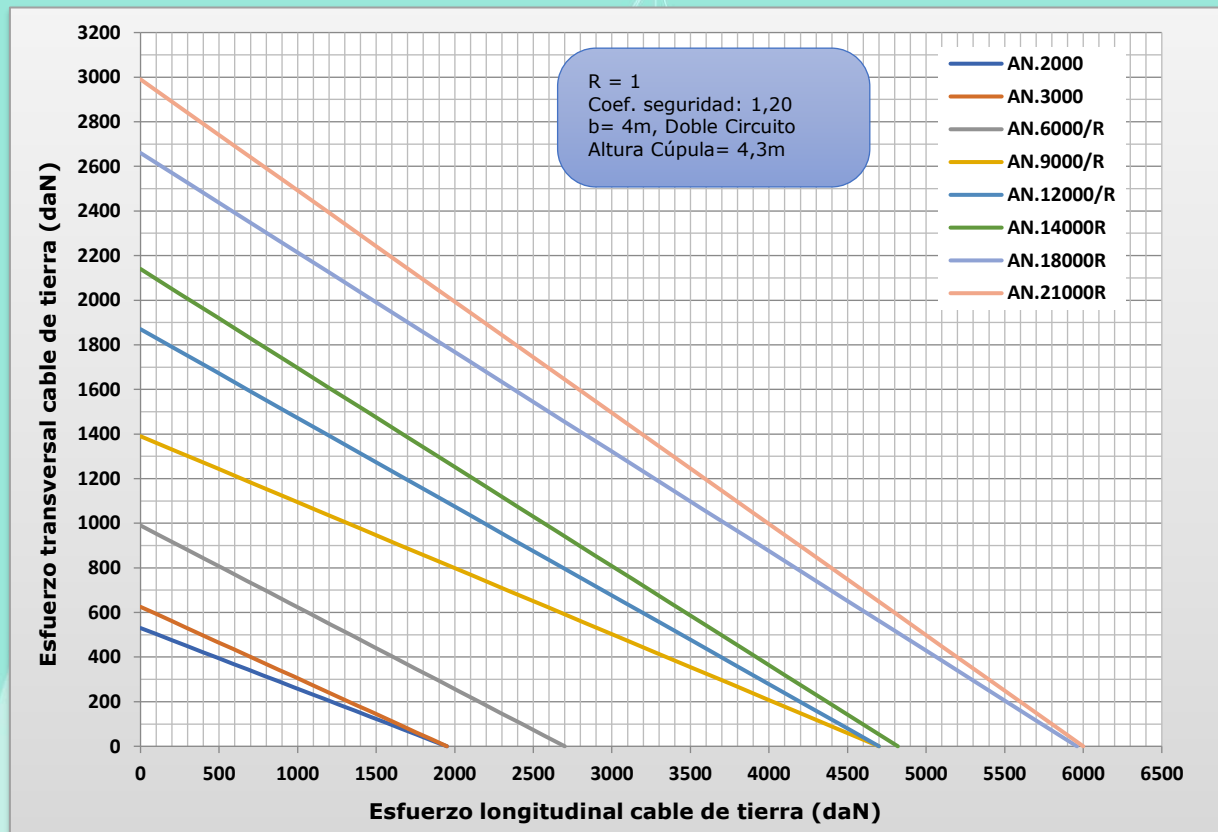


Gráfico 287: Hipótesis Rotura de Tierra; Doble Circuito; $h=5,2$ m; $b=4$ m y $R=1$

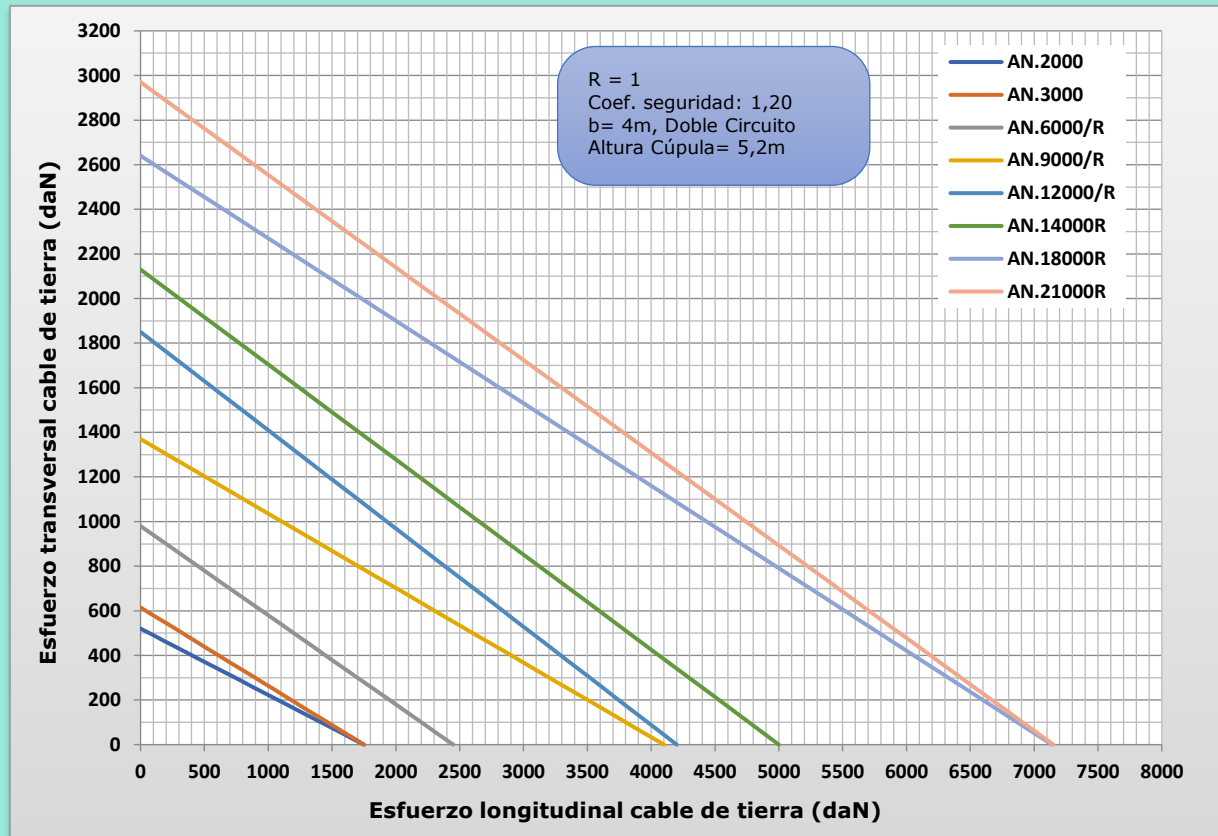


Gráfico 288: Hipótesis Viento 140 km/h; Simple Circuito; b=4 m y R=1

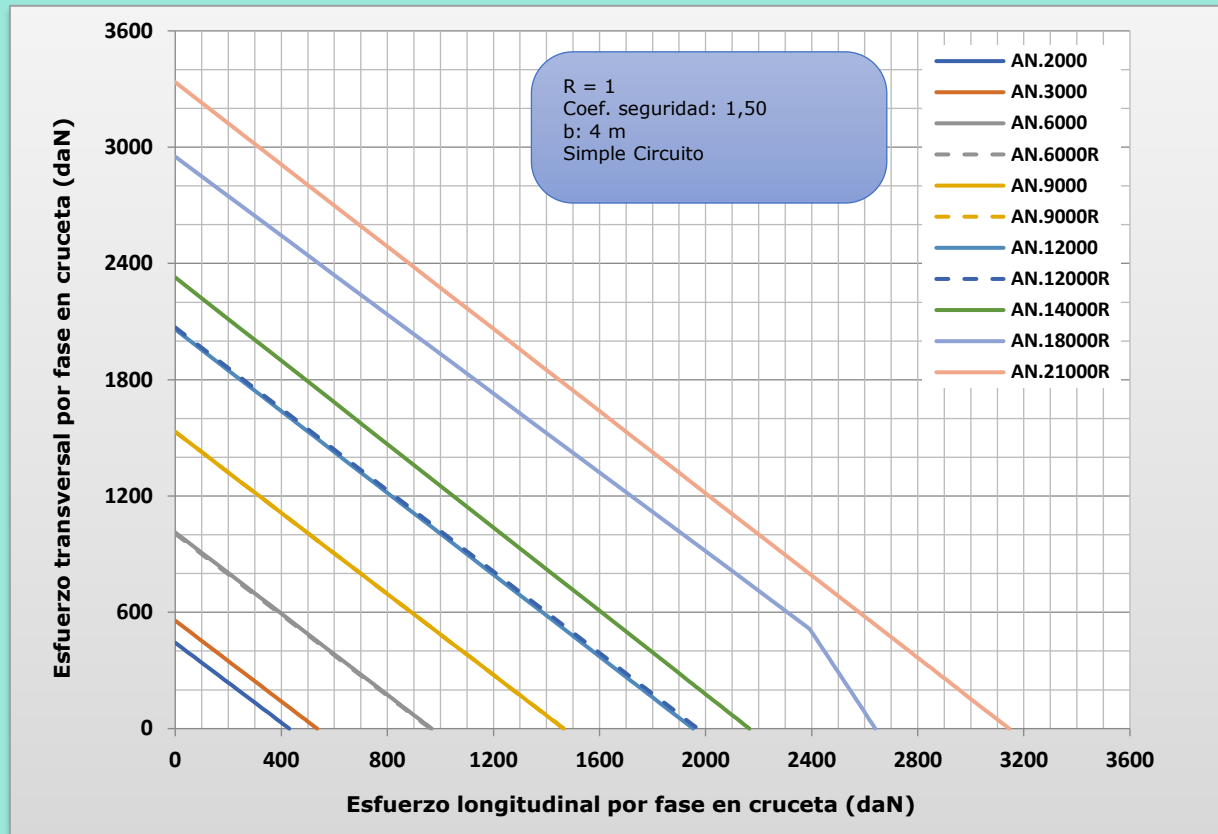


Gráfico 289: Hipótesis Viento 120 km/h; Simple Circuito; b=4 m y R=1

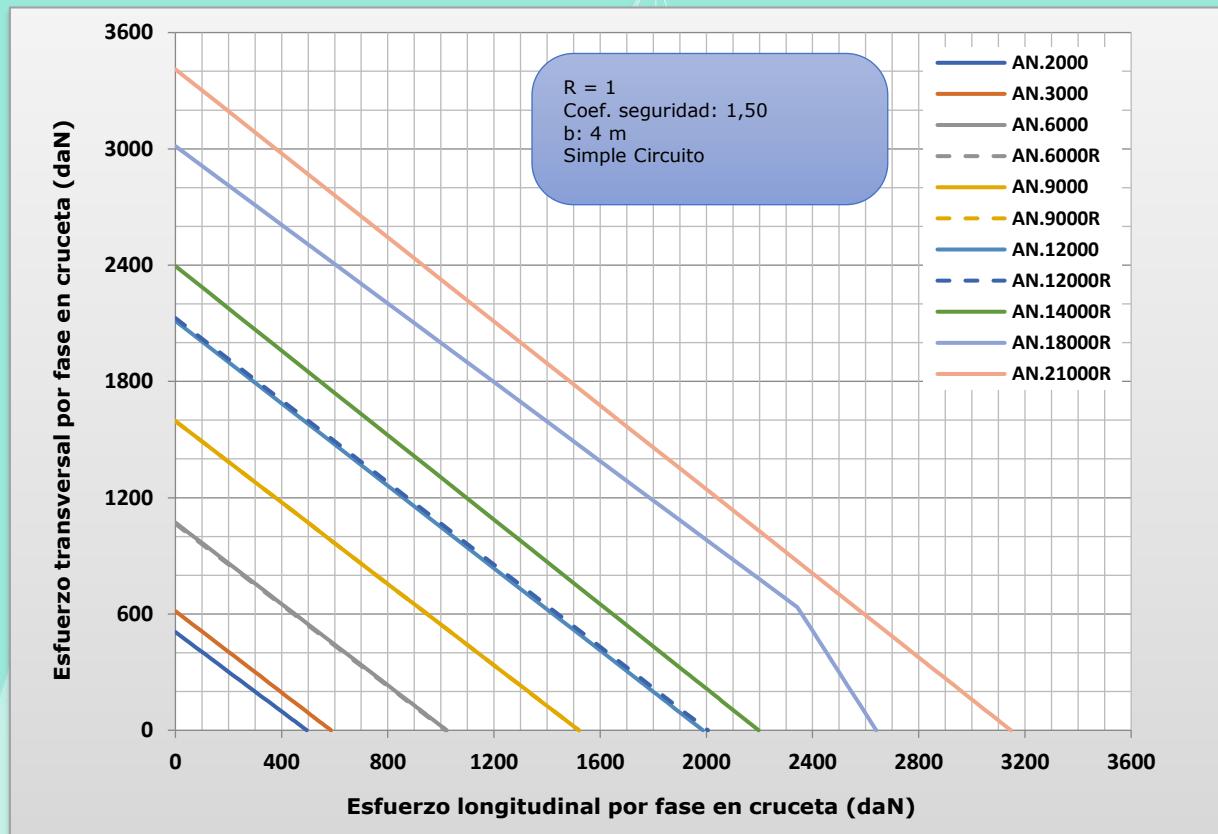


Gráfico 290: Hipótesis Hielo; Simple Circuito; b=4 m y R=1

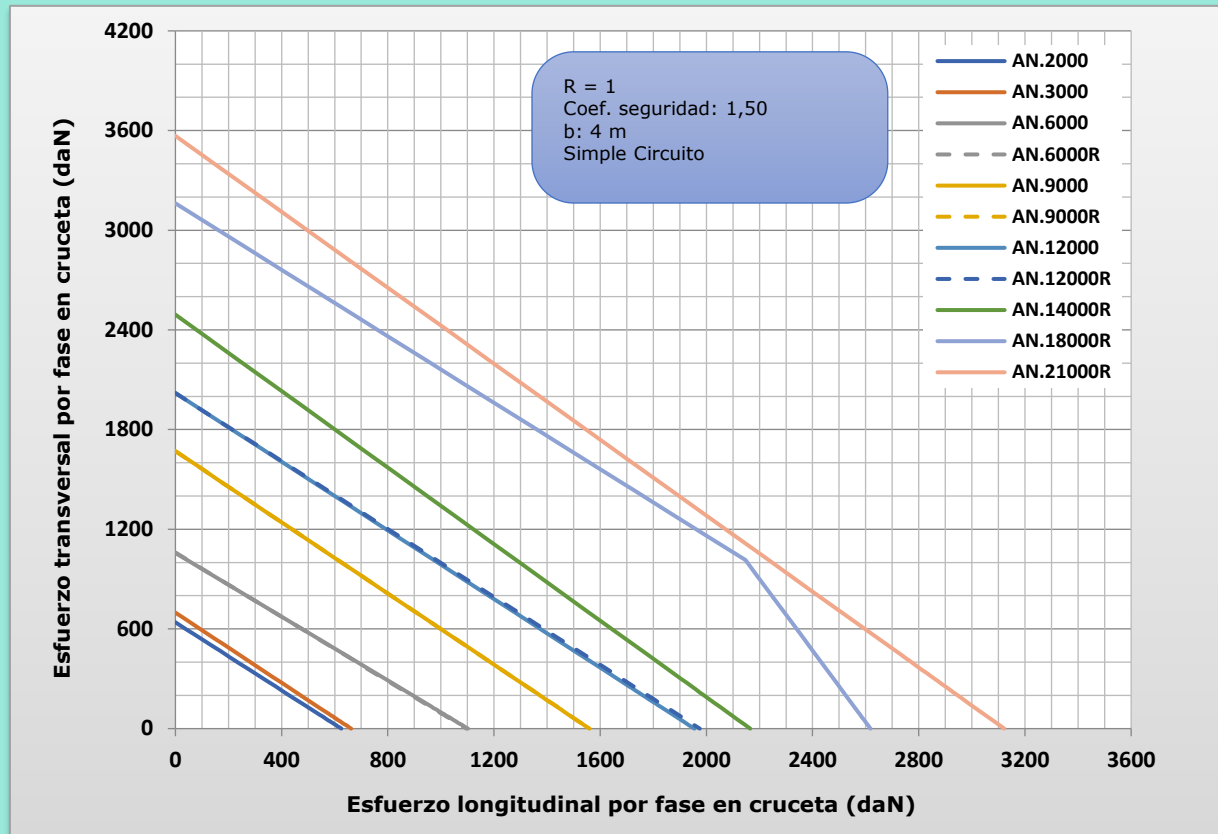


Gráfico 291: Hipótesis Hielo + Viento 60 km/h; Simple Circuito; b=4 m y R=1

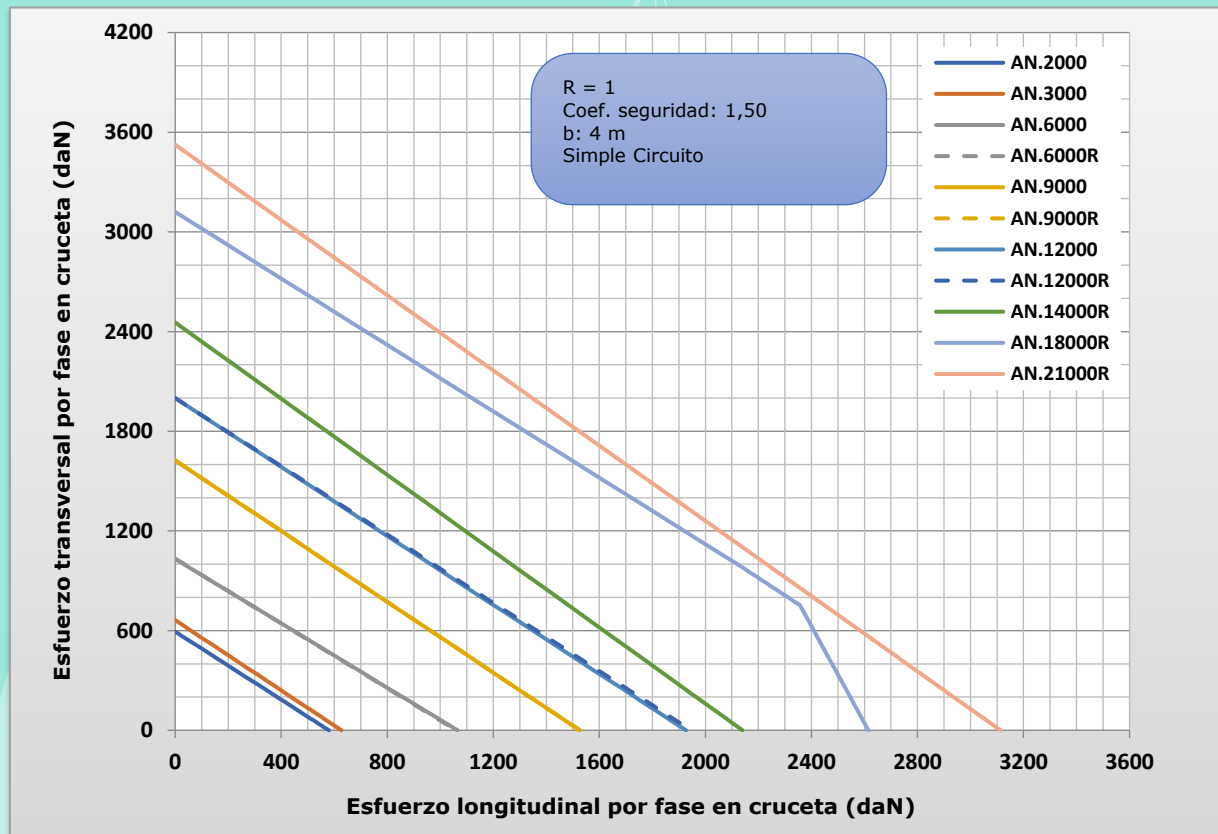


Gráfico 292: Hipótesis Desequilibrio; Simple Circuito; $b=4$ m y $R=1$

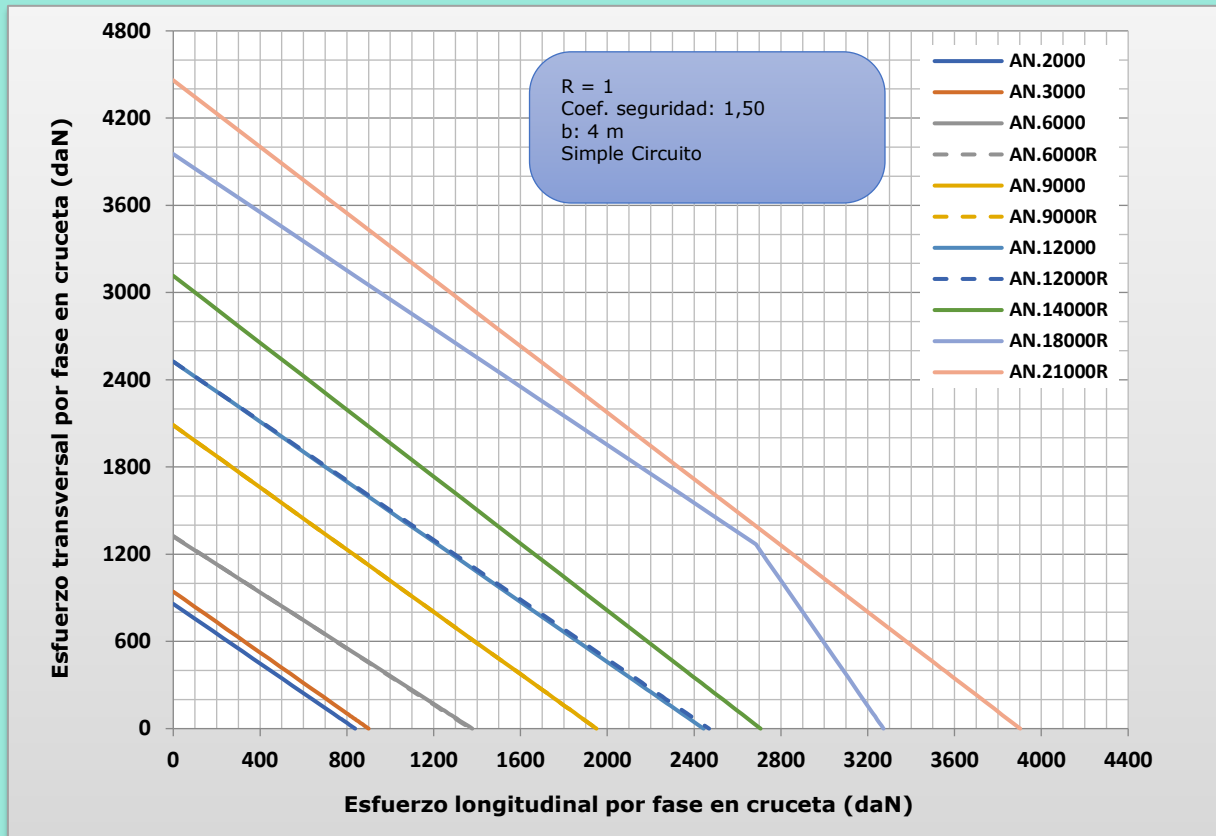


Gráfico 293: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; $a=2,1$ m; $b=4$ m y $R=1$

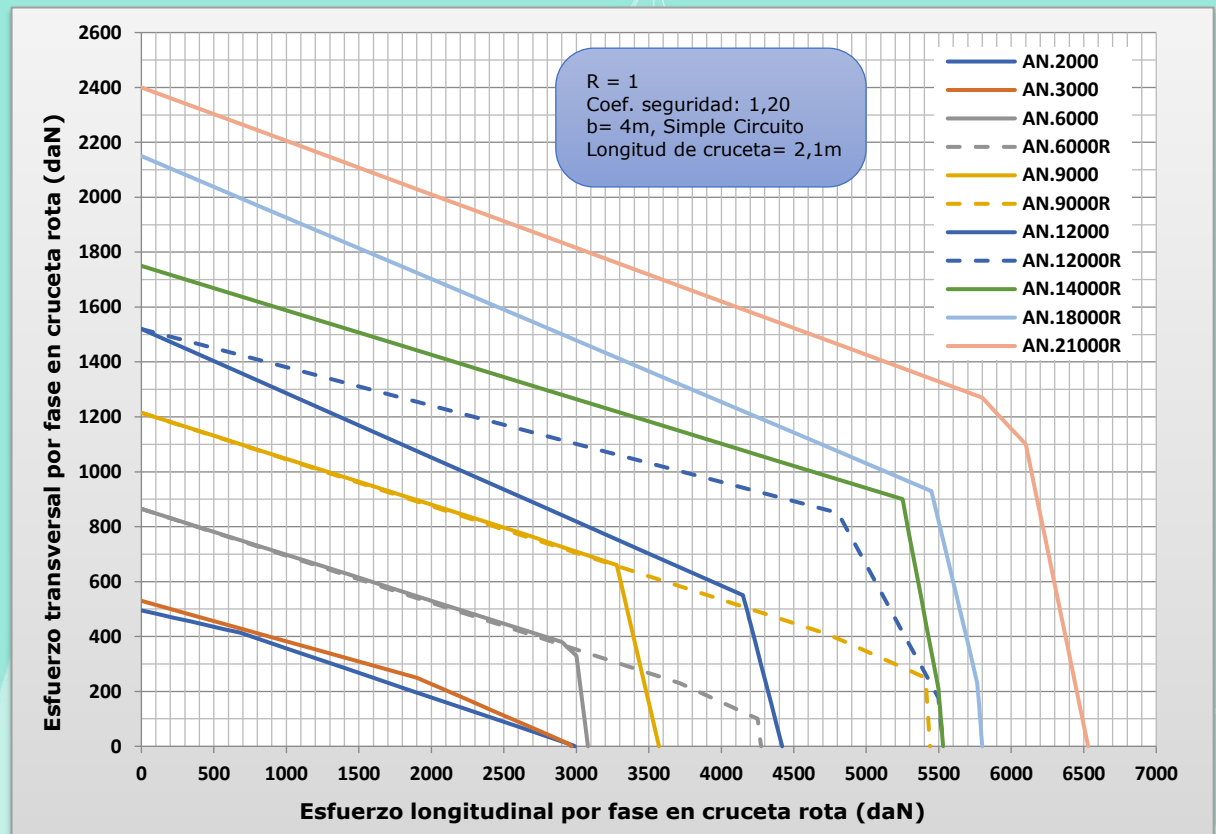


Gráfico 294: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; a=2,5 m; b=4 m y R=1

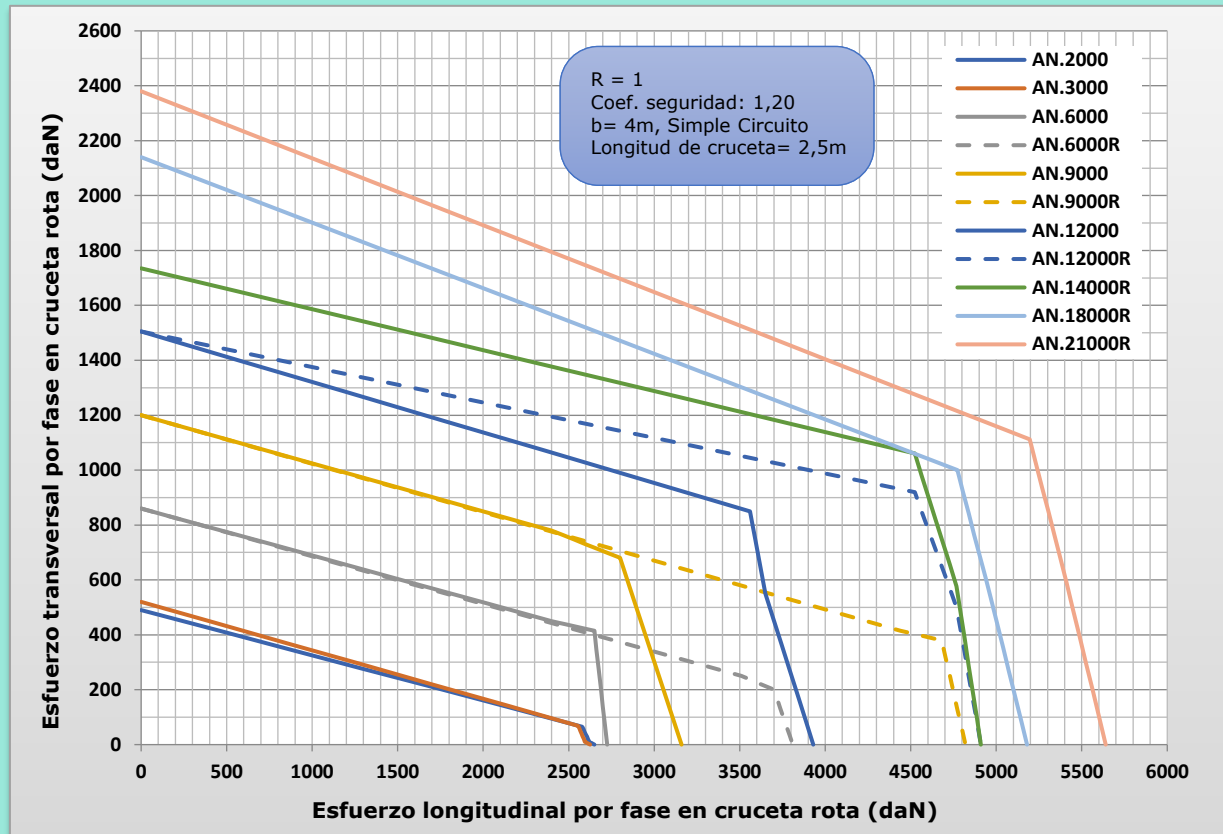


Gráfico 295: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; a=2,9 m; b=4 m y R=1

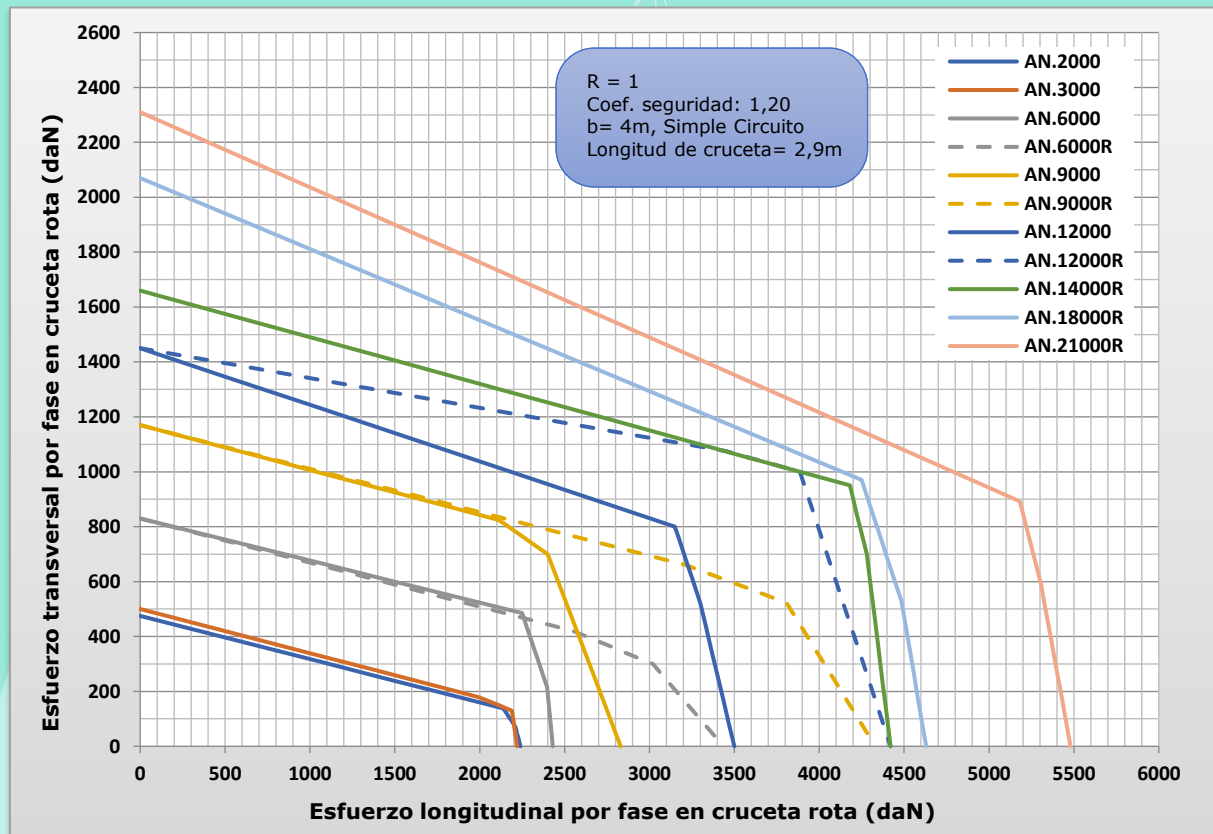


Gráfico 296: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; a=3,2 m; b=4 m y R=1

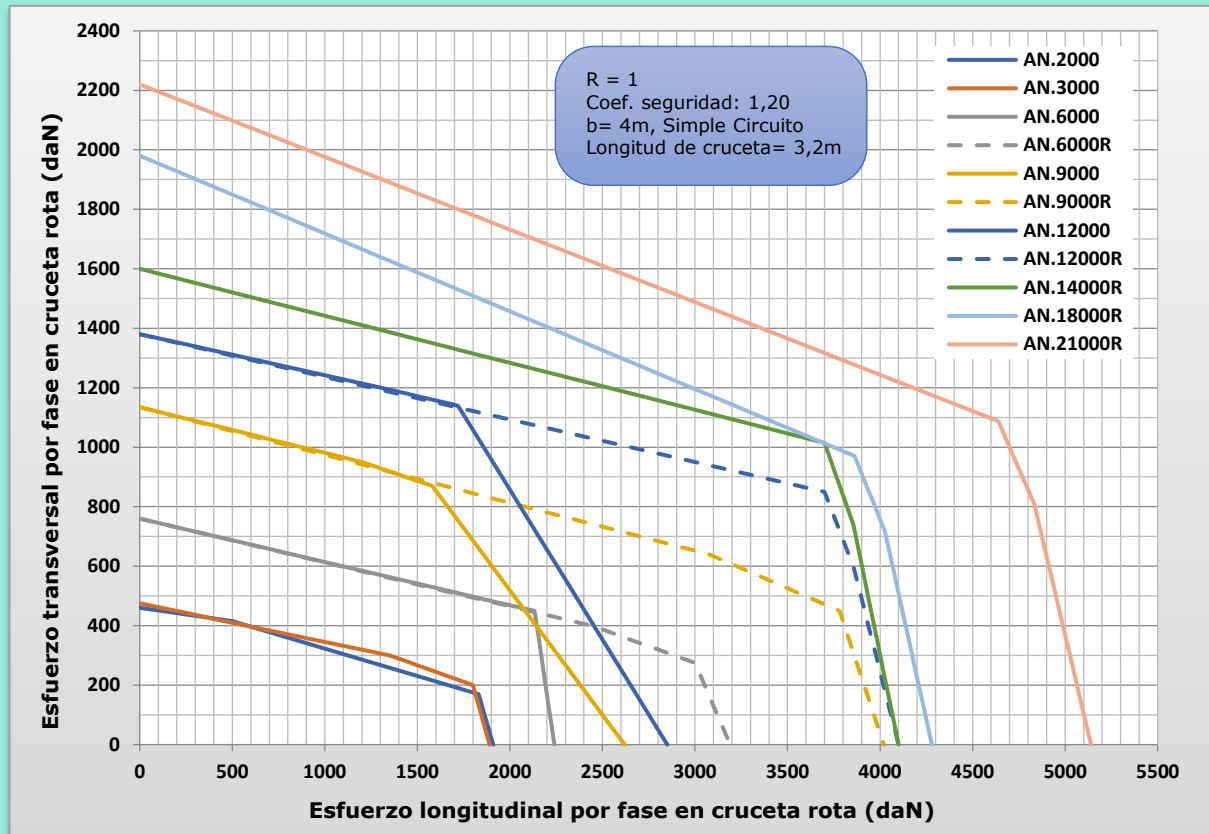


Gráfico 297: Hipótesis Rotura de Fase; Simple Circuito; a=3,6 m; b=4 m y R=1

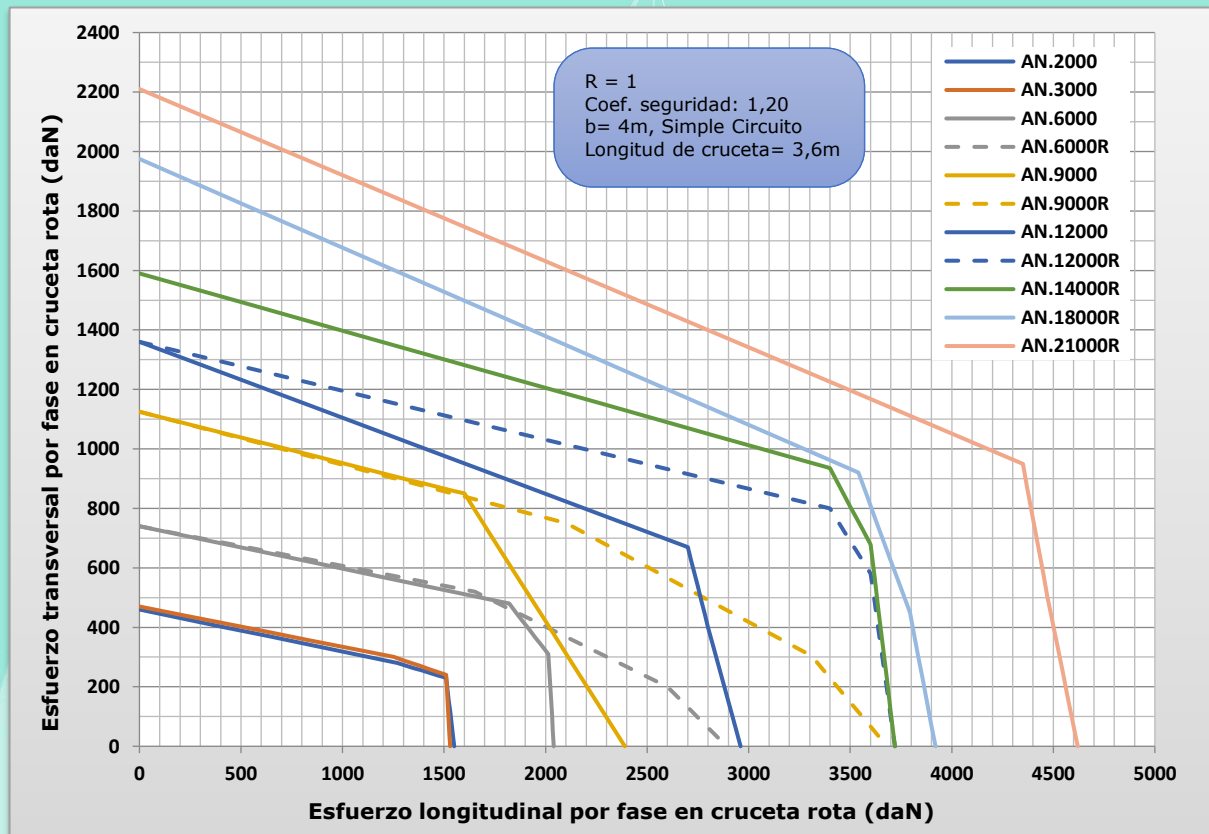


Gráfico 298: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=3,6$ m; $b=4$ m y $R=1$

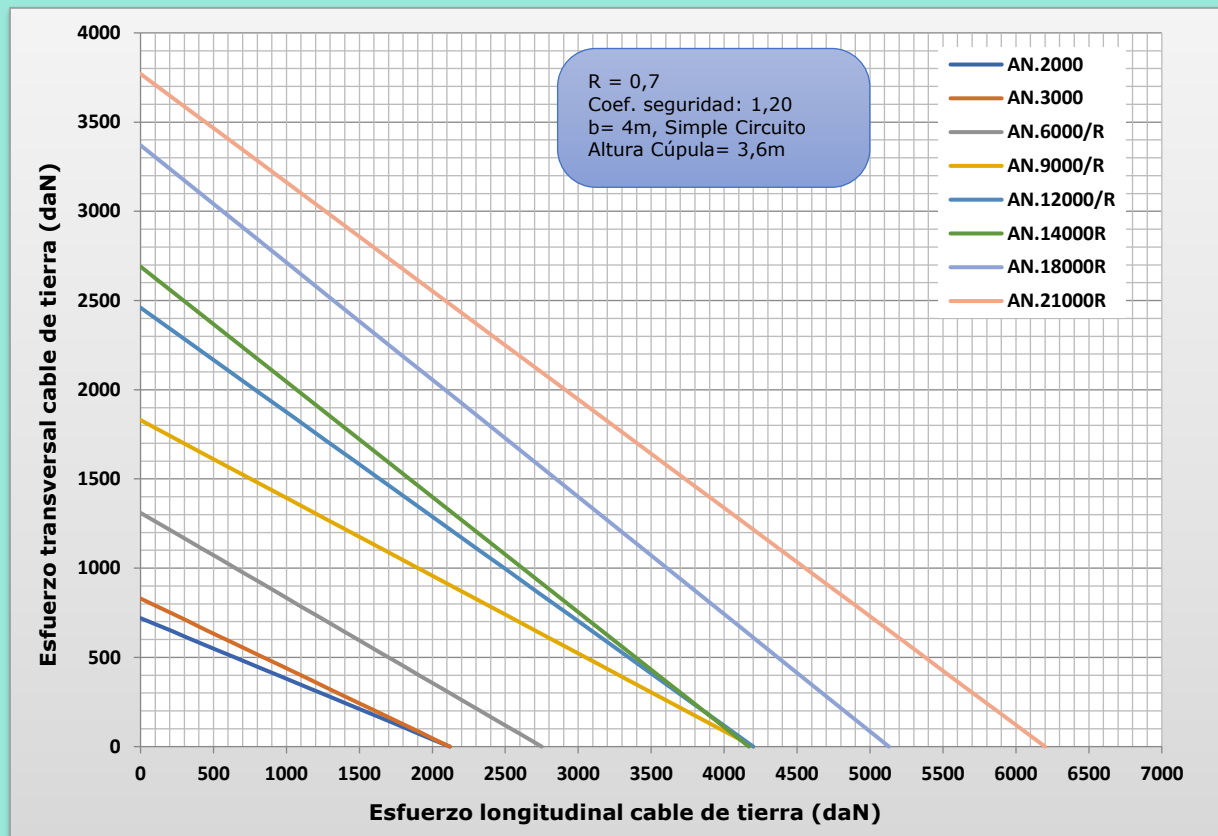


Gráfico 299: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=4,3$ m; $b=4$ m y $R=1$

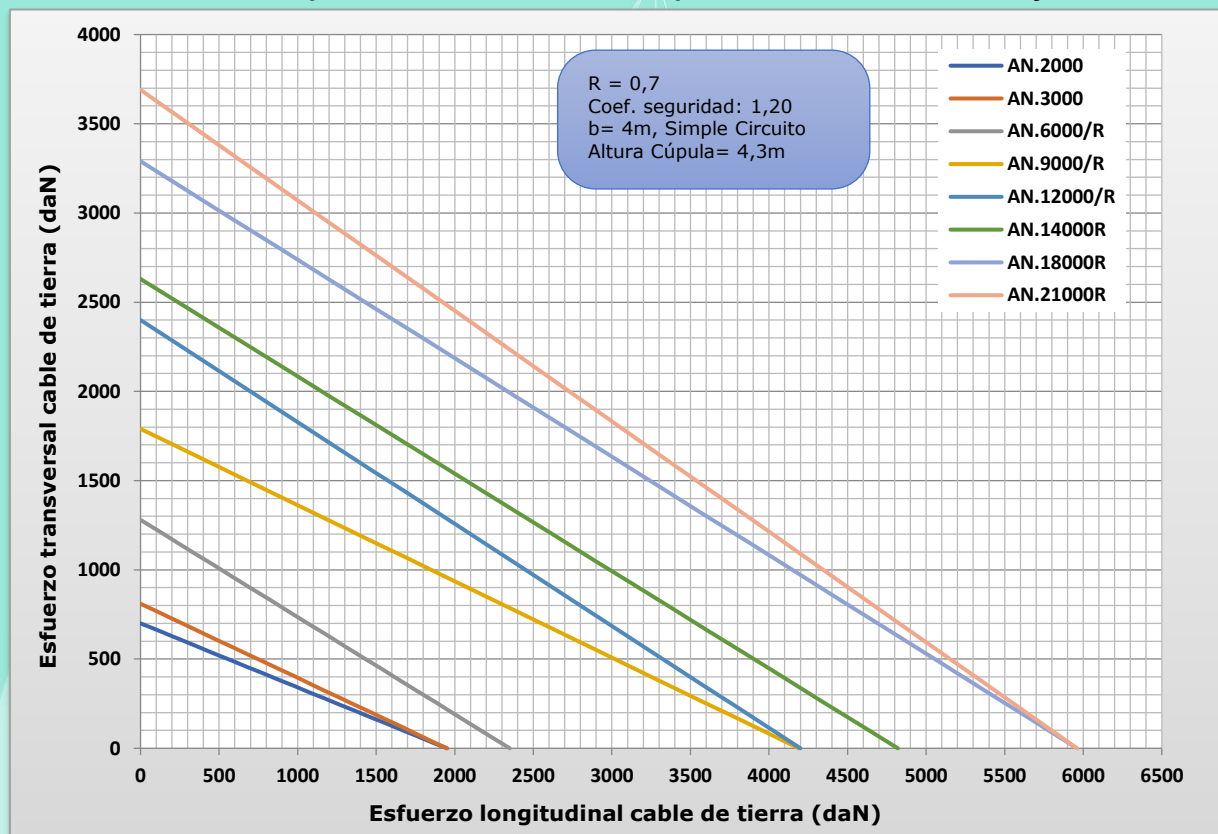


Gráfico 300: Hipótesis Rotura de Tierra; Simple Circuito; $h=5,2$ m; $b=4$ m y $R=1$

