

UNTERLAGE 8.9 8.10 Trassierung

Unterlage Bezeichnung

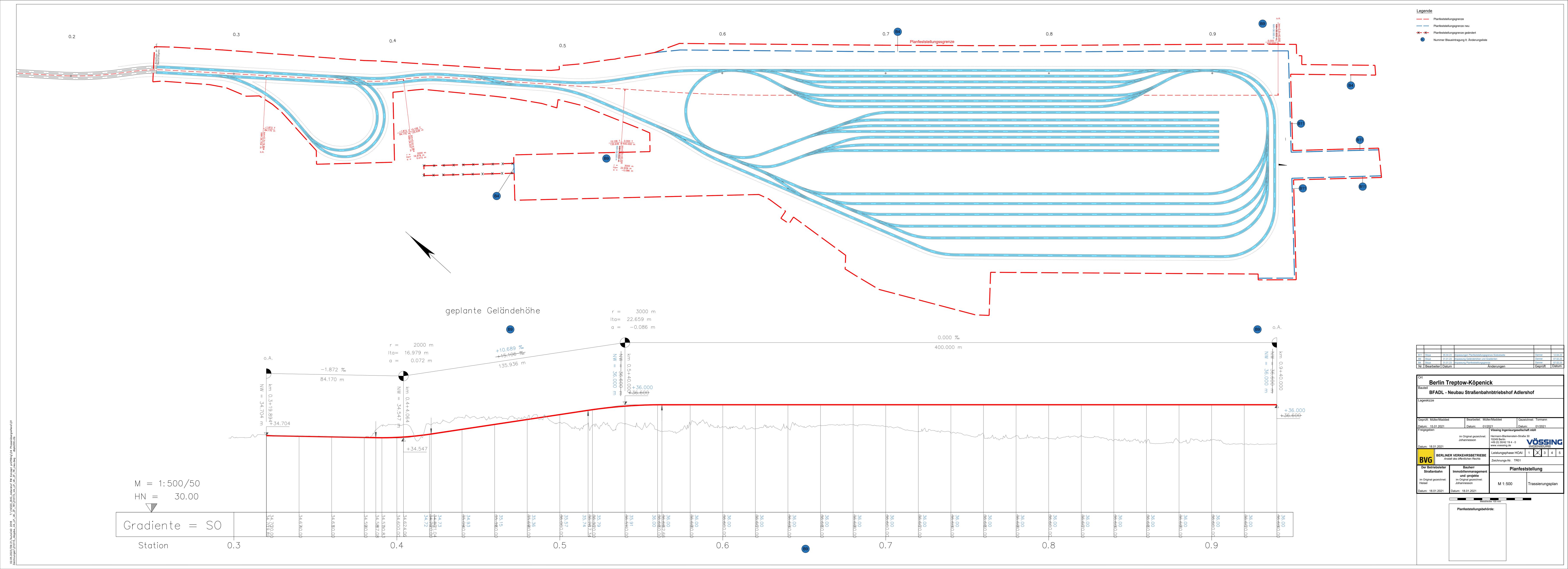
Plan 1: Trassierung – neuer Stand 05.04.2023

Anlage 1: Erläuterungsbericht zur gleisgeometrischen Bearbeitung

Anlage 2: Erläuterungsbericht zur Profilfreiheit der Straßenbahntrassierung hinsichtlich der Oberleitungsmasten inkl. Anlagen

7	DB1	Deckblatt: Aktualisierung Bearbeitungsdatum	05.04.23	Kostka	Höhne
6	Plan	Anpassung Planfeststellungsgrenzen	05.04.23	Stoye	Stoye
5	DB1	Deckblatt: Aktualisierung Bearbeitungsdatum	31.03.23	Kostka	Höhne
4	3	Erläuterungsbericht: Änderung Längsneigung	31.01.23	Kostka	Diebel
3	3	Erläuterungsbericht: Änderung Geländehöhe auf 36,00 m	31.01.23	Kostka	Diebel
2	Plan	Anpassung Geländehöhen und Gradienten	31.01.23	Stoye	Stoye
1	Plan	Anpassung Planfeststellungsgrenze	31.01.23	Stoye	Stoye
Nr.	Seite	Art der Änderung	Datum	bearbeitet	aufgestellt

Ort		Berlin Trept	ow-Köpenio	k			
Bauteil							
BFADL	1	Neubau Straße	nbahnbetrieb	shof Adlershof			
Plan	fes	ststellung	Tra	ssierung			
	\	Berliner /erkehrsbetriebe	Unterlage:	8. 9 8.10			
BVG	Α	nstalt des öffentlichen Rechts	Seiten: Pläne: Anlagen:	 1 2			
Der Betriebslei Straßenbahr	1	Bauherr Immobilien- management und -projekte	Koordinierung und Begleitung Genehmigungsverfahren				
im Original gezeich Heisel Datum:		im Original gezeichnet: Johannesson Datum:	Planfeststellungsbehörde:				
Berlin, 18.01.202 Antragsteller: Berline Im Original gezeichn	er Ve	Berlin, 18.01.2021 erkehrsbetriebe BI-GP					
Berlin, 18.01.20)21	Johannesson					
Der Plan hat vo 202 öffentlich		<u>202</u> bis zum gelegen.	1				
Anhörungsbehö	irde:						
Berlin,	202	_	Berlin, 202				





UNTERLAGE 8.9 8.10 Trassierung

Unterlage Bezeichnung

Anlage 1: Erläuterungsbericht zur gleisgeometrischen Bearbeitung



Erläuterungsbericht

zur gleisgeometrischen Bearbeitung

1 Aufgabenstellung

Trassierungsentwurf zum neu zu errichtenden Straßenbahnbetriebshof in Adlershof. Der Betriebshof ist an die vorhandene Straßenbahnstrecke in der Rudower Chaussee anzuschließen.

2 Arbeitsgrundlagen

2.1 Technische Vorgaben

- Mindestradius: 30 m (ausgenommen nördliches Wendegleis: 25 m)
- Die Entwurfsgeschwindigkeit beträgt im Normalfall ve = 50 km/h, auf dem Gelände des Betriebshofes ve = 20 km/h.

2.2 Vom Auftraggeber bereitgestellte Unterlagen

- Lagepläne des vorgesehenen Grundstücks (System Soldner/NN 1912)
- Vorläufiger Entwurf
- Skizzierte Lagepläne
- Aufstellkonzept der Triebwagen

2.3 Weitere Unterlagen

- Aufmessung durch Vössing vom Oktober 2018 (System Soldner/NN 1912)
- Regelquerschnitt mit Maßkette

3 Gleisgeometrische Bearbeitung

Die gleisgeometrische Bearbeitung basiert auf den unter 2. genannten Arbeitsgrundlagen.

Der erste Schritt war die Eingrenzung des Planungsraumes durch Katastergrenzen sowie durch die Festlegung der notwendigen Abstände zu diesen.

3.1 Kilometrierungslinien

In einem zweiten Schritt wurde die Kilometrierungslinie festgelegt. Diese dient zur Orientierung und zur Bestimmung der Höhenentwicklung auf dem Gelände.



Die Kilometrierungslinie beginnt bei der Ausfädelung aus der Strecke in der Rudower Chaussee, verläuft mittig entlang der bestehenden Strecke zur Wendeschleife und von dort aus mittig der neuen Zufahrt mit einer nahezu geradlinigen Weiterführung bis zur Grundstücksgrenze.

3.2 Weichen

Die im Projekt verwendeten Weichen lehnen sich an die in der VDV Oberbaurichtlinie verwendeten Weichen an. Folgende typisierte Weichen werden verwendet:

- EW 50 1:3,506
- EW 50 1:6
- EW 100 1:5
- EW 100 1:6
- EW 100 1:7

Des Weiteren wurden im Projekt Weichen verwendet, die sich aus einer typisierten Weiche mit 50er Zungenbereich ableiten ließen:

- EW 50/25 1:2,379
- EW 50/35 1:2,895

Bei den genannten Weichen handelt es sich jeweils um Weichen, die mit einem 5 m langen Zungenbereich mit einem Zweigradius von 50 m beginnen und daran sich jeweils ein Bogen von 25 bzw. 35 m anschließt.

Des Weiteren werden in bestimmten Bereichen Folgeweichen verwendet.

3.3 Linienführung

Parallel zur nordöstlichen Grundstücksgrenze wurden die ersten Trassen festgelegt, wobei als Ergebnis das Gleis 1 entstand; die weiteren Trassen (Gleise 2 bis 19) sind durch die parallele Versetzung des Gleises 1 berechnet.

Die Neigung des Gleises 20 zum Gleis 1 wurde im nördlichen Bereich so festgelegt, dass das nördliche Wendegleis mit seinem festen Radius von 25 m so weit wie möglich im Norden angeordnet werden kann. Neben der Werkstatthalle verläuft das Gleis 20 parallel zur südwestlichen Grundstücksgrenze, die aber nicht parallel zum Gleis 1 verläuft. Die so entstandene keilförmige Lage der Gleise 19 und 20 haben darüber hinaus noch den Vorteil, dass am südlichen Ende der Werkstatthalle die Sandsilos zwischen die Halle und Gleis 20 passen.



Die Zufahrt wurde mit einem Gleisabstand von 3,5 m trassiert und schließt an die vorhandene Wendeschleife mit deren geringfügiger Anpassung an.

Für die Länge der Gleise 1 bis 7 sowie 8 bis 14 wurde das Aufstellkonzept zugrunde gelegt. Entsprechend gestaltet sich die jeweilige Weichenharfe vor den Gleisen.

Die Gleise 16 bis 20 werden an das südliche Umfahrungsgleis angeschlossen, möglichst ohne bewegliche Teile der Weichen in der Straßenzufahrt. Daher wurden in der Weichenharfe jeweils zwei Folgeweichen vorgesehen. Bögen mit 30 m Radius besitzen in diesen Gleisen jeweils einen Übergangsbogen.

3.4 Gradienten

Für das gesamte Gelände wurde eine Gradiente festgelegt, die die Entwicklung der Gleise und des Geländes abbildet und an einer virtuellen Kilometrierungslinie entlang führt, die im Zufahrtsbereich mittig zwischen den Gleisen liegt und im Abstellbereich parallel zu den Gleisanlagen verläuft.

Die berechnete Gradiente schließt im Bereich der bestehenden Wendeschleife an die Bestandshöhen an. Dort wurde anhand der vorliegenden Vermessungspunkte ein Gefälle von 1,872 ‰ ermittelt. Dieses Bestandsgefälle wird beibehalten und erst nach Verlassen des Bestandes wird mit der Ausrundung zur Rampe begonnen, um möglichst wenig vom Bestand umbauen zu müssen. Die Gradientenführung in diesem Bereich kann in einer vertieften Planung weiter optimiert werden.

Im Bereich des Betriebshofes wurde die Geländehöhe einheitlich mit 36,60 m 36,00 m festgelegt. Um den Höhenunterschied zwischen dem Bestand und der künftigen Geländehöhe zu überbrücken, wurde im Bereich der Zufahrt eine Rampe mit einer Längsneigung von ca. 15 11 % eingerechnet, wobei die zwei Ausrundungsradien r = 2000 m (Wanne) sowie r = 3000 m (Kuppe) betragen.

bearbeitet:		
T. Diebel		

Planungsingenieur Trassierung (NU)



UNTERLAGE 8.9 8.10 Trassierung

Unterlage Bezeichnung

Anlage 2: Erläuterungsbericht zur Profilfreiheit der Straßenbahntrassierung hinsichtlich der Oberleitungsmasten inkl. Anlagen



Erläuterungsbericht

<u>zur Profilfreiheit der Straßenbahntrassierung hinsichtlich der Oberleitungsmasten</u> "BFADL – Neubau Straßenbahnbetriebshof Adlershof"

Inhalt

Inh	alt	1
1.	Aufgabenstellung	1
2.	Grundlagen	1
3.	Prüfung und Ergebnis	2
Anl	age 1:	3
Anl	age 2·	4

1. Aufgabenstellung

Prüfung der Profilfreiheit des Trassierungsentwurf in Bezug auf die Planung der Oberleitungsanlage zum neu zu errichtenden Straßenbahnbetriebshof in Adlershof.

2. Grundlagen

Für die Prüfung der Lichtraumprofile lagen die Trassierungsentwürfe, sowie die vorläufige Planung der Oberleitungsanlagen in Ihren jeweiligen aktuellen Fassungen zu Grunde. Die Prüfung erfolgte nach der Straßenbahn- Bau- und Betriebsordnung (BOStrab), der Dienstanweisung Unfallverhütung Straßenbahn (DUV-Strab) dem Planungshandbuch der BVG (Anlage1) und der Empfehlung für die Gestaltung von Stadtbahn- und Straßenbahnbetriebshöfen (VDV-823). Die Bemessung der Mindestabstände erfolgt bei nicht eindeutiger Fahrtrichtung für den größeren Abstandswert, um Einschränkungen im späteren Betrieb entgegen zu wirken. Das durch die VDV-823 definierte Maß stellt durch den festgelegten Sicherheitsraum von 0,5m zwischen Fahrzeughülle und festem Objekt im Allgemeinen den größeren nachzuweisenden Abstand dar. Der Durchmesser der Oberleitungsmasten wurde mit 40 cm angenommen.



3. Prüfung und Ergebnis

Die Prüfung der Profilfreiheit erfolgte gemäß den oben genannten Regelwerken. Die Mindestabstände ergeben sich für die Lichtraumfreiheit nach BOStrab und DVU-Strab und dem Planungshandbuch durch die Summation des Mindestabstandes von der Gleisachse und den Bogenzuschlägen f_{ba} (außen) und f_{bi} (innen). Um die benötigte Profilfreiheit für den Rückspiegel zu gewährleisten wir der Bogenzuschlag (außen) für Radien unter 250 m mit f_{bR} bemessen. Die einzelnen Bogenzuschläge ergeben sich wie folgt:

$$f_{bi} = \frac{3000}{r}$$
 $f_{ba} = \frac{9000}{r}$ $f_{bR} = \frac{12000}{r}$

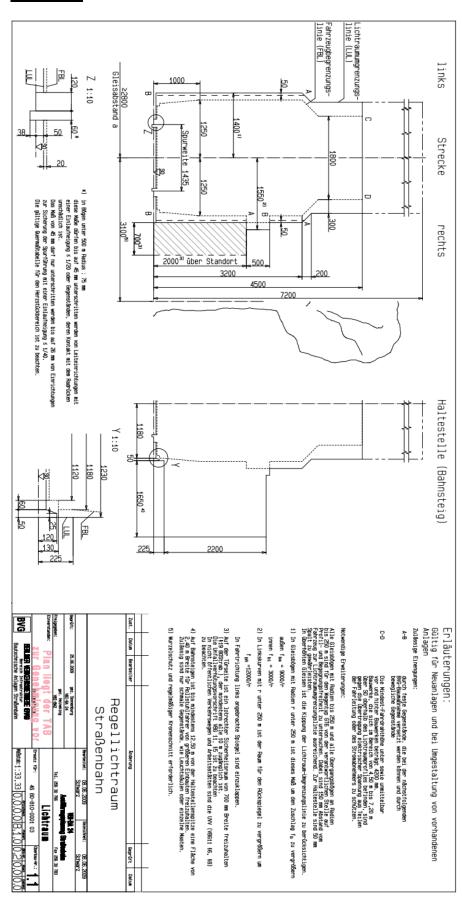
Der Mindestgleisabstand beträgt dabei 1400 mm ohne Rückspiegel und 1550 mm mit Rückspiegel. Da es sich bei den Oberleitungsmasten nicht um Hindernisse mit einer baulichen Länge von 10 m handelt ist ein Nachweis für des Sicherheitsraumes von 700 mm nicht erforderlich.

Für den Nachweis des Sicherheitsraums gemäß VDV-823 wird als Bemessungsfahrzeug ein 2,50 m breiter Wagenkasten angesetzt. Der Abstand zu Gleisachse ergibt sich demnach aus 1,25 m bis zu Fahrzeughülle, 0,5 m Sicherheitsraum und einem Bogenzuschlag f_{ba} (außen) oder f_{bi} (innen). Der Nachweis des Zuschlags für den Außenspiegel im Bereich von Linkskurven entfällt da sich dieser nicht im Bereich des Sicherheitsraums befindet.

Im Zuge der Bearbeitung wurden einzelne Maststandorte in Ihrer Lage versetzt, um die geforderten Abstandswerte zwischen Gleisachse und Oberleitungsmast zu einzuhalten. Die Berechnung der Abstände erfolgte für die einzelnen Masten in Bezug auf die jeweiligen betroffenen Gleise. Die Berechnungsergebnisse wurden entsprechend in der beiliegenden Tabelle 1 (Anlage 2) dokumentiert. Die Vollständige Profilfreiheit für alle Maststandorte wird mit der weiterführenden vertieften Planung erneut untersucht.



Anlage 1:





Anlage 2:

Berechnungstabelle: 201112_Prüfung Profilfreiheit

Prüfung Profilfreiheit: BFADL - Neubau Straßenbahnbetriebshof Adlershof

Prüfung der Lichtraum Profile bezüglich der geplanten Oberleitungsmasten

Planungstand OLA: <u>11.12.2020</u>

Der Durchmesser der OL-Masten wird mit 40 cm angenommen.

Die Abstandsprüfung ergfolgt gemäß VDV_823 unter der Maßgabe eines Sicherheitabstandes von

0,5m zu festen Einbauteilen und der Zulage für Gleisbögen f_{ba} und f_{bi}

									VDV			
D.d.s.at. D.l.s.	Abstand zum	Carrada			Dodina	A least a real	Zuschlag f /f		Abstand	Alasta vad v Zvo	A la ata a al	Duriforn
Mast-Nr.	Gleis-Nr.	Gerade	Kurve		Radius	Abstand	Zuschlag f _{bi} /f _{br}		VDV	Abstand+Zus	Abstand	Prüfung
	fo. 3		innen	außen		gemessen	innen	außen	1,25 + 0,5	SOLL	IST	Diff.
[-]	[Nr]	[x]	[x]	[x]	[m]	(Achse - Mastmitte) 2046,2	[mm]	[mm] 86,95652174	[mm] 1750	[mm] 1836,96	[mm] 1846,20	[mm]
ADL-1 ADL-2	1			X	103,5 103,5	2325,7		86,95652174	1750	<i>'</i>	2125,70	9,24 288,74
ADL-3	1	Х			103,3	1998,4		00,5505217+	1750		1798,40	48,40
ADL-4	1	X				2028,7			1750		1828,70	78,70
ADL-5	1		х		150	2419,6		60	1750	1810	2219,60	409,60
ADL-6	1			Х	150	3536,4	60		1750		3336,40	1526,40
ADL-6	20			Х	100	5445,0		90	1750	-	5245,00	3405,00
ADL-7	1	Х			450	2123,6			1750		1923,60	173,60
ADL-8 ADL-9	1			X	150 150	2142,8 5472,9	-	60 60	1750 1750		1942,80 5272,90	132,80 3462,90
ADL-9	1	x		Х	130	2277,2			1750		2077,21	327,21
ADL-11	1	X				2203,6			1750		2003,65	253,65
ADL-12	5		х		50	2039,6	60		1750		1839,59	29,59
ADL-13	4		х		50	2339,6	60		1750	1810	2139,61	329,61
ADL-13	5			Х	50	2399,5		180	1750		2199,50	269,50
ADL-14	1	х				2058,6			1750		1858,59	108,59
ADL-15	5	Х				2290,6			1750		2090,55	340,55
ADL 16	4	Х			F0	2181,5		100	1750		1981,48	231,48
ADL-16 ADL-17	3 7			X	50 50	2288,4 3411,1	\vdash	180 180	1750 1750		2088,39 3211,07	158,39 1281,07
ADL-17 ADL-18	1	x			30	3849,0		180	1750		3648,99	1898,99
ADL-19	7	^		х	50	4551,4		180	1750		4351,37	2421,37
ADL-19a	7			х	50	3302,9		180	1750		3102,85	1172,85
ADL-20	1	Х				2056,1			1750	1750	1856,08	106,08
ADL-21	1	Х				1971,8			1750		1771,76	21,76
ADL-22	1	Х				1977,8			1750		1777,81	27,81
ADL-23	1	Х				1971,8			1750		1771,76	21,76
ADL-24	1	X				1969,4			1750		1769,43	19,43
ADL-25 ADL-26	1	X				1971,8 1971,8			1750 1750		1771,76 1771,76	21,76 21,76
ADL-20	1	X X				1971,8			1750		1771,76	21,76
ADL-28	1	X				1978,7			1750		1778,67	28,67
ADL-29	4	Х				2193,6			1750		1993,58	243,58
ADL-29	3			х	50	2219,6		180	1750	1930	2019,63	89,63
ADL-30	7	Х				2261,6			1750	1750	2061,58	311,58
ADL-30	6			Х	50	2382,3		180	1750		2182,31	252,31
ADL-30	5			Х	50	3002,4		180	1750		2802,38	872,38
ADL-31 ADL-32	7	X				2199,8 1960,2			1750 1750		1999,80 1760,23	249,80 10,23
ADL-32	1	X X				2888,6			1750		2688,57	938,57
ADL-33	4	^	Х		50	2158,2	60		1750		1958,23	148,23
ADL-33	7			х	50	2284,2		180	1750		2084,17	154,17
ADL-34	1	Х				2149,8			1750		1949,83	199,83
ADL-34	4			х	50	2231,7		180	1750		2031,72	101,72
ADL-35	20	х				2105,0			1750		1904,97	154,97
ADL-36	20			Х	30	2299,4		300	1750		2099,42	49,42
ADL-37	20			X	30	2339,4		300	1750		2139,36	89,36
ADL-38 ADL-39	20 20			X X	30 30	2404,2 2326,6	\vdash	300 300	1750 1750		2204,23 2126,56	154,23 76,56
ADL-39	20		Х	^	30	2132,6	100	300	1750		1932,62	82,62
ADL-40	19			x	30	2325,4	133	300	1750		2125,40	75,40
ADL-41						3482,0					3282,00	
ADL-42						3482,0					3282,00	
ADL-43						3482,0					3282,00	
ADL-44	Achse					3482,0					3282,00	
ADL-45	Gleisende					3482,0					3282,00	
ADL-46						3482,0					3282,00	
ADL 48						3482,0					3282,00	
ADL-48 ADL-49	20		х		30	3482,0 2093,5	100		1750	1850	3282,00 1893,53	43,53
ADL-49	19		_ ^	Х	30	2270,0	100	300	1750		2070,01	20,01
ADL-50	20	Х			50	2133,5		300	1750		1933,46	183,46
	-										, . 3	, . •

Mast-Nr.	Abstand zum	Gerade	Kurve		Radius	Abstand	Zuschlag f _{bi} /f _{br}		Abstand	Abstand+Zus	Abstand	Prüfung
	Gleis-Nr.			. 0				. 0	VDV			
f 1	[616]	[17]	innen	außen	[m]	gemessen (Achse - Mastmitte)	innen	außen	1,25 + 0,5	SOLL	IST [mm]	Diff.
[-] ADL-50	[Nr]	[x]	[x]	[x]	[m]	2166,5	[mm]	[mm]	[mm] 1750	[mm] 1750	[mm] 1966,54	[mm] 216,54
ADL-50 ADL-51	19 20	X				2166,5			1750		1805,69	55,69
ADL-51	19	X X				2298,4			1750		2098,41	348,41
ADL-51	16	^		х	50	2224,4		180	1750		2024,41	94,41
ADL-52	17		Х		50	2086,4	60	100	1750		1886,42	76,42
ADL-53	20	Х				1969,1			1750		1769,15	19,15
ADL-53	19	Х				2330,9			1750		2130,85	380,85
ADL-54	16			Х	30	2664,2		300	1750	2050	2464,19	414,19
ADL-54	17		х		30	3215,2	100		1750	1850	3015,24	1165,24
ADL-55	20	Х				2304,0			1750	1750	2103,98	353,98
ADL-55	19			Х	30	2557,8		300	1750	2050	2357,76	307,76
ADL-56	20			Х	30	2298,8		300	1750		2098,85	48,85
ADL-57	20			Х	30	8982,0		300	1750		8781,98	6731,98
ADL-58	20			Х	30	8669,8		300	1750		8469,81	6419,81
ADL-59	20			Х	30	8438,2		300	1750		8238,19	6188,19
ADL-59a	20		Х		30	2334,3	100		1750		2134,32	284,32
ADL-60	14					3679,4	125		1750		3479,41	1729,41
ADL-61	20		Х	_	30	6076,6	100	202	1750		5876,59	4026,59
ADL-61	19			Х	30	5379,3		300	1750		5179,32	3129,32
ADL-62 ADL-62	8	X				2350,0			1750 1750		2150,00	400,00
ADL-62 ADL-63	9 14	X				2350,0 2310,9			1750		2150,00 2110,92	400,00 360,92
ADL-63	8	X X				2350,9			1750		2150,00	400,00
ADL-64	9	X				2350,0			1750		2150,00	400,00
ADL-65	14	X				2310,9			1750		2110,92	360,92
ADL-66	8	X				2350,0			1750			400,00
ADL-66	9	X				2350,0			1750		2150,00	400,00
ADL-67	14	Х				2310,9			1750		2110,92	360,92
ADL-68	8	Х				2350,0			1750	1750	2150,00	400,00
ADL-68	9	Х				2350,0			1750	1750	2150,00	400,00
ADL-69	14	х				2310,9			1750	1750	2110,92	360,92
ADL-70	8	х				2350,0			1750	1750	2150,00	400,00
ADL-70	9	Х				2350,0			1750		2150,00	400,00
ADL-71	14	Х				2310,9			1750		2110,92	360,92
ADL-72	8	Х				2350,0			1750		2150,00	400,00
ADL-72	9	Х				2350,0			1750		2150,00	400,00
ADL-73	14	Х				2310,9			1750		2110,92	360,92
ADL-74	8	X				2350,0			1750		2150,00	400,00
ADL-74 ADL-75	9 14	X				2350,0 2310,9			1750 1750		2150,00 2110,92	400,00 360,92
ADL-75	8	X				2350,9			1750		2150,00	400,00
ADL-76	9	X X				2350,0			1750		2150,00	400,00
ADL-70	14	×				2310,9			1750		2110,92	360,92
ADL-78	8	X				2350,0			1750		2150,00	400,00
ADL-78	9	X				2350,0			1750		2150,00	400,00
ADL-79	14	X				2310,9			1750		2110,92	360,92
ADL-80	8	х				2350,0			1750		2150,00	400,00
ADL-80	9	Х				2350,0			1750	1750	2150,00	400,00
ADL-81	14	Х				2310,9			1750	1750	2110,92	360,92
ADL-82	8		Х		50	2328,8	60		1750	1810	2128,75	318,75
ADL-82	9	Х				2329,5			1750		2129,55	379,55
ADL-83	7	Х				2329,1			1750		2129,06	379,06
ADL-83	8			х	50	2310,9		180	1750		2110,95	180,95
ADL-83a	7	Х				2281,9			1750		2081,86	331,86
ADL-83a	8			Х	50	3599,5		180	1750		3399,46	1469,46
ADL-84	14	X				2310,9			1750		2110,92	360,92
ADL-85	11	Х				2700,7		400	1750		-	750,71
ADL-85	12 7			X	50 50	2199,8	 	180	1750		1999,79	69,79
ADL-86 ADL-87	14			Х	50	2186,0 2128,3	\vdash	180	1750 1750		1986,02 1928,27	56,02 178,27
70L-01	14	Х				2120,3			1/30	1/30	1320,27	1/0,2/

Mast-Nr.	Abstand zum	Gerade	Kurve		Radius	Abstand	Zuschlag f _{bi} /f _{br}		Abstand	Abstand+Zus	Abstand	Prüfung
	Gleis-Nr.			au Con				211622	VDV			Diff.
[-]	[Nr]	[x]	innen [x]	außen [x]	[m]	gemessen (Achse - Mastmitte)	innen [mm]	außen [mm]	1,25 + 0,5 [mm]	SOLL [mm]	IST [mm]	[mm]
ADL-88	19	X	[^]	[^]	[111]	5427,4	[IIIII]	[111111]	1750		5227,35	3477,35
ADL-88	20	X				5804,4			1750	1750	5604,35	3854,35
ADL-89	19	х				5528,7			1750	1750	5328,66	3578,66
ADL-89	20	Х				5528,7			1750	1750	5328,66	3578,66
ADL-90	19	х				5619,1			1750	1750	5419,11	3669,11
ADL-90	20	Х				5253,0			1750		5052,97	3302,97
ADL-91 ADL-91	19	X				5715,0 4977,3			1750 1750	1750 1750	5514,99	3764,99
ADL-91 ADL-92	20 19	X X				5810,9			1750	1750	4777,29 5610,87	3027,29 3860,87
ADL-92	20	x				4701,6			1750	1750	4501,60	2751,60
ADL-93	15	х				2737,3			1750		2537,26	787,26
ADL-93	16	х				3262,7			1750	1750	3062,74	1312,74
ADL-94	19	х				4951,0			1750	1750	4751,05	3001,05
ADL-94	20		х		50	5168,0	60		1750	1810	4967,96	3157,96
ADL-94a	20		Х		50	2068,3	60		1750	1810	1868,32	58,32
ADL-95	19			Х	40	2979,6	60	225	1750	1975	2779,56	804,56
ADL-95 ADL-96	20 15	V	Х		50	3087,6 2644,4	60		1750 1750	1810 1750	2887,60 2444,42	1077,60 694,42
ADL-96	16	X X				3355,6	 		1750	1750	3155,58	1405,58
ADL-97	19			Х	40	2135,0		225	1750	1975	1934,97	-40,03
ADL-97	20	Х				2171,3			1750		1971,30	221,30
ADL-98	18			Х	50	2076,2		180	1750	1930	1876,23	-53,77
ADL-98	19	Х				2059,1			1750		1859,13	109,13
ADL-98	20	х				2240,9			1750		2040,87	290,87
ADL-99	15	Х				2655,5			1750	1750	2455,46	705,46
ADL-99 ADL-100	16 20	X				3344,5 1946,7			1750 1750		3144,54 1746,71	1394,54 -3,29
ADL-100	18	Х		Х	50	2246,1		180	1750		2046,11	116,11
ADL-101	19	х			30	2203,6		100	1750		2003,56	253,56
ADL-101	20	X				2105,2			1750		1905,21	155,21
ADL-102	16			х	50	2251,0		180	1750	1930	2051,03	121,03
ADL-102	19	х				2197,2			1750	1750	1997,16	247,16
ADL-102	20	х				2102,8			1750		1902,84	152,84
ADL-103a	12	Х			50	2257,0		100	1750		2057,05	307,05
ADL-103a ADL-103	14			Х	50	2286,0 2134,6		180	1750 1750		2086,04 1934,57	156,04
ADL-103	20 19>20	Х		х	50	2170,4		180	1750		1934,37	184,57 40,37
ADL-104	8	х		^	30	2000,1		100	1750		1800,10	50,10
ADL-105	15			х	50	2108,6		180	1750		1908,58	-21,42
ADL-105	19	Х				2002,0			1750	1750	1801,96	51,96
ADL-105	19>20		х		50	1970,6	60		1750	1810	1770,61	-39,39
ADL-105	20	Х				2298,0			1750		2098,04	348,04
ADL-106	8	Х			20	4956,8	100		1750		4756,79	3006,79
ADL-106 ADL-107	12 12		Х	v	30 30	4783,4 3540,1	100	300	1750 1750		4583,43 3340,07	2733,43 1290,07
ADL-107	12			Х	30	2299,5		300	1750		2099,53	49,53
ADL-108	19	х				2200,0		333	1750		2000,00	250,00
ADL-108	19>20			Х	50	2431,3		180	1750		2231,30	301,30
ADL-109	12			Х	50	2493,4		180	1750		2293,39	363,39
ADL-109	19	х				2267,2			1750		2067,20	317,20
ADL-109	20	Х				2032,8			1750		1832,80	82,80
ADL-109a	8		Х	V	30 50	2100,0	100	400	1750 1750		1900,00	50,00
ADL-110 ADL-110	8 19	Х		Х	50	2248,7 2124,3		180	1750		2048,70 1924,31	118,70 174,31
ADL-110	20	^	Х		100	2161,1	30		1750		1961,10	181,10
ADL-110a	WS		X		25	3016,8	120		1750	1870	2816,77	946,77
ADL-110a	19	Х				3081,5			1750		2881,52	1131,52
ADL-111	20			Х	100	6861,7		90	1750		6661,73	4821,73
ADL-112	20	х				3499,7			1750		3299,69	1549,69
ADL-113	19	Х				2967,2	\vdash		1750		2767,21	1017,21
ADL-113	WS			X	25 100	7431,3		360	1750		7231,32	5121,32
ADL-113 ADL-114	20 WS			X	100 25	3713,3 8174,0	 	90 360	1750 1750		3513,33 7974,00	1673,33 5864,00
ADL-114 ADL-115	WS			X X	25	8174,0		360	1750		8072,65	5962,65
ADL-113 ADL-116	WS			X	25	2642,6	 	360	1750		2442,61	332,61
ADL-117	19	х				2191,3		303	1750		1991,25	241,25
ADL-117	20			Х	100	2266,4		90	1750		2066,38	226,38
ADL-118	20	Х				2586,8			1750	1750	2386,75	636,75