P17a	Wert -	Rechen -	1 m/s = ^ 3,6 km/h Berechnung mit Vorbehalt! - nur bedingt verwendbar - nur grobes Abschätzen -
Berechnungen-verschiedene	Eingabe	Ergebnis	System Ing. W. Huber Sperrfunktionen sind nicht programmiert - Negativwerte sind eventuell Unsinn.
© Copyright. Alle Rechte vorbehalten.		keine Eingabe!	Alle Berechnungen sind auf den Kfz-Schwerpunkt abgestellt!
Sinus (des Winkels [°] - Eingabe)	52,50	0,79335	Auf das Ende der Berechnungen (bei den horizontalen Tabellen) achten!
Cosinus (des Winkels [°] - Eingabe)	30,00	0,86603	Stand alt: 09.08.2010 Stand letzte Änderung: 22.12.2015
Tangens (des Winkels [°] - Eingabe)	30,00	0,57735	Wert - Eingabe für Unterberechnungen
Cotangens (des Winkels [°] - Eingabe)	30,00	1,73205	Für Wertevergleich bei den Systemen: alt/neu zum 1. Abschnitt!
ArcSinus (des Winkels - Ergebnis [°])	0,50000	30,00	Achten darauf! Wo sind Minuswerte Unsinn! Es sind eventuell keine Sperren
ArcCosinus (des Winkels - Ergebnis [°])	0,86603	30,00	XLS-P17a_a-t,a-s,ds+dt-InEtappeKurve-Berechngn-versch,sin etc(2)F+H+S_AZT1106+
ArcTangens (des Winkels - Ergebnis [°])	-3,00000	-71,57	
ArcCotangens (des Winkels-Ergebnis [°])	1,73205		
phi [Bogen] (des Winkels [°] - Eingabe)	180,00	3,14159	
phi [°] (des Winkels [Bogen] - Eingabe)	3,14159	180,00	
Kreisumfang = d (Werteingabe x) * PI()	1,00	3,14159	
Kreisfläche = r ² (Werteingabe x) * PI()	2,00	12,566	

Umwandlung der a/t-Kurve - VWLupo	o/VWPa	assat - alle Werte	e für Offset	Stand alt: 09.08.2010		Gilt nur für	die Kompre	ssionsphase	e!
m-Kfz-Masse [[kg]	1500	Kfz				·		
VKollision [n	n/s]	12,5000							
x [mm]-Koordinate * y [mm]-Koordinate =	^ t [s]	* a (= g * 9,80665)) [m/s²] =^ delta v [[m/s]					
x [mm]-Koordinate		120,00							
y [mm]-Koordinate		77,40							
t = x-Koordinate [[ms]	120,00							
$g = y$ -Koordinate (1g = $^{^{^{^{^{^{^{^{3}}}}}}}$ 9,80665 m/s ²)	[g]	60,00							
delta v pro 1 mm ² [r	n/s]		0,00760205						
delta t [ms] [ms]	5,00	[ms]	t= 0,00 ms	5,00	10,00	15,00	20,00	25,00
mm² pro Etappe			[mm²]	0,00	64,00	64,00	71,00	77,00	90,00
mm² kumuliert			[mm²]	0,00	64,00	128,00	199,00	276,00	366,00
delta v pro Etappe [r	n/s]		[m/s]	0,0000	0,4865	0,4865	0,5397	0,5854	0,6842
v kumuliert [r	n/s]		[m/s]	12,5000	12,0135	11,5269	10,9872	10,4018	9,7176
delta s pro Etappe	[m]		[m]	0,0000	0,0613	0,0589	0,0563	0,0535	0,0503
skumuliert (rechnet Negativwert) [[m]		[m]	0,0000	0,0613	0,1201	0,1764	0,2299	0,2802
skumuliert (wandelt negativ auf +um) [[m]		[m]	0,0000	0,0613	0,1201	0,1764	0,2299	0,2802
amEtappe (Verzögerung)	[g]		[g]	0,0000	9,9225	9,9225	11,0078	11,9380	13,9535
FmEtappe (Kraft)	[N]		[N]	0,0000	145959	145959	161924	175607	205255
deltaEEtappe = deltaWEtappe [[Nm]		[Nm]	0,0	8944,9	8589,9	9113,9	9390,2	10324,1
Ekumuliert = Wkumuliert [1	Nm]		[Nm]	117187,5	108242,6	99652,7	90538,8	81148,6	70824,5

Front - Umwandlung der a/t-Kurve des AZT-	-Testes in CF"dyn	-Werte - alle Wert	e für Offset - Kfz fährt ge	egen starre (ui	ndeformierbar	e) feststehende	Wand (Masse	unendlich);	
m-Kfz-Masse [kg]	1030	Kfz	Opel Agila-Test 1201						
VKollision = delta vKompression [m/s]	4,2500								
x [mm]-Koordinate * y [mm]-Koordinate = ^ t [s]	* a (= g * 9,80665) [m/s²] = ^ delta v [[m/s]						
x [mm]-Koordinate	200,00								
y [mm]-Koordinate	59,50								
t (Zeit) [ms] [ms]	200,00								
g (Verz) (1g=^ 9,80665 m/s²) [g]	20,00								
delta v pro 1 mm ² [m/s]		0,00329635							
Ermittlung von delta t für ddyn								Eingabe x-F	
x-Felderanzahl-kumuliert [mm²]	1483	1483	< Eingabe x-Felderan	zahl [mm²] fü	r delta vKomp	ressiongesamt		1483	
k3-Faktor (Front)		0,001432906			k	3-Faktor (Fron	it)		
delta t-Zeitabschnitt-kumuliert [s]	0,089412				delta t-Ze	itabschnitt-kui	muliert [s]	0,089412	
ddyn-kumuliert [m]		0,19000050			dd	lyn-kumuliert [m]		
ddyn-kumuliert - Versuchswert [m]	0,1900								
ddyn-kumuliert [m]		[m]	0,0000	0,0250	0,0500	0,0750	0,1000	0,1250	
delta s kumul = ddyn-kumul - rechnerisch [m]		[m]	0,0000	0,0250	0,0500	0,0750	0,1000	0,1250	
delta t - kumuliert (Zeitabschnitt) [s]		[s]	t= 0,00000	0,00590	0,01182	0,01792	0,0243	0,03502	
Felder - mm ² - kumuliert		[mm ²]	0,0	3,0	16,0	44,0	93,0	475,0	
delta v - kumuliert (Geschw) [m/s]		[m/s]	0,0000	0,0086	0,0459	0,1261	0,2665	1,3613	
v - kumuliert (Geschw) [m/s]		[m/s]	4,2500	4,2414	4,2041	4,1239	3,9835	2,8887	
am - kumuliert (Verzögerung) [m/s²]		[m/s ²]	0,00	1,46	3,88	7,04	10,97	38,87	
Fm - kumuliert (Kraft) [N]		[N]	0,0	1500,9	3995,7	7247,7	11297,0	40037,1	
deltaW - kumuliert (Arbeit) [Nm]		[Nm]	0,0	37,6	199,6	543,8	1130,1	5004,6	
C"dyn - kumuliert [kN/m]		[kN/m]	0,0	119,8	159,9	193,2	225,9	640,6	
delta vSchaden - kumuliert [m/s]		[m/s]	0,0000	0,27	0,62	1,03	1,48	3,12	

Heck, Seite - Umwandlung der a/t-Kurve in	CH"*dyn- oder C	S"*dyn-Werte - AZ	T-Test - alle Werte für C	Offset	Stand alt: 09	9.08.2010	Gilt nur für	die Kompr
m-Kfz-Masse [kg]	1080	Kfz	Fiat 500-Test 1197					
m-Barrieren(starr)-Masse [kg]	1400	Barriere (starr)	10°					
VKollisionBarriere [m/s]	4,2500							
delta vKompressionKfz [m/s]		2,3992						
x [mm]-Koordinate * y [mm]-Koordinate = t [s]	* a (= g * 9,80665) [m/s²] =^ delta v [m/s]					
x [mm]-Koordinate	201,00							
y [mm]-Koordinate	59,70							
t (Zeit) [ms] [ms]	200,00							
g (Verz) $(1g=^ 9,80665 \text{ m/s}^2)$ [g]	20,00							
delta v pro 1 mm ² [m/s]		0,00326897						
Ermittlung von delta t für ddyn								Eingabe x-F
x-Felderanzahl-kumuliert [mm²]	816	816	< Eingabe x-Felderan	nzahl [mm²] fü	•			816
k2-Faktor (Heck, Seite)		0,002604167			k2-F	aktor (Heck, S	eite)	
delta t-Zeitabschnitt-kumuliert [s]	0,0424				delta t-Ze	itabschnitt-kur	muliert [s]	0,0424
ddyn-kumuliert [m]		0,09010000			dd	yn-kumuliert [m]	
ddyn-kumuliert - Versuchswert [m]	0,0900							
ddyn-kumuliert [m]		[m]	0,0000	0,0250	0,0500	0,0750	0,1000	0,1250
ddyn-kumuliert - rechnerisch [m]		[m]	0,0000	0,0250	0,0500	0,0750	0,0901	0,0000
delta t - kumuliert (Zeitabschnitt) [s]		[s]	t= 0,00000	0,00645	0,01480	0,02397	0,04240	0,00000
Felder - mm² - kumuliert		[mm²]	0,0	146,0	336,0	430,0	816,0	0,0
delta vgesKompressionKfz - aus C70 [m/s]	2,3992	[m/s]	0,0000					
delta v = v - kumuliert (Geschw) [m/s]		[m/s]	0,0000	0,4293	0,9879	1,2643	2,3992	0,0000
sS - kumuliert (Weg Kfz-Schwerpunkt) [m]		[m]	0,000000	0,001384	0,007310	0,015152	0,050863	0,000000
am - kumuliert (Beschleunigung Kfz-Schwerpunkt)	[m/s ²]	[m/s²]	0,00	66,55	66,75	52,74	56,58	#DIV/0!
Fm - kumuliert (Kraft Kfz-Schwerpunkt) [N]		[N]	0,0	71877,3	72090,2	56963,8	61111,5	#DIV/0!
deltaW - kumuliert (Arbeit) [Nm]		[Nm]	0,0	99,5	527,0	863,1	3108,3	#DIV/0!
C _H "*dyn oder C _S "*dyn-kumuliert [kN/m]		[kN/m]	0,0	319,4	422,5	306,6	765,8	#DIV/0!
F _H "*dyn oder F _S "*dyn-kumuliert, Schaden [kN]		[kN]	0,0	4,0	10,6	11,5	34,5	#DIV/0!
delta vSchaden - kumuliert - [m/s]		[m/s]	0,0000	0,43	0,99	1,26	2,40	#DIV/0!

Umwandlung der a(F)/s-Kurve - alle Werte	für Offset	Stand alt: 09.08.	.2010	Gilt nur für	die Kompr	essionsphase	<u>!</u>	
m-Kfz-Masse [kg]	1500	Kfz						
VKollision [m/s]	12,5000							
x [mm]-Koordinate * y [mm]-Koordinate = s (dd	lyn) [m] * F [N] =	^ WDef [Nm]						
x [mm]-Koordinate	160,00							
y [mm]-Koordinate	102,20							
s (ddyn)= x-Koordinate [m]	0,8000							
F = y-Koordinate [kN]	400,00							
deltaWDef pro 1 mm ² [Nm]		19,56947162						
delta s (ddyn) aus Diagramm pro Etappe [m]	0,0250	[m]	s (ddyn) = 0,0000 m	0,0250	0,0500	0,0750	0,1000	0,1250
gleich breit wie das Feld mm² pro Etappe								
mm ² pro Etappe		[mm²]	0,00	185,00	180,00	180,00	180,00	180,00
mm² kumuliert		[mm ²]	0,00	185,00	365,00	545,00	725,00	905,00
deltaWDef pro Etappe [Nm]		[Nm]	0,0	3620,4	3522,5	3522,5	3522,5	3522,5
WDef kumuliert [Nm]		[Nm]	0	3620	7143	10665	14188	17710
Fm pro Etappe [kN]		[kN]	0,00	144,81	140,90	140,90	140,90	140,90
Fm kumuliert [kN]		[kN]	0,00	144,81	142,86	142,20	141,88	141,68
amEtappe (Verzögerung) [g]		[g]	0,000	9,8446	9,5785	9,5785	9,5785	9,5785
C"dynEtappe [kN/m]		[kN/m]	0,0	11585,1	11272,0	11272,0	11272,0	11272,0
C"dynkumuliert [kN/m]		[kN/m]	0,0	11585,1	5714,3	3792,1	2837,6	2266,9
[delta v aus WDefkumuliert] [m/s]		[m/s]	0,0000	2,1971	3,0861	3,7710	4,3494	4,8594
[delta v aus WDefkumuliert] [km/h]		[km/h]	0,00	7,91	11,11	13,58	15,66	17,49

Front-, Heck-, Seite - Umwandlung der a/t-	Kurve des AZT-Te	estes (oder eines a	nderen: mit ?% Überde	ckung im Nied	riggeschwindig	gkeitsbereich) ii	n CF"dyn-Wert	e - alle Werte		
Neu: 2015: 2. Abschnitt: Berechnung der	Etappen (für die	Zeit - Etappenzeit	en zusammengerechnet	wie bei einer i	Kurvenbremsu	ng) - Vergleich	zur Berechnun	g von Beginn		
m-Kfz-Masse [kg]	1165	VW PoloTV Heck Tes	t AZT1106 Offset40% v _{KollBa}	_{arr} 15,0 km/h del	ta v _{Kompr.} 6,93 km	n/h - umgerechne	t auf volle Breite	: V _{KollBarr} 21,21		
Vkoll.KfzFrontsystemV.Br.=ΔvKompV.Br.[m/s]	0,0000	VKollKfzV.Br.[km/h]	VKollKfzV.Br.[km/h] 0,00 VKollisionKfz <i>Frontsystem</i> Versuch <i>Offse</i> i							
x [mm]-Koordinate * y [mm]-Koordinate = ^ t [s]	* a (= g * 9,80665) [m/s²] =^ delta v [[m/s]	d _{volle Breite} [cn	n]	$d0_{v.Br.} >= [cm]$	4,65			
x [mm]-Koordinate: t (Zeit) [ms]	260,000			ddyn _{volle Breite}		7,655	k0Faktor<=	0,3928		
y [mm]-Koordinate: Verz. oder Beschl.	142,50	in [g] (1g=^ 9	,80665 m/s²)	d0Def _{volle Breite} -	_{Wert?SG04} [cm]	0,60	kDef-Faktor	0,9869		
t (Zeit) [ms] [ms]	100,00	2,7217	ç delta vTransKompressio			ç delta vTrans+	RotKompression	Versuchskurve		
g (Verz) (1g=^ 9,80665 m/s²) [g]	20,000	1,064918	ç Eingabe-Korrekturfakt	tor X (> 0,00!) fo	ir delta v pro 1 r	mm² [m/s]-Errech	inung è	1,064918		
delta v pro 1 mm² [m/s]-mit Faktor X	eventuell korr!	0,00056374	delta v pro 1 mm² [m/s]-unkorrigiert (mit X)! 0,00052937 t - Zeitabschnittle							
Ermittlung von delta t für ddyn	ddyn Feld B132: korrigiert auf eine kleinere Kompressionszeit, da v _{Kollision} B									
x-Felderanzahl-kumuliert [mm²]	4828	4828								
k3-Faktor (Front) oder k2-Faktor (Heck,	Seite)	0,0006102			k	3-Faktor (Fron	it)			
delta t-Zeitabschnitt-kumuliert-Kompr[s]	0,0244400	0,030547	Zeit rechts vergleich	en mit links	delta t-Zeital	bschnitt-kumu	liert-Komp[s]	0,00000		
ddyn-kumuliert [m]		0,072007	delta skumul = ddynkumu	I - rechn. [m]	dd	yn-kumuliert [m]			
ddyn-max - Versuchswert It. AZT [m]	0,0900	0,076550	← ddyn-kumuliert-Rechen	•	, 0					
Altabschnitt - 1. Abschnitt: Front - Umwand										
Dieses System - Altabschnitt - 1. Abschnitt		-						ŭ		
	alt:09.08.2010		0,0000	1,9973	5,2158	7,2391	7,6764	8,1927		
	alt:09.08.2010		0,0000	0,0200	0,0522	0,0724	0,0768	0,0819		
delta t - kumuliert (Zeitabschnitt) [s]		[s]	0,00000	0,00339	0,01018	0,01867	0,02036	0,02206		
Felder - mm ² - kumuliert		[mm²]	0,0	1,4	1260,1	3302,2	3477,6	3570,2		
delta v - kumuliert (Geschw) [m/s]		[m/s]	0,0000	0,0008	0,7104	1,8616	1,9605	2,0127		
v - kumuliert (Geschw) [m/s]		[m/s]	0,0000	0,0008	0,7104	1,8616	1,9605	2,0127		
am - kumuliert (Verzögerung) [m/s²]		[m/s ²]	0,00	0,23	69,78	99,71	96,29	91,24		
Fm - kumuliert (Kraft) [N]		[N]	0,0	271,2	81294,6	116161,9	112177,7	106289,8		
deltaW - kumuliert (Arbeit) [Nm]		[Nm]	0,0	0,0	293,9	2018,6	2238,8	2359,6		
C"dyn - kumuliert [kN/m]		[kN/m]	0,0	0,0	216,1	770,4	759,8	703,1		
delta vSchaden - kumuliert - [m/s]		[m/s]	0,00	0,00	0,71	1,86	1,96	2,01		
delta vSchaden - kumuliert - [km/h]		[km/h]	0,00	0,00	2,56	6,70	7,06	7,25		

Neu: 2015: 2. Abschnitt: Berechnung der Etappen (für die Zeit - Etappenzeiten zusammengerechnet wie bei einer Kurvenbremsung) - Vergleich zur Berechnung von Beginn an											
AZT-Front-, Heck- oder Seitentest: beim Heck- und Sei	entest bei mm²: nur di	e Kompressionswerte ei	ngeben - in Ze	ile 235 + 237!		1 mm auf der x	-Achse = ^				
x-Felderanzahl-jede Etappe-aus Zeile 239[mm²] Bei Front r	egative Werte, Heck+Se	eite: positive Werte!	0,00	1,41	55,86	241,83	465,98				
x-Felderanzahl - aus jeder Etappe kumuliert-Zeile 2	40 [mm²]	0,00	0,00	1,41	57,28	299,11	765,09				
delta v - (Geschwindigkeit) - für jede Etappe [m/s]	[m/s]	0,0000	0,0000	0,0008	0,0315	0,1363	0,2627				
delta v - (Geschwindigkeit) - mit jeder Etappe kum	uliert [m/s]	0,0000	0,0000	0,0008	0,0323	0,1686	0,4313				
v - aus Geschwindigkeit VKoll mit jeder Etappe kumulier	[m/s]	0,0000	0,0000	0,0008	0,0323	0,1686	0,4313				
v - aus Geschwindigkeit VKoll mit jeder Etappe kumulier	[km/h]	0,00	0,00	0,00	0,12	0,61	1,55				
delta t-Zeitabschnitt-für jede Etappe [mm]Korrek	ur auf <komprzeit< td=""><td>siehe gelbes Feld ab Z127!</td><td>3,5300</td><td>3,5300</td><td>3,5300</td><td>3,5300</td><td>3,5300</td></komprzeit<>	siehe gelbes Feld ab Z127!	3,5300	3,5300	3,5300	3,5300	3,5300				
delta t-Zeitabschnitt - für jede Etappe [ms]	[ms]	0,00000	1,357692	1,3577	1,3577	1,3577	1,3577				
delta t-Zeitabschnitt aus jeder Etappe kumuliert [n	is] [ms]	0,00000	1,36	2,72	4,07	5,43	6,79				
ddyn - für jede Etappe [cm]	[cm]!	0,0000	0,8000	0,7999	0,7952	0,7705	0,7119				
ddyn-aus jeder Etappe kumuliert: nur maximal bis Ende	positiver Wert![cm]!	0,000	0,8000	1,5999	2,3951	3,1656	3,8775				
ddyn-aus jeder Etappe kumul:Kompression+Restitution (wo v<	0) dazu summiert! [cm]!	0,000	0,8000	1,5999	2,3951	3,1656	3,8775				
am - für jede Etappe (Verzögerung/Beschleunigun	g) [m/s²]	0,000	0,000	0,587	23,195	100,413	193,485				
am - aus jeder Etappe kumuliert (Verzög./Beschl.)	[m/s ²]	0,000	0,000	0,294	7,927	31,049	63,536				
Fm - für jede Etappe (Kraft) [N]	[N]	0,0	0,0	684,1	27021,9	116980,7	225410,2				
Fm - aus jeder Etappe kumuliert (Kraft)	[N]	0,0	0,0	342,0	9235,3	36171,7	74019,4				
deltaE (W) - für jede Etappe (Energie - Arbeit) [Nr	n] [Nm]	0,0	0,0	0,0	0,6	16,0	91,8				
deltaE (W) - aus jeder Etappe kumuliert (Energie -	Arbeit) [Nm]	0,0	0,0	0,0	0,6	16,6	108,4				
deltaE - aus jeder Etappe kumuliert vom Beginn weg abgerech	net (Energie) [Nm]	0,0	0,0	0,0	0,6	16,6	108,4				
C"dyn - für jede Etappe [kN/m]	[kN/m]	0,0	0,0	0,0	19,2	537,5	3623,2				
C"dyn - aus jeder Etappe kumuliert [kN/m]	[kN/m]	0,0	0,0	0,0	2,1	33,1	144,1				
delta vSchaden - kumuliert - [m/s]	[m/s]	0,0000	0,0000	0,0008	0,0323	0,1686	0,4313				
delta vSchaden - kumuliert - [km/h]	[km/h]	0,00	0,00	0,00	0,12	0,61	1,55				
1. Abschnitt mit Werten aus dem 2. Abschnitt und dem	Berechnungssystem wie	im 2. Abschnitt: Front -	Umwandlung	der a/t-Kurve	des AZT-Testes	(oder eines a	nderen: mit ?9				
ddyn-kumuliert [m] Neu: 20	15 [m]	0,0000	0,0250	0,0500	0,0750	0,1000	0,1250				
ddyn-aus jeder Etappe kumul:Kompression+Restitution (wo v<	0) dazu summiert! [m]!	0,0000	0,0080	0,0160	0,0240	0,0317	0,0388				
delta t-Zeitabschnitt aus jeder Etappe kumuliert [s	[s]	0,00000	0,00136	0,00272	0,00407	0,00543	0,00679				
x-Felderanzahl - aus jeder Etappe kumuliert [mm²	[mm²]	0,00	0,00	1,41	57,28	299,11	765,09				
delta v - (Geschwindigkeit) - mit jeder Etappe kum	ulieri [m/s]	0,0000	0,0000	0,0008	0,0323	0,1686	0,4313				
v - aus Geschwindigkeit VKoll mit jeder Etappe kumulier		0,0000	0,0000	0,0008	0,0323	0,1686	0,4313				
am - aus jeder Etappe kumuliert (Verzög./Beschl.)	[m/s ²]	0,000	0,000	0,294	7,927	31,049	63,536				
Fm - aus jeder Etappe kumuliert (Kraft)	[N]	0,0	0,0	342,0	9235,3	36171,7	74019,4				
deltaE (W) - aus jeder Etappe kumuliert (Energie -		0,0	0,0	0,0	0,6	16,6	108,4				
C"dyn - aus jeder Etappe kumuliert [kN/m]	[kN/m]	0,0	0,0	0,0	2,1	33,1	144,1				
delta vSchaden - kumuliert - [m/s]	[m/s]	0,0000	0,0000	0,0008	0,0323	0,1686	0,4313				

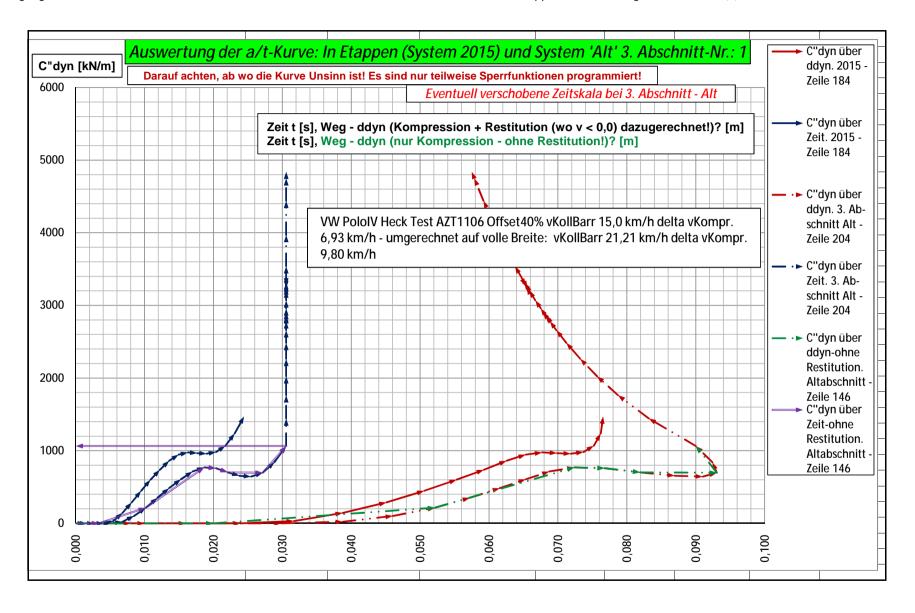
Neu: 2015: 3. Abschnitt: Berechnung der Eta	appen (für die Ze	it - Etappenzeiten :	zusammengerechnet wie	e bei einer Kur	venbremsung)	- Vergleich zur	Berechnung v	on Beginn an				
Dies in diesem 3. Abschnitt. Im 2. Abschnitt	ergibt sich diese	entsprechende rici	htige Kompressionszeit.	Kompressions	zeit tKompres:	sion errechnet ü	iber die mittlei	re Geschwindi				
Zum Vergleich von 3. Abschnitt zum 2. Absch	hnitt: Ausgehen d	davon: unterstellt d	lie gleiche kumulierte Fe	elderanzahl [m	nm²] und dann	die geänderte S	Skalenzeit bei	der Auswertui				
z.B.: Versuch Fiat 500-Test 1197 - AZT-Heck	test: Wenn die K	ompressionszeitGe	samt aus 2. Abschnitt m	nit (z.B.: 46,64	ms) gleichges	etzt wird der Ko	ompressionsze	itGesamt aus				
tKompressionszeit gesamt tatsächlich (au	us 2. Abschnitt	- Zeile 159) [ms]	24,44000	1 mm auf de	er x-Achse = /	` Zeit t [m	s] = ^ Ze	it t [s]				
delta v pro 1 mm ² [m/s]		0,00056374	t-ZeitabschnittKon	npression-k	<mark>umuliert</mark> : ei	rechnet aus: t	Kompression	[s] = ddynn				
1. Abschnitt mit Werten aus dem 3. Abschnitt und dem Berechnungssystem wie im 1. Abschnitt: Front - Umwandlung der a/t-Kurve des AZT-Testes (oder eines anderen: mit												
Dieses System - 1. Abschnitt - darf nur angewandt werden, wenn die tatsächliche Kompressionszeit mit der berechneten Kompressionszeit ziemlich genau übereinstimmt. Bein												
ddyn-kumuliert [m] <i>Alt: 2010</i> [m] 0,0000 0,0250 0,0500 0,0750 0,1000 0,1250												
ddyn-aus jeder Etappe kumul: Kompr minus Restit	. (wo v<0) davon a	abgerechnet! [cm]!	0,000	0,9999	1,9996	2,9820	3,8759	4,6035				
ddyn-aus jeder Etappe kumul:Kompression+Restit	ution (wo v< 0) da	zu summiert! [m]!	0,0000	0,0100	0,0200	0,0298	0,0388	0,0460				
delta t - kumuliert (Zeitabschnitt) [s]		[s]	0,00000	0,00170	0,00339	0,00509	0,00679	0,00848				
Felder - mm ² - kumuliert		[mm²]	0,0	0,0	1,4	57,3	299,1	765,1				
delta v - kumuliert (Geschw) [m/s]		[m/s]	0,0000	0,0000	0,0008	0,0323	0,1686	0,4313				
v - kumuliert (Geschw) [m/s]		[m/s]	0,0000	0,0000	0,0008	0,0323	0,1686	0,4313				
am - kumuliert (Verzögerung) [m/s²]		[m/s²]	0,00	0,00	0,23	6,34	24,84	50,83				
Fm - kumuliert (Kraft) [N]		[N]	0,0	0,0	273,7	7389,0	28940,2	59221,3				
deltaW - kumuliert (Arbeit) [Nm]		[Nm]	0,0	0,0	0,0	0,6	16,6	108,4				
C"dyn - kumuliert [kN/m]		[kN/m]	0,0	0,0	0,0	1,4	22,0	102,3				
delta vSchaden - kumuliert - [m/s]		[m/s]	0,0000	0,0000	0,0008	0,0323	0,1686	0,4313				
Neu: 2015: 3. Abschnitt: Berechnung der Eta	appen (für die Ze	it - Etappenzeiten :	zusammengerechnet wie	e bei einer Kur	venbremsung)	- Vergleich zur	Berechnung v	on Beginn an				
x-Felderanzahl - für jede Etappe [mm²]		[mm²]	0,00	0,00	1,41	55,86	241,83	465,98				
x-Felderanzahl - aus jeder Etappe kumul	iert [mm²]	[mm²]	0,00	0,00	1,41	57,28	299,11	765,09				
delta v - (Geschwindigkeit) - für jede Eta	appe [m/s]	[m/s]	0,0000	0,0000	0,0008	0,0315	0,1363	0,2627				
delta v - (Geschwindigkeit) - mit jeder Et	tappe kumuliert	[m/s]	0,0000	0,0000	0,0008	0,0323	0,1686	0,4313				
v - aus Geschwindigkeit VKoll mit jeder Etapp	oe kumuliert	[m/s]	0,0000	0,0000	0,0008	0,0323	0,1686	0,4313				
v - aus Geschwindigkeit VKoll mit jeder Etapp	e kumuliert	[km/h]	0,00	0,00	0,00	0,12	0,61	1,55				
delta t-Zeitabschnitt-für jede Etappe [mr	n] <mark>-verschob</mark> ei	ne Zeitskala(ev	0,00000	3,53	3,53	3,53	3,53	3,53				
delta t-Zeitabschnitt-für jede Etappe [ms]-verschoben	e Zeitskala (ev.	0,00000	1,6969	1,6969	1,6969	1,6969	1,6969				
delta t-Zeitabschnitt aus jeder Etappe ku	ım [ms] <mark>-versch</mark>	ob.Zeitskala(ev.)	0,00000	1,70	3,39	5,09	6,79	8,48				
ddyn - für jede Etappe: eine Zeitkorre	ktur erfolgte!	[cm]!	0,0000	0,8000	0,7999	0,7952	0,7705	0,7119				
ddyn-aus jeder Etappe kumuliert: nur maxim	al bis Ende positi	ver Wert! [cm]!	0,000	0,8000	1,5999	2,3951	3,1656	3,8775				
ddyn-aus jeder Etappe kumul:Kompression+Restit	ution (wo v< 0) da	zu summiert! [cm]!	0,000	0,8000	1,5999	2,3951	3,1656	3,8775				
am - für jede Etappe (Verzögerung/Besc	hleunigung)- <mark>Ze</mark>	eit t korr [m/s²]	0,000	0,000	0,587	23,195	100,413	193,485				
am - aus jeder Etappe kumuliert (Verzög	J./Beschl.) - Ze	eit t korr [m/s²]	0,000	0,000	0,294	7,927	31,049	63,536				

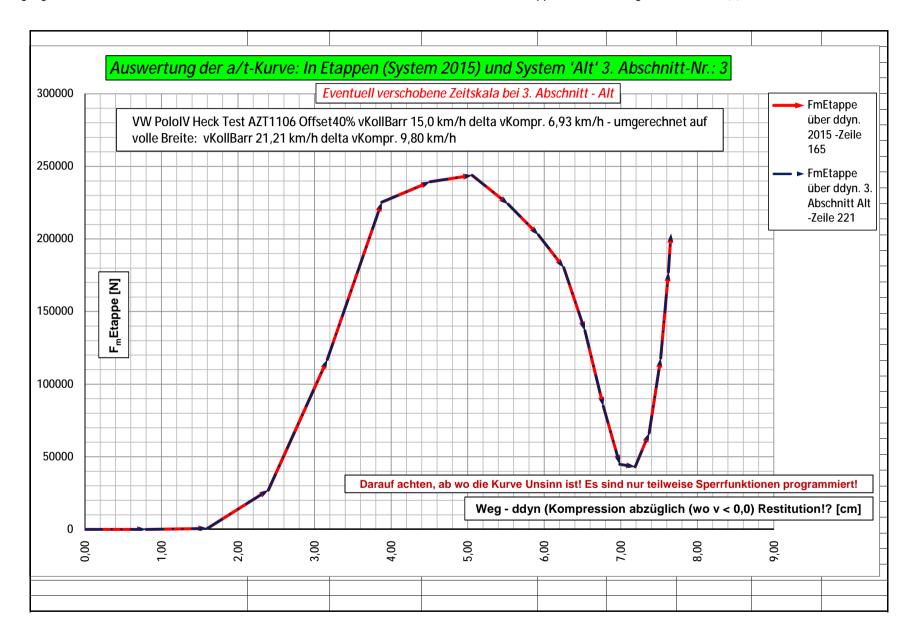
Francisco Channe (Vraft) [N]	[NI]	0.0	0.0	/0/1	27021.0	11/000 7	225410.2
Fm - für jede Etappe (Kraft) [N]	[N]	0,0	0,0	684,1	27021,9	116980,7	225410,2
Fm - aus jeder Etappe kumuliert (Kraft)	[N]	0,0	0,0	342,0	9235,3	36171,7	74019,4
deltaE (W) - für jede Etappe (Energie - Arbeit) [Nm]	[Nm]	0,0	0,0	0,0	0,6	16,0	91,8
deltaE (W) - aus jeder Etappe kumuliert (Energie - Ar	beit) [Nm]	0,0	0,0	0,0	0,6	16,6	108,4
deltaE (W) aus jeder Etappe kumul [Nm]Kompression ab	gl. Restitution	0,0	0,0	0,0	0,6	16,6	108,4
deltaE - aus jeder Etappe kumuliert vom Beginn weg abgerechnet	(Energie) [Nm]	0,0	0,0	0,0	0,6	16,6	108,4
C"dyn - für jede Etappe [kN/m]	[kN/m]	0,0	0,0	0,0	19,2	537,5	3623,2
C"dyn - aus jeder Etappe kumuliert [kN/m]	[kN/m]	0,0	0,0	0,0	2,1	33,1	144,1
delta vSchaden - kumuliert - [m/s]	[m/s]	0,0000	0,0000	0,0008	0,0323	0,1686	0,4313
delta vSchaden - kumuliert - [km/h]	[km/h]	0,00	0,00	0,00	0,12	0,61	1,55
Weiteres:							
delta t - kumuliert (Zeitabschnitt) aus Zeile 139 [ms]	[ms]	0,00	3,39	10,18	18,67	20,36	22,06
C"dyn*2(f.volle Br.)aus jederEtappe kum.[kN/m]=Zeile184(ist*2)*-1	[kN/m]	0,0	0,0	0,0	-2,1	-33,1	-144,1
C"dyn*2(f.volle Br.)aus jederEtappe kum.[kN/m]=Zeile184(ist*2)	[kN/m]	0,0	0,0	0,0	2,1	33,1	144,1
x-Felderanzahl-für jede Etappe-links[mm²] Bei Front nega	tive Werte, Heck+Se	eite: positive Werte!	0,00	2,00	70,00	290,00	407,00
x-Felderanzahl - aus jeder Zeit-Etappe kumuliert[mm	?] Offset-Werte	0,00	0,00	2,00	72,00	362,00	769,00
x-Felderanzahl-für jede Etappe-rechts[mm²] Bei Front nega	tive Werte, Heck+Se	eite: positive Werte!	0,00	0,00	9,00	52,00	252,00
x-Felderanzahl - aus jeder Zeit-Etappe kumuliert[mm	?] Offset-Werte	0,00	0,00	0,00	9,00	61,00	313,00
x-Felderanzahl-für jede Etappe-(links+rechts)/2*v2 [mm²]	Korrektur ∆v _{Rotation}	Werte für Zeile 151	0,00	1,41	55,86	241,83	465,98
x-Felderanzahl - aus jeder Etappe kumuliert-(links+re	chts)/2*√2 [mm²]	Werte in Zeile 152	0,00	1,41	57,28	299,11	765,09
delta t-Zeitabschnitt aus jeder Etappe kumuliert - aus	0,00000	1,36	2,72	4,07	5,43	6,79	
delta sS - für jede Etappe (Weg Kfz-Schwerpunkt) - zu delta v Zeile	0,0000	0,0000	0,0001	0,0022	0,0136	0,0407	
sS - aus jeder Etappe kumuliert (Weg Kfz-Schwerpunkt) - zu delta	0,0000	0,0000	0,0001	0,0023	0,0159	0,0567	
deltaE (W) - aus jeder Etappe kumuliert (Energie - Arbeit) - Zeile 1	68 - [kNm]	0,00000	0,00000	0,00000	0,00061	0,01656	0,10836

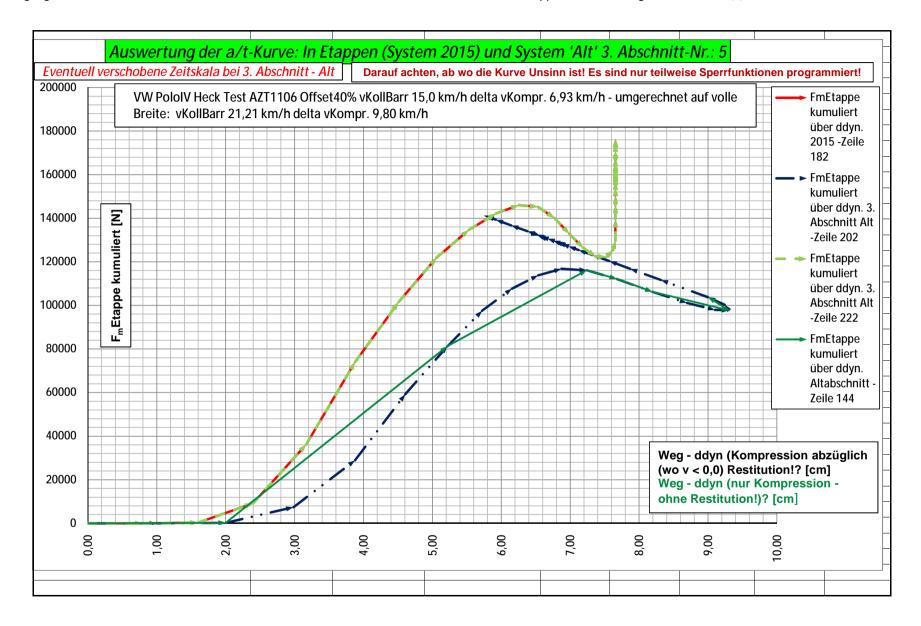
Das Diagramm wird automatisch mit den entsprechenden Werten aus den obigen Tabellen erstellt. Falls der sxWert auf der linken y-Skala anders ist als auf der rechten y-Skala des Diagramms ist die y-Skala zu korrigieren. Es ist auf der linken oder rechten y-Skala ein Zahlenwert mit Doppelklick anzuklicken. Es öffnet das Fenster: "Achsen formatieren".

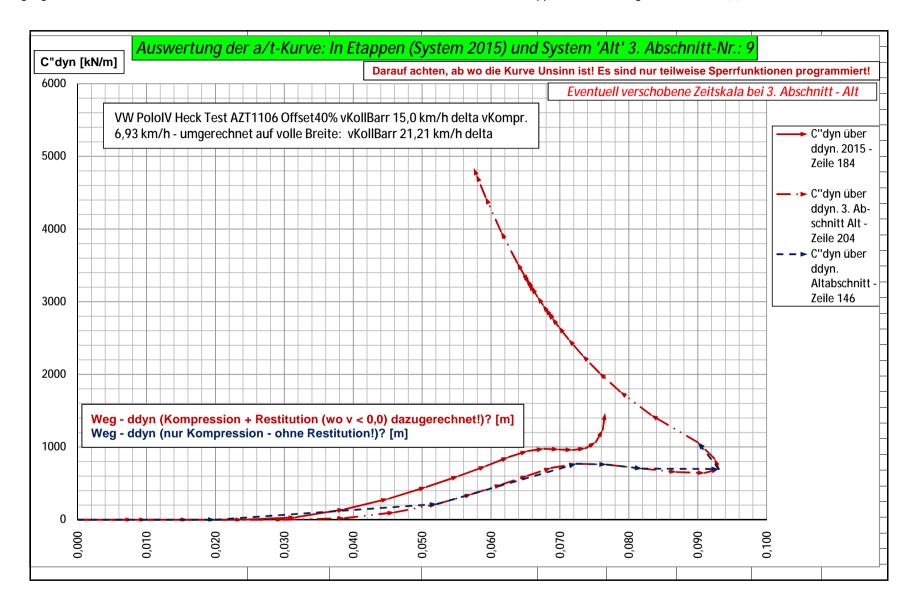
Dort unter "Skalierung" anklicken. Bei Höchstwert den aufgerundeten größten Wert aus der Zeile sx eingeben. Wenn 0,0 der y-Achse links mit der y-Achse rechts nicht auf der gleichen Linie liegt ist folgendes zu tun: Es ist auf der linken oder rechten y-Skala ein Zahlenwert mit Doppelklick anzuklicken. Es öffnet das Fenster: "Achsen formatieren". Dort unter "Skalierung" anklicken. Dort unter "Höchstwert" und unter "Kleinstwert" die geänderten Werte eingeben. Gleiche Werte für y-Achse links und y-Achse rechts eingeben.

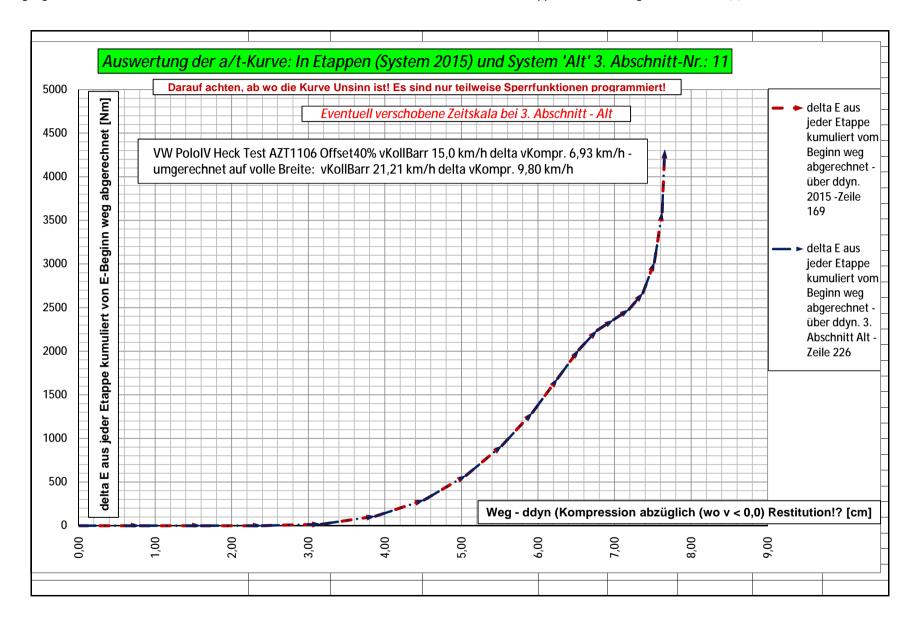
Für eine bessere Übersicht im Diagramm sind die Werte der y-Achse entweder sehr groß oder sehr klein anzusetzen (auf beiden Seiten gleiche Werte!).

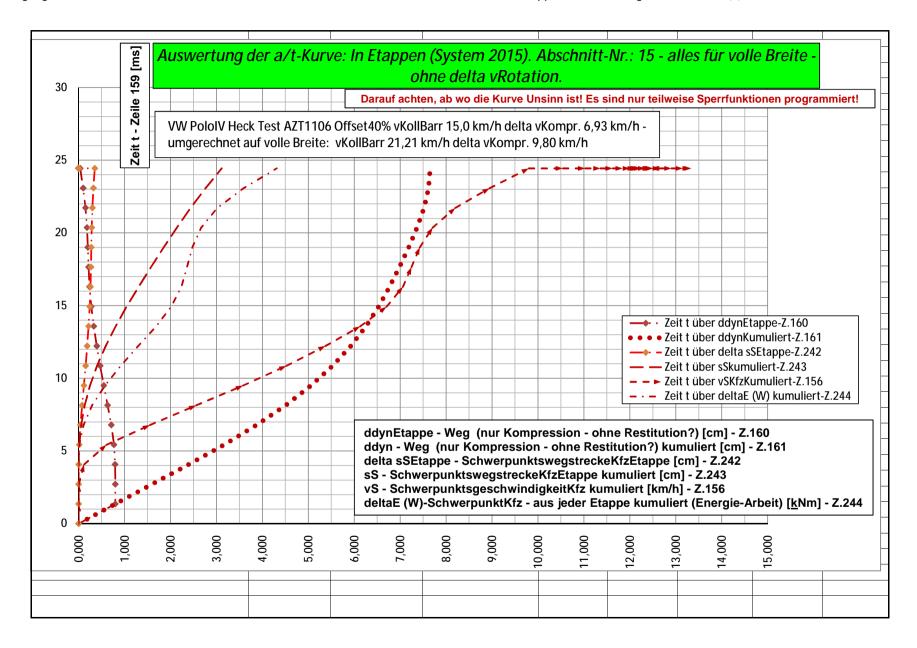












für unsinnig	ge Minuswerte prog	rammiert!				
1197+AGUSG	G01-04					

20.00	25.00	40.00	4E 00	E0.00	EE 00	40.00	4E 00	70.00	75.00	00.00	05.00	00.00	05.00
30,00	35,00	40,00	45,00	50,00	55,00	60,00	65,00	70,00	75,00	80,00	85,00	90,00	95,00
100,00	110,00	124,00	133,00	143,00	148,00	150,00	150,00	147,00	142,00	132,00	122,00	107,00	94,00
466,00	576,00	700,00	833,00	976,00	1124,00	1274,00	1424,00	1571,00	1713,00	1845,00	1967,00	2074,00	2168,00
0,7602	0,8362	0,9427	1,0111	1,0871	1,1251	1,1403	1,1403	1,1175	1,0795	1,0035	0,9275	0,8134	0,7146
8,9574	8,1212	7,1786	6,1675	5,0804	3,9553	2,8150	1,6747	0,5572	-0,5223	-1,5258	-2,4532	-3,2667	-3,9813
0,0467	0,0427	0,0382	0,0334	0,0281	0,0226	0,0169	0,0112	0,0056	0,0001	-0,0051	-0,0099	-0,0143	-0,0181
0,3269	0,3696	0,4078	0,4412	0,4693	0,4919	0,5088	0,5200	0,5256	0,5257	0,5206	0,5106	0,4963	0,4782
0,3269	0,3696	0,4078	0,4412	0,4693	0,4919	0,5088	0,5200	0,5256	0,5257	0,5308	0,5408	0,5551	0,5732
15,5039	17,0543	19,2248	20,6202	22,1705	22,9457	23,2558	23,2558	22,7907	22,0155	20,4651	18,9147	16,5891	14,5736
228062	250868	282796	303322	326128	337531	342092	342092	335251	323848	301041	278235	244026	214378
10647,7	10711,2	10816,8	10120,4	9170,6	7624,6	5790,1	3839,7	1870,6	28,2	1541,4	2767,8	3489,5	3884,5
60176,8	49465,6	38648,8	28528,4	19357,8	11733,2	5943,1	2103,4	232,8	204,6	-1336,8	-4104,6	-7594,1	-11478,6

	ddyn = dyna	mische Deform	ationstiefe an	n Kfz [m].	Stand alt: 0	9.08.2010	Gilt nur fü	r die Komp	ressionsph	ase!			
elderanzahl [mm²] für Er	rechnung von	ddynEtappe	-kumuliert - z	zum Erzielen	von ddyn-kı	umuliert - die	eser Werte v	<i>i</i> ie im rosa-F	arbfeld.			
1483	< Eingabe	x-Felderanzahl	[mm²] für Err	echnung von d	ddynEtappe-k	umuliert - zur	m Erzielen vol	n ddyn-kumul	iert - dieser W	/erte wie im r	osa-Farbfeld.		
0,0014329													
0,190001													
0,1500	0,1750	0,2000	0,2250	0,2500	0,2750	0,3000	0,3250	0,3500	0,4000	0,4500	0,5000	0,5500	0,6000
0,1500	0,1750	0,1900	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
0,04727	0,0816	0,089412	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
751,0	1469	1483	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0
2,1522	4,2099	4,2500	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
2,0978	0,0401	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
45,53	51,59	47,53	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
46896,4	53139,4	48958,8	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
7035,8	9301,4	9302,2	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
625,2	607,2	515,4	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
3,70	4,25	4,25	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!

essionspha	se!												
	07.5									1611			
		rechnung von											
816	< Eingabe	x-Felderanzahl	[mm²] für Err	echnung von d	ddynEtappe-k	umuliert - zur	n Erzielen vor	ı ddyn-kumul	iert - dieser W	erte wie im r	osa-Farbfeld.	T T	
0,0026042													
0.090100													
0,090100													
0.1500	0.1750	0.2000	0,2250	0.2500	0.2750	0.3000	0.3250	0.3500	0.4000	0.4500	0,5000	0,5500	0.6000
0.0000	0,0000	0,0000	0.0000	0,0000	0.0000	0.0000	0,0000	0,0000	0,0000	0.0000	0,0000	0.0000	0.0000
0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0
0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
0,000000	0,000000	0,000000	0,000000	0,000000	0,000000	0,000000	0,000000	0,000000	0,000000	0,000000	0,000000	0,000000	0,000000
#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!

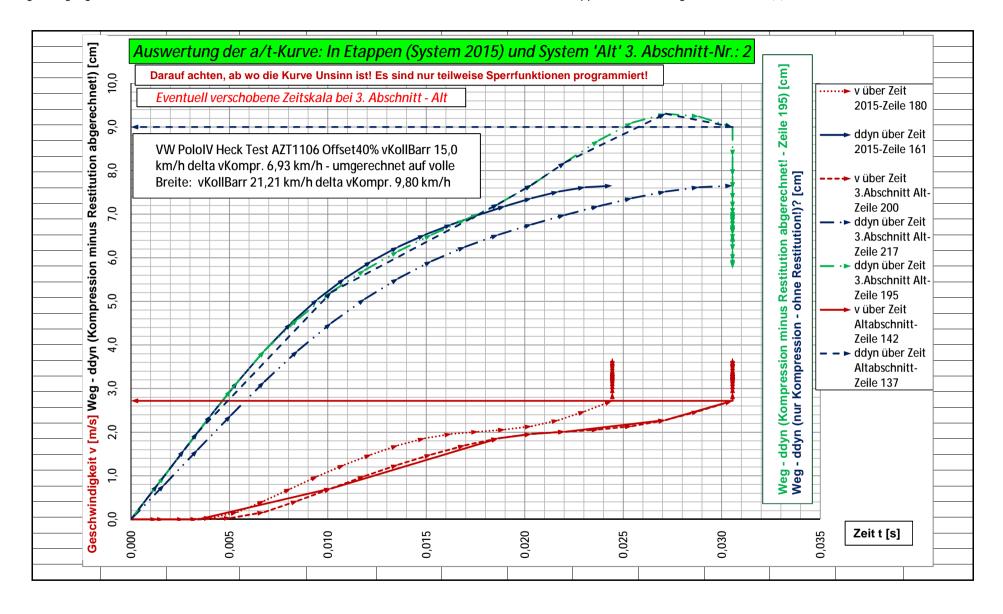
0,1500	0,1750	0,2000	0,2250	0,2500	0,2750	0,3000	0,3250	0,3500	0,3750	0,4000	0,4250	0,4500	0,4750
184,00	192,00	200,00	207,00	220,00	231,00	245,00	259,00	276,00	291,00	306,00	323,00	341,00	356,00
1089,00	1281,00	1481,00	1688,00	1908,00	2139,00	2384,00	2643,00	2919,00	3210,00	3516,00	3839,00	4180,00	4536,00
3600,8	3757,3	3913,9	4050,9	4305,3	4520,5	4794,5	5068,5	5401,2	5694,7	5988,3	6320,9	6673,2	6966,7
21311	25068	28982	33033	37339	41859	46654	51722	57123	62818	68806	75127	81800	88767
144,03	150,29	156,56	162,04	172,21	180,82	191,78	202,74	216,05	227,79	239,53	252,84	266,93	278,67
142,07	143,25	144,91	146,81	149,35	152,21	155,51	159,14	163,21	167,51	172,02	176,77	181,78	186,88
9,7914	10,2171	10,6428	11,0153	11,7071	12,2925	13,0375	13,7825	14,6871	15,4853	16,2835	17,1882	18,1460	18,9442
11522,5	12023,5	12524,5	12962,8	13776,9	14465,8	15342,5	16219,2	17283,8	18223,1	19162,4	20227,0	21354,2	22293,5
1894,3	1637,1	1449,1	1305,0	1194,8	1107,0	1036,7	979,4	932,6	893,4	860,1	831,9	807,9	786,9
5,3306	5,7814	6,2164	6,6366	7,0558	7,4708	7,8870	8,3044	8,7272	9,1519	9,5782	10,0085	10,4435	10,8792
19,19	20,81	22,38	23,89	25,40	26,89	28,39	29,90	31,42	32,95	34,48	36,03	37,60	39,16

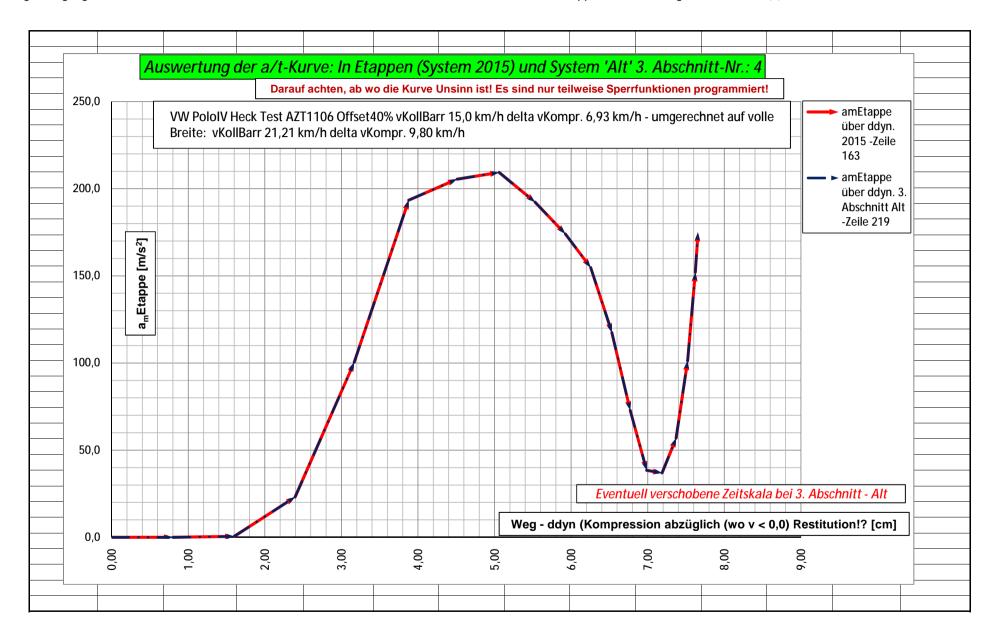
	3 3	n starre (undet							· ·				e Kompressior
		ılierten Werte g							•				
km/h delta v _{Kom}				gssystem g									
[m/s]		C'v.Br. [kN/m]		VKollision =				VKoll [m/s]					erte Unsinn
k0Def-Faktor	•	C"dyn [kN/m]	•	Beschleunigu	3 3	<i>J</i> -	•			ung/Verzöge	0 -0-	20,000	
dvResti incl. dvl	Reifenschl mit	C'k0v.Br.[kN/m]	3994,12	Beim AZT-Te	est Offset 40	% ist im a/t-	Diagramm a	auch die Mes	sung von vR	RotationMeßg	jerät beinhal	tet. Für die A	nstoßseite be
2,5 m/s ² [km/h]	3,76	C'k0Defv.Br.[kN/	239726,0	Diese Korrek	tur kann für	die Berechn	ungen ab 2.	Abschnitt m	it dem Korre	ekturfaktor X	vorgenomm	nen werden. I	Es ist aber all
nauswertung mi	t delta tKompre	ession [m/s]	2,7217	ç delta vTrans	Kompression: n	nit delta v pro 1	mm² korrigier	t (mit X)! [m/s].	Bei diesem Te	stmuster (Heck	stoß) ist delta v	Bremsung-Reife	nschlupfverzöge
ddyn [cm]	7,655	C"dyn [kN/m]	1472,80	delta vSchad	len - kumulie	ert - [km/h]	9,798	deltaW - ku	muliert (Arb	eit) [Nm]	4315,232		
umuliert: errech	net aus: tKomp	pression [s] = dd	ynmax-kumulier	t-Versuchswert [m] * 2 / VKollis	sion [m/s]	0,03055	[s] - Wert wird	auf Feld C132	Übertragen	In Feld Q1	28 ist die e	rrechnete K
als bei Offse	ettest ist!	Eingabe x-Fe	lderanzahl [n	nm²] für Erre	chnung von	ddynEtappe	-kumuliert -	zum Erzieler	von ddyn-k	cumuliert - d	ieser Werte	wie im gelbei	n Farbfeld.
0	< Eingabe	x-Felderanzahl	[mm²] für Err	echnung von d	ddynEtappe-k	umuliert - zur	n Erzielen vor	n ddyn-kumul	iert - dieser VI	Verte wie im g	jelben Farbfel	ld.	
0,000000		Heck, Seite	: Umwandlı	ung der a/t-	Kurve des	AZT-Testes	m-Barrieren(starre)-Masse	[kg]	1000	Massenverh	iältnis Y	1,165
		k2-Faktor (He	eck, Seite)	0,0006102	VKollisionBar	riereFürVolleB	reite [m/s]	5,8926	[km/h]	21,21			
0,00000		ddyn-kumulie	ert [m]	0,07201	ΔvKompress	sionKfzVolleB	reite [m/s]	2,7217	[km/h]	9,80			
thnet [s] \rightarrow	0,025982	VKollisionBar	riere <i>Heck -</i> (oder <i>Seitens</i>	system Vers	uch <i>Offset</i> [km/h]	15,00	[m/s]	4,1667	Wenn R13	4 > 0.0 ist;	I122 muss
- alle Werte f	ür Offset? - Ki	fz fährt gegen s	starre (undefo	rmierbare) fes	tstehende Ba	rriere (Wand	- Masse unen	dlich);				ddyn = dynar	mische Deform
instimmt. Bei	m AZT-Test is	t auch eine Ro	tationsgecshw	indigkeit dabe	i.		Gilt nur für d	lie Kompressio	nsphase! Die	Auswertung	endet mit den	n Ende der Kol	mpressionspha
9,3041	9,0007	9,0007	9,0007	9,0007	9,0007	9,0007	9,0007	9,0007	9,0007	9,0007	9,0007	9,0007	9,0007
0,0930	0,0900	0,0900	0,0900	0,0900	0,0900	0,0900	0,0900	0,0900	0,0900	0,0900	0,0900	0,0900	0,0900
0,02715	0,03055	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
4040,4	4828,1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0
2,2777	2,7218	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
2,2777	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218
83,89	89,09	89,09	89,09	89,09	89,09	89,09	89,09	89,09	89,09	89,09	89,09	89,09	89,09
97737,0	103793,4	103793,4	103793,4	103793,4	103793,4	103793,4	103793,4	103793,4	103793,4	103793,4	103793,4	103793,4	103793,4
3022,1	4315,2	4315,2	4315,2	4315,2	4315,2	4315,2	4315,2	4315,2	4315,2	4315,2	4315,2	4315,2	4315,2
698,2	1065,3	1065,3	1065,3	1065,3	1065,3	1065,3	1065,3	1065,3	1065,3	1065,3	1065,3	1065,3	1065,3
2,28	2,72	2,72	2,72	2,72	2,72	2,72	2,72	2,72	2,72	2,72	2,72	2,72	2,72
8,20	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80

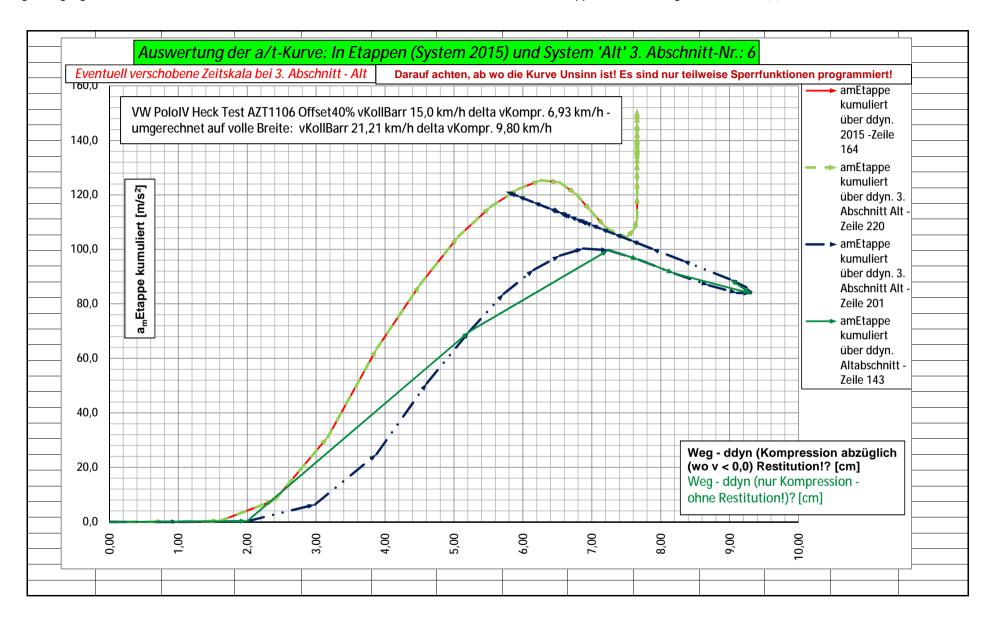
immer: jeweil	ls die kumulie	rten Werte gen	ommen für die	e Weiterrechnu	ıng! Die Zeits	kala stimmt n	icht mit dem	Millimeterpap	ier zusammer	n: Der Zeitabs	chnitt entspri	icht nicht 5 mr	n dieses Papie
Zeit t [ms] =^	Zeit t [s]	0,384615	[ms]	0,0003846	[s]	Für Verwend	dung des mr	n-Papiers	(z.B.: Fiat 50	0-Test 1197)	- AZT-Heckte	st: beim Heck	- und Seitente.
494,97	504,17	463,15	419,31	372,65	282,84	175,36	92,63	89,10	137,18	243,95	366,28	421,44	366,28
1260,06	1764,23	2227,39	2646,70	3019,35	3302,19	3477,55	3570,18	3659,28	3796,46	4040,41	4406,69	4828,13	5194,41
0,2790	0,2842	0,2611	0,2364	0,2101	0,1594	0,0989	0,0522	0,0502	0,0773	0,1375	0,2065	0,2376	0,2065
0,7103	0,9946	1,2557	1,4921	1,7021	1,8616	1,9604	2,0127	2,0629	2,1402	2,2777	2,4842	2,7218	2,9283
0,7103	0,9946	1,2557	1,4921	1,7021	1,8616	1,9604	2,0127	2,0629	2,1402	2,2777	2,4842	2,7218	2,9283
2,56	3,58	4,52	5,37	6,13	6,70	7,06	7,25	7,43	7,70	8,20	8,94	9,80	10,54
3,5300	3,5300	3,5300	3,5300	3,5300	3,5300	3,5300	3,5300	3,5300	3,5300	3,5300	3,5300	3,5300	0,00
1,3577	1,3577	1,3577	1,3577	1,3577	1,3577	1,3577	1,3577	1,3577	1,3577	1,3577	1,3577	1,3577	0,0000
8,15	9,50	10,86	12,22	13,58	14,93	16,29	17,65	19,01	20,37	21,72	23,08	24,44	24,44
0,6322	0,5495	0,4693	0,3962	0,3306	0,2763	0,2383	0,2161	0,2010	0,1823	0,1507	0,1002	0,0349	0,0000
4,5097	5,0592	5,5285	5,9247	6,2552	6,5315	6,7698	6,9859	7,1870	7,3693	7,5200	7,6201	7,6550	7,6550
4,5097	5,0592	5,5285	5,9247	6,2552	6,5315	6,7698	6,9859	7,1870	7,3693	7,5200	7,6201	7,6550	7,6550
205,523	209,340	192,311	174,107	154,729	117,442	72,814	38,462	36,994	56,959	101,293	152,087	174,988	174,988
87,200	104,649	115,607	122,107	125,369	124,648	120,329	114,031	108,529	105,091	104,853	107,632	111,374	119,823
239434,2	243880,9	224042,0	202835,0	180259,8	136819,6	84828,1	44808,4	43098,2	66357,5	118006,9	177181,3	203861,1	203861,1
101588,5	121916,0	134681,8	142254,3	146054,9	145215,3	140183,0	132846,5	126435,9	122430,7	122154,2	125391,1	129750,5	139594,0
185,6	282,3	342,2	378,3	390,9	331,0	220,1	120,9	119,2	189,3	353,9	572,8	720,5	0,0
293,9	576,2	918,4	1296,8	1687,6	2018,6	2238,7	2359,6	2478,8	2668,1	3022,1	3594,8	4315,3	4315,3
293,9	576,2	918,4	1296,8	1687,6	2018,6	2238,7	2359,6	2478,8	2668,1	3022,1	3594,8	4315,3	4315,3
9284,6	18698,9	31076,9	48205,6	71533,2	86732,7	77510,6	51757,0	59000,3	113944,8	311590,4	1141846,5	11832639,9	11832639,9
289,1	450,2	601,0	738,9	862,6	946,4	977,0	967,0	959,8	982,6	1068,8	1238,2	1472,8	1472,8
0,7103	0,9946	1,2557	1,4921	1,7021	1,8616	1,9604	2,0127	2,0629	2,1402	2,2777	2,4842	2,7218	2,7218
2,56	3,58	4,52	5,37	6,13	6,70	7,06	7,25	7,43	7,70	8,20	8,94	9,80	9,80
% Überdeckun	ng im Niedrigg	eschwindigkei	tsbereich) in C	"dyn-Werte - a	alle Werte für	Offset? - Kfz	fährt gegen s	tarre (undefo	rmierbare) fe	ststehende Ba	arriere (Wand	- Masse unen	dlich); oder an
0,1500	0,1750	0,2000	0,2250	0,2500	0,2750	0,3000	0,3250	0,3500	0,3750	0,4000	0,4250	0,4500	0,4750
0,0451	0,0506	0,0553	0,0592	0,0626	0,0653	0,0677	0,0699	0,0719	0,0737	0,0752	0,0762	0,0766	0,0766
0,00815	0,00950	0,01086	0,01222	0,01358	0,01493	0,01629	0,01765	0,01901	0,02037	0,02172	0,02308	0,02444	0,02444
1260,06	1764,23	2227,39	2646,70	3019,35	3302,19	3477,55	3570,18	3659,28	3796,46	4040,41	4406,69	4828,13	5194,41
0,7103	0,9946	1,2557	1,4921	1,7021	1,8616	1,9604	2,0127	2,0629	2,1402	2,2777	2,4842	2,7218	2,9283
0,7103	0,9946	1,2557	1,4921	1,7021	1,8616	1,9604	2,0127	2,0629	2,1402	2,2777	2,4842	2,7218	2,9283
87,200	104,649	115,607	122,107	125,369	124,648	120,329	114,031	108,529	105,091	104,853	107,632	111,374	119,823
101588,5	121916,0	134681,8	142254,3	146054,9	145215,3	140183,0	132846,5	126435,9	122430,7	122154,2	125391,1	129750,5	139594,0
293,9	576,2	918,4	1296,8	1687,6	2018,6	2238,7	2359,6	2478,8	2668,1	3022,1	3594,8	4315,3	4315,3
289,1	450,2	601,0	738,9	862,6	946,4	977,0	967,0	959,8	982,6	1068,8	1238,2	1472,8	1472,8
0,7103	0,9946	1,2557	1,4921	1,7021	1,8616	1,9604	2,0127	2,0629	2,1402	2,2777	2,4842	2,7218	2,7218

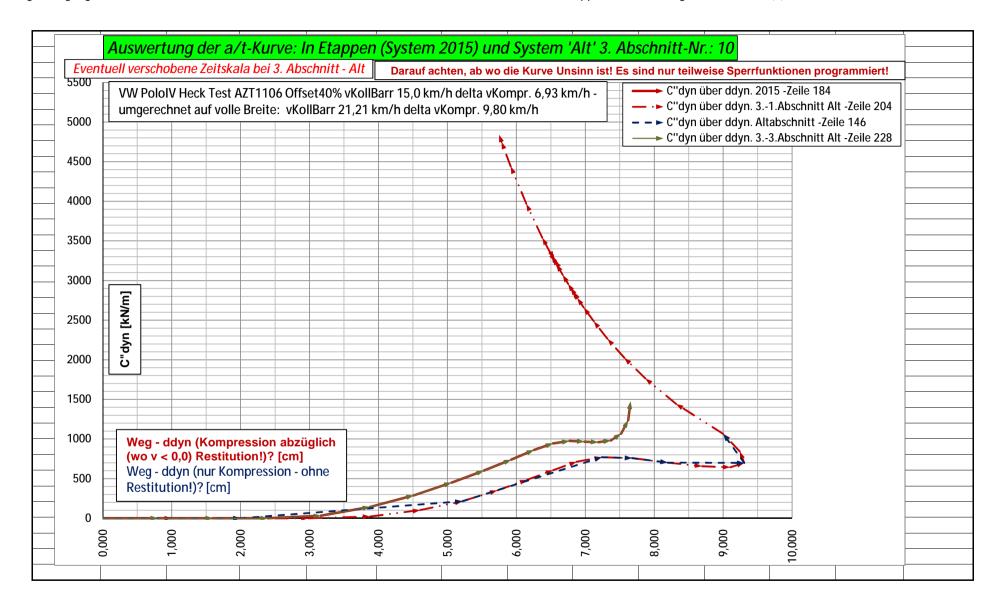
immer: iewei	ls die kumulie	rten Werte gen	ommen für die	- Weiterrechn	ınal Die Zeits	kala stimmt n	icht mit dem	Millimeternan	ier zusammei	n. Die Zeitska	la wurde koni	ertechnisch u	m so viel verän
_		pression-kumu									ια τταν ασκορί	or toormisorr a r	n so vier veran
ng einsetzen -					oco.c., [o] u					[0]			
9	9	1 ms) (Werte a	us Blatt3).										
0,480722		0,0004807		Für Verwend	luna des mm	n-Papiers bei	korrigierter	Zeitskala de:	s Testaufsch	riebes (umk	opierte - verl	kleinerte-ver	arößerte Zeits
		ert [m] *2/VK				30,5470				(<u> </u>
		geschwindigkei						tarre (undefo	rmierbare) fe	ststehende Ba	arriere (Wand	- Masse unen	dlich): oder ar
		tationsgeschwi											
0.1500	0.1750	0,2000	0,2250	0.2500	0.2750	0.3000	0,3250	0,3500	0,3750	0.4000	0.4250	0.4500	0.4750
5,2167	5,7207	6,1542	6,5327	6,8727	7,2377	7,6778	8,1929	8,6940	9,1019	9,3045	9,2412	8,9992	8,3164
0,0522	0,0572	0,0615	0,0653	0,0687	0,0724	0,0768	0,0819	0,0869	0,0910	0,0930	0,0924	0,0900	0,0832
0,01018	0,01188	0,01358	0,01527	0,01697	0,01867	0,02036	0,02206	0,02376	0,02545	0,02715	0,02885	0,03055	0,03055
1260,1	1764,2	2227,4	2646,7	3019,3	3302,2	3477,6	3570,2	3659,3	3796,5	4040,4	4406,7	4828,1	5194,4
0,7103	0,9946	1,2557	1,4921	1,7021	1,8616	1,9604	2,0127	2,0629	2,1402	2,2777	2,4842	2,7218	2,9283
0,7103	0,9946	1,2557	1,4921	1,7021	1,8616	1,9604	2,0127	2,0629	2,1402	2,2777	2,4842	2,7218	2,9283
69,77	83,73	92,49	97,69	100,30	99,73	96,27	91,23	86,83	84,08	83,89	86,11	89,11	95,87
81278,8	97542,3	107755,9	113814,6	116855,3	116183,6	112157,4	106287,6	101158,6	97954,1	97732,9	100322,7	103810,6	111686,1
293,9	576,2	918,4	1296,8	1687,6	2018,6	2238,7	2359,6	2478,8	2668,1	3022,1	3594,8	4315,3	4994,9
216,0	352,1	485,0	607,7	714,6	770,7	759,6	703,1	655,9	644,1	698,2	841,9	1065,7	1444,4
0,7103	0,9946	1,2557	1,4921	1,7021	1,8616	1,9604	2,0127	2,0629	2,1402	2,2777	2,4842	2,7218	2,9283
immer: jeweil	ls die kumulie	rten Werte gen	ommen für die	e Weiterrechnu	ung! Die Zeits	kala stimmt n	icht mit dem	Millimeterpap	ier zusammer	n: Die Zeitska	la wurde kopi	ertechnisch ui	n so viel verär
494,97	504,17	463,15	419,31	372,65	282,84	175,36	92,63	89,10	137,18	243,95	366,28	421,44	366,28
1260,06	1764,23	2227,39	2646,70	3019,35	3302,19	3477,55	3570,18	3659,28	3796,46	4040,41	4406,69	4828,13	5194,41
0,2790	0,2842	0,2611	0,2364	0,2101	0,1594	0,0989	0,0522	0,0502	0,0773	0,1375	0,2065	0,2376	0,2065
0,7103	0,9946	1,2557	1,4921	1,7021	1,8616	1,9604	2,0127	2,0629	2,1402	2,2777	2,4842	2,7218	2,9283
0,7103	0,9946	1,2557	1,4921	1,7021	1,8616	1,9604	2,0127	2,0629	2,1402	2,2777	2,4842	2,7218	2,9283
2,56	3,58	4,52	5,37	6,13	6,70	7,06	7,25	7,43	7,70	8,20	8,94	9,80	10,54
3,53	3,53	3,53	3,53	3,53	3,53	3,53	3,53	3,53	3,53	3,53	3,53	3,53	0,00
1,6969	1,6969	1,6969	1,6969	1,6969	1,6969	1,6969	1,6969	1,6969	1,6969	1,6969	1,6969	1,6969	0,0000
10,18	11,88	13,58	15,27	16,97	18,67	20,36	22,06	23,76	25,45	27,15	28,85	30,55	30,55
0,6322	0,5495	0,4693	0,3962	0,3306	0,2763	0,2383	0,2161	0,2010	0,1823	0,1507	0,1002	0,0349	0,0000
4,5097	5,0592	5,5285	5,9247	6,2552	6,5315	6,7698	6,9859	7,1870	7,3693	7,5200	7,6201	7,6550	7,6550
4,5097	5,0592	5,5285	5,9247	6,2552	6,5315	6,7698	6,9859	7,1870	7,3693	7,5200	7,6201	7,6550	7,6550
205,523	209,340	192,311	174,107	154,729	117,442	72,814	38,462	36,994	56,959	101,293	152,087	174,988	174,988
87,200	104,649	115,607	122,107	125,369	124,648	120,329	114,031	108,529	105,091	104,853	107,632	111,374	119,823

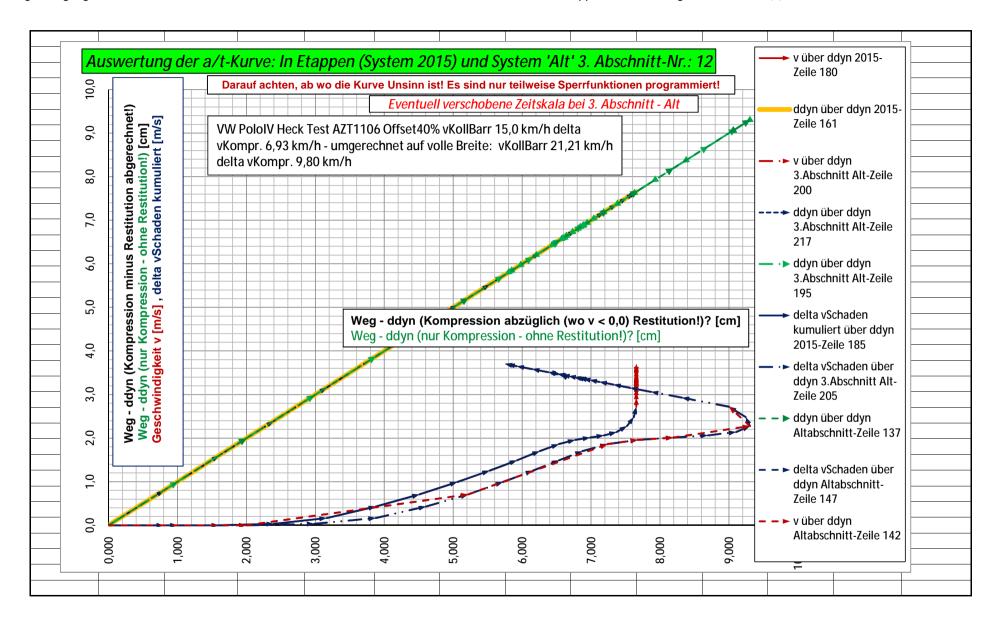
239434,2	243880,9	224042,0	202835,0	180259,8	136819,6	84828,1	44808,4	43098,2	66357,5	118006,9	177181,3	203861,1	203861,1
101588,5	121916,0	134681,8	142254,3	146054,9	145215,3	140183,0	132846,5	126435,9	122430,7	122154,2	125391,1	129750,5	139594,0
185,6	282,3	342,2	378,3	390,9	331,0	220,1	120,9	119,2	189,3	353,9	572,8	720,5	0,0
293,9	576,2	918,4	1296,8	1687,6	2018,6	2238,7	2359,6	2478,8	2668,1	3022,1	3594,8	4315,3	4315,3
293,9	576,2	918,4	1296,8	1687,6	2018,6	2238,7	2359,6	2478,8	2668,1	3022,1	3594,8	4315,3	4315,3
293,9	576,2	918,4	1296,8	1687,6	2018,6	2238,7	2359,6	2478,8	2668,1	3022,1	3594,8	4315,3	4315,3
9284,6	18698,9	31076,9	48205,6	71533,2	86732,7	77510,6	51757,0	59000,3	113944,8	311590,4	1141846,5	11832639,9	11832639,9
289,1	450,2	601,0	738,9	862,6	946,4	977,0	967,0	959,8	982,6	1068,8	1238,2	1472,8	1472,8
0,7103	0,9946	1,2557	1,4921	1,7021	1,8616	1,9604	2,0127	2,0629	2,1402	2,2777	2,4842	2,7218	2,7218
2,56	3,58	4,52	5,37	6,13	6,70	7,06	7,25	7,43	7,70	8,20	8,94	9,80	9,80
27,15	30,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
-289,1	-450,2	-601,0	-738,9	-862,6	-946,4	-977,0	-967,0	-959,8	-982,6	-1068,8	-1238,2	-1472,8	-1472,8
289,1	450,2	601,0	738,9	862,6	946,4	977,0	967,0	959,8	982,6	1068,8	1238,2	1472,8	1472,8
400,00	396,00	335,00	255,00	183,00	114,00	43,00	6,00	42,00	79,00	197,00	331,00	363,00	258,00
1169,00	1565,00	1900,00	2155,00	2338,00	2452,00	2495,00	2501,00	2543,00	2622,00	2819,00	3150,00	3513,00	3771,00
300,00	317,00	320,00	338,00	344,00	286,00	205,00	125,00	84,00	115,00	148,00	187,00	233,00	260,00
613,00	930,00	1250,00	1588,00	1932,00	2218,00	2423,00	2548,00	2632,00	2747,00	2895,00	3082,00	3315,00	3575,00
494,97	504,17	463,15	419,31	372,65	282,84	175,36	92,63	89,10	137,18	243,95	366,28	421,44	366,28
1260,06	1764,23	2227,39	2646,70	3019,35	3302,19	3477,55	3570,18	3659,28	3796,46	4040,41	4406,69	4828,13	5194,41
8,15	9,50	10,86	12,22	13,58	14,93	16,29	17,65	19,01	20,37	21,72	23,08	24,44	24,44
0,0775	0,1157	0,1528	0,1865	0,2168	0,2419	0,2595	0,2697	0,2767	0,2853	0,2999	0,3233	0,3534	0,0000
0,1342	0,2499	0,4027	0,5892	0,8060	1,0479	1,3074	1,5771	1,8538	2,1391	2,4390	2,7623	3,1157	3,1157
0,29393	0,57619	0,91843	1,29677	1,68764	2,01863	2,23872	2,35958	2,47881	2,66815	3,02206	3,59483	4,31529	4,31529
Wenn beim Drud	cken die Kurver	n teilweise in For	m von Feldern g	jedruckt werden	ist die Skala de	er y-Achse zu fo	rmatieren.						
Es ist bei der y-A	Achse auf die Z	ahlen 1x mit der	linken Maustast	e zu klicken, da	nn rechte Maus	taste 1x klicken	, dann Achse fo	rmatieren mit o	ler linken Maus	taste anklicken,			
dann im geöffne	eten Fenster un	ter Achsenoption	nen : Minimum:	die Zahl entspre	echend vergröße	ern - bei meine	m Muster funkti	onierte dies mi	der Zahl -5000	O.			
Gleicher Vorganç	g bei der x-Ach	se: dort bei Achs	senoptionen Ma	kimum die Zahl (0,100 eingeben:	dann verschwi	indet auch der	eventuell auf de	en Wert y = 0 fi	ührende Strich.			

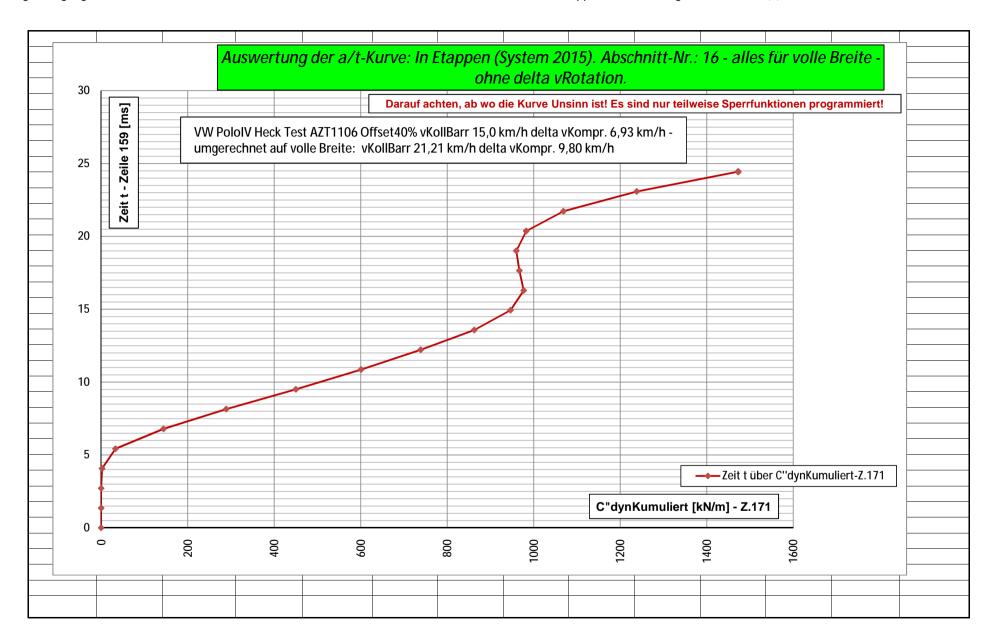












1		1		r	

100,00	105,00	110,00	115,00	120,00				
78,00	0,00	61,00	53,00	53,00				
2246,00	2246,00	2307,00	2360,00	2413,00				
0,5930	0,0000	0,4637	0,4029	0,4029				
-4,5742	-4,5742	-5,0379	-5,4408	-5,8438				
-0,0214	-0,0229	-0,0240	-0,0262	-0,0282				
0,4568	0,4340	0,4099	0,3837	0,3555				
0,5946	0,6175	0,6415	0,6677	0,6959				
12,0930	0,0000	9,4574	8,2171	8,2171				
177888	0	139118	120873	120873				
3804,8	0,0	3343,0	3166,5	3410,0				
-15283,3	-15283,3	-18626,4	-21792,9	-25202,9				
			,					

					П	T	T	П	
0,6500	0,7000	0,7500	0,8000	0,8500					
0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000					
0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000					
0,0	0,0	0,0	0,0	0,0					
0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000					
0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000					
#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!					
#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!					
#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!					
#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!					
#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!					

								Т
		ı		l				+
								+
								+
								+
								-
								1
								1
								1
								1
								1
								1
0,6500	0,7000	0,7500	0,8000	0,8500				
0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000				
0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000				
0,0	0,0	0,0	0,0	0,0				
0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000				
0,000000	0,000000	0,000000	0,000000	0,000000				
#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!				
#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!				
#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!				
#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!				
#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!				Ť
#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!				T

					- (0								
0,5000	0,5250	0,5500	0,5750	0,6000	0,6250	0,6500	0,6750	0,7000	0,7250	0,7500	0,7750	0,8000	
370,00	389,00	403,00	417,00	425,00	432,00	431,00	408,00	408,00	408,00	408,00	408,00	408,00	
4906,00	5295,00	5698,00	6115,00	6540,00	6972,00	7403,00	7811,00	8219,00	8627,00	9035,00	9443,00	9851,00	
7240,7	7612,5	7886,5	8160,5	8317,0	8454,0	8434,4	7984,3	7984,3	7984,3	7984,3	7984,3	7984,3	
96008	103620	111507	119667	127984	136438	144873	152857	160841	168826	176810	184795	192779	
289,63	304,50	315,46	326,42	332,68	338,16	337,38	319,37	319,37	319,37	319,37	319,37	319,37	
192,02	197,37	202,74	208,12	213,31	218,30	222,88	226,46	229,77	232,86	235,75	238,44	240,97	
19,6892	20,7003	21,4453	22,1903	22,6160	22,9885	22,9353	21,7114	21,7114	21,7114	21,7114	21,7114	21,7114	
23170,3	24360,1	25236,8	26113,5	26614,5	27052,8	26990,2	25549,9	25549,9	25549,9	25549,9	25549,9	25549,9	
768,1	751,9	737,2	723,9	711,0	698,6	685,8	671,0	656,5	642,4	628,7	615,3	602,4	
11,3142	11,7542	12,1933	12,6316	13,0631	13,4877	13,8983	14,2762	14,6443	15,0034	15,3541	15,6969	16,0324	
40,73	42,32	43,90	45,47	47,03	48,56	50,03	51,39	52,72	54,01	55,27	56,51	57,72	

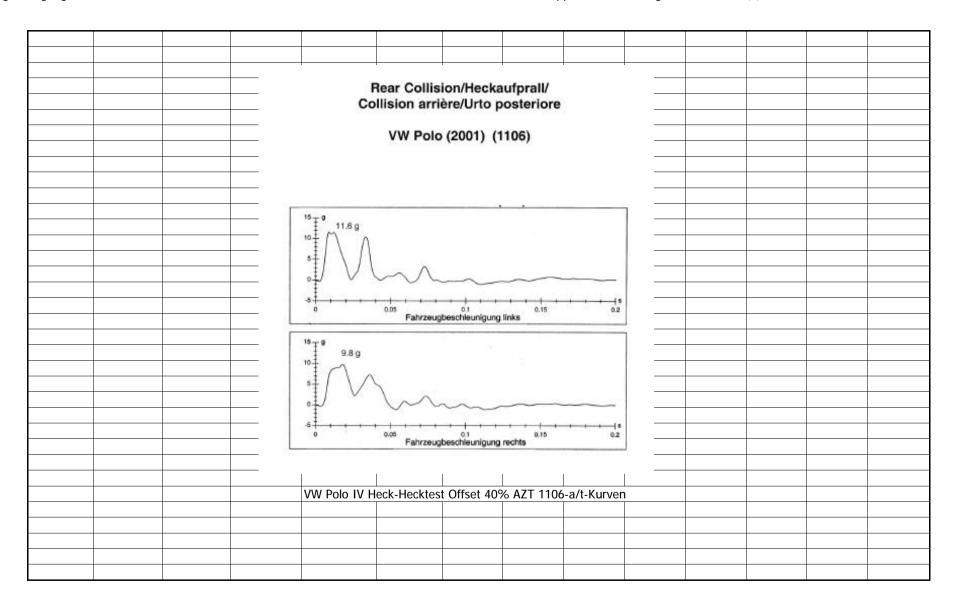
isphase!	Grundsatz-Id	ealisierung: Es	s wird unterste	llt, dass jeder S	toßpartner da	as delta v in	seinem Scha	densbild abs	orbiert (auf	genommen) l	hat.		
oiers! Dies in	diesem 2. Abso	chnitt.			ddyn = dyna	mische Defo	rmationstief	e <mark>am Kfz [m</mark>]	l.				Ì
2 multipliz	iert) vergrö	ßert!		Kombinatio	n von Fron	t mit Heck	und Seite	- Umwan	dlung der	a/t-Kurve	e des AZT-	Testes	1
Es sind ke	ine Sperrer	ı für Minusv	werte progra	ammiert!	Achten da	rauf: alles	nur mögli	ich, so lan	ge ddyn e	inen positi	iven Wert	hat (nur m	aximal bis
				AusReifenschlupf da						•		-	
				oei der Heckko					r a/t-Versu	chskurvenfl	äche der Ko	mpression is	t eine Korr
_				r Programmier				_				=	
		•		/h. Das ergibt l	U ·								g.
rung dazazarea	Das Term			i der AZT-Of									-Papier) i
ompressio	nszeit!			Breite die Ze									. цр.о.,
	1												
Beim Heck- u	und Seitentest	bei mm²: nur	die Kompressi	onswerte einge	eben!								
			· ·	<u> </u>									
0,00 sein!	Und umgek	ehrt!											
ationstiefe ar	m Kfz [m].												
se (verharrt i	in dieser)!												
9,0007	9,0007	9,0007	9,0007	9,0007									
0,0900	0,0900	0,0900	0,0900	0,0900									
0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000									
0,0	0,0	0,0	0,0	0,0									
0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000									
2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218									
89,09	89,09	89,09	89,09	89,09									
103793,4	103793,4	103793,4	103793,4	103793,4									
4315,2	4315,2	4315,2	4315,2	4315,2									
1065,3	1065,3	1065,3	1065,3	1065,3									
2,72	2,72	2,72	2,72	2,72									
9,80	9,80	9,80	9,80	9,80									

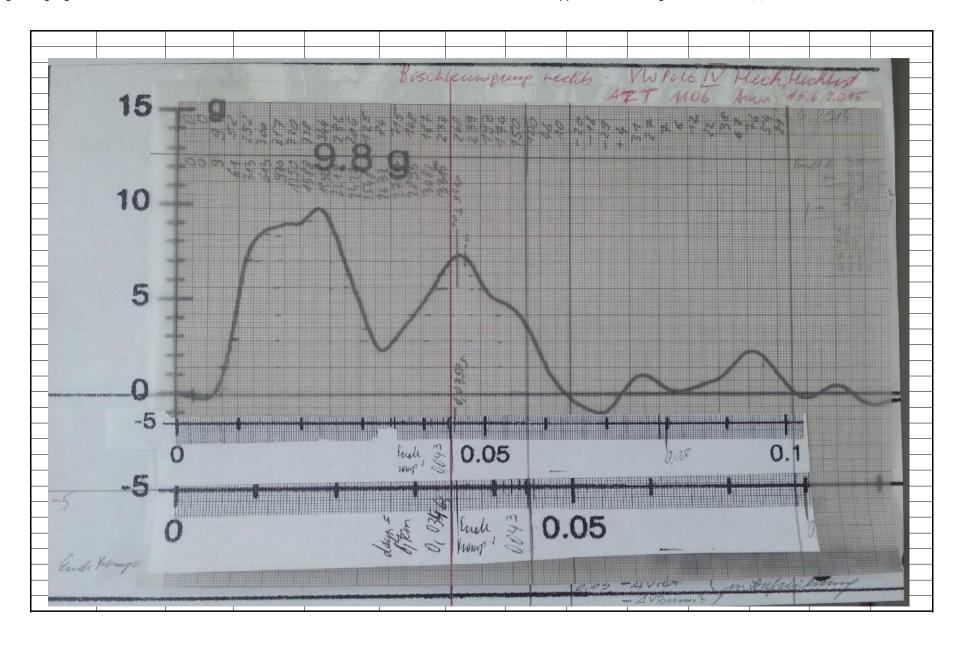
Seite 36

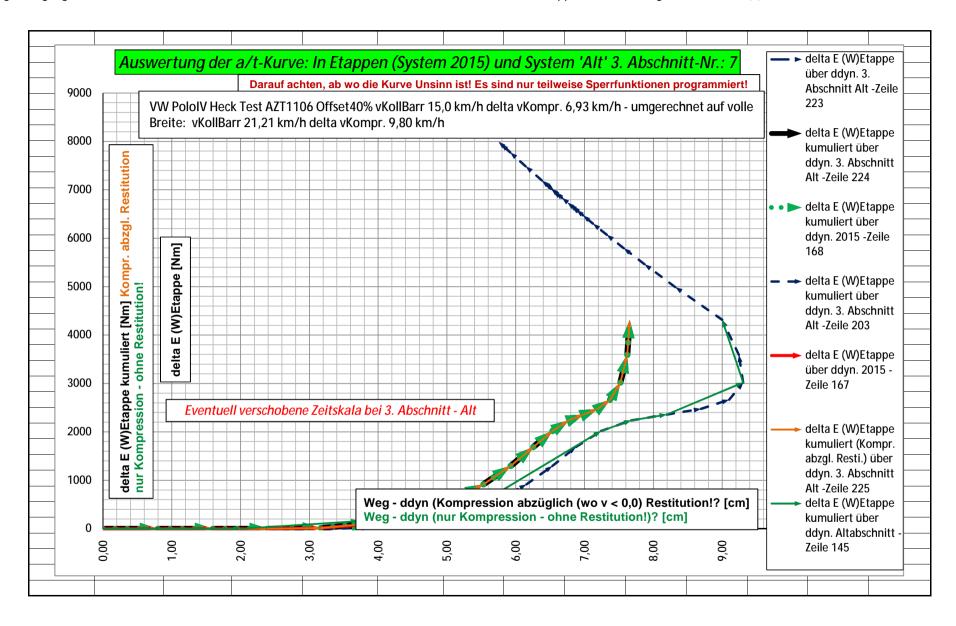
rs! Dies in die	sem 2. Abschn	itt.											
st bei mm²: r	nur die Kompre	essionswerte e	ingeben!										
239,71	162,63	131,52	107,48	77,78	50,91	28,28	7,07	16,97	18,38	41,72	48,08	28,28	-4,24
5434,12	5596,75	5728,27	5835,75	5913,53	5964,45	5992,73	5999,80	6016,77	6035,16	6076,88	6124,96	6153,24	6149,00
0,1351	0,0917	0,0741	0,0606	0,0438	0,0287	0,0159	0,0040	0,0096	0,0104	0,0235	0,0271	0,0159	-0,0024
3,0634	3,1551	3,2293	3,2898	3,3337	3,3624	3,3783	3,3823	3,3919	3,4023	3,4258	3,4529	3,4688	3,4664
3,0634	3,1551	3,2293	3,2898	3,3337	3,3624	3,3783	3,3823	3,3919	3,4023	3,4258	3,4529	3,4688	3,4664
11,03	11,36	11,63	11,84	12,00	12,10	12,16	12,18	12,21	12,25	12,33	12,43	12,49	12,48
0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
24,44	24,44	24,44	24,44	24,44	24,44	24,44	24,44	24,44	24,44	24,44	24,44	24,44	24,44
0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550
7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550
174,988	174,988	174,988	174,988	174,988	174,988	174,988	174,988	174,988	174,988	174,988	174,988	174,988	174,988
125,353	129,104	132,138	134,618	136,412	137,586	138,239	138,402	138,793	139,217	140,180	141,289	141,941	141,843
203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1
146035,9	150406,5	153941,0	156829,4	158919,7	160287,9	161048,0	161238,1	161694,1	162188,2	163309,3	164601,5	165361,6	165247,6
0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0
4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3
4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3
######	11832639,9	11832639,9	11832639,9	11832639,9	######	######	######	######	######	######	######	######	######
1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8
2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218
9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80
deres AZT-Sy	stem mit dess	en Änderungei	n. ddyn = dyna	mische Deform	ationstiefe an	n Kfz [m].							
0,5000	0,5250	0,5500	0,5750	0,6000	0,6250	0,6500	0,6750	0,7000	0,7250	0,7500	0,7750	0,8000	0,8250
0,0766	0,0766	0,0766	0,0766	0,0766	0,0766	0,0766	0,0766	0,0766	0,0766	0,0766	0,0766	0,0766	0,0766
0,02444	0,02444	0,02444	0,02444	0,02444	0,02444	0,02444	0,02444	0,02444	0,02444	0,02444	0,02444	0,02444	0,02444
5434,12	5596,75	5728,27	5835,75	5913,53	5964,45	5992,73	5999,80	6016,77	6035,16	6076,88	6124,96	6153,24	6149,00
3,0634	3,1551	3,2293	3,2898	3,3337	3,3624	3,3783	3,3823	3,3919	3,4023	3,4258	3,4529	3,4688	3,4664
3,0634	3,1551	3,2293	3,2898	3,3337	3,3624	3,3783	3,3823	3,3919	3,4023	3,4258	3,4529	3,4688	3,4664
125,353	129,104	132,138	134,618	136,412	137,586	138,239	138,402	138,793	139,217	140,180	141,289	141,941	141,843
146035,9	150406,5	153941,0	156829,4	158919,7	160287,9	161048,0	161238,1	161694,1	162188,2	163309,3	164601,5	165361,6	165247,6
4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3
1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8
2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218

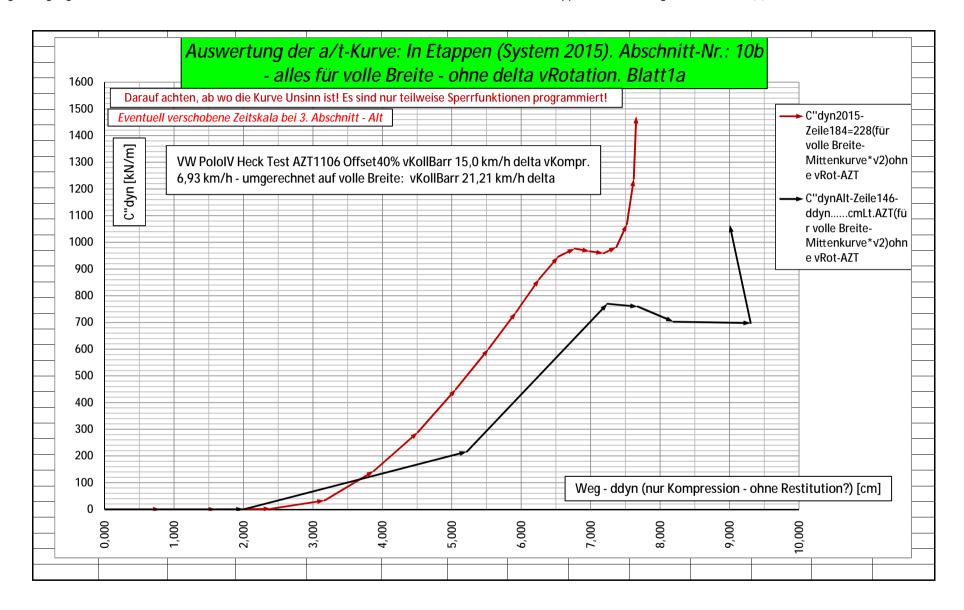
dert, dass der	errechnete Ze	eitwert für die	gesamte Komp	pressionsphase	übereinstimn	nt mit den mi	m² der Ausw	ertung von d	lelta VKompi	ression. Der l	korrigierte Z	eitabschnitt (entspricht ni
l(ala)													
kala)													
doros AZT Sve	stom mit doss	an Ändarunga	n ddyn – dyna	mische Deform	ationstiofo an	n Vfz [m]							
3. Abschnitt.	sterri illit desse	en Anderunger	ii. uuyii = uyiia	inische Delom	ationstiere an	II KIZ [III].							
0,5000	0,5250	0,5500	0,5750	0,6000	0,6250	0,6500	0,6750	0.7000	0,7250	0,7500	0,7750	0,8000	0,8250
7,8696	7,5665	7,3213	7,1210	6,9760	6,8811	6,8284	6,8152	6,7836	6,7493	6,6715	6,5819	6,5292	6,5371
0,0787	0,0757	0,0732	0.0712	0,0698	0,0688	0.0683	0,0682	0,0678	0,0675	0,0667	0.0658	0,0653	0.0654
0,03055	0,03055	0,03055	0,03055	0,03055	0,03055	0,03055	0,03055	0,03055	0,03055	0,03055	0,03055	0,03055	0,03055
5434,1	5596,8	5728,3	5835,8	5913,5	5964,4	5992,7	5999,8	6016,8	6035,2	6076,9	6125,0	6153,2	6149,0
3,0634	3,1551	3,2293	3,2898	3,3337	3,3624	3,3783	3,3823	3,3919	3,4023	3,4258	3,4529	3,4688	3,4664
3,0634	3,1551	3,2293	3,2898	3,3337	3,3624	3,3783	3,3823	3,3919	3,4023	3,4258	3,4529	3,4688	3,4664
100,29	103,29	105,72	107,70	109,14	110,08	110,60	110,73	111,05	111,38	112,15	113,04	113,56	113,49
116840,1	120337,0	123164,8	125475,8	127148,2	128242,9	128851,0	129003,0	129367,9	129763,2	130660,2	131694,1	132302,2	132211,0
5466,5	5798,6	6074,4	6304,4	6473,6	6585,6	6648,2	6663,9	6701,6	6742,6	6836,2	6944,8	7009,1	6999,4
1765,4	2025,7	2266,5	2486,6	2660,5	2781,7	2851,7	2869,5	2912,7	2960,4	3071,8	3206,2	3288,3	3275,9
3,0634	3,1551	3,2293	3,2898	3,3337	3,3624	3,3783	3,3823	3,3919	3,4023	3,4258	3,4529	3,4688	3,4664
dert, dass der	errechnete Ze	eitwert für die	gesamte Komp	oressionsphase	übereinstimn	nt mit den mi	m² der Ausw	ertung von d	lelta VKompi	ression. Der l	korrigierte Z	eitabschnitt (entspricht ni
239,71	162,63	131,52	107,48	77,78	50,91	28,28	7,07	16,97	18,38	41,72	48,08	28,28	-4,24
5434,12	5596,75	5728,27	5835,75	5913,53	5964,45	5992,73	5999,80	6016,77	6035,16	6076,88	6124,96	6153,24	6149,00
0,1351	0,0917	0,0741	0,0606	0,0438	0,0287	0,0159	0,0040	0,0096	0,0104	0,0235	0,0271	0,0159	-0,0024
3,0634	3,1551	3,2293	3,2898	3,3337	3,3624	3,3783	3,3823	3,3919	3,4023	3,4258	3,4529	3,4688	3,4664
3,0634	3,1551	3,2293	3,2898	3,3337	3,3624	3,3783	3,3823	3,3919	3,4023	3,4258	3,4529	3,4688	3,4664
11,03	11,36	11,63	11,84	12,00	12,10	12,16	12,18	12,21	12,25	12,33	12,43	12,49	12,48
0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
30,55	30,55	30,55	30,55	30,55	30,55	30,55	30,55	30,55	30,55	30,55	30,55	30,55	30,55
0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550
7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550
174,988	174,988	174,988	174,988	174,988	174,988	174,988	174,988	174,988	174,988	174,988	174,988	174,988	174,988
125,353	129,104	132,138	134,618	136,412	137,586	138,239	138,402	138,793	139,217	140,180	141,289	141,941	141,843

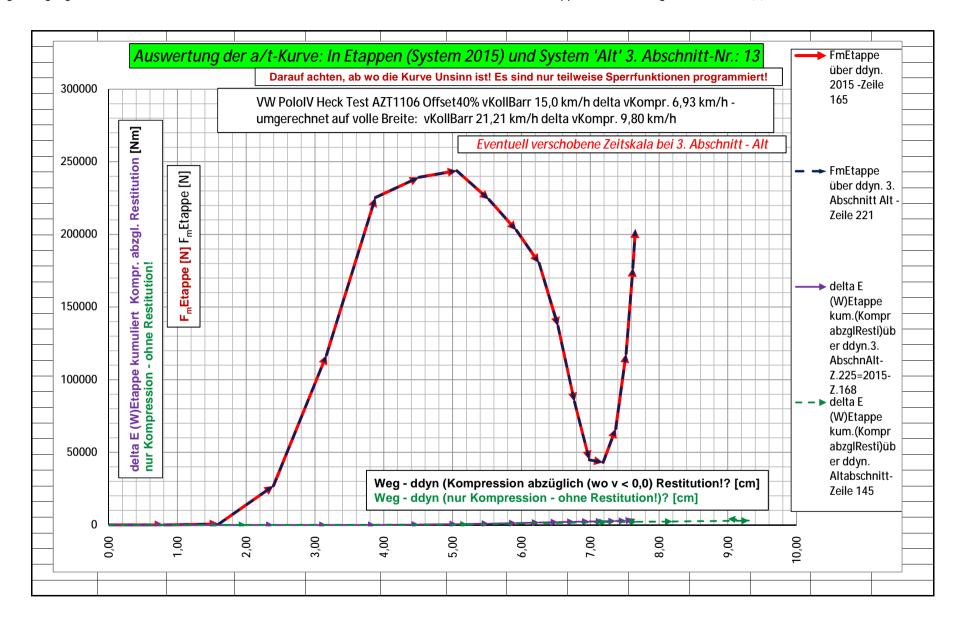
203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1
146035,9	150406,5	153941,0	156829,4	158919,7	160287,9	161048,0	161238,1	161694,1	162188,2	163309,3	164601,5	165361,6	165247,6
0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0
4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3
4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3
4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3
######	11832639,9	11832639,9	11832639,9	11832639,9	######	######	######	######	######	######	######	######	######
1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8
2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218
9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80
0,00	0,00	0,00	0,00	0,00									
-1472,8	-1472,8	-1472,8	-1472,8	-1472,8	-1472,8	-1472,8	-1472,8	-1472,8	-1472,8	-1472,8	-1472,8	-1472,8	-1472,8
1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8
100,00	37,00	12,00	2,00	10,00	26,00	30,00	30,00	40,00	55,00	55,00	37,00	13,00	-13,00
3871,00	3908,00	3920,00	3922,00	3932,00	3958,00	3988,00	4018,00	4058,00	4113,00	4168,00	4205,00	4218,00	4205,00
239,00	193,00	174,00	150,00	100,00	46,00	10,00	-20,00	-16,00	-29,00	4,00	31,00	27,00	7,00
3814,00	4007,00	4181,00	4331,00	4431,00	4477,00	4487,00	4467,00	4451,00	4422,00	4426,00	4457,00	4484,00	4491,00
239,71	162,63	131,52	107,48	77,78	50,91	28,28	7,07	16,97	18,38	41,72	48,08	28,28	-4,24
5434,12	5596,75	5728,27	5835,75	5913,53	5964,45	5992,73	5999,80	6016,77	6035,16	6076,88	6124,96	6153,24	6149,00
24,44	24,44	24,44	24,44	24,44	24,44	24,44	24,44	24,44	24,44	24,44	24,44	24,44	24,44
0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,1157	3,1157	3,1157	3,1157	3,1157	3,1157	3,1157	3,1157	3,1157	3,1157	3,1157	3,1157	3,1157	3,1157
4,31529	4,31529	4,31529	4,31529	4,31529	4,31529	4,31529	4,31529	4,31529	4,31529	4,31529	4,31529	4,31529	4,31529
								1	1				

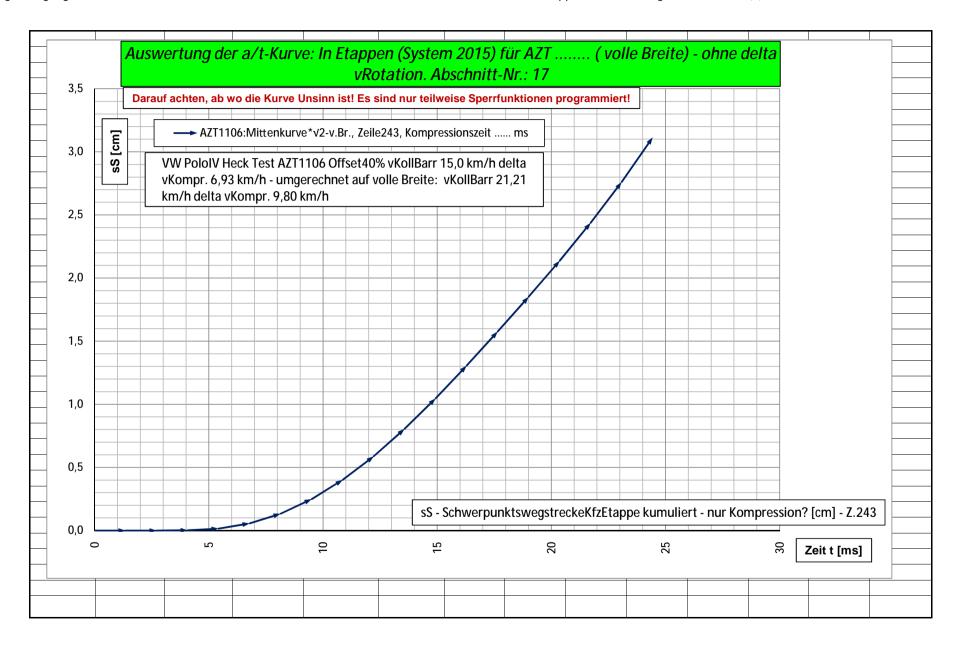












					1	

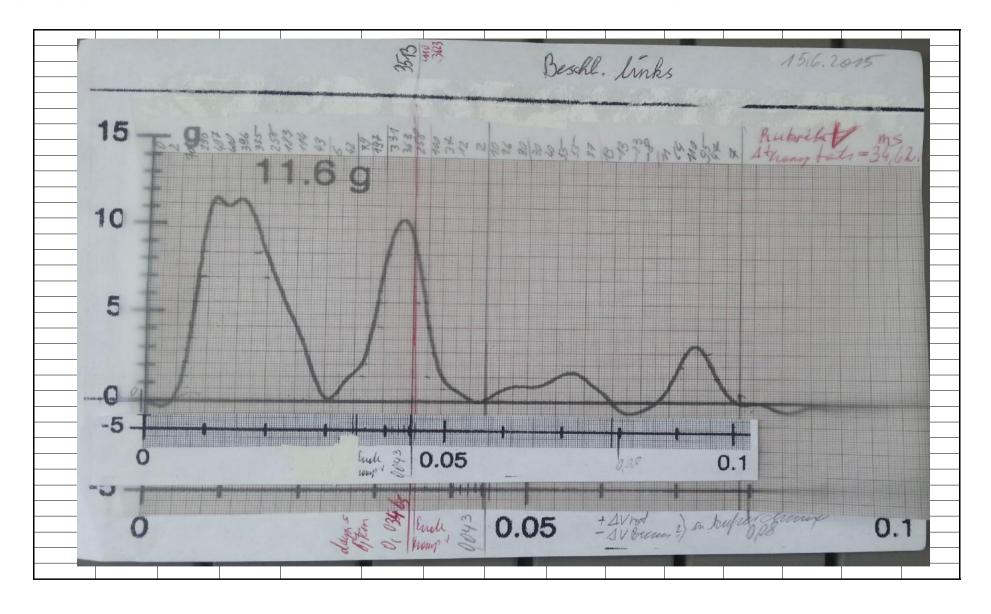
 ı		L. L.		ı		ı	

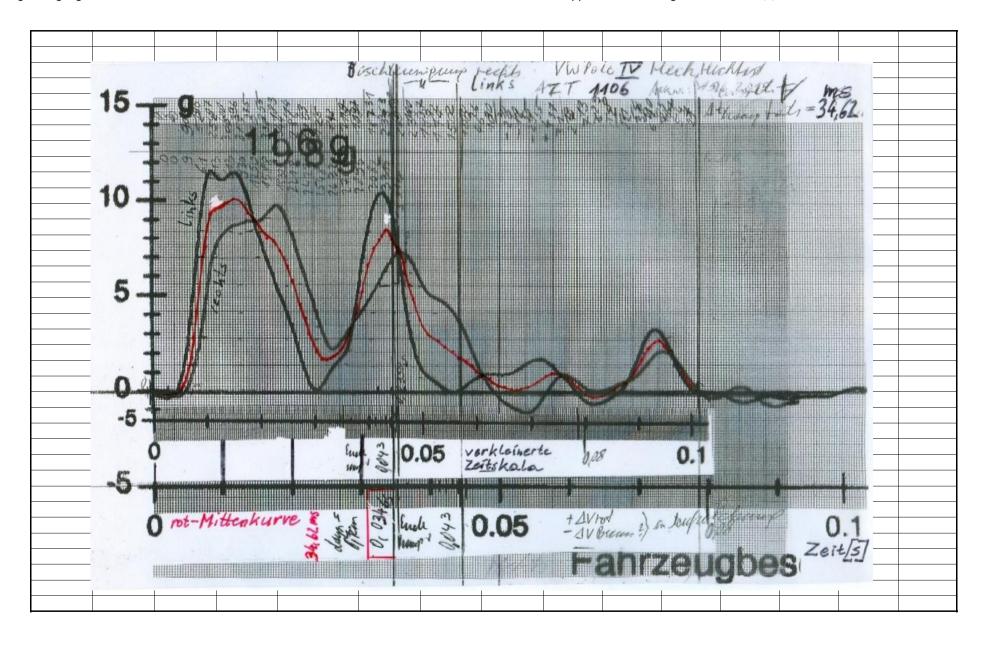
		1	,	1	1	
Ende pos	itiver Wert	:!)!				
		.,,				
ktur zu VV	ollision erfor	dorlich				
ektui zu vik	onision enoi	derlicii.				
t bei diese	er <mark>hier</mark> erfo	olgenden				
L						

-12,02	2,83	23,33	72,12	125,16	120,92	71,42	19,80				
6136,98	6139,81	6163,14	6235,27	6360,43	6481,34	6552,76	6572,56				
-0,0068	0,0016	0,0132	0,0407	0,0706	0,0682	0,0403	0,0112				
3,4597	3,4613	3,4744	3,5151	3,5856	3,6538	3,6941	3,7052				
3,4597	3,4613	3,4744	3,5151	3,5856	3,6538	3,6941	3,7052				
12,45	12,46	12,51	12,65	12,91	13,15	13,30	13,34				
0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00				
0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000				
24,44	24,44	24,44	24,44	24,44	24,44	24,44	24,44				
0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000				
7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550				
7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550				
174,988	174,988	174,988	174,988	174,988	174,988	174,988	174,988				
141,566	141,631	142,170	143,833	146,721	149,510	151,157	151,614				
203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1				
164924,6	165000,6	165627,7	167566,0	170929,4	174178,9	176098,2	176630,3				
0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0				
4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3				
4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3				
######	######	######	######	11832639,9	######	######	######				
1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8				
2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218				
9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80				
0,8500	0,8750	0,9000	0,9250	0,9500	0,9750	1,0000	1,0250			1	
0,0766	0,0766	0,0766	0,0766	0,0766	0,0766	0,0766	0,0766				
0,02444	0,02444	0,02444	0,02444	0,02444	0,02444	0,02444	0,02444				
6136,98	6139,81	6163,14	6235,27	6360,43	6481,34	6552,76	6572,56				
3,4597	3,4613	3,4744	3,5151	3,5856	3,6538	3,6941	3,7052				
3,4597	3,4613	3,4744	3,5151	3,5856	3,6538	3,6941	3,7052				1
141,566	141,631	142,170	143,833	146,721	149,510	151,157	151,614			1	
164924,6	165000,6	165627,7	167566,0	170929,4	174178,9	176098,2	176630,3			1	1
4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3			1	
1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8			1	
2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218				

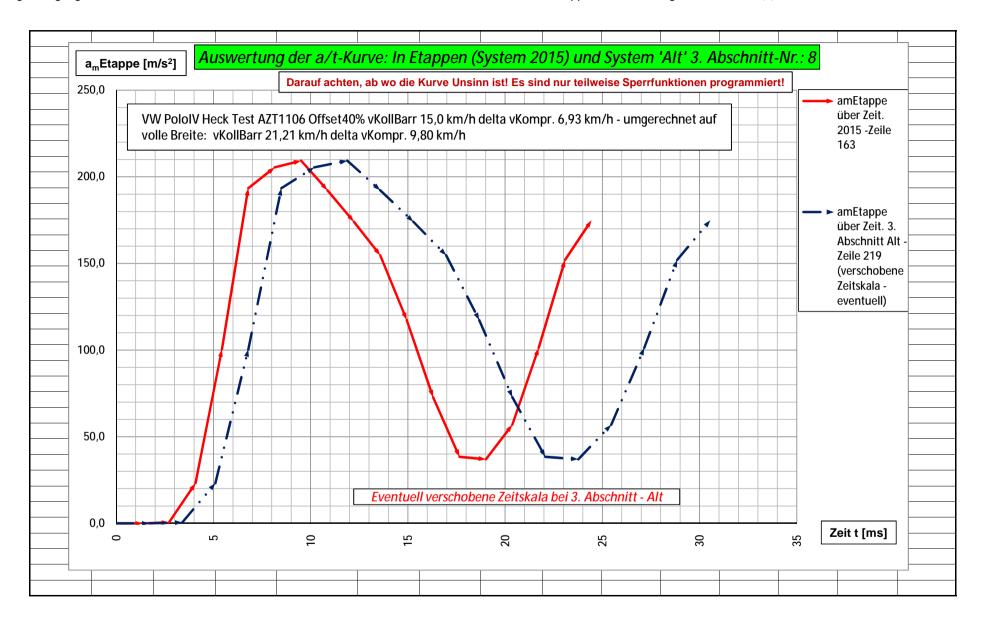
nt den 5 mm	n dieses Papi	erel					
it den 5 mm	гиневев ғари	C13:					
0,8500	0,8750	0,9000	0,9250	0,9500	0,9750	1,0000	1,0250
6,5595	6,5542	6,5107	6,3763	6,1430	5,9176	5,7845	5,7476
0,0656	0,0655	0,0651	0,0638	0,0614	0,0592	0,0578	0,0575
0,03055	0,03055	0,03055	0,03055	0,03055	0,03055	0,03055	0,03055
6137,0	6139,8	6163,1	6235,3	6360,4	6481,3	6552,8	6572,6
3,4597	3,4613	3,4744	3,5151	3,5856	3,6538	3,6940	3,7052
3,4597	3,4613	3,4744	3,5151	3,5856	3,6538	3,6940	3,7052
113,26	113,32	113,75	115,08	117,39	119,62	120,94	121,30
131952,6	132013,4	132515,1	134065,9	136756,9	139356,7	140892,3	141318,0
6972,1	6978,5	7031,7	7197,2	7489,0	7776,5	7948,8	7996,9
3240,8	3249,0	3317,6	3540,5	3969,1	4441,4	4751,2	4841,5
3,4597	3,4613	3,4744	3,5151	3,5856	3,6538	3,6940	3,7052
ht den 5 mm	n dieses Papi	ers!					
-12,02	2,83	23,33	72,12	125,16	120,92	71,42	19,80
6136,98	6139,81	6163,14	6235,27	6360,43	6481,34	6552,76	6572,56
-0,0068	0,0016	0,0132	0,0407	0,0706	0,0682	0,0403	0,0112
3,4597	3,4613	3,4744	3,5151	3,5856	3,6538	3,6941	3,7052
3,4597						3,6941	3,7052
	3,4613	3,4744	3,5151	3,5856	3,6538		
12,45	12,46	12,51	12,65	12,91	13,15	13,30	13,34
0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
30,55	30,55	30,55	30,55	30,55	30,55	30,55	30,55
0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550
7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550	7,6550
174,988	174,988	174,988	174,988	174,988	174,988	174,988	174,988
141,566	141,631	142,170	143,833	146,721	149,510	151,157	151,614
141,500	141,001	142,170	140,000	140,721	147,510	131,137	131,014

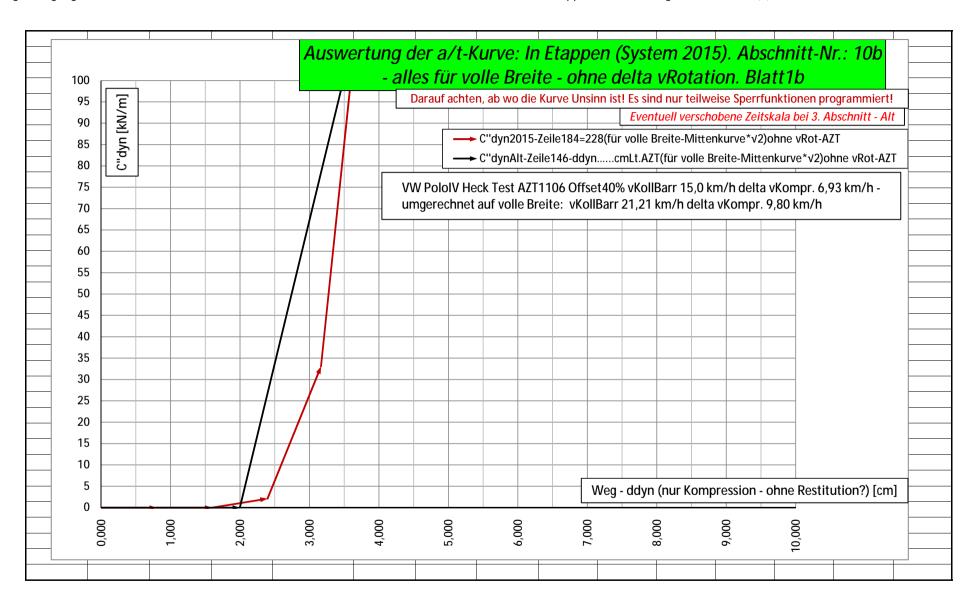
203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1	203861,1
164924,6	165000,6	165627,7	167566,0	170929,4	174178,9	176098,2	176630,3
0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0
4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3
4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3
4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3	4315,3
######	######	######	######	11832639,9	######	######	######
1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8
2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218	2,7218
9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80	9,80
-1472,8	-1472,8	-1472,8	-1472,8	-1472,8	-1472,8	-1472,8	-1472,8
1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8	1472,8
-23,00	-8,00	11,00	64,00	110,00	95,00	47,00	7,00
4182,00	4174,00	4185,00	4249,00	4359,00	4454,00	4501,00	4508,00
6,00	12,00	22,00	38,00	67,00	76,00	54,00	21,00
4497,00	4509,00	4531,00	4569,00	4636,00	4712,00	4766,00	4787,00
-12,02	2,83	23,33	72,12	125,16	120,92	71,42	19,80
6136,98	6139,81	6163,14	6235,27	6360,43	6481,34	6552,76	6572,56
24,44	24,44	24,44	24,44	24,44	24,44	24,44	24,44
0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
3,1157	3,1157	3,1157	3,1157	3,1157	3,1157	3,1157	3,1157
4,31529	4,31529	4,31529	4,31529	4,31529	4,31529	4,31529	4,31529

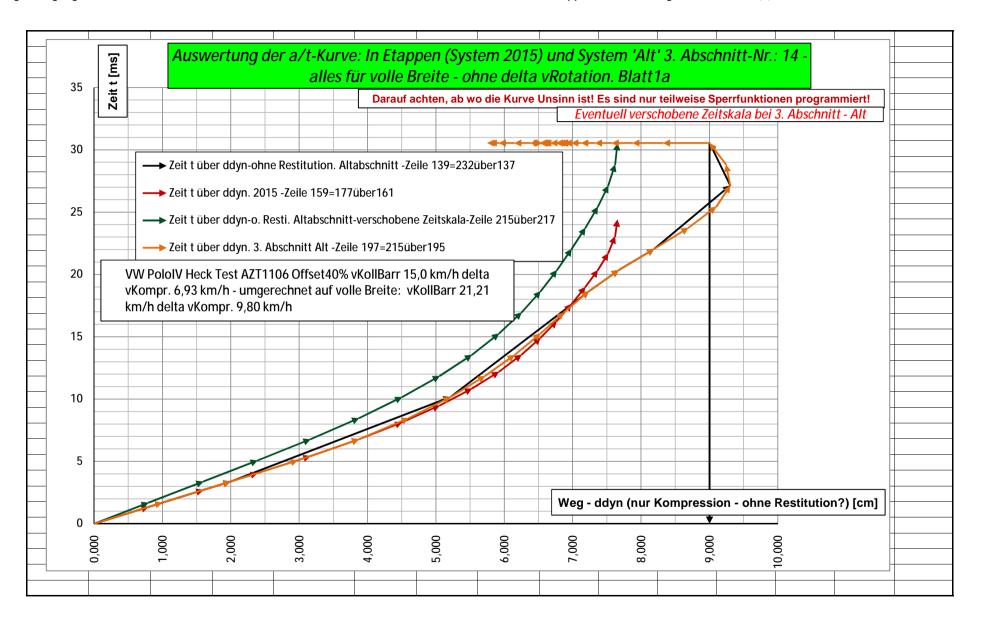




Seite 56







					-	 	
							
							