

# 5.2 TECHNISCHE MERKMALE Linearantriebe mit Trapezgewindespindel, TMA Baureihe

BAUGRÖSSE			TMA 15	TMA 25	TMA 50	
Belastungskapazität [kN], Zug - Druck			15	25	50	
1-gängige Trapezgewindespindel			Tr 22×5	Tr 30×6	Tr 40×7	
Antriebsvollwelle-Durchmesser [mm]		10	14	19		
Motorflansch IEC (Flansch und Hohlwelle)		63 B14	63 B14	71 B14		
Motoranbau IEC (Motorglocke und Kupplung)			_	71 B14	80 B14 90 B14	
		RV	1:4 (4:16)	1:5 (4:20)	1:6 (4:24)	
<u> </u>		RN	1 : 16 (2 : 32)	1:20	1:18 (2:36)	
Untersetzung		RL	1:24	1:25	1:24	
		RXL	1:34	1:48	1 : 44	
		RV1	1.25	1.2	1.17	
Hub [mm]	l latava atau va a	RN1	0.31	0.3	0.33	
je Antriebswellenumdrehung	Untersetzung	RL1	0.21	0.24	0.29	
		RXL1	0.15	0.13	0.16	
	Untersetzung	RV1	0.26	0.24	0.21	
المام الم		RN1	0.20	0.16	0.16	
Anlaufwirkungsgrad		RL1	0.16	0.15	0.14	
		RXL1	0.13	0.11	0.11	
	Untersetzung	RV1	0.41	0.40	0.37	
Betriebswirkungsgrad bei 1500 min <sup>-1</sup>		RN1	0.31	0.27	0.28	
		RL1	0.27	0.26	0.25	
		RXL1	0.23	0.21	0.21	
Anlaufmoment bei max. Hubkraft [Nm]	Untersetzung ·	RV1	12	20	44	
		RN1	3.7	7.5	19	
		RL1	3.1	6.3	17	
		RXL1	2.8	4.7	12	
Spindeldrehmoment bei max. Hubkraft [Nm]			30	65	165	
Masse ohne Spindel		[kg]	8	13	26	
Spindelmasse je 100 mm Länge [kg]			0.5	0.8	1.5	



# 5.2 TECHNISCHE MERKMALE Linearantriebe mit Trapezgewindespindel, TMA Baureihe

TMA 100	TMA 150	TMA 200	BAUGRÖSSE		
100	150	200	Belastungskapazität [kN], Zug - Druck		
Tr 55×9	Tr 60×12	Tr 80×12	1-gängige Trapezgewindespindel		
24	24	28	Antriebsvollwelle-Durchmesser [mm]		
80 B5	80 B5	90 B5	Motorflansch IEC (Flansch und Hohlwelle)		
90 B14 100-112 B14	90 B14 100-112 B14	100-112 B14	Motoranbau IEC (Motorglocke und Kupplung)		
1:7 (4:28)	1:7 (4:28)	1:8 (4:32)	RV		
1:14 (2:28)	1:14 (2:28)	1:24	RN		
1:28	1:28	1:32	Untersetzung RL		
1:40	1:40	_	RXL		
1.29	1.71	1.5	RV1		
0.64	0.86	0.5	RN1 Hub [mm]		
0.32	0.43	0.38	RL1 Untersetzung je Antriebswellenumdrehung		
0.23	0.3	_	RXL1		
0.20	0.24	0.21	RV1		
0.17	0.20	0.14	RN1		
0.13	0.15	0.13	RL1 Untersetzung Anlaufwirkungsgrad		
0.12	0.14	_	RXL1		
0.37	0.42	0.39	RV1		
0.32	0.36	0.29	RN1 Betriebswirkungsgrad		
0.25	0.29	0.27	RL1 Untersetzung bei 1500 min <sup>-1</sup>		
0.22	0.26	_	RXL1		
201	174	230	RV1		
61	105	110	RN1 Anlaufmoment		
40	70	91	RL1 Untersetzung bei max. Hubkraft [Nm]		
30	53	_	RXL1		
460	800	1 200	Spindeldrehmoment bei max. Hubkraft [Nm]		
43	70	141	Masse ohne Spindel [kg]		
2.5	3	10.5	Spindelmasse je 100 mm Länge [kg]		



#### 5.3 LEISTUNGEN (Linearantrieb OHNE Vorschaltgetriebe)

LINEARANTRIEBE MIT TRAPEZGEWINDESPINDEL TMA Baureihe mit DREHSTROMMOTOR Die LEISTUNGEN beziehen sich auf eine Einschaltdauer  $F_i$  = 30 % je 10 min bei 25 °C Umgebungstemp.

HUB-	HUB- DYNAMISCHE MOTOR:						
GESCHWINDIGKEIT [mm/s]	LAST [N]	UNTERSETZUNG	LEISTUNG [kW] — POLZAHL —  DREHZAHL [min <sup>-1</sup> ]	SELBSTHEMMUNGS- KOEFFIZIENT			
[iiiii/3]	[14]		DITELIZATE [IIIII ]				
	TMA 15						
29	2.6 <sup>1)</sup>	RV1	0.18 kW 4 polig 1400	0.26			
7.3	7.7 <sup>1)</sup>	RN1	0.18 kW 4 polig 1400	0.20			
4.9	10 <sup>1)</sup>	RL1	0.18 kW 4 polig 1400	0.16			
3.4	12.2 <sup>1)</sup>	RXL1	0.18 kW 4 polig 1400	0.13			
	TMA 25						
28	5.4 <sup>1)</sup>	RV1	0.37 kW 4 polig 1400	0.24			
7	14.4 <sup>1)</sup>	RN1	0.37 kW 4 polig 1400	0.16			
5.6	17.5 <sup>1)</sup>	RL1	0.37 kW 4 polig 1400	0.15			
2.9	25 <sup>2)</sup>	RXL1	0.37 kW 4 polig 1400	0.11			
		TNAA	50				
07	00.01	TMA		0.04			
27	20.6 1)	RV1	1.5 kW 4 polig 1400	0.21			
9	46.8 <sup>1)</sup>	RN1	1.5 kW 4 polig 1400	0.16			
6.8	50 <sup>2)</sup>	RL1	1.5 kW 4 polig 1400	0.14			
3.7	50 <sup>2)</sup>	RXL1	1.5 kW 4 polig 1400	0.11			
		TMA 1	100				
30	37.2 <sup>1)</sup>	RV1	3 kW 4 polig 1400	0.20			
15	63 <sup>1)</sup>	RN1	3 kW 4 polig 1400	0.17			
7.5	100 <sup>2)</sup>	RL1	3 kW 4 polig 1400	0.13			
5.3	100 <sup>2)</sup>	RXL1	3 kW 4 polig 1400	0.12			
TMA 150							
40	42 <sup>1)</sup>	RV1	4 kW 4 polig 1400	0.24			
20	72 <sup>1)</sup>	RN1	4 kW 4 polig 1400	0.20			
10	115 <sup>2)</sup>	RL1	4 kW 4 polig 1400	0.15			
7	147 <sup>2)</sup>	RXL1	4 kW 4 polig 1400	0.14			
TMA COO							
05	FO 1)	TMA 2		0.01			
35	58 <sup>1)</sup>	RV1	5.2 kW 4 polig 1400	0.21			
12	130 1)	RN1	5.2 kW 4 polig 1400	0.14			
8.8	159 <sup>1)</sup>	RL1	5.2 kW 4 polig 1400	0.13			

Anmerkung: mit einem 6 poligen Drehstrommotor können geringere Hubgeschwindigkeiten erzielt werden.

Der dynamische Gesamtwirkungsgrad ( $\eta$ ) des Linearantriebes der TMA Baureihe **ohne Vorschaltgetriebe**, der zur Berechnung der DYNAMISCHEN LAST des Linearantriebes selber verwendet wurde, ist wie folgt berechnet worden:

$$\eta = \eta_1 \times \eta_2 \times \eta_3$$

<sup>1)</sup> dieser Wert ist von der Elektromotorleistung begrenzt

 $<sup>\</sup>eta_1$  – dynamischer Wirkungsgrad Schneckenwelle - Schneckenrad, gemäß BS 721 : Part 2 : 1983 berechnet

 $<sup>\</sup>eta_2$  – dynamischer Wirkungsgrad Trapezgewindespindel - Bronze-Laufmutter (auf der Basis der Hubgeschwindigkeit berechnet)

 $<sup>\</sup>eta_3 = 0.9 - \text{Wirkungsgrad der Lager und der Dichtungen}$ 

<sup>&</sup>lt;sup>2)</sup> Grenzwert der dynamischen Belastungskapazität des Linearantriebes (Seite 158 ... 159)



#### 5.3 LEISTUNGEN (Linearantrieb MIT Vorschaltgetriebe)

LINEARANTRIEBE MIT TRAPEZGEWINDESPINDEL TMA Baureihe mit DREHSTROMMOTOR Die LEISTUNGEN beziehen sich auf eine Einschaltdauer  $F_i$  = 30 % je 10 min bei 25 °C Umgebungstemp.

HUB-	DYN. LAST	LINEADANITOEDE	VORSCHALTGETR.:	N 44	OTOR:	
GESCHW. [mm/s]	[N]	LINEARANTRIEBE: UNTERSETZUNG	ACHSENABSTAND UNTERSETZUNG	LEISTUNG [kV		SELBST- HEMMUNGS- KOEFFIZIENT
	TMA 15					
2.3	9 1)	RN1	125 R 6.25	0.12 kW	2 polig 2800	0.14
1.2	15 <sup>2)</sup>	RN1	125 R 12.5	0.12 kW	2 polig 2800	0.14
0.39	15 <sup>2</sup> )	RL1	125 R 12.5	0.12 kW	4 polig 1400	0.14
0.14	15 <sup>2)</sup>	RXL1	125 R 25	0.09 kW	4 polig 1400	0.06
0.14	10 /	TIXLI	120 1120	0.03 KVV	4 polig 1400	0.00
			TMA 25			
1.8	20 <sup>1)</sup>	RN1	130 R4	0.18 kW	4 polig 1400	0.09
0.88	25 <sup>2)</sup>	RN1	I30 R16	0.25 kW	2 polig 2800	0.09
0.45	25 <sup>2)</sup>	RL1	I 25 R 12.5	0.09 kW	4 polig 1400	0.10
0.12	25 <sup>2)</sup>	RXL1	125 R 25	0.09 kW	4 polig 1400	0.05
		I	TMA 50			
1.8	39 <sup>1)</sup>	RN1	140 R5	0.37 kW	4 polig 1400	0.10
0.91	50 <sup>2)</sup>	RN1	I 40 R 20	0.55 kW	2 polig 2800	0.08
0.43	50 <sup>2)</sup>	RL1	130 R 16	0.18 kW	4 polig 1400	0.08
0.15	50 <sup>2)</sup>	RXL1	130 R 24	0.18 kW	4 polig 1400	0.05
			TMA 100			
2	100 2)	RV1	I 50 R 15	1.1 kW	4 polig 1400	0.14
1	100 <sup>2)</sup>	RN1	I 50 R 15	0.75 kW	4 polig 1400	0.12
0.38	100 2)	RL1	I 40 R 20	0.37 kW	4 polig 1400	0.07
0.21	100 2)	RXL1	I 40 R 25	0.37 kW	4 polig 1400	0.06
			TMA 150			
2	117 <sup>1)</sup>	RV1	150 R 20	1.1 kW	4 polig 1400	0.14
1	150 <sup>2)</sup>	RN1	I 50 R 20	1.1 kW		0.12
0.5	150 <sup>2)</sup>	RL1	150 R 20	0.75 kW	4 polig 1400	0.09
0.13	150 <sup>2)</sup>	RXL1	I 40 R 55	0.37 kW	4 polig 1400	0.01
			TMA 200			
1.8	162 <sup>1)</sup>	RV1	163 R 20	1.5 kW	4 polig 1400	0.13
0.78	200 <sup>2)</sup>	RN1	I50 R15	1.1 kW	4 polig 1400	0.10
0.13	200 <sup>2)</sup>	RL1	I 63 R 70	0.75 kW	4 polig 1400	0.05

<sup>1)</sup> dieser Wert ist von der Elektromotorleistung begrenzt

Der dynamische Gesamtwirkungsgrad ( $\eta$ ) des Linearantriebes der TMA Baureihe **mit Vorschaltgetriebe**, der zur Berechnung der DYNAMISCHEN LAST des Linearantriebes selber verwendet wurde, ist wie folgt berechnet worden:

$$\eta = \eta_1 \times \eta_2 \times \eta_3 \times \eta_4$$

 $<sup>\</sup>eta_1$  – dynamischer Wirkungsgrad Schneckenwelle - Schneckenrad des Vorschaltgetriebes, gemäß BS 721 : Part 2 : 1983 berechnet

η<sub>2</sub> - dynamischer Wirkungsgrad Schneckenwelle - Schneckenrad des Linearantriebes, gemäß BS 721 : Part 2 : 1983 berechnet

 $<sup>\</sup>eta_3 - \text{dynamischer Wirkungsgrad Trapezgewindespindel} - \text{Bronze-Laufmutter (auf der Basis der Hubgeschwindigkeit berechnet)}$ 

 $<sup>\</sup>eta_3 = 0.85$  – Wirkungsgrad der Lager und der Dichtungen

<sup>&</sup>lt;sup>2)</sup> Grenzwert der dynamischen Belastungskapazität des Linearantriebes (Seite 158 ... 159)