# Baureihe 141



Bestimmung der Fahrzeugparameter für Eisenbahnsimulationen



CC BY-SA 4.0 Wolfgang Evers

Stand 30. November 2022

# Vorwort

In diesem Dokument werden für die Baureihe 141 der Deutschen Bundesbahn aus den aus verschiedenen Literaturquellen zusammengetragenen Angaben Parametersätze für die Simulationsprogramme Loksim 3D und Zusi 3 entwickelt.

Das erste Kapitel stellt die gesammelten Daten strukturiert zusammen und fasst sie in einem ersten Schritt allgemein für Simulationen zusammen.

Das zweite Kapitel erzeugt daraus einen Parametersatz für Zusi 3.

# Inhaltsverzeichnis

1	$\mathbf{Bes}$	chreibı	ung der l	Baureihe 141	1
	1.1	Einleit	ung		1
		1.1.1	Fahrzeug	gdaten	2
		1.1.2	Transfor	mator TUDBm 2.210 und Schaltwerk NU 28r	3
			1.1.2.1	Schaltwerkssteuerung	5
		1.1.3	Fahrmot	or ABEM 6651	6
			1.1.3.1	Daten aus der Literatur	6
			1.1.3.2	Ankerwicklungskonstante	7
			1.1.3.3	Flussstromverhältnis	7
			1.1.3.4	Widerstände und Verluste	7
			1.1.3.5	Reaktanzen	8
	1.2	Zugsic	herung .		8
<b>2</b>	Par	ameter	für Zus	i 3	9
	2.1	Varian	iten		9
	2.2	Grund	daten		12
	2.3	Einpha	asenreiher	nschlussantrieb	12
	2.4	Brems	en		13

# 1 Beschreibung der Baureihe 141

## 1.1 Einleitung

Die Lokomotiven der Baureihe 141 wurden von der Deutschen Bundesbahn im Rahmen des ersten Typenprogramms elektrischer Einheitslokomotiven von 1956 bis 1971 in einer Stückzahl von 451 Maschinen beschafft. Sie runden das Typenprogramm nach unten ab und waren primär für den Einsatz im leichten Nahverkehr und dabei als einzige Baureihe auch für Wendezüge gedacht.

Die letzten fünf Maschinen (141 447-451) erhielten eine rückspeisefähige elektrische Bremse mit der Regelkompound-Schaltung von BBC. Diese Maschinen werden hier nicht betrachtet

# 1.1.1 Fahrzeugdaten

		Quelle
Stromsystem, Einphasen-Wechselstrom	$16\frac{2}{3}$ Hz, $15$ kV	[1]
Achsfolge	Bo' Bo'	[3]
Größte zulässige Geschwindigkeit	120 km/h	[1] [2] [3]
Stundenleistung nach VDE 0535/1.55 bei 90 % der größten Leerlaufspannung des Transformators	2400 kW	[2] [3]
Stundenleistung bei 70 % der Höchstgeschwindigkeit	$2200\mathrm{kW}$	[2] [3]
Dauerleistung bei 70 % der Höchstgeschwindigkeit	$2100\mathrm{kW}$	[2]
Nennleistung (Dauerleistung) nach UIC 614 bei	$2300\mathrm{kW}$	[2]
$103\mathrm{km/h}$		
Zugkraft bei Höchstgeschwindigkeit	55 kN	[2]
Anfahrzugkraft	$220\mathrm{kN}$	[2]
Größte zulässige Zugkraft je Fahrmotor 2 min	55 kN	[1]
Größte zulässige Zugkraft je Fahrmotor 15 min	$35\mathrm{kN}$	[1]
Dauerzugkraft dd	$25\mathrm{kN}$	[1]
Heizleistung	480 kW bzw. 700 kW	[1] [2] [3]
Achsdruck	16,6 t	[2] [3]
Dienstgewicht (Reibungsgewicht)	67 t	[1] [2]
Bremsgewicht in Bremsstellung P	70 t	[1] [2]
Bremsgewicht in Bremsstellung G	58 t	[1] [2]
Handbremsgewicht je Handbremse	20 t	[1] [2]
Laufkreisdurchmesser der Radsätze neu	$1250\mathrm{mm}$	[2] [3]
Laufkreisdurchmesser unteres Betriebsgrenzmaß	1180 mm	[2]
	I	1

#### 1.1.2 Transformator TUDBm 2.210 und Schaltwerk NU 28r

Die BR 141 hat ein Niederspannungsschaltwerk. Ober- und Unterspannungswicklung des Haupttransformators sind in Reihe geschaltet (Spartrafo). Die Unterspannungswicklung hat 14 Fahrstufenanzapfungen. Das Schaltwerk besteht aus vier Kreisbahnwählern und vier Lastschaltern. Zwei Kreisbahnwähler können die ungerade Anzapfungen abgreifen und die anderen Beiden die geraden Anzapfungen. Die Ausgänge von je zwei Lastschaltern sind mit Stromteilerdrosseln verbunden, deren Ausgänge wiederum mit einer Stromteilerdrossel verbunden ist. So wird eine gleichmäßige Stromaufteilung auf die vier Lastschalterausgänge erreicht und, abgesehen von Spannungsabfällen in den Drosseln, das arithmetische Mittel der vier Spannungen als Fahrmotorspannung erzeugt.

		Quelle
Nennleistung (S2-1h)	$2130\mathrm{kVA}$	[2] [3] [5]
relative Kurzschlussspannung	0,08	[2] [5]
Eisenverluste	$2\mathrm{kW}$	[2] [5]
Kupferverluste inklusive Drosseln	$75\mathrm{kW}$	[2] [5]
Schaltdauer pro Stufe	$0,\!25\mathrm{s}$	[1] [2] [3]

Im Laufe der Bauzeit der BR 141 gab es vier verschiedene Ausführungen des Transformators und zwei verschiedene Stromteilerdrosseln. In der Tabelle sind die wichtigsten Unterschiede aufgeführt.

	TUDBm 2.210 TUDBm 2.210a	$\mathrm{TUDBm}\ 2.210\mathrm{b}$	$\mathrm{TUDBm}\ 2.210\mathrm{c}$
Heizleistung	$400\mathrm{kVA}$	900	kVA
Heizspannung $594\mathrm{V}$	ja	ne	ein
Spannungsstufung	Variante 1		Variante 2
Stromteilerdrosseln	T132 / T132a		TDDB 103,5
${\bf Stromteiler drosseln}$			TDDB 207

Die Unterschiede zwischen den ersten drei Varianten sind für die Simulation irrelevant. Da sie zusammen den größten Anteil an innerhalb der Baureihe hatten, sollen nur sie betrachtet werden.

Bezogen auf die Spannungen der Trafoanzapfungen und Fahrstufenspannungen bestehen zwischen [2] und [3] geringfügige Abweichungen. Daher wurde die Anzapfungen auf Windungszahlen der Unterspannungswicklung zurückgerechnet, um plausible Werte zu erhalten.

Trafonzapfung	Windungen	Stufenspannung	Ausgangspannung
Stufe 1	6	66 V	66 V
Stufe 2	6	66 V	132 V
Stufe 3	3	33 V	165 V
Stufe 4	2	22 V	187 V
Stufe 5	2	22 V	209 V
Stufe 6	2	22 V	231 V
Stufe 7	2	22 V	253 V
Stufe 8	3	33 V	286 V
Stufe 9	4	44 V	330 V
Stufe 10	4	44 V	374 V
Stufe 11	4	44 V	418 V
Stufe 12	5	55 V	473 V
Stufe 13	5	55 V	528 V
Stufe 14	6	66 V	594 V
Heizung $800\mathrm{V}$	18	198 V	792 V
Heizung $1000\mathrm{V}$	18	198 V	990 V
Oberspannung	1280	14 010 V	15 000 V

#### 1.1.2.1 Schaltwerkssteuerung

Das Schaltwerk wird von einem Luftmotor (vier Pneumatikzylinder) angetrieben. Die Schaltgeschwindigkeit beträgt 4 Stufen pro Sekunde [1] [2] [3]. Diese im Vergleich zu den anderen Baureihen doppelt so hohe Schaltgeschwindigkeit ist notwendig, damit die Schaltvorgänge an den Niederspannungslastschalter möglichst kurz dauern und die Lichtbogenbrenndauer entsprechend kurz ist. Versuche mit dem elektromotorischen Schaltwerksantrieb der anderen Einheitsloks sind aufgrund der großen benötigten Drehmomentspitzen gescheitert [2].

Zunächst kam, wie bei den anderen Einheitslokomtiven auch, eine mechanische Nachlaufsteuerung zum Einsatz. Die Getriebe und Lagerungen der Rückmeldewelle sind im Laufe der Zeit jedoch schadhaft geworden, so dass ab 1978 die Nachlaufsteuerung in eine Impulssteuerung umgebaut wurde [2].

### 1.1.3 Fahrmotor ABEM 6651

Der Fahrmotor ABEM 6651 der BR 141 hat als Besonderheit eine zweigängige Ankerwicklung nach Whittaker [2] [4], was aber für die Simulation unerheblich ist.

#### 1.1.3.1 Daten aus der Literatur

		Quelle
Nennleistung (S2-1h)	$600\mathrm{kW}$	[2] [4]
Nennspannung	505 V	[2] [4]
Nennstrom	1340 A	[2] [4]
Leistungsfaktor im Nennbetrieb	0,965	[2] [4]
Nenndrehzahl	$1540{\rm min^{-1}}$	[2] [4]
Nennmoment	$3730\mathrm{Nm}$	[4]
Nennwirkungsgrad	92%	[4]
Dauerleistung (S1)	484 kW	[2]
bei der Spannung	425 V	[2]
bei dem Strom	1280 A	[2]
bei der Drehzahl	$1330{\rm min^{-1}}$	[2]
Anfahrleistung (S2-2min)	820 kW	[2]
bei der Spannung	505 V	[2]
bei dem Strom	1970 A	[2]
bei der Drehzahl	$1330{\rm min}^{-1}$	[2]
größte Spannung	505 V	[2]
Höchstdrehzahl	$1950{\rm min^{-1}}$	[2]
Widerstand der Erregerwicklung bei 20°C	$2,11\mathrm{m}\Omega$	[2]
Widerstand der Kompensationswicklung bei 20 $^{\circ}\mathrm{C}$	$2,755\mathrm{m}\Omega$	[2]
Widerstand der Wendepolwicklung bei $20^{\circ}\mathrm{C}$	$1,406\mathrm{m}\Omega$	[2]
Wendefeldshunt einschießlich Zuleitung	$28\mathrm{m}\Omega$	[2]
Polpaarzahl	5	[2]
Kommutatorlamellenzahl	360	[2]
Zähnezahl Motorritzel	23	[2]
Zähnezahl Großrad	83	[2]
Getriebewirkungsgrad	98,5%	[2]

#### 1.1.3.2 Ankerwicklungskonstante

Da es sich um Schleifenwicklung mit der nur einer Windung pro Ankerspule handelt vereinfacht sich die Gleichung für die Ankerkonstante auf:

$$c = 2 \cdot K = 720$$

also die doppelte Kommutatorlamellenzahl.

#### 1.1.3.3 Flussstromverhältnis

Da der Erregerkreis der Maschine teilweise gesättigt wird, hängt der Erregerfluss nicht linear vom Erregerstrom ab. Aus der Bild 8 auf Seite 53 in [4] wird folgende Tabelle abgelesen beziehungsweise berechnet:

Strom	Drehmoment	Fluss
250 A	98 Nm	$0,0034{ m Wb}$
$500\mathrm{A}$	588 Nm	$0,0103\mathrm{Wb}$
$750\mathrm{A}$	$1472\mathrm{Nm}$	$0,0171{ m Wb}$
$1000\mathrm{A}$	$2354\mathrm{Nm}$	$0,0205\mathrm{Wb}$
$1250\mathrm{A}$	$3434\mathrm{Nm}$	$0,0240\mathrm{Wb}$
$1500\mathrm{A}$	$4513\mathrm{Nm}$	$0,0263\mathrm{Wb}$
$1750\mathrm{A}$	5641 Nm	$0,0281{ m Wb}$
$2000\mathrm{A}$	$6720\mathrm{Nm}$	$0,0293{ m Wb}$
$2250\mathrm{A}$	7848 Nm	$0,0304{ m Wb}$
$2500\mathrm{A}$	$9123\mathrm{Nm}$	$0{,}0318\mathrm{Wb}$

#### 1.1.3.4 Widerstände und Verluste

Die Verluste im Motor setzen sich aus den Stromwärmeverlusten in den Wicklungen und Kohlebürsten sowie den Wirbelstrom- und Ummagnetisierungsverlusten im Blech des Ankers zusammen.

Bei den Widerständen sind nur die Widerstände des Stators angegeben. Der Ankerwiderstand wird auf die Größe des Widerstands der Kompensationswicklung abgeschätzt. Damit ergibt sich für den Gesamtwiderstand:

$$R_{\rm 20ges} = R_{\rm A} + R_{\rm F} + R_{\rm K} + R_{\rm W} = 2{,}755\,{\rm m}\Omega + 2{,}11\,{\rm m}\Omega + 2{,}755\,{\rm m}\Omega + 1{,}406\,{\rm m}\Omega = 9{,}026\,{\rm m}\Omega$$

1.2 Zugsicherung 8

$$R_{80\mathrm{ges}} = R_{20\mathrm{ges}} \left( 1 + \alpha_{\mathrm{Cu}} \left( 80 - 20 \right) \mathrm{K} \right) = 9,026 \,\mathrm{m}\Omega \cdot \left( 1 + 0,004 \cdot 60 \right) = 11,19 \,\mathrm{m}\Omega$$

Für die Verlustleistung durch Wirbelströme gilt in guter Näherung:

$$P_{\rm W} = k_{\rm W} I^2 f^2$$

Die Konstante wird mit  $k_{\rm W}=1.1\cdot 10^{-6}\,\frac{\rm W}{\rm A^2\,Hz^2}$  angenommen.

Für die Verlustleistung durch die Ummagnetisierung gilt in guter Näherung:

$$P_{\rm II} = k_{\rm II} I^2 f$$

Die Konstante wird mit  $k_{\rm U} = 2 \cdot 10^{-6} \, \frac{\rm W}{\rm A^2\,Hz}$  angenommen.

#### 1.1.3.5 Reaktanzen

Da der Erregerkreise des Motors mit zunehmenden Fluss gesättigt wird, ist die Induktivität abhängig vom Motorstrom. Da diese Magnetisierungskurve des Motors aktuell nicht vorliegt, wird mit der Größe im Nennpunkt gerechnet.

Die Gesamtreaktanz des Motors wird aus den Angaben für den Nennpunkt berechnet:

$$X_{\rm ges} = \frac{U_{
m N}}{I_{
m N}}\,\sin{\varphi_{
m N}} = \frac{505\,{
m V}}{1340\,{
m A}}\cdot 0,2622 = 98,83\,{
m m}\Omega$$

## 1.2 Zugsicherung

141 411 mit LZB Seite 188 in [2]

Ab 1999 PZB90 Seite 186 in [2]

## 2 Parameter für Zusi 3

### 2.1 Varianten

Die Baureihe wird so eingetragen, wie sie auf dem Fahrzeugmodell angeschrieben ist, also entweder E41 oder 141.

Eine Gattungsbezeichnung gibt es nicht.

Die NVR wird nur eingetragen, wenn das Fahrzeugmodell diese trägt, ansonsten wird die historische Nummer eingetragen, wie angeschrieben. Stichtag für die NVR für Bestandsfahrzeuge war der 1. August 2008.

Eine interne Fahrzeugnummer wird nicht vergeben.

Die Variantenbezeichnung setzt sich aus Baureihe, Ordnungsnummer, ggf. Prüfziffer und Leuchtenbauform zusammen.

Da es bei einer Lokomotive keine Plätze 1. und 2. Klasse gibt, werden Nullen eingetragen.

Die Farbgebung wird entsprechend dem Fahrzeugmodell beschrieben.

Führerstandsmodus ist ein Modell für vorne und hinten.

Die Einsatzdaten müssen im Bereich zwischen Abnahmedatum und letzter z-Stellung liegen. Zusätzlich ergeben sich weitere Einschränkungen durch die Farbgebung, die jedoch oft nur geschätzt werden können.

Die Datei mit der Aussenansicht muss zu den anderen Angaben passen.

Aus der Datei mit dem Führerstand ergibt sich vor allem das verbaute Sicherungssystem und daraus, ob die Nachlaufsteuerung schon in einer Impulssteuerung umgebaut wurde. Nach Möglichkeit sollte es für das konkrete Fahrzeug bekannt sein, aber auf jeden Fall sollte es zum Einsatzzeitraum passen.

In der ersten Tabelle wir der Zustand der verschiedenen Aussenansichten festgehalten. Dabei sind die Anschriften für die Masse durchgängig und die Bremsanschriften größtenteils falsch. Die Beheimatungs- und Revisionsanschriften fehlen durchgängig.

Die Varianten sind in der zweiten Tabelle definiert.

2.1 Varianten

Dateiname	Farbgebung	${\bf Stromabnehmer}$	Stromabnehmer Fahrzeugnummer Heimat 1 Heimat 2 Revisionsfeld Masse G	Heimat 1	Heimat 2	Revisionsfeld	${\rm Masse}$	Ŋ	Ь
$\overline{\mathrm{DB}}$ E41-ab3	Kobaltblau	DBS 54	E41 001	ı	,	1	85 t	54 t	67 t
$\mathrm{DB\_E41} ext{-gn3}$	Chromoxidgrün	DBS 54	E41 005	1	1	1	83 t	54 t	72 t
${ m DB\_E41-gn4}$	Chromoxidgrün	DBS 54	141 171-9	ı	1	1	83 t	54 t	72 t
${ m DB\_E41-gn4a}$	Chromoxidgrün	DBS 54	141 065-3	1	1	1	83 t	54 t	72 t
$\overline{\mathrm{DB}}$ E41-ob4	Ozeanblau/Beige	DBS 54	141 295-6	ı	1	1	83 t	54 t	72 t
${ m DB\_E41-ob4a}$	Ozeanblau/Beige	DBS 54	141 007-4	ı	1	1	83 t	54 t	72 t
$\overline{\mathrm{DB}}$ E41-Karlsruhe	Ozeanblau/Beige	DBS 54	141 248-5	1		ı	t	t	t
$\overline{\mathrm{DB}}$ E41-or4	Orientrot	DBS 54	141 186-7	1	1	ı	66 t	58 t	70 t
$\overline{\mathrm{DB}}$ E41-SB4	Lichtgrau/Reinorange	DBS 54	141 439-0	1	1	ı	66 t	58 t	70 t
$\mathrm{DB\_E41} ext{-gn5}$	Chromoxidgrün	DBS 54	141 228-7	1	1	1	83 t	54 t	72 t
$\overline{\mathrm{DB}}$ E41-ob5	Ozeanblau/Beige	DBS 54	141 280-8	ı	1	1	83 t	54 t	72 t
$\overline{\mathrm{DB}}_{-}\mathrm{E}41\mathrm{-vr}5$	Verkehrsrot	DBS 54	141 246-9	1	1	1	66 t	58 t	70 t

2.1 Varianten

N PIH	ld BR	HId NId BR NVR/HN	Variantenbezeichnung	Farbgebung	EinsatzAb	EinsatzBis	EinsatzAb EinsatzBis Aussenansicht	Führerstand
1 1	. E41	E41 001	E41 001, Kombileuchten	Kobaltblau	29.09.1956	31.12.1968	29.09.1956 31.12.1968 DB_E41-ab3	$\mathrm{E}41\_\mathrm{I}54$
2 1	. E41	E41 005	E41 005, Kombileuchten	Chromoxidgrün	01.01.1957	31.12.1968	31.12.1968 DB_E41-gn3	$E41\_I54$
3 1	141		<b>141 171-9</b> 141 171-9, Einzelleuchten	Chromoxidgrün	01.01.1968		31.12.1993 DB_E41-gn4	$E41\_154$
4 1	. 141		<b>141 295-6</b> 141 295-6, Einzelleuchten	Ozeanblau/Beige	25.04.1975	31.12.1993	$\mathrm{DB}\_\mathrm{E41-ob4}$	$\mathrm{E41}\_\mathrm{I54}$
5 1	. 141		<b>141 007-4</b> 141 007-4, Kombileuchten	Ozeanblau/Beige	26.01.1983		31.12.1993 DB_E41-ob4a	$\mathrm{E41}\_\mathrm{I54}$
6 1	. 141		<b>141 186-7</b> 141 186-7, Einzelleuchten	Orientrot	19.09.1997	31.12.1993	${ m DB\_E41-or4}$	$\mathrm{E41}\_\mathrm{I54}$
7 1	141		<b>141 439-0</b> 141 439-0, Einzelleuchten	Lichtgrau/Reinorange/Pastellgelb (S-Bahn) 15.06.1987	15.06.1987	31.12.1993	$\overline{\mathrm{DB}}$ E41-SB4	$\mathrm{E}41\_\mathrm{I}60$
8 1	. 141		<b>141 246-9</b> 141 246-9, Einzelleuchten	Verkehrsrot	01.10.1997	12.12.2005	$01.10.1997$ $12.12.2005$ $DB\_E41-vr5$	$E41\_PZB90$
9 1	. 141		<b>141 065-3</b> 141 065-3, Einzelleuchten	Chromoxidgrün, graues Dach	01.01.1968	31.12.1993	${ m DB\_E41-gn4a}$	$E41\_154$
10 1	. 141	$141\ 248-5$	141 248-5, Karlsruher Design	Beige-Blau	20.12.1977	31.12.1993	$\overline{\mathrm{DB}}$ E41-Karlsruhe	$E41\_I60$
11 1	. 141		<b>141 228-7</b> 141 228-7, Einzelleuchten	Chromoxidgrün	01.01.1994		${ m DB\_E41\text{-}gn5}$	$E41\_PZB90$
12 1	. 141		<b>141 280-8</b> 141 280-8, Einzelleuchten	Ozeanblau/Beige	01.01.1994	01.01.1994 $15.12.2002$	$\overline{\mathrm{DB}}$ E41-ob5	$E41\_PZB90$
7.	. 141		141 280-8, Einzelleuchten	Ozeanblau/ Beige	01.01.1994	15.12.200	.71	

2.2 Grunddaten 12

### 2.2 Grunddaten

Zur eigentlichen LüP (Länge über Puffer) muss noch ein Zuschlag für Kurvenfahrten addiert werden:  $15.62\,\mathrm{m} + 0.04\,\mathrm{m} = 15.66\,\mathrm{m}$ 

Die Spurweite beträgt 1435 mm, die Höchstgeschwindigkeit  $120 \frac{\text{km}}{\text{h}}$  und die **Masse beträgt** 67 t. Der Rotationszuschlag wird mit 6600 kg geschätzt. Die Lokomotive hat **4 Achsen**. Die Radstandsumme ergibt sich als Summe aller Drehgestellachsabstände, also  $2 \cdot 3.2 \text{ m} = 6.4 \text{ m}$ . Der Rollwiderstand wird mit 1294,92 N automatisch geschätzt.

Da die 141 keine Neigetechnik hat, beträgt der Neigewinkel 0°.

Die Fessellänge beträgt vorne und hinten 4,18 m.

Der Schlingerfaktor wird auf 0 gesetzt und die Luftwiderstandsbeiwertfläche mit  $cw A = 6 \,\mathrm{m}^2$  angenommen.

Die Stromabnehmergrundhöhe beträgt 4,27 m.

Eine Hauptluftbehälterleitung ist vorhanden und es handelt sich um kein Verbundfahrzeug.

Da die 151 in der Außenansicht definierte Schlussignalleuchten hat, werden keine weiteren Schlusssignale definiert.

Stromabnehmer A 1950 mm Graphit

Stromabnehmer B 1950 mm Graphit

Stromabnehmer C keiner

Stromabnehmer D keiner

Der Lok-Status im Zugverband ist natürlich Lokomotive.

## 2.3 Einphasenreihenschlussantrieb

Die Reibmasse beträgt 67 t.

Die Auf- und Abschaltgeschwindigkeit beträgt je 4 Stufen pro Sekunde.

Die meisten Lokomotiven besitzen keine Grenzwertüberwachung. Der Auslösestrom des Überstromrelais für den Oberstrom ist auf 4,25 A eingestellt, was einem **Oberstrom von** 340 A entspricht [3].

2.4 Bremsen 13

## 2.4 Bremsen

Die Zahl der gebremsten Achsen beträgt  $\mathbf{vier}$ . Die Bremsbauart ist  $\mathbf{Graugussbremse}$   $\mathbf{GG}$ .

ie restlichen Daten wurden nicht verändert.

# Literaturverzeichnis

- [1] Arbeitsmappe für die Aus- und Fortbildung von Triebfahrzeugführern auf der BR 141 Deutsche Bundesbahn, DV 129 07 0131, Stand: März 1983
- [2] Roland Hertwig, Werner Streil

  Die Baureihe E 41 Entstehung, Technik und Einsatzgeschichte

  EK-Verlag, Freiburg, 2009
- [3] Anton Joachimsthaler Die elektrischen Einheitslokomotiven der Deutschen Bundesbahn GDL-Verlag, Frankfurt, 4. Auflage von 1976
- [4] Hans-Dietrich Kügler

  Die elektrische Ausrüstung der Lokomotive Baureihe E41 der Deutschen Bundesbahn
  in Elektrische Bahnen Heft 3 (28. Jahrgang 1957) Seite 49 59

  Verlag R. Oldenbourg, München, 1957
- [5] Karl Schlosser Der Transformator der Lokomotive Baureihe E41 der Deutschen Bundesbahn in Elektrische Bahnen Heft 6 (28. Jahrgang 1957) Seite 140 - 143 Verlag R. Oldenbourg, München, 1957
- [6] Hölscher, Carsten Zusi 3 Dokumentation19. November 2021