Inhalt der Vorlesung

Numerische Simulation elektrothermischer Prozesse



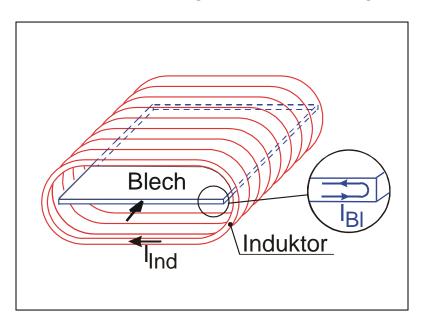
- 1. Einführung / Übersicht über Verfahren / Simulation zur Wirtschaftlichkeitsanalyse
- 2. Grundlagen der Wärmelehre, Simulation von Temperaturfeldern
- 3. Energieeffizienz / Konduktive Erwärmung (Praxis und Simulation)
- 4. Maxwell-Gleichungen / Leistungsumsetzung / Wirkungsgrad
- 5. Induktionserwärmung 1: Umrichter, Schmelzöfen, Schmieden
- 6. Induktionserwärmung 2: Querfeld, Härten, Schweißen Querfeld, Randschichthärten, Zweifrequenz, HFI
- 7. Induktionserwärmung 3: Simulation (Praxis und Ubung)
- 8. Indirekte Erwärmung / Hybrid-Verfahren
- 9. Dielektrische Erwärmung (Praxis und Simulation)
- 10. Organisatorisches, Übungen, Fragen & Antworten



Induktives Erwärmen - Flachgut

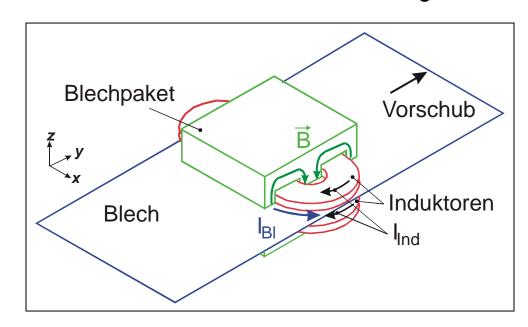


Induktive Längsfelderwärmung



- Magn. Fluss parallel zum Vorschub
- Sehr hohe Frequenzen
- Variable Temperaturgestaltung nicht möglich

Induktive Querfelderwärmung



- Magn. Fluss senkrecht zum Vorschub
- Geringe Betriebsfrequenz
- Temperaturgestaltung über Induktorgeometrie und Frequenz möglicht

Erwärmung von dünnen Blechen und Bändern

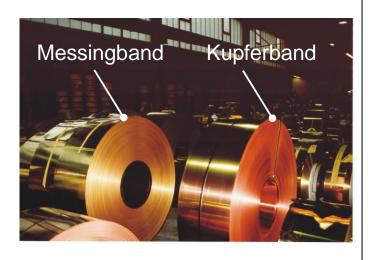


Einsatzgebiete

Materialien

- Wärmebehandlung
 - z. B. Härten, Glühen
- Erwärmen zum Umformen
 - z. B. Warmformen, Walzen
- Erwärmen zum Beschichten
 - z. B. Galvanisieren, Lackieren, Färben
- Sonstige
 - z. B. Trocknen, Säubern, Schneiden

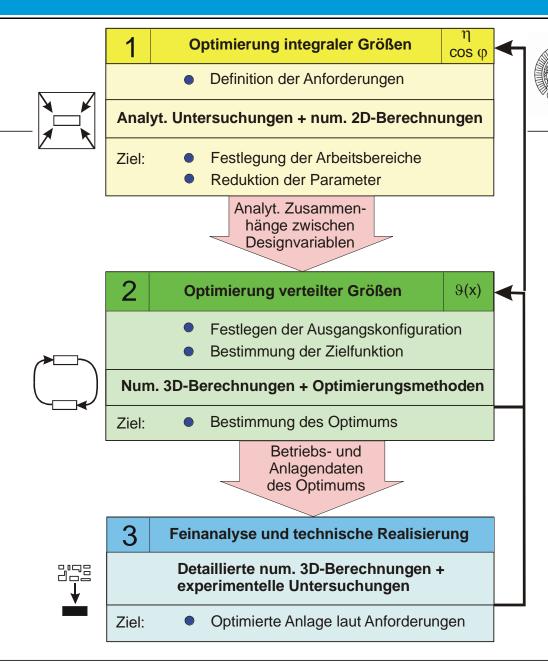
NE-Metalle



Stahl



Konzept der Auslegung



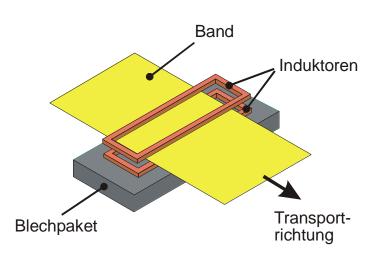


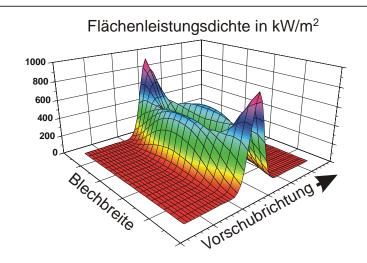
TECHNISCHE UNIVERSITÄT

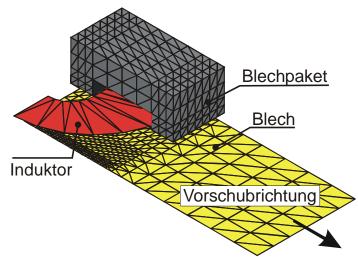
DARMSTADT

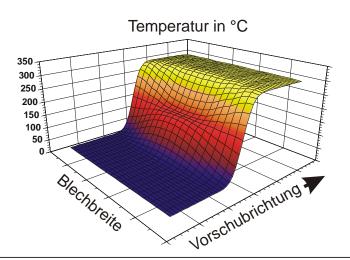
Induktive Querfeld-Banderwärmung





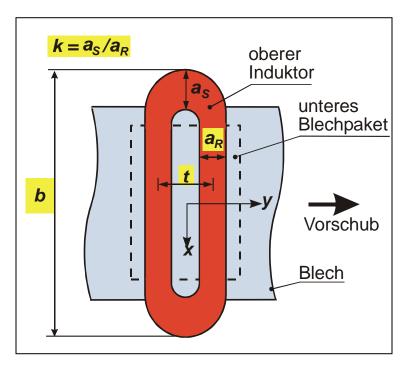






Optimierung verteilter Größen





Designvariablen	Grenzen	Ergebnis
Induktorlänge b	350 mm - 600 mm	462 mm
Leiterbreite a_{R}	32 mm - 160 mm	122 mm
Spulenkopffaktor k	0,3 - 1,5	0,6
Polbreite t	80 mm - 300 mm	220 mm
(Frequenz f =fopt	190 Hz - 700 Hz	255 Hz)

Minimum der Zielfunktion:

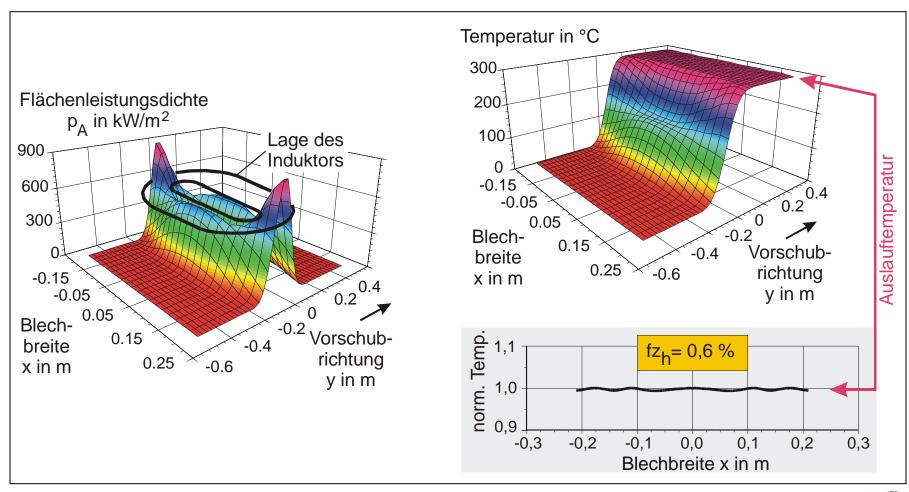
mit

$$\eta_{el} = 94.4 \%$$
 $\cos \varphi = 0.79$



Ergebnis der Temperaturoptimierung





Induktive Wärmebehandlung - Härten



Induktive Randschichthärtung

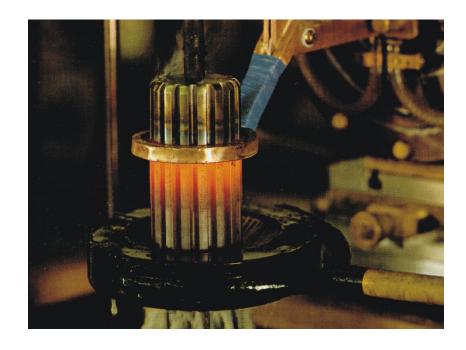
- Qualitätssteigerung von Bau- und Konstruktionsteilen
- Sehr schnelles Erwärmen und sofortiges Abschrecken
- Erwärmungstiefe gezielt beeinflussbar über:

⇒ Frequenz

elektrische Leistung

==> Einwirkzeit

Induktionshärteanlage mit Induktor, Brause und Werkstück



Quelle: RWE-Information Prozesstechnik



Induktive Wärmebehandlung - Härten



Induktives Härten einer Kurbelwelle



Schliffbilder verschiedener induktiv gehärteter Teile



Quelle: RWE-Information Prozesstechnik



Induktoren für induktives Härten



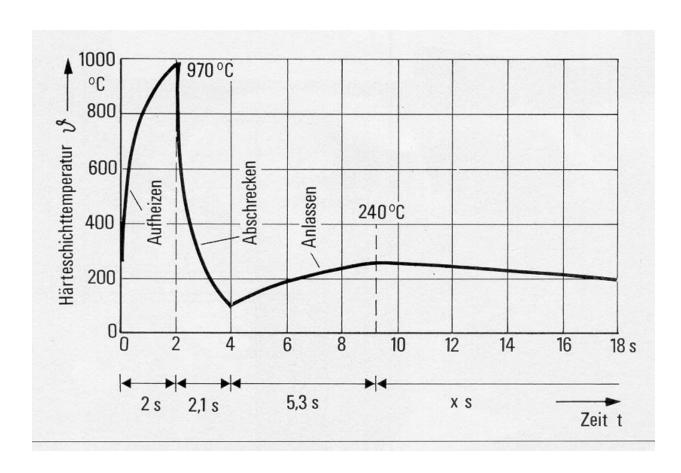


Quelle: STEREMAT Elektrowärme GmbH



Temperatur-Zeit-Diagramm eines Induktionshärteprozesses





Quelle: RWE-Information Prozesstechnik

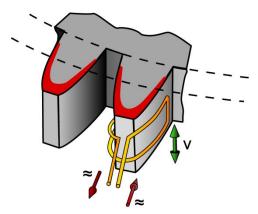


Induktive Zahnradhärteverfahren



Allzahnhärtung

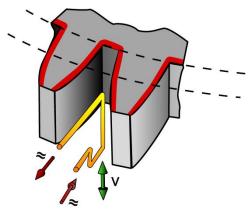
Einzelzahnflankenhärtung



 $m \ge 3.5 \text{ mm}$

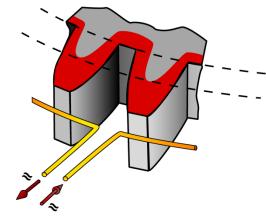
- m Modul (mm)
- p Teilung
- d Teilkreisdurchmesser (mm)
- d_a Kopfkreisdurchmesser (mm)
- d_f Fußkreisdurchmesser (mm)
- z Zähnezahl
- h_a Zahnkopfhöhe (mm)
- h_f Zahnfußhöhe (mm)
- h Zahnhöhe (mm)
- m_n Normalmodul (Schrägverzahnung) (mm)
- m_t Stirnmodul (Schrägverzahnung) (mm)
- D_P Diametral Pitch (Zoll)

Einzelzahnlückenhärtung



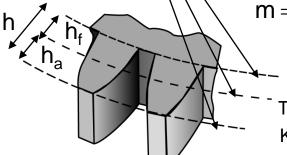
 $m \ge 2.5 \text{ mm (HF)}$

 $m \ge 6.0 \text{ mm (MF)}$



 $m \ge 2,0 \text{ mm}$

 $m = \frac{d}{z} = h_a = \frac{25.4}{D_a}$



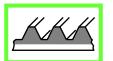
 $d_a d d_f$

· Fußkreis Teilkreis (Wälzkreis)

Kopfkreis



Frequenzeinfluss







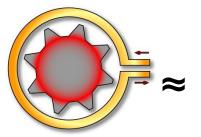
niedrige Frequenz

⇒ Erwärmung im Fußkreis

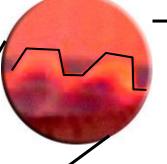
 $\delta \approx 503 \cdot \sqrt{\frac{\rho}{u}}$

hohe Frequenz

⇒ Erwärmung der Zahnspitzen



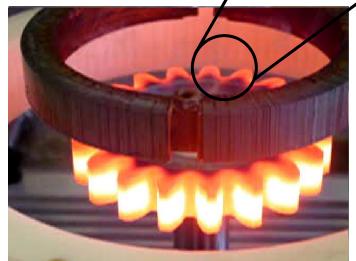








17 kHz



Stirnrad geradeverzahnt

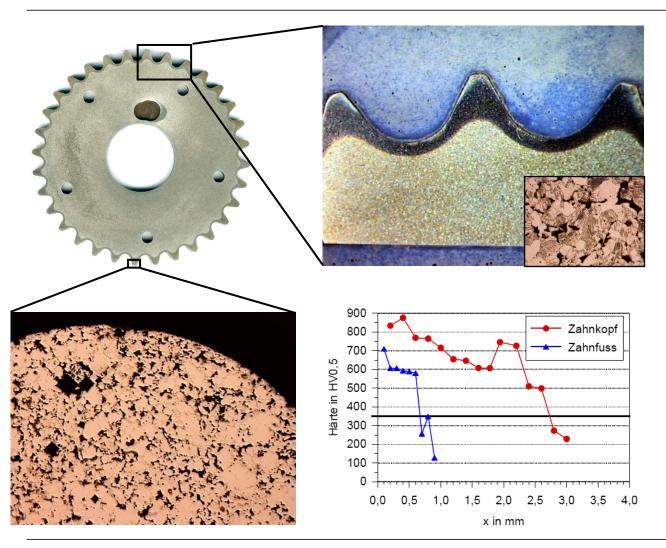
Kopfkreis: 170 mm Breite: 30 mm Modul: 9,0 mm Werkstoff: Cf53

Leistung: ca. 200 kW



Kettenrad aus Sinterstahl





Kettenrad

Kopfkreis: 99 mm Modul: 3,0

Werkstoff: Sinter D11

Vorwärmen

Leistung: 34 kW Frequenz: 132 kHz Dauer: 0,8 s

Pause

Härten

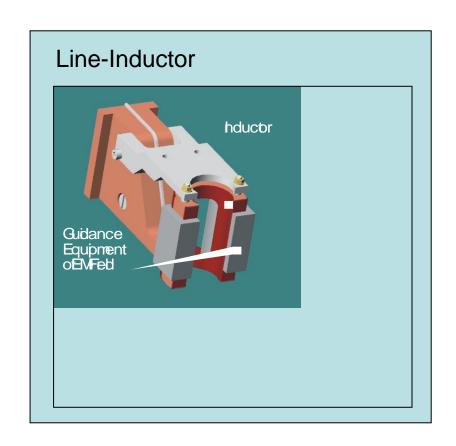
Leistung: 145 kW Frequenz: 132 kHz Dauer: 0,25 s



Induktives Randschichthärten von Getriebeschnecken





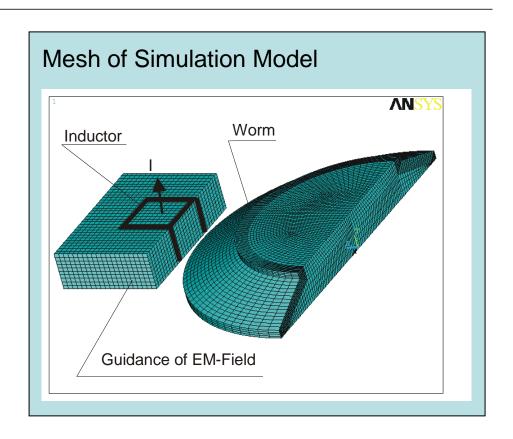


- ➤ Ziel: konturnahes gleichmäßiges Erwärmen
 - → zum Erreichen eines gleichmäßigen Härteprofils an der Oberfläche

Simulationsmodell



- > Symmetriebedingungen:
 - langer Induktor
 - ⇒ 180° in Umfangsrichtung
 - Steigungswinkel der Schnecke nicht berücksichtigt
- Gitternetz:
 - im Oberflächenbereich: feines Netz erforderlich
- Vorgegebene Randbedingungen:
 - → Heizzeit
 - ⇒ Maximale Temperatur: 950 °C
 - Rotation der Schnecke

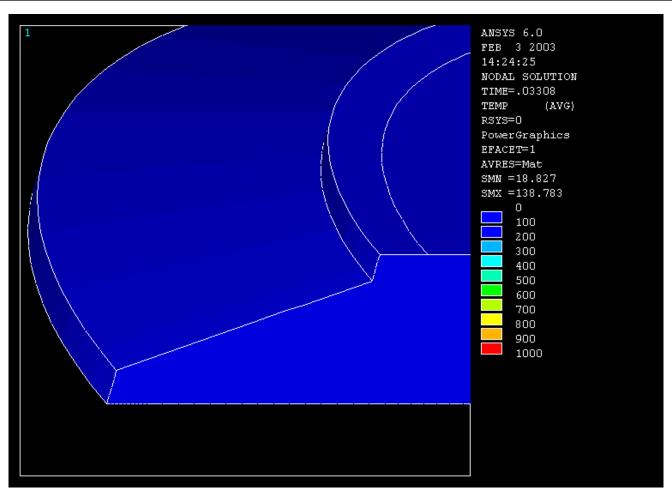


Angepasst über die Stromdichte



Erwärmung mittels Einfrequenzverfahren



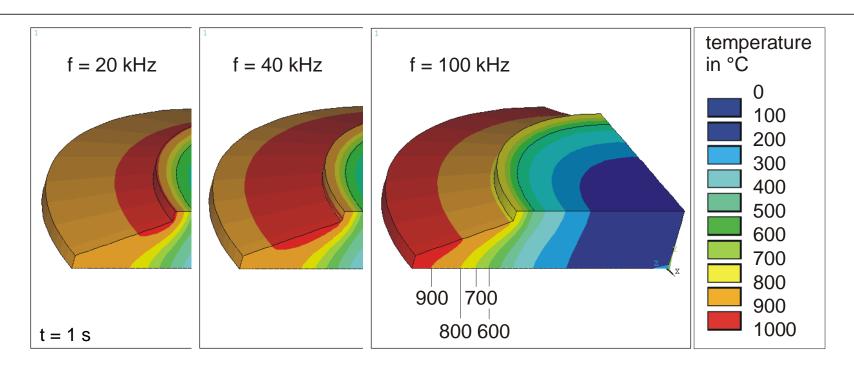


f = 100 kHz, t = 1 s



Einfrequenzverfahren - Zusammenfassung



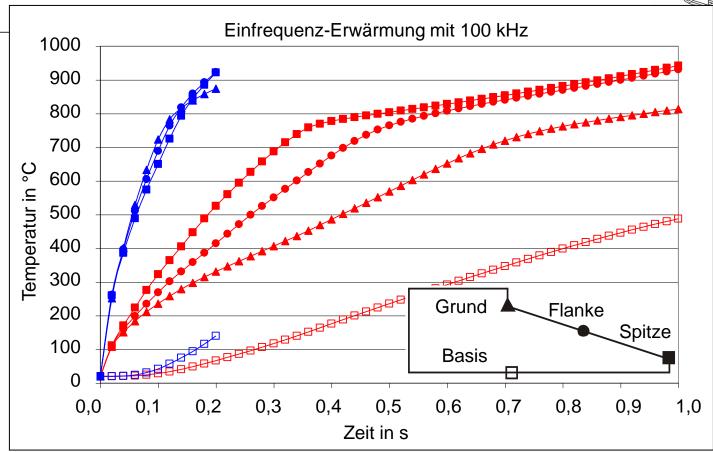


- > Arbeitsfrequenz beeinflusst die Erwärmungszone
- ➤ Beim Randschichthärten von Getriebeschnecken erlaubt das Einfrequenzverfahren keine optimale Lösung



Einfluss der Erwärmungszeit





Schlussfolgerungen

- je kürzer die Erwärmung, desto kontur- und oberflächennaher erfolgt die Erwärmung
- Kompromiss häufig aufgrund der Generatorleistung erforderlich

Zweifrequenzverfahren



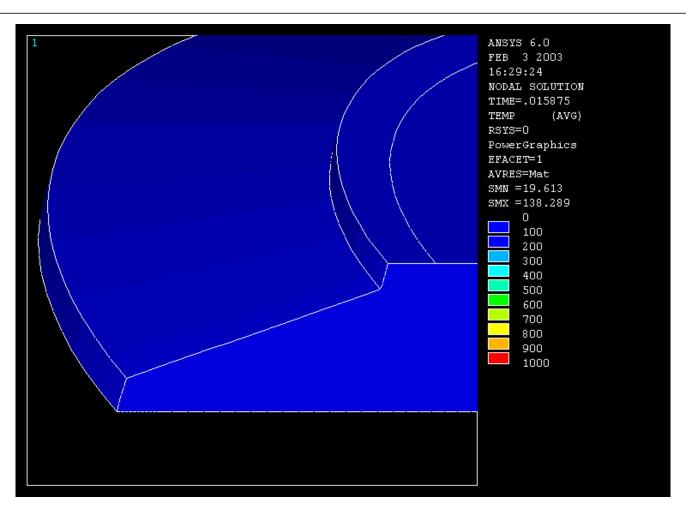
> Grundidee:

- ⇒ HF erwärmt bevorzugt die Zahnspitze
- ⇒ MF erwärmt dagegen bevorzugt den Zahnzwischenraum
- die Überlagerung der beiden Effekte kann zu einer optimierten konturnahen Erwärmung führen
- Verfügbare Techniken:
 - zeitversetzte Speisung des Induktors mit MF- und HF-Leistung oder
 - simultane Speisung mit MF- and HF-Leistung
 - Gesamtleistung und Verhältnis von MF- zu HF-Leistung ist variabel
- ➤ Erforderliche Erweiterungen des numerischen Modells:
 - → Anpassung des Simulationsprogramms für Zweifrequenzverfahren
 - Typische Frequenzbereiche: MF 10 .. 30 kHz, HF 100 .. 500 kHz
 - Leistungsverhältnis HF/MF ist variabel
 - ⇒ Gesamtleistung MF + HF ist konstant



Zweifrequenzverfahren



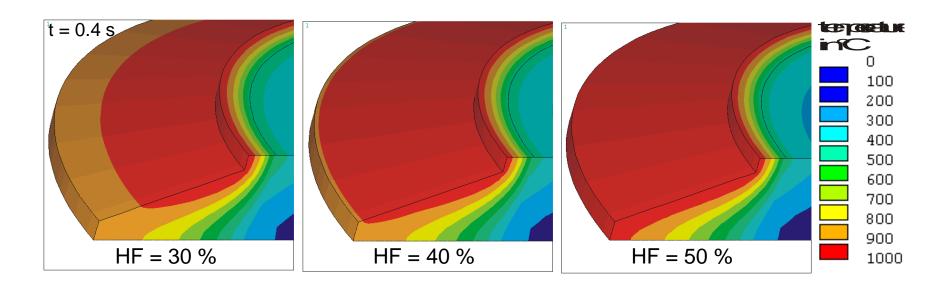


HF-/MF-Leistung 35 %, t = 1 s



Zweifrequenzverfahren - Zusammenfassung





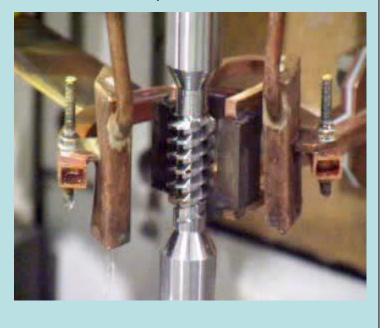
- ➤ Die Erwärmungszone ist über das Leistungsverhältnis MF/HF anpassbar
- > Eine konturnahes Erwärmungsprofil kann bei der Schnecke erreicht werden
- > Das Erwärmungsprofil erlaubt, das gewünschte Härteprofil zu erreichen
- Effekte werden nur bei sehr kurzer Heizzeit wirksam



Experimentelle Härteuntersuchungen



- > 75 kW Generator (75 kW MF, 75 kW HF)
- ➤ Heizzeit 1,3 s



- > 600 kW Generator (400 kW MF, 200 kW HF)
- ➤ Heizzeit 0,35 s





Vergleich von Temperatur- und Härteverlauf I



➤ Härteparameter

→ Heizzeit: 0,35 s

Gesamtleistung: 600 kW

⇒ HF-Anteil: 30 %

⇒ Frequenzen:

MF = 12 kHz

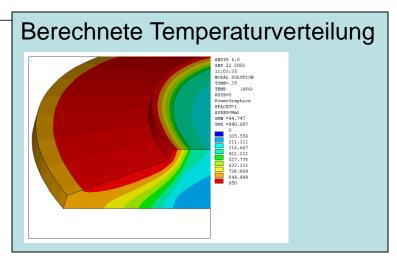
HF = 300 kHz

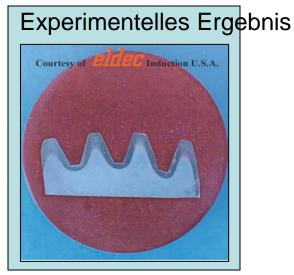
> Ergebnisse

- Berechnete Temperaturverteilung und Härteverlauf sehr ähnlich
- ➡ Härtewerte:

- Zahnspitze: 62.5 HRC

- Zahnzwischenraum: 66.0 HRC





Vergleich von Temperatur- und Härteverlauf II



Simulations- und Härtedaten

Zweifrequenz-Erwärmung

Gesamtleistung 600 kW

Vorheizen:

- Heizzeit: 0,5 s

- HF-Anteil: 10 %

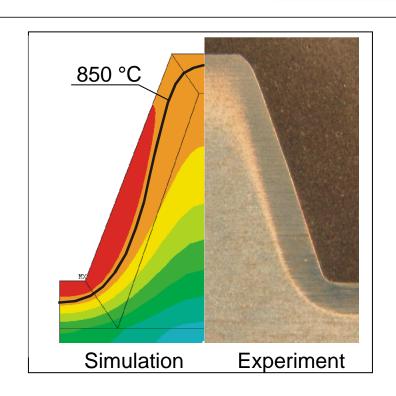
- MF-Anteil: 0 %

⇒ Hauptheizen:

- Heizzeit: 0,3 s

- HF-Anteil: 30 %

- MF-Anteil: 70 %

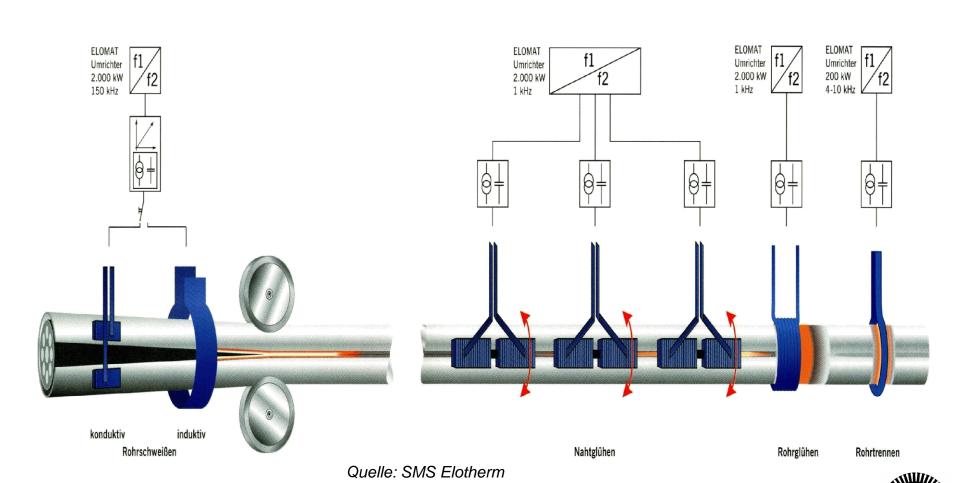


Zusammenfassung

- Cute Übereinstimmung von berechnetem Temperatur- und Härteverlauf
- Der endgültige Härteverlauf kann durch die Simulation des Temperaturverteilung allein bereits sehr gut vorausbestimmt werden

Verfahren der induktiven Erwärmung am Rohr



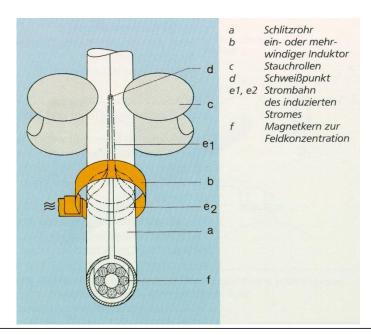


Induktives Erwärmen - Fügen



Längsnahtschweißen von Rohren

- Kontinuierlicher Schweißprozess mit gewalztem Stahlband
- Vorschubgeschwindigkeit: > 150 m/min
- Außendurchmesser: 9 500 mm





- hohe Schweißgeschwindigkeit
- Erwärmung genau auf die Schweißstelle beschränkt
- saubere Schweißnähte



Induktives Erwärmen und Glühen von Rohren

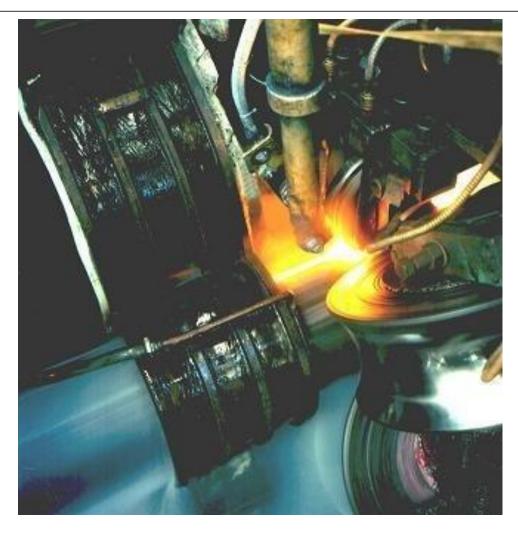




Quelle: RWE-Information Induktive Erwärmung

HF-Induktionsschweißen von Rohren





Quelle: SMS Elotherm



Induktives Längsnahtglühen von Rohren



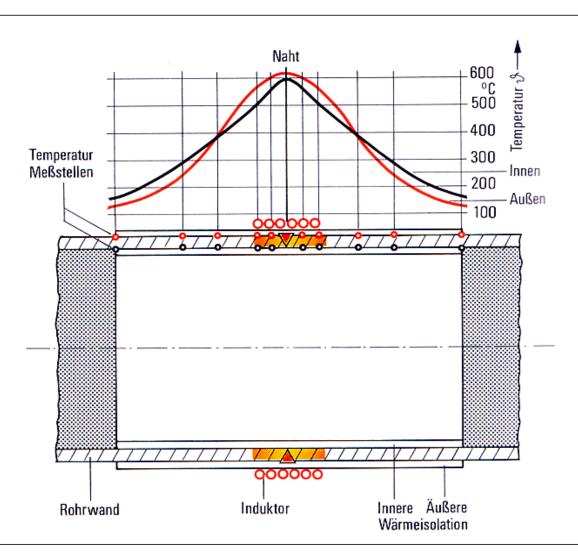


Quelle: SMS Elotherm



Induktives Glühen einer Rohrschweißnaht





Quelle: RWE-Information Induktive Erwärmung