

ZAKAJ POKA JEKLO PRI KALJENJU?

WHY STEEL CRACKS BY QUENCHING?

FRANC LEGAT

Zabreznica 36, 4274 @irovnica

Prejem rokopisa - received: 1997-10-01; sprejem za objavo - accepted for publication: 1997-12-19

Opisani so napetostno stanje v kaljencu pri segrevanju in ohlajanju ter vpliv različnih dejavnikov na pojav razpok na jeklih.
Ključne besede: jeklo, ogrevanje, ohlajanje, mikrostruktura, premene, napetosti, razpoki

The stresses in quenchings by heating and quenching of steels as well as the effect of different factors on cracking are explained.

Key words: steel, heating, cooling, microstructure, transformations, stresses, cracking

1 UVOD

Kalilne razpoke so na orodjih in drugih jeklenih izdelkih nesprejemljive napake, kajti 'e majhna kalilna razpoka uniči orodje ali strojni del. Kalilna razpoka nastane zaradi prevelikih nateznih napetosti ob površini, ki so posledica mikrostrukturnih sprememb ali prevelikih hitrosti ohlajanja. Nastanek razpok olajšajo površinske napake in oblika kaljenca. Razpoke nastanejo zaradi napačno izvedenega kaljenja ali popuščanja, neprimernega kalilnega sredstva, neprimernega jekla, neprimerne ogrevne peči za topotno obdelavo, konstrukcijske napake ali zaradi obdelovalne ali druge vrste površinske napake na jeklu. Razpokam se izognemo, 'e se izognemo vsem vzrokoma za njihov nastanek.

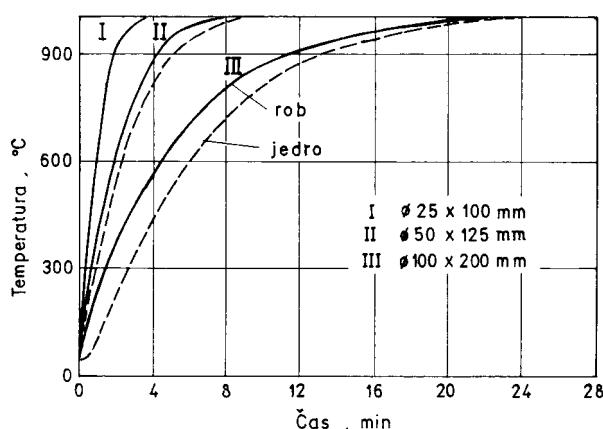
2 OGREVANJE

Jeklo se segreva počasi do rdeče barve $\text{P} 700^\circ\text{C}$, nato pa hitreje na kalilno temperaturo. V začetku segrevanja je temperaturna razlika med površino in jedrom zelo velika. Razlika se zmanjšuje, ko površina izdelka doseže tem-

peraturo peči, 'e je hitrost segrevanja prilagojena preseku kaljenca in topotni prevodnosti jekla. Primer razlike temperature med jedrom in površino za palice z različnim presekom prikazuje **slika 1**. Zaradi temperaturne razlike nastajajo velike natezne napetosti, 'e posebej pri velikih presekih in pri jeklih z majhno topotno prevodnostjo. Pri segrevanju nastajajo na površini tlačne napetosti, ki lahko povzročijo deformacijo oblike kaljenca. Tudi ogrevanje za popuščanje je lahko nevarno. Nastajanje razpok je močno posebej pri jeklih, ki imajo slabo topotno prevodnost, majhno ilavost in so 'e posebej nagnjena k popuščanju krhkosti.

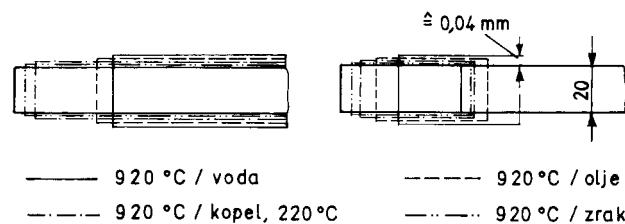
3 OHLAJANJE

Ohlajanje je pri kaljenju ponavadi zelo hitro in ustvarja pogoje za nastajanje razpok. Gradient temperature in premene ustvarjajo komplikirane natezne napetosti. 'e so te večje od trdnosti jekla, nastajajo razpoki. Pri ohlajjanju v hladilnih sredstvih pada temperatura na površini hitreje kot v jedru. Razlika ustvarja volumske spremembe in zaradi njih napetosti. Deformacije volumna naraščajo s hladilno sposobnostjo kalilnega sredstva. **Slika 2** prikazuje volumske spremembe pri kaljenju palice z debelino najbolj uporabljenih kalilnih sredstev: olju, vodi, zraku in soli. **Slika 3** prikazuje temperaturno razliko med površino in jedrom 100 mm de-



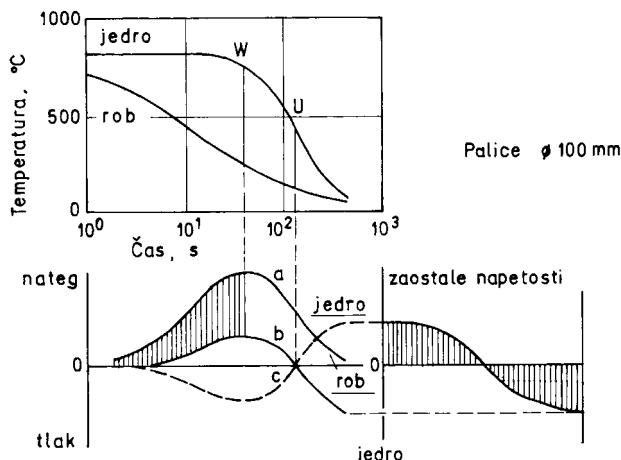
Slika 1: Vzvodno - temp. krivulja za segrevanje palic različnih premerov v solni kopeli na 1000°C . Po viru 1

Figure 1: Time-temperature dependence by heating of rods of different thickness to 1000°C in salt bath. Ref. 1

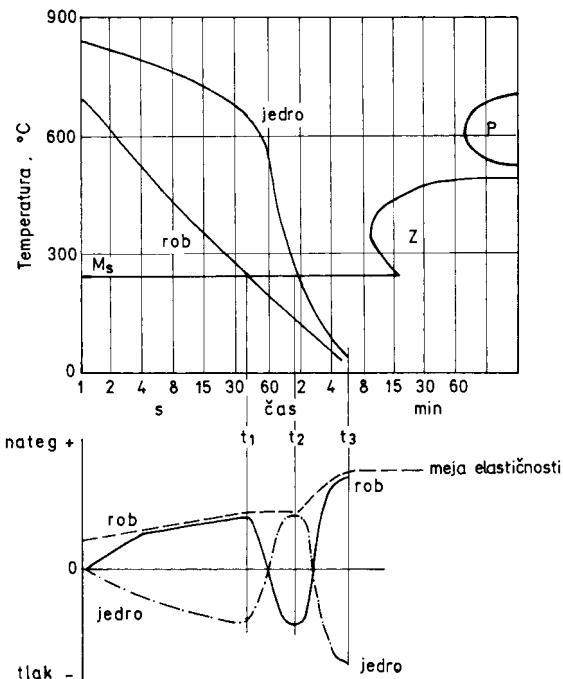


Slika 2: Dimenzijske spremembe pri ohlajjanju jeklene ploče nelegiranega jekla v vodi, olju, zraku in soli. Po viru 1

Figure 2: Dimension changes by cooling of a steel plate in water, oil, air and salt bath. Ref. 1



Slika 3: Temperaturna razlika med površino in jedrom pri kaljenju 100 mm palice iz jekla C 100 W 1 v olju in natezne notranje napetosti. Pri tem niso upočtevane napetosti zaradi spremembe temperature. Po viru 1
Figure 3: Temperature differences between the surface and the core by quenching of a 100 mm rod from C 100 W 1 steel in oil and internal stress. Stresses caused by temperature change are not considered. Ref. 1



Slika 4: Napetostno stanje na površini in v jedru prekaljene palice ø 100 mm iz jekla z 1% C, ohlajenega v vodi. Po viru 1
Figure 4: Stresses at the surface and in the core. Water quenched 100 mm rod from a 1% steel

bele palice ter napetosti, ki so posledica razlike v temperaturi.
 Pri ~asu W je temperaturna razlika 500°C, kar ustreza spremembi dol'ine 0.6%. Napetost na površini kaže krvuljo a. Ta se spusti na krvuljo b kasneje pri daljem gretju, ko se temperatura površine in jedra izena~ita. Napetosti v jedru ponazarja krvulja c. Po izena~enju temperature se napetosti v palici zmanj{ajo na nivo te krvulje. Po ohladitvi je v preizkusni palici napetostno stanje, ki je prikazano na desnem delu **slike 3**.

Fazna sprememba v perlitu pri ohlajanju jekla z 1% C in 1% W se za-ne pri 700°C po 20 sekundah in je kon~ana po pribli~no eni minut. Pri 450°C se po dveh sekundah za-ne premena v bainit in se kon-a po 12 sekundah. Pri temperaturi 575°C nastane mikrostruktura iz perlita in bainita. Ko jeklo nato ohladimo nastane pri 220°C prvi martenzit.

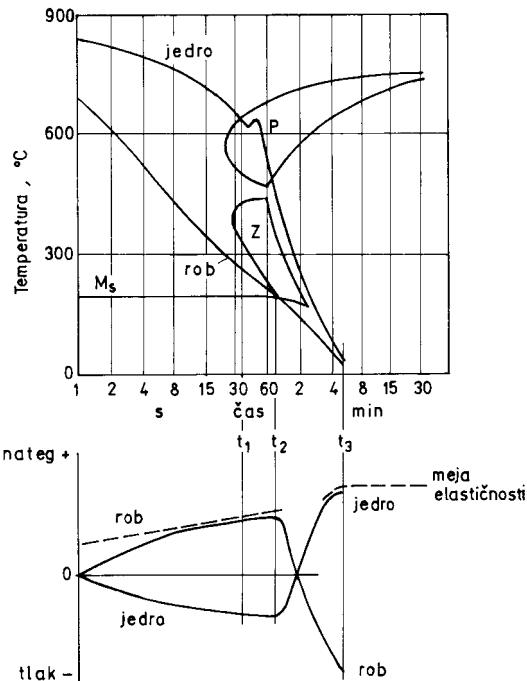
Volumske spremembe pri razli~nih premenah so²:

Sprememba zrna	Volumska sprememba
Perlit 4 austenit	-4,64 + 2,21.(% C)
Austenit 4 martenzit	4,64 - 0,53.(% C)
Austenit 4 spodnji bainit	4,64 - 1,43.(% C)
Austenit 4 zgornji bainit	4,64 - 2,21.(% C)

4 RAZPOKE V PREKALJENEM ALI POVRŠINSKO KALJENEM JEKLU

Pri prekaljenju moramo ra~unati z napetostmi na **sliki 4**, ki se razlikujejo od tistih na **sliki 3**. Med ohlajanjem do linije M_s pride do skr-ka površinske plasti in nastanka nateznih napetosti, ki so uravnote~ene s tla-nimi napetostmi v jedru. Po ~asu t_1 se za-ne ob površini premena v martenzit, za-ne volumen nara~ati in se izni~ijo za~etne natezne napetosti. To napetostno stanje se celo pove-a, ker je v nadaljevanju ohlajanja temperaturni padec v je-

dru ve~ji kot na površini. Ko se temperatura zni~a v jedru pod martenzitno premeno, zraste volumen, ob površini pa nastanejo natezne napetosti, ki lahko pretrgajo kaljenec ponavadi v vzdol'ni smeri. Nevarnost razpokanja se zmanj{uje z zmanj{anjem hitrosti ohlajanja. ^im bolj je jeklo kaljivo, tem milej{e mora biti hladilno sredstvo, da ne pride do kalilnih razpok. Pri površinsko kaljenih kosih, ki so enakomerno pregreti po vsem preseku, moramo upočtevati sestavo jekla, dimenzijs kaljenca, temperaturo avstenitizacije in ohlajevalno hitrost. Temperaturo avstenitizacije in vpliv kemi~ne sestave lahko opredelimo iz kalilnih (TTT) diagramov in kalilnih krvulj³. Za jekla, ki ne prekalijo, obstaja cela vrsta diagramov, ki obravnavajo napetosti odvisno od mikrostrukture in oddaljenosti od površine. Na **sliki 5** je predstavljen primer evolucije napetostnega stanja v jeklu, kjer perlit nastaja v jedru pred martenzitom na površini. Do ~asa t_1 nastajajo ob površini natezne napetosti, v notranjosti pa tla-ne napetosti. Ko pri to-ki t_1 za-ne premena v perlit se volumen pove-uje, vendar pa se isto-asno zmanj{uje zaradi padanja temperature. Kateri od obeh vplivov prevlada, niti ni pomembno, v vsakem primeru nastanejo ob površini zelo velike elasti~ne napetosti. V to-ki t_2 je pretvorba v perlit kon~ana in za-ne nastajati martenzit v površinski plasti, kar ponovno spremeni napetostno stanje. Tla-ne napetosti ob martenzitni površini so lahko zelo velike. Z nara~anjem debeline martenzitne plasti na površini nara~ajo tudi natezne napetosti v jedru.



Slika 5: Napetostno stanje površine in jedra, pri kaljeni palici ϕ 100 mm iz jekla 125 CrSi 5, ohlajeni v vodi. Po viru 1

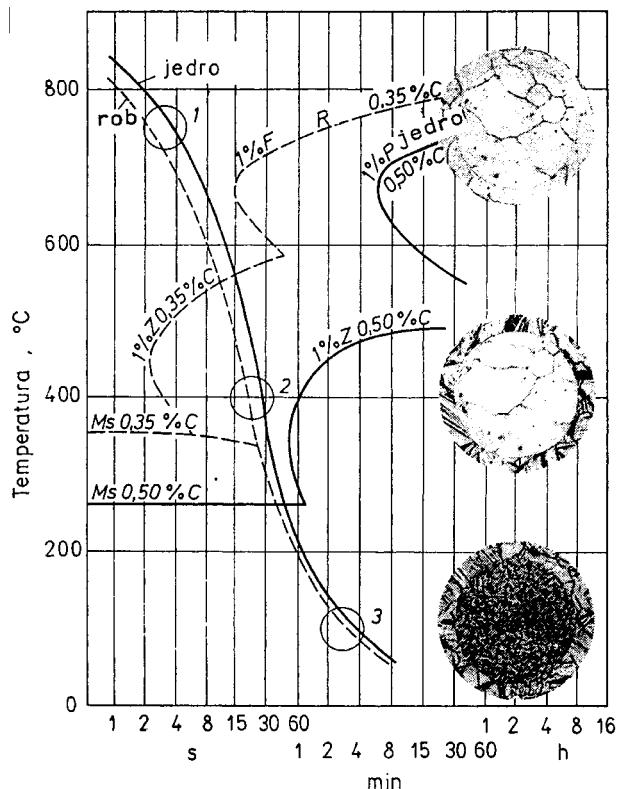
Figure 5: Stresses at the surface and in the core. Water quenched 100 mm rod from a 125 CrSi 5 steel

5 DRUGE VRSTE KALILNIH RAZPOK

Martenzitna premena napreduje pri izotermnem zadrževanju, ~e se vzporedno relaksirajo notranje napetosti. To spreminja napetostno stanje in zgodi se, da kaljenec po-i po ve- urah ali dneh, ~e ni pravo-asno popu{en. Nevarnost loma se pove-a, ~e se kaljenec po kaljenju podhladi. Zato ga je treba takoj popustiti. Mo-no se zmanj{a mo'nost nastanka razpok, ~e se jeklo ohladi do 50°C in takoj popusti. Velikokrat je za zaostale lome odgovoren vodik, zato je pomembno, da ga je v kaljenem jeklu ~im manj.

Malo kaljivo jeklo se ohlaja v vodi (slanici) ali z mo-nim me{anjem v olju. Kljub u-inkovitemu ohlajanju lahko nastanejo ferit, perlit ali bainit, {e posebej, ~e ima izdelek razne prehode in ogle, ki zadržujejo zra-ne mehur-ke in ovirajo hitrost pretoka hladilnega sredstva. V-asih nastanejo razpoke {ele pri ogrevanju za popu{anje. Pri orodju z zelo razli-nimi preseki sta odvisna mesto in potek razpok od sestave jekla, na-ina hla-jenja in celotne oblike.

Pri povr{inskem, plamenskem ali induksijskem kaljenju lahko zaradi mo-no lokalizirane toplotne pride do plasti-nega preoblikovanja in spremembe oblike. Pri nepravilno izbranih pogojih lahko nastane prevermartenzita in zato se nedopustno pove-a volumen. Po ohladitvi na sobno temperaturo so na kaljeni povr{ini natezne napetosti, ki lahko povzro-ijo pravokotne razpoke. Do pregretja pride zaradi neenakomernega ali premajhnega odvoda toplotne. Pregreti deli so {e bolj



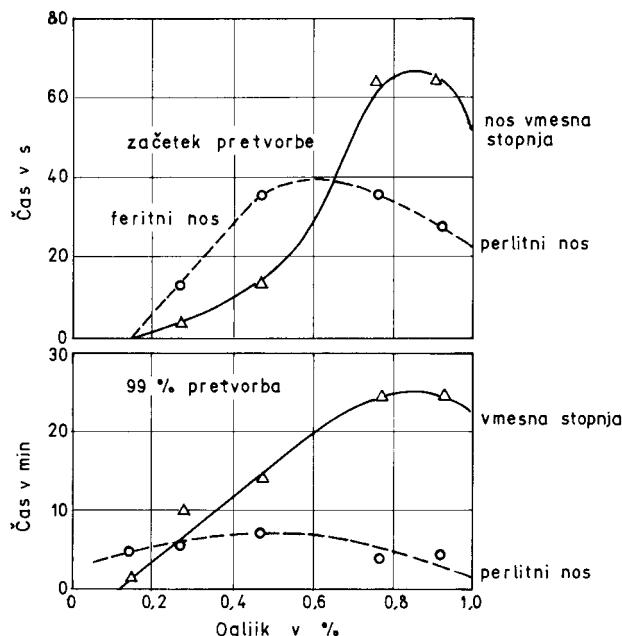
Slika 6: Premene pri kaljenju povr{insko razoglji-ene palice ϕ 25 mm iz jekla 0,5% C, 0,8% Cr in 0,25% Mo, ohlajenega v olju. Po viru 1

Figure 6: Transformations by quenching in oil of a decarburised ϕ 25 mm rod from a 0.5% C, 0.8% Cr, and 0.25% Mo steel. Ref. 1

stisnjeni-nakr-eni in pri ohlajanju se mo-neje skr-ijo. Natezne sile med nakr-enimi conami so tako mo-ne, da lahko povzro-ijo razpoke. Te lahko nastanejo tudi na razoglji-eni povr{ini, ki nastane pri neustreznem ogrevanju za kaljenje (avstenitizaciji). Najve-ja nevarnost za nastanek razpok pri takem kaljencu je pri popolnem prekaljenju. Ob povr{ini je bilo jeklo razoglji-eno na 0,35% C. Pri 550°C je za-el nastajati bainit v razoglji-eni plasti. Martenzitna premena pri ni'ji temperaturi je ob povr{ini ustvarila natezne napetosti, ki lahko povzro-ijo razpoke v razoglji-eni plasti, ki ima nizko trdnost. Pri mo-nej{em razoglji-enu kaljenci ne razpokajo, ker je feritna plast ob povr{ini duktilna in relaksira natezne napetosti.

Z naogljji-enjem in kaljenjem dobimo na povr{ini kaljenca tr{o martenzitno plast, v jedru pa, odvisno od sestave jekla, martenzit, bainit, perlit ali ferit. Pri cementacijskih jeklih so razpoke zelo redko na povr{ini, nastanejo pa lahko, ~e se ohladi kaljenec na zraku, ni pa jih pri po-asnem ohlajanju. ^e je ohljanje dovolj hitro, da je pretvorba v perlit potla-ena, ni nevarnosti nastajanja razpok.

Razpoke v cementirani plasti za-nejo 0,5-0,7 mm pod povr{ino, kjer je dele' bainita ve-ji in trdota ni'ja kot v sosednjih conah. Najve- martenzita je v globini 0,9-1,3 mm. Tu je bila hitrost ohlajanja sicer manj{a kot



Slika 7: Vpliv vsebnosti ogljika na za-eteck nastajanja perlita in zmesnih struktur za jeklo z 0,15% C, 1,5% Ni, 1,5% Cr (15 CrNi 6, ^ 5420)

Figure 7: Influence of carbon content on pearlite and bainite transformations start for a 0.15% C, 1.5% Ni, 1.5% Cr steel (15 CrNi6, ^ 5420)

bli'je pri povr{ini, vendar pa je vsebnost ogljika (0,9%) omogo-ila najhitrej{o transformacijo. Pri 150°C, ko se za-ne pretvorba v martenzit, nastanejo v zunanjih conih bainitno mikrostrukturo natezne napetosti, ki skupaj s karbidi po mejah povzro-ijo razpoke. Glavni vzrok nastanka razpok sta velika koli-ina ogljika in {iroka cona martenzita. Za cementacijska jekla z mo-no premeno v

perlit in bainit je potrebno upo{tevati pri izbiri hitrosti ohlajanja ~as obeh premen, ki je odvisen od vsebnosti ogljika v naogljji-eni plasti. Razmere pri premeni jekla 15 CrNi 6 prikazuje slika 7.

6 SKLEP

Kalilne razpove nastanejo ponavadi zaradi nateznih napetosti, povezanih z obliko kaljenca in z napakami, ki so lahko mehanske narave ali pa posledica krhkikh faz, nastalih pri kaljenju. Razpoka lahko nastane 'e pri ogrevanju. Z nara{~anjem debeline ali zmanj{evanjem toplotne prevodnosti se pove-a mo'nost nastanka razpove.

Pri ohlajanju nastajajo napetosti zaradi toplotnih gradientov razli-nih presekov kaljenca, sestave jekla in ohlajevalnih hitrosti. Pri prekaljivih jeklih nastanejo velike natezne napetosti ob povr{ini, kjer se razpove tudi za-nejo. Martenzitne pretvorbe so pri ve-jih premerih kaljenca tudi ~asovno odvisne, zato pride do zaostalih lomov, ~e kaljenci niso popu{~eni. Neenakomerno ohljanje, neenakomerni preseki in ostri prehodi pogosto olaj{ajo nastanek razpok. Pregretje pri plamenskem ali indukcijskem kaljenju prav tako lahko povzro-ata kalilne razpove. V praksi sre-amo dostikrat razli-ne razpove, ki so posledica spleta razli-nih vzrokov.

7 LITERATURA

- ¹ Thelning, K. E.: Warum Reist Stahl beim Härteten, *Härterei Technische Mitteilungen* 25 (1970) 271-281
- ² Frescher, J., Lowitzer, O.: Vorgang der Massanderung bei der Wärmebehandlung, *Stahl und Eisen* 77 (1957) 18, 1221-1233
- ³ Rose, A.: *Härterei Technische Mitteilungen* 21 (1996) 1, 1-6
- ⁴ Atlas zur Wärmebehandlung der Stähle, Band 1-4, Verlag Stahleisen, Düsseldorf, 1954-1976