

RUSSENBERGER PRÜFMASCHINEN AG



60-jähriges Jubiläum von RUMULRussenberger Prüfmaschinen AG

18. und 19. September 2024

From the early days of CRACKTRONIC and FRACTOMAT Von den ersten Tagen von CRACKTRONIC und FRACTOMAT

Dr.- Ing. habil. Djordje DOBI

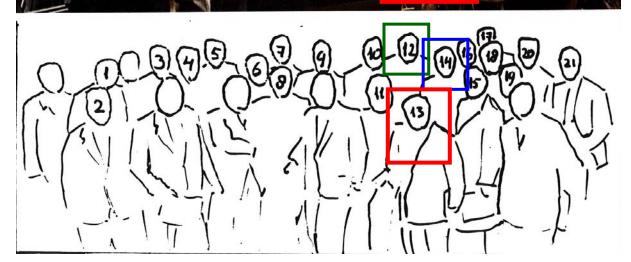




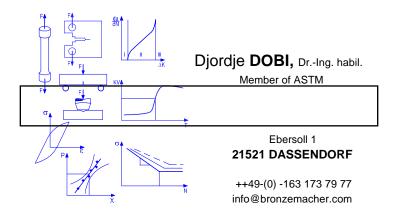




- Ed. van Beek (Fokker)
- J.Kloos (Saab)
- 10. Prof. von Zeerleder (ETH Zürich)
- 11. R.J.Atkinson (RAE)
- 12. Prof. Stüssi (ETH Zurich)
- 13. W.Russenberger (Amsler)
- 14. Prof. Weibull (Sweden)







Die Vorstellungen in Stahlwerk Ravne und IMT Ljubljana für Anwendung von Cracktronic und Fractomat

- -Rißgeschwindigkeitsbestimmungen mit Rißmeßfolien an Kerbschlagbiegeproben (RMF 5)
- -Rißerzeugung in ISO-V Kerbschlagbiegeproben zur Bestimmung von Rißempfindlichkeit
- -Rißerzeugung in ISO-V Proben für die Bestimmung von K_{Id} Bruchmechanische Kennwerte Instrumentiertes Pendelschlagwerk
- -Bestimmung von Wöhlerkurve an nicht- sowie gekerbten Kerbschlagbiegeproben



Potencijalna metoda za određivanje dužine pukotine na uzorcima mehanike loma

UDK 669.1:620.1:537.21'74

Prethodno saopćenie

Ključne riječi:

Dužina pukotine

Lom

Mierne folije

Mjerne folije Potencijalna metoda

Key words:

Breaking Crack length Measuring foils Potential method

Adrese autora (Authors' addresses):



Max E. RUSSENBERGER1), dipl. inž.



*Dorđe DOBI*²⁾, dipl. inž.

1) RUMUL, 8200 Schaffhausen **Switzerland**

Železarna Ravne, 62390 Ravne na Koroškem Yugoslavia

Primljeno (Received): 1981-05-15 Prihvaćeno (Accepted): 1982-02-10 U radu su dane osnove potencijalnog mjerenja i usporedni prikaz direktne i indirektne metode upotrebom specijalne »mjerne folije za pukotinu«, koja otvara nove mogućnosti u provedbi ispitivanja i vrednovanja.

Preliminary note

POTENTIAL METHOD FOR DETERMINING THE CRACK LENGTH ON MECHANICAL BREAKING SAMPLES

The paper deals with measurements and also with a comparative presentation of a direct and indirect method applied with the help of a special »measuring foil for cracks«, which method offers new possibilities in testing and evaluating the test results.

Предварительное сообщение

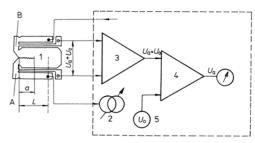
ПОТЕНЦИАЛЬНЫЙ МЕТОД ДЛЯ ОПРЕДЕЛЕНИЯ ДЛИНЫ ТРЕЩИНЫ НА УЗОРКАХ МЕХАНИКИ ЛОМА

В статье приводятся основания потенциального измерения и параллельное изложение прямого и косвенноого метода употреблением специалной "измерительной фольги для трещин", которая открывает новые возможности в проведении испытаний и оценки.

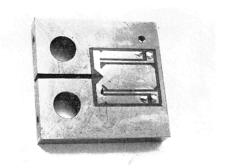
Vorläufige Mitteilung

POFENTIALMETHODE ZUR BESTIMMUNG DER RISSLÄNGE AUF DEN MUSTERSTÜCKEN DER BRUCHMECHANIK

Die Grundlagen der Potentialmessung werden vorgestellt, und eine Gegenüberstellung der direkten und indirekten Methoden unter Verwendung einer speziellen »Rissmessfolie«, welche neue Möglichkeiten in der Versuchsdurchführung und Auswertung erschliesst, wird durchgeführt.



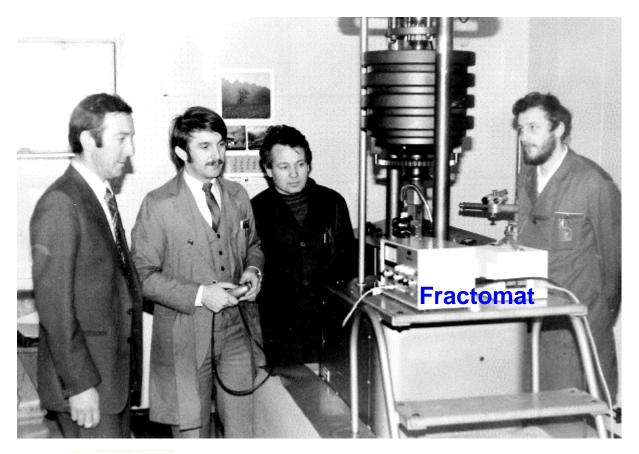
Slika 6. Principijelna shema uređaja za vrednovanje pri indirektnom potencijalnom mjerenju.



Slika 7. Primjena mjerne folije za pukotinu sa 20 mm mjernom dužinom na 1" — CT uzorku.



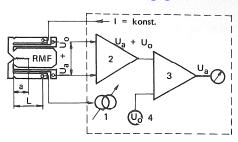
Roland Berchtold in Edelstahlwerk Ravne 1981 (Železarna Ravne _ Ravne Na Koroškem) Mechanisches Labor





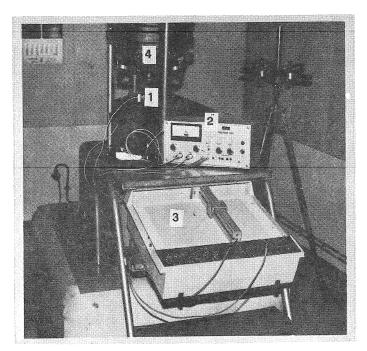


301



Slika 7. Fractomat 7609 - uredjaj za vrednovanje mjernih folija

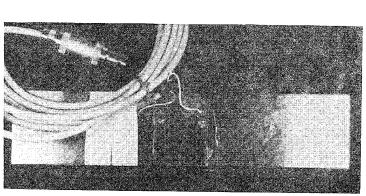
Za eksperimentalna ispitivanja uredjaji se mogu spojiti kako to prikazuje sl. 8, koja se odnosi na ispitivanja u laboratoriji Železarne Ravne. Brojkama su označeni:

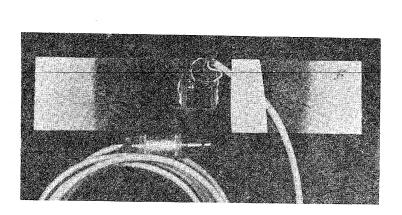




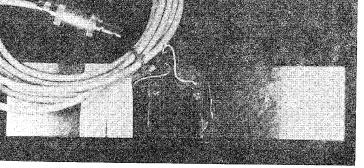
RUMUL

- 1. uzorak
- 2. Fractomat 7609
- 3. X-Y pisač
- 4. visokofrekventni pulzator.
- J. X-Y pisac
- 4. visokofrekventni pulzator.





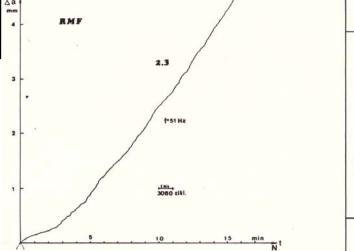
RMF 5

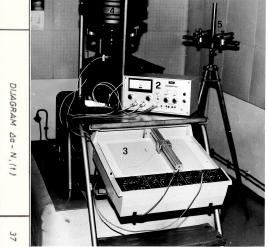


31

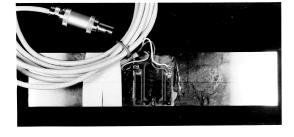
1981

















FAKULTET STROJARSTVA I BRODOGRADNJE SVEUČILIŠTA U ZAGREBU

UTJECAJ TEMPERATURE POPUŠTANJA ČELIKA ZA POBOLJŠAVANJE NA MEHANIČKU OTPORNOST

(MAGISTARSKI RAD)

Zadatak zadan: 30.05.1981.

Rad predan:

0 2. VI. 1982

ĐORĐE DOBI DIPL INŽ

ZAGREB, 1982,

Der Einfluss der Anlaßtemperatur bei Vergütungsstähle auf den mechanischen Widerstand

Z A H V A L A

Za izradu ovog rada, zahvaljenje dugujem:

- Mentoru, Prof. dr. R. ZGAGI, na njegovim korisnim savjetima i usmeravanju.
- Dr. J. RODIČU, koji je svojim stručnim vođenjem ukazivao na pravi put, te svima onima u Železarni Ravne, koji su mi posredno ili neposredno pomogli.
- A. RODIČ, dipl. ing. i osoblju FTN-a iz Novog Sada, na pripremi fraktografskih snimaka.
- VTŠ-u u Mariboru, na provođenju dijela eksperimenta.

Veliku zahvalnost dugujem tvrtki "RUMUL", a posebno
R. BERCHTOLD-u, dipl. ing., koji su svojom pomoću u obliku
mjernih folija (RMF) i uređaja, omogućili provedbu ekspe-

Danksagung

Dorda Oan'

Ich bin der Firma "Rumul" und insbesondere Herrn R. Berchtold, B.Sc., zu großem Dank verpflichtet, die durch ihre Hilfe in Form von Rißmessfolien (RMF) und Geräten die Durchführung des Experiments ermöglichten!

I IZRADE SUDOVA I CEVOVODA POD PRITISKOM

1982

Bestimmung der Rißgeschwindigkeit mit der Methode der Bruchmechanik

Monografija

sastavljena na osnovu predavanja održanih na Drugoj međunarodnoj letnjoj školi il ke loma u Velikoj Plani od 21–25. juna 1982. godine.

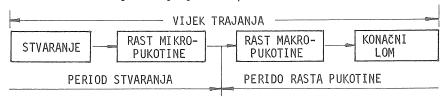
Uredio prof. Stojan Sedmak

Moderne Aspekte der Konstruktion und Herstellung von Druckbehältern ODREDJIVANJE BRZINE ŠIRENJA ZAMORNE PUKOTINE METODAMA MEHANIKE LOMA

Djordje Dobi Železarna Ravne

Poznavajući uvjete pod kojima će izvedena konstrukcija raditi i odabrani materijal kritičnih dijelova može se prethodno proračunati i pretpostaviti vijek. Taj vijek će se moći bolje i točnij odrediti, ukoliko se o materijalu više zna i kada se za pojedine slučajeve materijal tako odabere, da se pokorava postavljenim zahtjevima.

Shematski se vijek trajanja može prikazati na sledeći način:



Kod istraživanja proširivanja zamorne pukotine, općenito se polazi od mjerenja dužine pukotine "a" u funkciji broja promjene sile "N" i odredjuje se brzina širenja pukotine da/dN točku po točku, diferenciranjem krivulje a-N. Pri tom se mogu koristiti sledeći postupci /1/:

a) Za dva susjedna para podataka (a, N) stvara se diferencijalni kvocijent Δa/ΔN i postavlja se upravo za brzinu širenja pukotine. Pri ovom postupku širok je pojas rasipanja.

b) Grafičkim deriviranjem krivulje a-N, brzina širenja pukotine da/dN odredjuje se točku po točku dobijaju se dovoljno tačni rezultati.

c) Deriviranje pomoću računala, koji postavlja polinom izmedju para vrijednosti, te ih zatim diferencira, je takodje vrlo pogodan postupak.

Brzina širenja pukotine je funkcija cikličkog faktora intenziteta naprezanja ΔK. U toku procesa ispitivanja uz konstantno naprezanje, ΔK može porasti, prema izrazu:

$$\Delta K = \Delta \sigma \sqrt{\pi \cdot a} f(\frac{a}{W}),$$





HIGH FREQUENCY - CRACKTRONIC - MACHINE FOR MAKING FATIGUE CRACKS ON NOTCHED BAR IMAPCT TEST

Dorde DOBI* and Roland BERCHTOLD**

Steelwork Ravne, Ravne, Yugoslavia

** - Russenberger Prüfmaschinen AG, Schaffhausen, Switzerland

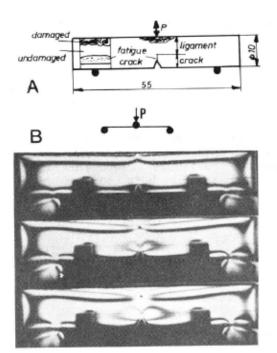
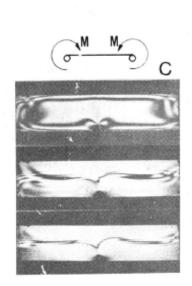


Fig. 1 Isochromatic fringe patters



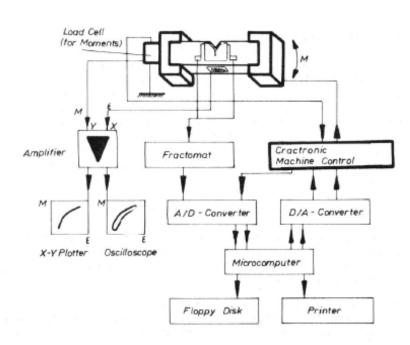


Fig. 2 High frequency fatigue CRACKTRONIC machine



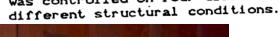
10th Congress on Material Testing

Budapest, 1991. RACK SENSITIVITY OF STEELS

DOBI, Đ. ×

SYNOPSIS

A method to determine crack sensitivity of is shown and verified in this paper. was controlled on four different steels with nine











Hochfrequenz Tischpulser Cracktronic 8204

IZ NAŠIH LABORATORIJEV

VISOKOFREKVENČNI NAMIZNI PULZATOR - CRACKTRONIC 8204

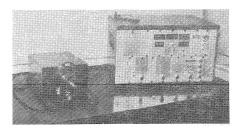
Resonantni stroj kot orodje v mehaniki loma in preizkušanju trajne dinamične trdnosti.

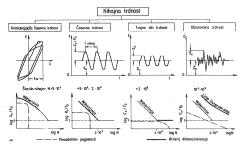
Osnovne lastnosti namiznega pulzatoria so:

- upogibni moment, maks. 70 Nm

- upogibni moment, dinamični, +-35 Nm - območje frekvence od 100 do 300 s-1 - kot nihaja +-1°

- dim. preizkušancev: šir. 10 mm, viš. 15 mm, dolž. 80 mm. Kot je iz osnovnih podatkov razvidno, poteka utrujanje prek čistega upogibnega momenta.





Raziskovalne zmožnosti na Cracktronicu so:

1. Preizkušanje trajne dinamične trdnosti. Na tem območju je zelo ekonomičen, ker se preizkušanja izvajajo pri zelo nizki porabi energije in pri visokih frekvencah. Rezultati preizkušanja so posamezne točke v Wöhlerjevem dlagramu.

2. Utrujanje žilavostnih vzorcev. Za določanje dinamičnega faktorja intenzitete napetosti Kld ali Jld, kot tudi za definiranje občutljivosti na razpoko, je treba imeti žilavostni vzorec z določeno globino razpoke. Za ta namen je zelo primeren in tudi zelo zanesljiv.

V primeru, ko se utruja več preizkušancev, se lahko na osnovi, po pretrgu probe, izmerjene globine dinamične razpo-ke in števila nihajev, izdela krivulja hitrosti naraščanja razpoke. Ko se pri preizkušanjih uporablja še specifična oprema (različne merne folije za razpoke), se lahko natančno določi mejna vrednost hitrosti naraščanja razpoke. Ta vrednost je v zelo ozki povezavi z vrednostjo trajne dinamične trdnosti.

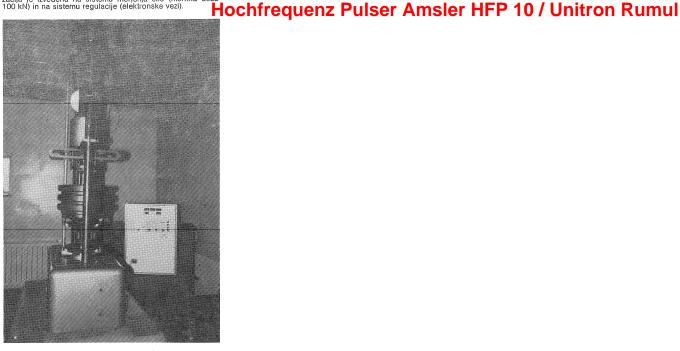
VISOKOFREKVENČNI PULZATOR AMSLER HFP 10/UNITRON - RUMUL

Pri preizkušaniih s časovno spreminjajočo se silo - ciklične obremenitve – je najbolj znano območje dejavnosti do-ločanje trajne nihajne oziroma dinamične trdnosti. Ta vrednost se v veliki meri uporablja za preračune in dimenzioniranje konstrukcij in konstrukcijskih delov.

V širši obliki se izdeluje tako imenovani Wöhlerjev diagram, na osnovi katerega je narejena klasifikacija in razdelitev preizkušani na območju cikličnih obremenitev; glej sliko 1.

Vsako od prikazanih območij ima svojo določeno lastnost in se tudi na osnovi teh eksperimenti oziroma preizkušanja izvajajo za vsako območje po drugačni tehniki oziroma z uporabo najrazličnejših pripomočkov (od sistema merilne tehnike do posameznih matematičnih analiz) in računalnika. Glede na to, da se je do danes največ slišalo in ukvarjalo s problemi izdelave in uporabe Wöhlerjevega diagrama, se lahko na osnovi slike 1 dobi občutek obsežnosti problemov in dela za preizkušanje na območju nihajne trdnosti. Visokofrekvenčni pulzator tipa AMSLER HFP 10/UNITRON

predstavlja modernizirano verzijo Amsler HFP-10. Modernizacija je izvedena na sistemu merjenja sile (merilna doza 100 kN) in na sistemu regulacije (elektronske vezi).



Maksimalna obremenitev pulzatorja je +-100 kN in odvisno od pogojev preizkušanja je frekventno območie med 100 in 250 s-1. S spreminianiem obremenitye se material ali konstrukcija utrujata. Obremenitve na HFP-10 so po delovanju lahko: nateg - tlak, upogib in uvijanje.

Pri sistemu obremenitve nateg - tlak se preizkušanja lahko izvajajo kakor pri sobni temperaturi tako tudi pri znižani in povišani temperaturi.

Rezultati takšnih preizkusov so posamezne točke za izdelavo klasičnega Wöhlerjevega diagrama.

Drugo območje, kjer se visokofrekvenčni pulzator uporablia v ŽR, je ciklično obremenjevanje (specialnih vzorcev) zaradi vnosa utrujenostne razpoke določene globine v specialne vzorce za potrebe lomne mehanike.

Pri teh preizkušanjih se lahko utrujanje izvaja do dokončne globine razpoke brez zasledovanja naraščanja razpoke ali z zasledovanjem. Če se zasledovanje naraščanja razpoke izvaja, se lahko v tem primeru na osnovi dobljenih podatkov konstruira diagram hitrosti naraščanja razpoke v materi-

> Pripravil: Dr. Dorđe Dobi



Fuzinar 11/1991

IZ NAŠIH LABORATORIJEV

Frekvenčna odvisnost globine razpoke na ISO-V probi

(Končani podprojekt P0790/04)

Eksperimentalno določanje posameznih lastnosti zahteva določene posege ali pri pripravi probe ali pri samem preiz-kušanju. Takšna posebnost obstaja na eksperimentalnem področju mehanike loma, ki se ukvarja s problemi razpok, kar pomeni, da se v življenjski dobi posamezne konstrukcije upošteva dejstvo, da se v tej konstrukciji nahaja realna na-

Dosedanje metode preizkušanja materiala so razpoko ob-ravnavale do faze iniciranja, tj. do momenta, ko so jo detek-tirali. To je najbolj poudarjeno pri določanju trajne dinamične trdnosti materiala. Vsega, kar se dogaja po iniciranju razpoke, klasične metode niso upoštevale, ker ni bilo ustreznih hipotez.

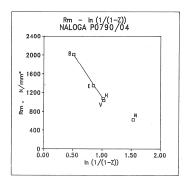
Z razvojem veje pod nazivom »mehanika loma« se razpoka šteje kot »enakopravni partner« pri preračunih in za te preračune potrebnih lastnostih. To pomeni, da je narejen »življenjski trikotnik« med obremenitvijo, razpoko in lastnostmi materiala. Iz tega je popolnoma jasno, da je treba

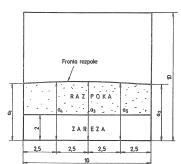
»ŽIVETI Z RAZPOKO!«

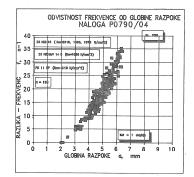
Razvoj posameznih nalog v okviru mehanike loma je zahteval učinkovito tehniko izdelave razpoke definirane geometrije. Ena od najbolj zanesljivih načinov vnosa razpoke v material je ciklično oziroma dinamično utrujanje materiala.

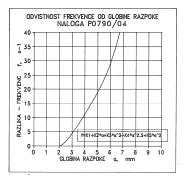
terial je čiklično Oziroma dinamično utrijanje materiala. Eksperimentalno delo smo opravili na jeklih Č5481 (tri raz-lična stanja), Č5480 in Č4571. Žilavostne probe tipa ISO-V so bile izrezane iz palic kvadrata 15 mm. Iz iste dimenzije so bile izrezane tudi trgalne probe. Po toplotni obdelavi smo dobili različne vrednosti mehanskih lastnosti. Odvisnost med Rm in In (1/(1-Z)) (duktilnost) je prikazana na sliki 1.

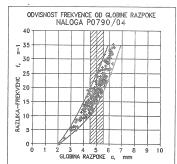
Dinamično razpoko smo vnesli s pomočio namiznega pul-











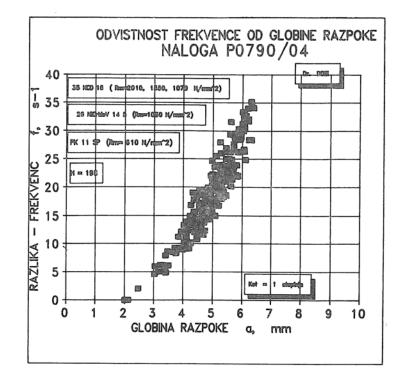
Slika 4

Slika 1

zatorja tipa Cracktronic. Vse probe so bile obremenjene s čistim upogibnim momentom pri konstantni vrednosti kota upogiba $\emptyset = +1^{\circ}$.

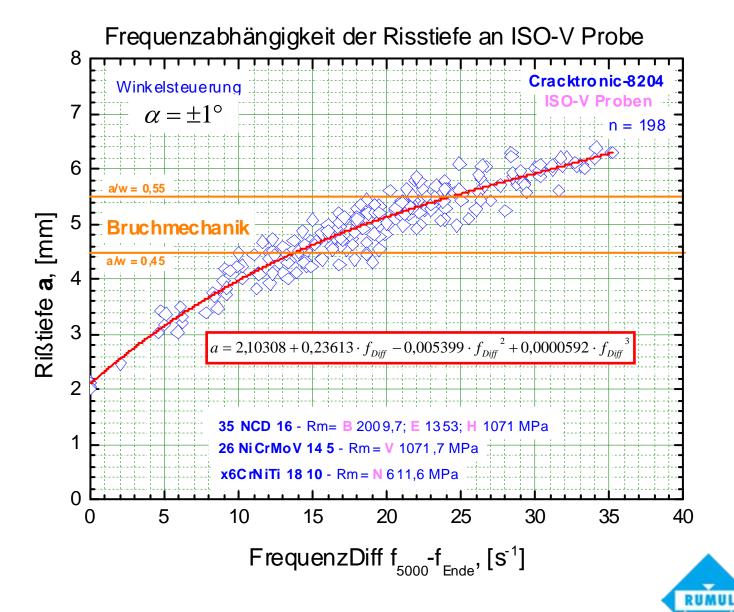
Začetna vrednost frekvence f1 je bila dosežena vrednost frekvence pri 5000 ciklov, a končna vrednost f2 je vrednost frekvence, pri kateri je bilo utrujanje končano.

Frequenzabhängigkeit der Risstiefe bei ISO-V-Proben

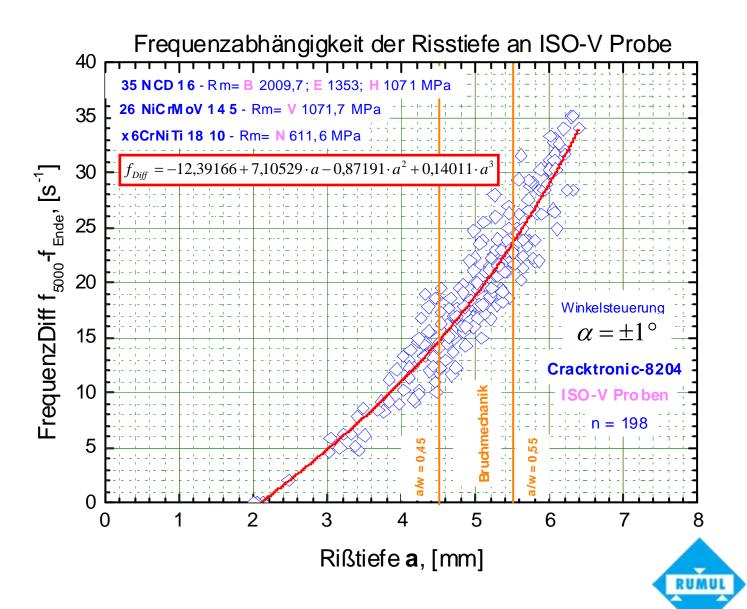














Edelstahlwerk Ravne (Železarna Ravne _ Ravne Na Koroškem) Mechanisches Labor Cracktronic 8204





Edelstahlwerk Ravne (Železarna Ravne _ Ravne Na Koroškem) Mechanisches Labor

1988-90

MODERNISIERUNG von AMSLER HFP 10





AMSLER HFP 10 / UNITRON RUMUL



Edelstahlwerk Ravne (Železarna Ravne _ Ravne Na Koroškem) Mechanisches Labor

CRACKTRONIC 8204

AMSLER HFP 10 / UNITRON RUMUL



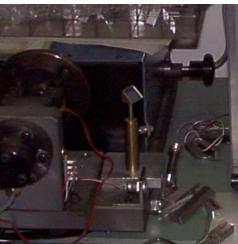
1988-89





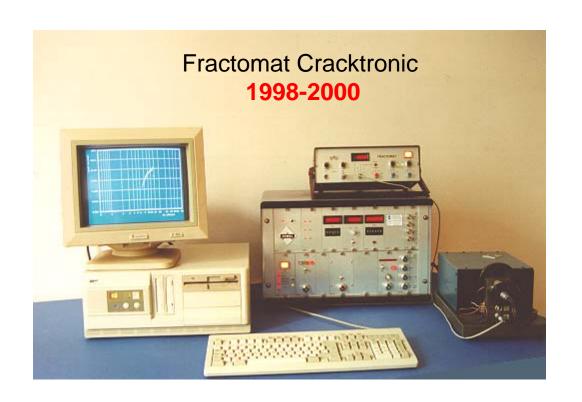
Inštitut za kovinske materiale in tehnologije **IMT** -Ljubljana Institute of Metals and Technology (**IMT**)

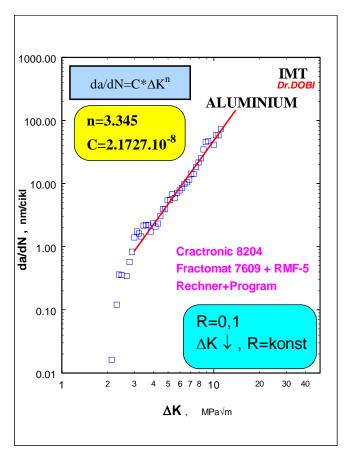






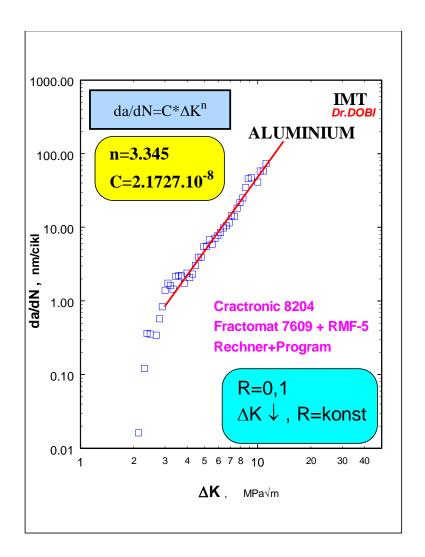
Inštitut za kovinske materiale in tehnologije IMT -Ljubljana Institute of Metals and Technology (IMT)

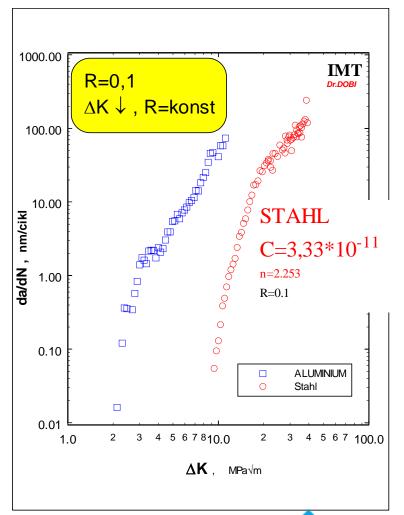
















Rissempfindlichkeit von EN-GJS-400-18C-LT

VON DJORDJE DOBI UND MANFRED FEYER, HAMBURG, AIKE GÄDKE, SIE-GEN, EVA JUNGHANS, HAMBURG

Giesserei 104, 04/2017 S.38-45

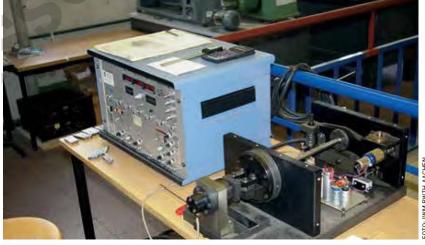


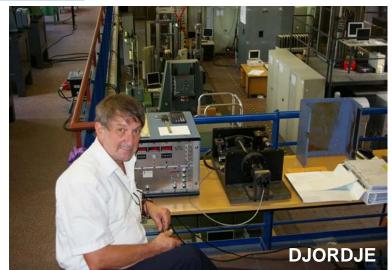
Bild 4: Ermüdungsmaschine Cracktronic.

25 | KV*400-18C-LT | Angeschwangene KV-Proben 400-18C-LT | Rissempfindlichkeit - Konstr. PO= 1,38 | Linie 2-kV*_10-0 400-18C-LT | Kerbtiefe | 15 | Converse |

Bild 13: KV*-d-Diagramm für EN-GJS-400-18C-LT (Kurventyp II).

FOTO: IWM RWTH AACHEN







All diese Jahre bin ich nie an der Strecke stehen geblieben, immer habe ich eine Lösung und Hilfe von der Fa. Rumul bekommen! Danke schön!

Ich wünsche noch viele Lastwechsel Nⁿ an Ihren Prüfmaschinen in der Zukunft!

Djordje

