

Sveučilište u Zagrebu

FAKULTET STROJARSTVA I BRODOGRADNJE

Ivica Galić

PROCJENA RADNOG VIJEKA KUĆIŠTA VENTILA

DOKTORSKI RAD

Zagreb, 2012.



University of Zagreb

FACULTY OF MECHANICAL ENGINEERING AND NAVAL ARCHITECTURE

Ivica Galić

LIFE ASSESSMENT OF VALVE BODY

DOCTORAL THESIS

-



Sveučilište u Zagrebu FAKULTET STROJARSTVA I BRODOGRADNJE

IVICA GALIĆ

PROCJENA RADNOG VIJEKA KUĆIŠTA VENTIL

DOKTORSKI RAD

prof. dr. sc. Milan Opalić

Zagreb, 2012.



University of Zagreb

FACULTY OF MECHANICAL ENGINEERING AND NAVAL ARCHITECTURE

Ivica Galić

LIFE ASSESSMENT OF VALVE BODY

DOCTORAL THESIS

prof. dr. sc Milan Opalić

Zagreb, 2012.

PODACI ZA BIBLIOGRAFSKU KARTICU

UDK: 621.646.2

Ključne riječi: Kućište ventila, nastanak pukotine, rast pukotine, zamor materijala, metoda kritičnih ravnina, MKE, X-FEM.

Znanstveno područje: TEH		IČKE ZNANOSTI
Znanstveno polje: STR		JARSTVO
Institucija u kojoj je rad izrađ	đen: <u>Fakult</u>	et strojarstva i brodogradnje Sveučilišta u Zagrebu
Mentor rada:		Dr. sc. Milan Opalić, red. prof.
Broj stranica:		153
Broj slika:		89
Broj tablica:		20
Broj korištenih bibliografskih jedinica:		78
Datum obrane:		
Povjerenstvo:	Dr. sc. Zdenk	o Tonković, red. prof. – predsjednik povjerenstva
	Dr. sc. Milan	Opalić, red. prof. – mentor
	Dr. sc. Milan	Kljajin, red. prof. – član povjerenstva

Institucija u kojoj je rad pohranjen: <u>Fakultet strojarstva i brodogradnje Sveučilišta u Zagrebu</u>

Iskreno se zahvaljujem na pomoći i kritičnom pristupu u oblikovanju rada mentoru prof. dr. sc. Milanu Opaliću te članovima povjerenstva prof. dr. sc. Zdenku Tonkoviću i prof. dr. sc. Milanu Kljajinu.

Zahvalio bih se i djelatnicima Katedre za elemente strojeva i konstrukcija FSBa u Zagrebu kao i djelatnicima Laboratorija za eksperimentalnu mehaniku FSBa u Zagrebu. Zahvaljujem se kolegama doc. dr. sc. Anti Bakiću, doc. dr. sc. Krešimiru Vučkoviću, doc. dr. sc. Janošu Kodvanju, dr. sc. Nenadu Drvaru i Zvonimiru Tomičeviću koji si mi pomagali u provedbi eksperimenata i ispitivanju materijala.

Isto tako bih se zahvalio i kolegama iz firme ATM d.o.o. Zagreb, posebno kolegi Željku Trnskom, koji su mi pomagali u pripremi i provedbi eksperimenata.

Na kraju bih se zahvalio svojoj obitelji, posebno supruzi Robertini bez čije ljubavi podrške i razumijevanja sve ovo ne bi bilo moguće.

Ovaj rad posvećujem svome pokojnom ocu Anđelku, koji me uveo u osnove strojarstva.

Sadržaj

1	Uv	od		1
	1.1	Pre	gled dosadašnjeg istraživanja	1
	1.2	Hip	ooteza rada	3
	1.3	Opi	is istraživanja	4
	1.4	Oče	ekivani doprinos	6
2	Na	stana	ak pukotine	7
	2.1	Me	hanizmi i obilježja zamora	7
	2.2	ε-N	⁷ metoda	8
	2.3	Odi	nos naprezanja i deformacije pri promjenjivom opterećenju	9
	2.4	Def	finicija nastanka pukotine	11
	2.4	.1	Aproksimativne metode dobivanja cikličkih karakteristika materijala	14
	2.5	Utj	ecaj srednjeg naprezanja	16
	2.6	Nas	stanak pukotine pri višeosnom stanju naprezanja	18
	2.6	.1	Metoda kritične ravnine	18
	2.6	.2	Draperov pristup	22
	2.7	Ela	sto-plastična korekcija	23
	2.7	.1	Neuberovo pravilo	24
	2.7	.2	Inkrementalno Neuberovo pravilo	25
3	Ra	st pu	kotine	26
	3.1	Utj	ecaj zareznog djelovanja na koncentraciju naprezanja	26
	3.2	Ko	eficijent intenziteta naprezanja	28
	3.2	.1	Metoda J-integrala	29
	3.2	.2	Procjena koeficijenta intenzivnosti naprezanja na osnovu J-integrala	34
	3.3	Sm	jer rasta pukotine	35
	3.3	.1	Kriterij maksimalnog tangencijalnog naprezanja	36
	3.3	.2	Kriterij maksimalnog faktora oslobođene energije	36

	3.3	8.3 Kriterij $K_{II} = 0$	
	3.4	Rast pukotine uslijed cikličkog opterećenja	
	3.5	Procjena cjelovitosti konstrukcije	40
	3.5	5.1 Konstrukcija FAD-a prema opciji 3	41
	3.6	Dopušteno opterećenje	42
4	Pro	oširena metoda konačnih elemenata	44
	4.1	Karakteristike X-FEMa	45
	4.2	Općenita Heaviside-ova funkcija	46
	4.3	Funkcije asimptotskog polja pomaka	
	4.4	X-FEM u dvodimenzijskom prostoru	
	4.5	X-FEM u trodimenzijskom prostoru	48
	4.6	Jednadžbe ravnoteže	49
5	Isp	itivanje materijala	51
	5.1	Ovisnost naprezanje-deformacija čeličnog lijeva	51
	5.2	Cikličke karakteristike čeličnog lijeva	53
	5.3	Parisove konstante čeličnog lijeva	56
6	Eks	sperimentalno ispitivanje deformiranja kućišta ventila	57
	6.1	Ispitivana kućišta ventila	57
	6.1	.1 Kućište ventila DN100 PN40	57
	6.1	.2 Kućište ventila DN50	66
7	Vei	rifikacija X-FEM metode	77
	7.1	Procjena koeficijenta intenzivnosti naprezanja	77
	7.1	.1 Savijanje epruvete u tri točke	77
	7.1	.2 Određivanje koeficijenta intenzivnosti naprezanja na kućištu ventila	80
	7.2	Savijanje cijevi u četiri točke	83
8	Rac	dni vijek kućišta ventila s obzirom na zamor materijala	91
	8.1	Proračun stijenke kućišta ventila prema normi EN 12516-2	91

8	.2 Određivanje dopuštenog tlaka			
8	.3	Odr	eđivanje tlaka plastičnog tečenja	96
8	.4	Nas	tanak i rast pukotine na kućištu bez greške	97
	8.4	.1	Nastanak pukotine na kućištu ventila	97
	8.4	.2	Rast nastale pukotine do kritične duljine	100
8	.5	Ras	t pukotine na kućištu koje sadrži grešku	102
	8.5	.1	Rast hipotetskih pukotine na kućištu ventila DN100	103
	8.5	.2	Rast hipotetskih pukotina na kućištu ventila DN50	106
8	.6	Naj	veća dozvoljena greška u materijalu kućišta ventila	109
	8.6	.1	Rast pukotine na kućištima DN100 i DN50	109
	8.6	.2	Nastanak oštre pukotine na mjestu greške kućišta ventila	111
9	Zal	djuča	ak	116
10	Lite	eratu	ra	119

Popis slika

Slika 2.1 Shematski prikaz ravnina klizanja uslijed promjenjivog opterećenja	8
Slika 2.2 Princip sličnosti glatkog laboratorijskog uzorka i vlakna materijala na	
najopterećenijoj lokaciji	9
Slika 2.3 Petlja histereze	10
Slika 2.4 a) Efekt cikličkog rasta podatljivosti, b) efekt cikličkog očvršćivanja	11
Slika 2.5 Ovisnost deformacije o broju ciklusa do nastanka pukotine	13
Slika 2.6 Faze rasta pukotine [54]	19
Slika 2.7 Moguće ravnine širenja pukotine za vrijeme I i II faze	20
Slika 2.8 Orijentacija kritičnih ravnina za: a) krhke materijale, b), c) i d) duktilne	
materijale [35]	22
Slika 2.9 a) Neuberovo pravilo, b) inkrementalno Neuberovo pravilo	25
Slika 3.1 Eliptički provrt u ravnoj ploči	26
Slika 3.2 Tri tipa opterećenja s odgovarajućim tipovima pukotina [50]	27
Slika 3.3 Definicija koordinatnog sustava u vršku pukotine	28
Slika 3.4 Krivulja za procjenu J-integrala	30
Slika 3.5 Zatvorena kontura koja obuhvaća površinu A	30
Slika 3.6 Definiranje lokalnog Kartezijevog sustava na fronti pukotine u točki S	32
Slika 3.7 Površine $A = A_0 + A_1 + A_p + A_k$ obuhvaćaju volumen V	32
Slika 3.8 Procjena smjera rasta pukotine po različitim kriterijima, [18]	37
Slika 3.9 Tipični prikaz ovisnosti rasta pukotine o koeficijentu intenzivnosti naprezanja u	
metalima	38
Slika 3.10 Princip formiranja brazdi kod zamora [50]	39
Slika 3.11 Izgled FAD dijagrama za GP240GH čelični lijev, opcija 3	42
Slika 3.12 Definiranje opterećenja plastičnog kolapsa: a) metoda dvostrukog elastičnog	
nagiba (TES), b) metoda sjecišta tangenti (TI)	43
Slika 4.1 Poboljšani čvorovi u mreži konačnih elemenata	46
Slika 4.2 Položaj točke u odnosu na pukotinu	46
Slika 4.3 Izgled koordinata za funkcije poboljšavanja u vršku pukotine	47
Slika 4.4 Izgled koordinata za funkcije poboljšavanja u fronti pukotine	49
Slika 4.5 Granice i rubni uvjeti	50
Slika 5.1 Oblik i dimenzije epruveta za ispitivanje mehaničkih svojstava čeličnog lijeva	
GP240GH	52

Slika 5.2 Stvarni i konvencionalni dijagram naprezanje-deformacija čeličnog lijeva GP24	0GH
	53
Slika 5.3 Ispitana epruveta s mjernim ekstenzometrom i nastalom pukotinom	54
Slika 5.4 Petlje histerezi: a) početna petlja, b) petlja polovine ispitivanja i c) završna petlj ispitivanja	a 54
Shika 5.5 Ovignost deformacije o braju gikluse do postanke nukotine	54
Slika 5.5 Ovisnost deformacije o oroju ciklusa do nastanka pukoline	55
Slika 6.2 Oznaka kanala i nalažaj tanzametera na kućištu vantila DN100 PN40.	30
Slika 6.2 Vuáišta vantila DN100 PN40 pripramliana za akapariment	59
Slika 6.3 Kuciste ventria DN100 PN40 pripremijeno za eksperiment	00
Slika 6.4 Prikaz słomijenog kucista	01
Slika 6.5 izgled mreze konachin elemenata konsten za diskretizaciju kucista DN100 PN4	0.62
kanalu 1 i 2 sa slike 6.2	62
Slika 6.7 Usporedba eksperimentalnih i numeričkih vrijednosti deformacije na mjernom	
kanalu 3 i 4 sa slike 6.2	63
Slika 6.8 Izgled zona s iznosom maksimalne ekvivalentne deformacije od 28,5% po deblj	ini
stijenke u ovisnosti o unutarnjem tlaku	64
Slika 6.9 Ovisnost pomaka o unutarnjem tlaku za realni i elastično-idealno plastični	
materijalni model	65
Slika 6.10 Izgled i dimenzije kućišta ventila DN50 PN160	66
Slika 6.11 Oznaka kanala i položaj tenzometara na kućištu ventila DN50 PN160	67
Slika 6.12 Kućište s zalijepljenim tenzometrima spojenim u polu-most s kompenzacijskim	n
tenzometrima	68
Slika 6.13 Kućište ventila DN50 PN160 pripremljeno za eksperiment	69
Slika 6.14 Shema ispitivanja kućišta ventila	70
Slika 6.15 Ispitivanje deformiranja kućišta ventila	70
Slika 6.16 Ovisnost cirkularne deformacije o unutarnjem tlaku u kućištu ventila	71
Slika 6.17 Ovisnost osne deformacije o unutarnjem tlaku u kućištu ventila	72
Slika 6.18 Mreža konačnih elemenata na modelu kućišta ventila	73
Slika 6.19 Rubni uvjeti modela kućišta ventila	73
Slika 6.20 Usporedba eksperimentalnih i numeričkih rezultata ovisnosti cirkularnih	
deformacija o unutarnjem tlaku za mjerna mjesta (m.m.) definirana prema slio	ci
6.11	74

Slika 6.21 Usporedba eksperimentalnih i numeričkih rezultata ovisnosti osnih deformacija o				
unutarnjem tlaku za mjerna mjesta (m.m.) definirana prema slici 6.11				
Slika 6.22 Odstupanja geometrije numeričkog od stvarnog modela, prikazane vrijednosti su				
mm				
Slika 7.1 Dimenzije, mreža konačnih elemenata sa singularnim elementima u okolini vrška				
pukotine i opterećenja epruvete				
Slika 7.2 X-FEM mreža konačnih elemenata				
Slika 7.3 Vrijednosti koeficijenata intenzivnosti naprezanja duž vrška pukotine				
Slika 7.4 Položaj i dimenzije pukotine na kućištu ventila				
Slika 7.5 Mreža konačnih elementa: a) singularni konačni elementi u vršku pukotine, b) X-				
FEM konačni element81				
Slika 7.6 Vrijednost koeficijenta intenzivnosti naprezanja duž vrška pukotine				
Slika 7.7 Shema opterećenja i geometrija cijevi [77]				
Slika 7.8 Mreža konačnih elemenata na geometrijskom modelu analizirane cijevi				
Slika 7.9 Detalj sa slike 7.8 s prikazom progušćene mreže u okolini zareza				
Slika 7.10 Dodijeljeni rubni uvjeti				
Slika 7.11 Broj ciklusa do nastanka pukotine i mjesto nastanka pukotine				
Slika 7.12 Mreža konačnih elemenata korištena za X-FEM analizu				
Slika 7.13 Detalj progušćene mreže u okolini pukotine i ravnine koja definira položaj				
pukotine				
Slika 7.14 Usporedba eksperimentalnih vrijednosti rasta pukotine s numeričkim i analitičkim				
vrijednostima				
Slika 8.1 Princip izjednačavanja površina prema EN 12516-2: a) kućište DN100, b) kućište				
DN50				
Slika 8.2 Izgled tipične mreže za kućište ventila: a) DN100 i b) DN50				
Slika 8.3 Rubni uvjeti dodijeljeni kućištu ventila: a) DN100 i b) DN5094				
Slika 8.4 Prikaz lokacije prolaska plastične zone kroz kompletnu debljinu stijenke za: a)				
DN100 i b) DN50				
Slika 8.5 Tlak plastičnog kolapsa u ovisnosti o debljini stijenke za kućišta ventila: a) DN100 i				
b) DN50				
Slika 8.6 Ovisnost pomaka u odnosu na unutarnji tlak za: a) kućište DN100 i b) kućište DN50				
Slika 8.7 Mjesto nastanka pukotine na kućištu ventila DN100 – 4 mm debljine stijenke 99				
Slika 8.8 Mjesto nastanka pukotine na kućištu ventila DN50 – 4 mm debljine stijenke				

Slika 8.9 Ovisnost ekvivalentnog koeficijenta intenzivnosti naprezanja o duljini pukotine .	101
Slika 8.10 Položaj kritičnih pukotina u FAD-dijagramu	101
Slika 8.11 Ovisnost duljine pukotine o broju ciklusa na kritičnoj lokaciji	102
Slika 8.12 Položaj hipotetskih pukotina na kućištu ventila DN100	103
Slika 8.13 Položaj pukotina s najbržim rastom na kućištu DN100 u FAD-dijagramu	105
Slika 8.14 Ovisnost duljine pukotine o broju ciklusa na kućištu DN100	105
Slika 8.15 Položaj hipotetskih pukotina na kućištu ventila DN50	106
Slika 8.16 Položaj pukotina s najbržim rastom na kućištu DN50 u FAD-dijagramu	108
Slika 8.17 Ovisnost duljine pukotine o broju ciklusa na kućištu DN50	108
Slika 8.18 Položaj u FAD dijagramu konačnih pukotina na kritičnim lokacijama	110
Slika 8.19 Rast pukotina od 0,5 mm do kritične duljine za kućišta DN100 i DN50	111
Slika 8.20 Globalni model i podmodel kućišta ventila DN100	112
Slika 8.21 Mreža konačnih elemenata podmodela kućišta ventila DN100 sa stijenkom 10 n	nm
i greškom duljine 3,5 mm	113
Slika 8.22 Prikaz podmodela s određenim brojem ciklusa do nastanka oštre pukotine na	
kućištu DN100 sa stijenkom 10 mm i s greškom duljine 3,5 mm	114

Popis tablica

Tablica 5.1 Kemijski sastav čeličnog lijeva GP240GH	1
Tablica 5.2 Mehanička svojstva čeličnog lijeva na sobnoj temperaturi	2
Tablica 5.3 Cikličke karakteristike čeličnog lijeva GP240GH55	5
Tablica 5.4 Parisove konstante čeličnog lijeva [5]	5
Tablica 6.1 Tlakovi plastičnog kolapsa određeni na osnovu eksperimenta i MKEa, u MPa 62	3
Tablica 7.1 Kemijski sastav materijala P275N [77]8	3
Tablica 7.2 karakteristike materijala P275N [77]8	3
Tablica 8.1 Dopušteno opterećenje kućišta ventila u ovisnosti o debljini stijenke, izraženo u	
MPa	2
Tablica 8.2 Broj čvorova i elemenata po modelu kućišta u odnosu na debljinu stijenke92	3
Tablica 8.3 Dopušteni tlak za kućišta ventila u MPa90	5
Tablica 8.4 Tlakovi plastičnog tečenja u ovisnosti o debljine stijenke, izraženo u MPa90	5
Tablica 8.5 Broj čvorova i elemenata primijenjeni za određivanja mjesta i broja ciklusa do	
nastanka pukotine	3
Tablica 8.6 Broj ciklusa do nastanka pukotine na kućištima DN100 i DN50)
Tablica 8.7 Broj elemenata i čvorova korišten za diskretizaciju kućišta DN100 104	1
Tablica 8.8 Broj elemenata i čvorova korišten za diskretizaciju kućišta DN50 107	7
Tablica 8.9 Broj elemenata i čvorova korišten za diskretizaciju kućišta DN100 i DN50 110)
Tablica 8.10 Maksimalne duljine greški na kućištima ventila ovisne o debljini stijenke 11	1
Tablica 8.11 Broj elemenata i čvorova korišten za diskretizaciju globalnog modela i	
podmodela kućišta DN100 i DN50112	3
Tablica 8.12 Broj ciklusa do nastanka oštre pukotine u vrhu greške na kućištima ventila DN50)
i DN100	1

Popis važnijih oznaka

a	mm	duljina pukotine
a ₁		vektor pomaka čvora dobiven dodavanjem Heavisideove
		funkcije
a_I^{α}		vektor pomaka I-tog čvora
a_{th}	mm	duljina nastale pukotine.
b	mm	širina pukotine
b		volumenske sila
b_{0i}		eksponent dinamičke čvrstoće pri smicanju
<i>b</i> _i		eksponent dinamičke čvrstoće
\mathbf{b}_{I}^{α}		vektor pomaka čvora dobiven dodavanjem NT-funkcija čvoru
<i>C</i> _i		eksponent cikličkih deformacija
c_{0i}		eksponent cikličke kutne deformacije
f	MPa	dopušteno naprezanje
f		gustoća obujamne sile
k		faktor tenzometra
m		jedinični vektor u smjeru normale na krivulji
т		eksponent materijala u Parisovoj jednadžbi
n		jedinična vanjska normala
<i>n</i> '		eksponent cikličkog očvršćivanja
p_{C}	MPa	tlak plastičnog kolapsa
p_{dop}	MPa	dopušteni tlak
$p_{_{ m Y}}$	MPa	tlak plastičnog tečenja
q		jedinični vektor u smjeru rasta pukotine
$\overline{\mathbf{q}}$		težinska funkcija
r		koordinata udaljenosti u lokalnom polarnom koordinatnom
		sustavu
t		površinsko opterećenje
$\overline{\mathbf{t}}$		vektor naprezanja

Popis važnijih oznaka		
v		pomak površine pukotine
u _I		vektor pomaka čvora, dobivenog pomoću klasičnog MKEa
x		odabrana točka
x *		točka sjecišta pukotine sa mrežom konačnih elemenata
A	mm ²	površina
A_0	mm ²	početna površina poprečnog presjeka uzorka
$A_{ m f}$	mm ²	površina poprečnog presjeka uzorka kod loma
С	mm ²	tenzor elastičnosti
С	mm ²	konstante materijala u Parisovoj jednadžbi
C_{1}, C_{2}	mm ²	konstante materijala kod Brown - Millerovog kriterija
Ε	GPa	Youngov modul elastičnosti
$F_{\rm G}$		faktor oblika
G		posmični modul materijala
H(x)		Heavisideova funkcija
J		J – integral
<i>K</i> '	MPa√m	koeficijent cikličkog očvršćivanja
$K_{\mathrm{I}}, K_{\mathrm{II}}, K_{\mathrm{III}}$	MPa√m	koeficijent intenziteta naprezanja
K _c	MPa√m	lomna žilavost materijala
K _{sur}		faktor hrapavosti površine
ΔK_{th}	MPa√m	prag širenja pukotine
$\Delta K_{\rm eq}$	MPa√m	ekvivalentni koeficijent intenziteta naprezanja
L		fronta pukotine
L _r		odnos naprezanja i granice tečenja
N_{i}	ciklus	broj ciklusa
$N_{ m f}$	ciklus	broj ciklusa do loma, životni vijek
N_{T}	ciklus	broj ciklusa do granice između nisko cikličkog i visoko
		cikličkog zamora
N_a		skup čvorova čiji su elementi presječeni pukotinom
N_b		skup čvorova u čijim elementima se nalazi vršku pukotine

N_I		interpolacijska funkcija konačnog elementa, $I = (1, N)$
N_u		skup svih čvorova mreže konačnih elemenata
R		omjer najmanjeg i najvećeg naprezanja
R _e	MPa	granica rastezanja
R _m	MPa	rastezna čvrstoća
S		faktor materijala kod Brown - Millerovog kriterija
U	J	ukupna energija deformiranja ploče
U_{a}	J	gubitak energije uzrokovan nastankom pukotine
U_{A}	V	izlazni napon
$U_{\rm E}$	V	ulazni napon
$U_{\rm o}$	J	energija deformiranja ploče prije nastanka pukotine
U_{γ}	J	porast energija nastao stvaranjem površinske napetosti na
		slobodnim površinama pukotine
W	J	rad
W		gustoća energije deformiranja
Y		bezdimenzijska konstanta
ε		duljinska deformacija
$\mathcal{E}_1, \mathcal{E}_2 \ \mathrm{i} \ \mathcal{E}_3$		glavne deformacije
\mathcal{E}_{a}		amplituda deformacije
$\varepsilon^{^{\mathrm{e}}}$		elastična deformacija
\mathcal{E}_{f}		stvarna deformacija u trenutku loma uzorka
$arepsilon_{ m f}^{'}$		koeficijent cikličkih deformacija
\mathcal{E}_{m}		srednja deformacija
\mathcal{E}_{n}		normalna deformacija
$\boldsymbol{\varepsilon}^{\mathrm{p}}$		plastična deformacije
$\mathcal{E}_{\mathrm{ref}}$		referentna deformacija
$\boldsymbol{\varepsilon}^{\mathrm{t}}$		deformacija uslijed utjecaja topline
φ	0	kut rotacije proizvoljne ravnine oko normale slobodne površine

Popis važn	ijih oznaka	
γ		gustoća površinske energije sistema
$\gamma_{ m f}^{'}$		koeficijent cikličke kutne deformacije
$\gamma_{\rm max}$		najveća kutna deformacija
$\gamma_{\rm p}$		rad plastične deformacije potreban za formiranje jedinične
		površine pukotine
$\lambda(s)$		virtualni smjer napredovanja pukotine
θ	0	kut nagiba proizvoljne ravnine u odnosu na slobodnu površinu
θ	0	koordinata kuta u lokalnom polarnom koordinatnom sustavu
ρ	mm	polumjer zakrivljenosti vrška pukotine
σ		Cauchyjev tenzor naprezanja
σ	MPa	lokalno naprezanje
$\sigma_{_{\mathrm{a}}}$	MPa	amplituda normalnog naprezanja
$\sigma_{ m f}$	MPa	koeficijent dinamičke čvrstoće
$\sigma_{\rm m}$	MPa	srednje naprezanje
$\sigma_{ m max}$	MPa	najveće naprezanje uslijed cikličkog opterećenja
$\sigma_{_{ m min}}$	MPa	najmanje naprezanje uslijed cikličkog opterećenja
$\sigma_{\rm n,m}$	MPa	srednje normalno naprezanje
$\sigma_{ m ref}$	MPa	referentno naprezanje
$ au_{ m f}$	MPa	koeficijent dinamičke čvrstoće pri smicanju
υ		Poissonov omjer
$\nu_{\rm e}$		Poissonov omjer u elastičnom području
$\nu_{\rm p}$		Poissonov omjer u plastičnom području
$\psi_{\alpha}(\mathbf{x})$		funkcije poboljšanja (NT funkcije), $\alpha = (1, M)$
Δ		raspon
$ abla_s$		simetrični dio gradijenta operatora

Sažetak

U radu je provedena trodimenzijska analiza nastanka i rasta pukotine kao i rast hipotetskih pukotina na prolaznim i troputim kućištima ventila s različitim debljinama stijenki. Linearno elastičnom analizom kućišta ventila određeno je stanje naprezanja na kućištima opterećenih unutarnjim tlakom. Numerički model je verificiran eksperimentalnim ispitivanjem, pomoću metode tenzometrije, mjerenjem deformacija troputog kućišta ventila DN100 i prolaznog kućišta DN50, opterećenih unutarnjim tlakom. Poznavanjem stanja naprezanja te pomoću ovisnosti amplitude deformacije o broju ciklusa do nastanka pukotine određeno je potencijalno mjesto i broj ciklusa do nastanka pukotine na homogenim kućištima ventila. Nakon toga je provedena analiza rasta nastale pukotine do kritične duljine inkrementalnim povećavanjem duljine pukotine i određivanjem koeficijenta intenzivnosti naprezanja za svaki inkrement. Na osnovu određenih koeficijenata i poznavanjem karakteristika materijala određeni su brojevi ciklusa rasta pukotine korištenjem numeričke integracije Parisovog zakona. Korištenjem dijagrama procijene loma za vrijednosti kritičnih duljina pukotine uočeno je da neće doći do sloma kućišta ventila, nego da će se pojaviti slučaj propuštanja prije loma.

Kako je u praksi rijetkost da se procesom lijevanja dobije homogena struktura, proveden je postupak određivanja najveće dopustive greške u stijenci kućišta ventila. Pukotine koje su smještene u području na kojima su najveća glavna naprezanja imaju najbrži rast a time i kućišta s tim pukotinama imaju najkraći radni vijek. U cilju definiranja najveće dopustive greške s kojom će kućište imati traženi radni vijek, određeni su brojevi ciklusa potrebni za rast hipotetskih pukotina do kritične duljine i na kućišta na kojima nije došlo do nastanka pukotine. Na osnovu brojeva ciklusa rasta pukotine, grafičkim putem određene su najveća duljina pukotina čiji daljnji rast do kritične duljine neće biti kraći od radnog vijeka kućišta ventila. Na greškama koje imaju duljine najvećih dopustivih pukotina, proveden je postupak određivanja nastanka oštre pukotine, na osnovu čega je uočeno da je broj ciklusa do nastanka oštre pukotine kod ovakvih grešaka jako kratak i da se u odnosu na traženi radni vijek može zanemariti.

Ključne riječi: Kućište ventila, nastanak pukotine, rast pukotine, zamor materijala, metoda kritičnih ravnina, MKE, X-FEM.

Summary

Three dimensional numerical analysis of fatigue crack initiation, initiated cracks and hypothetic cracks growth were performed on two and three-way valve bodies with different wall thicknesses. Linear elastic finite elements method was used to determine stress states on valve bodies which were loaded by inner pressure. The numerical model was validated experimentally using strain gages and measuring strains on three-way valve body DN100 and two-way valve body DN50, loaded by inner pressure. The time to fatigue crack initiation and potential crack location on homogenous valve body were determined using stress state and local strain-life. After that, analyses of crack growth from initial to critical size were conducted by incremental increased crack length and calculated stress intensity factor for every increment. The time for crack growth was determined using numerical integration of Paris law and material characteristics. Using failure assessment diagram, it was noticed that would happened leak before break.

Since a homogenous structure is very rarely obtained by sand casting, the biggest allowable failure size in the valve body wall was determined. The cracks, which were located in the area of maximum principal stress, had fastest growth and valve bodies with those cracks had shorter life. To define the biggest allowable failure for which valve body would have defined life, the number of stress cycles needed for hypothetic crack growth to critical size was determined. According to this number of cycles, the biggest allowable crack size for which the growth wouldn't be shorter then valve body life was graphically determined. A procedure was conducted determining number of stress cycle for crack initiation on the valve bodies with failure which had size of biggest allowable crack and it was noticed that this time was very short according to valve body life.

Keywords: Valve Body, crack initiation, crack growth, fatigue, critical plane method, FEM, X-FEM

10 Literatura

- W. Tochtermann, F. Bodenstein, Konstruktionselemente des Maschinenbaus, Springer-Verlag Berlin Heidelberg, New York, 1968.
- [2] H. Gaessler, G. Kauer, G. Osterloh, Festigkeitsberechnung von Armaturengehäusen gegen Innendruck. // 3R International. Vol 6, (1979), str. 403 - 413, 1979.
- [3] EN 12516-2, Industrial valves Shell design strength Part 2: Calculation method for steel valve shells, ICS 23.060.01, 2004.
- [4] ASME B16.34, Valves flanged, threaded and welding end, American Society of Mechanical Engineers, New York, 2004.
- [5] C. Berger, G. Blauel, L. Hodulak, B. Pyttel, FKM Guideline, Fracture mechanics, proof of strength for engineering components, VDMA Verlag GmbH, Frankfurt/Main, 2004.
- [6] I. Galić, Z. Tonković, K. Vučković, Experimental and numerical investigation of collapse and burst pressures for a valve housing, Strain: An International Journal for Experimental Mechanic, 47, 2011, str. 519 – 524.
- [7] I. Galić, K. Vučković, Z. Tonković, Nonlinear numerical analysis of two-way globe valve housing, Tehnički vjesnik, 17, 2010, str. 67 – 74.
- [8] C. Zhongbing, L. Guoqing, Z. Hui, C. Chuanyao, Fatigue life prediction of regulating valves on the intermediate-pressure section of a 400 MW steam turbine. // Engineering Failure Analysis. 16, str. 1483 – 1492, 2009.
- [9] A.M.P. De Jesus, A.S. Ribeiro, A.A. Fernandes, Code Based Fatigue Life Prediction of a Pressure Vessel and its Validation. // Proceedings of the Sixth International Conference on Biaxial / Lisboa, Portugal: Multiaxial Fatigue &Fracture, str. 363 – 370, 2001.

- [10] R.G. Colin, R.L. Peter, In-service fatigue failure of engineered products and structures – Case study review, Engineering Failure Analysis, 16, str. 1775-1793, 2009.
- [11] F.A. Kandil, M. W. Brown, K.J. Miller, Biaxial low cycle fatigue fracture of 316 stainless steel at elevated temperatures, Book 280, The Metals Society, London, 203-210, 1982.
- [12] A.R. Ingraffea, Computational Fracture Mechanics, Encyclopedia of Computational Mechanics, John Wiley and Sons, Volume 2, 2007.
- [13] A.R. Maligno, S. Rajaratnam, S.B. Leen, E.J. Williams, A three-dimensional (3D) numerical study of fatigue crack growth using remeshing techniques // Engineering Fracture Mechanics, 77, str. 94-111, 2010.
- [14] A.R. Shahani, M.R. Amini Fasakhodi, Finite element analysis of dynamic crack propagation using remeshing technique // Materials and Design, 30, str.1032-1041, 2009.
- [15] N. Sukumur, N. Möes, B. Moran, T. Belytschko, Extended Finite Element Method for Three-Dimensional Crack Modelling, International Journal for Numerical Methods in Engineering, 48, str. 1549 – 1570, 2000.
- [16] J. Réthoré, A. Gravouil, A. Combescure, An energy conserving scheme for dynamic cryck growth using the eXtended finite element method // International Journal for Numerical Methods in Engineering, 63, str. 631-659, 2005.
- [17] X. Yangjian, Y. Huang, On damage accumulations in the cyclic cohesive zone model for X-FEM analysis of mixed-mode fatigue crack growth // Computational Materials Science, 46, str. 579-585, 2009.
- [18] Hibbitt, Karlsson & Sorensen, Inc. ABAQUS/Standard. User's guide and theoretical manual. verzija 6.11, 2011.
- [19] API 579, API Recommended Practice 579, Fitness for Service, First Edition, March 2000.
- [20] U. Zerbst, M. Schodel, S. Webster, R. A. Ainsworth, Fitness-for-Service Fracture Assessment of Structures Containing Cracks, Elsevier, Oxford, 2007.
- [21] I. Skozrit, Numeričko modeliranje pukotina u metalnim i polimernim materijalima, Doktorska disertacija, FSB Zagreb, 2011.
- [22] Z. Tonković, I. Skozrit, T. Lesičar, Procjena integriteta opreme pod tlakom, 8. hrvatski seminar o tlačnoj opremi, 2011.

- [23] ASME "Boiler and pressure vessel code section III and VIII", New York: American Society for Mechanical Engineers, 1995.
- [24] I. Milne, R.A. Ainsworth, A.R. Dowling, A.T. Stewart, "Assessment of the integrity of structures containing defects", Int. J. Pressure Vessels Piping, Vol. 32, str. 3-104, 1988.
- [25] J. C. Gerdeen, "A critical evaluation of plastic behaviour data and a united definition of plastic loads for pressure components", WRC Bull, Vol. 254, str. 1-64, 1979.
- [26] H. Li, D. Mackenzie, "Characterizing gross plastic deformation in design by analysis", Int. J. Pressure Vessels Piping, Vol. 82, str. 777-786, 2005.
- [27] Z. Tonković, I. Skozrit, I. Alfirević, "Influence of flow stress choice on the plastic collapse estimation of axially cracked steam generator tubes", Nuclear Engineering and Design, Vol. 238, str. 1762-1770, 2008.
- [28] M. Save, "Experimental verification of plastic limit analysis of torispherical and toriconical heads", In: (4th edn ed.),G.J. Bohm et al. Pressure Vessel and Piping: Design and Analysis Vol. 1, ASME, str. 382–416, 1972.
- [29] C. Laird, P. Charsley i H. Mughrabi, Low-Energy Dislocation Structures Produced by Cyclic Deformation, Materials Science and Engineering, (1986), 81, 433-450, 1986.
- [30] T. Mura, A Theory of Fatigue Crack Initiation, Materials Science and Engineering, (1994), A176, 61-70, 1994.
- [31] J.V. Carstensen, Structural Evolution and Mechanisms of Fatigue in Polycrystalline Brass, PhD Thesis, Riso National Laboratory, Roskilde, 1998.
- [32] MSC/Fatigue User's Manual
- [33] ASTM Standard E 606-92. Standard Practise for Strain-Controlled Fatigue Testing In: Annual Book of ASTM Standards, ASTM; 1998.
- [34] Fe-Safe, Fatigue Theory Reference Manual, Safe technologies limited, Sheffield, 2002.
- [35] K. Vučković, Nastanak zamorne pukotine u korijenu zuba zupčanika s tankim vijencem, Doktorska disertacija, FSB Zagreb, 2009.
- [36] O.H. Basquin, The exponential law of endurance tests, Proc. Am. Soc. Test. Mat., Vol. 10, pp 625-630, 1910.

[37]	S.S. Manson, Behaviour of Materials under Conditions of Thermal Stress, Hea
	Transfer Symp., University of Michigan Engineering Research Institute, 9-75
	1953.

- [38] L.F. Coffin, A Study of the Effects of Cyclic Thermal Stresses on a Ductile Metal, Trans. Am. Soc. for Test. and Mat., vol.76, 931-950, 1954.
- [39] J.D. Morrow, Cyclic Plastic Strain Energy and Fatigue of Metals, In: International Friction, Damping, and Cyclic Plasticity, ASTM; 45-86, 1965.
- [40] K.S. Kim, X. Chen, C. Han, H.W. Lee, Estimation methods for Fatigue Properties of Steels under Axial and Torsional Loading, International Journal of Fatigue, 24, 783-793, 2002
- [41] J.D. Morrow, Fatigue Properties of Metals, Fatigue Design Handbook, SAE, Warrendale, section 3.2, 1968
- [42] K.N. Smith, P. Watson, T.H. Topper, A Stress-Strain Function for the Fatigue of Metals, Journal of Materials, JMLSA, 5(4), pp. 767-778, 1970
- [43] N.E. Dowling, Mean Stress Effects in Stress-Life and Strain-Life Fatigue, SAE Paper No.2004-01-2227, Fatigue 2004: Second SAE Brasil International Conference on Fatigue, 2004.
- [44] S. Podrug, Prilog problematici integriteta zupčanika s obzirom na čvrstoću korijena zuba, Doktorska disertacija, FESB Split, 2004.
- [45] Y.S. Garud, Multiaxial fatigue: a survey of the state of the art, Journal of Testing and Evaluation 9, 165-178, 1981.
- [46] E.H. Jordan, Fatigue-multiaxial aspects, Pressure Vessel and Piping Design Technology: A Decade of Progress, American Society of Mech. Engineers, 507-518, 1982.
- [47] M. W. Brown, K.J. Miller, A theory for fatigue failure under multiaxial stressstrain conditions, Proceedings of the Institute of Mechanical Engineers 187, 745-755, 1973.
- [48] J.A. Bannantine, D.F. Socie, A Variable Amplitude Multiaxial Fatigue Life Prediction Method, Fatigue under Biaxial and Multiaxial Loading, Proc. Third International Conference on Biaxial/Multiaxial Fatigue, Stuttgart, 1989.
- [49] T. L. Anderson, Fracture Mechanics Fundamentals and Applications, Second editions, Department of Mechanical Engineering Texas A&M University, 1995.
- [50] M. Husnjak, Mehanika loma Bilješke s predavanja, Fakultet strojarstva i brodogradnje, Zagreb, 2009.

- [51] C. E. Inglis, Stresses in a Plate Due to the Presence of Cracks and Sharp Corners, Transactions of the Institute of Naval Architects, Vol. 55, str. 219-241, 1913.
- [52] G. R. Irwin, Fracture Dynamics, Fracturing of Metals, American Society for Metals, Cleveland, str. 147-166, 1948.
- [53] E. Orowan, Fracture and Strength of Solids, Reports on Progress in Physics, Vol. XII, str 185-232, 1948.
- [54] S. Podrug, Mehanika loma, predavanje s poslijediplomskog studija, Fakultet Elektrotehnike, Strojarstva i Brodogradnje, Split, 2009.
- [55] C. F. Shih, B. Moran, T. Nakamura, Energy Release Rate along a Three-Dimensional Crack Front in a Thermally Stressed Body, International Journal of Fracture, Vol. 30, str. 79–102, 1986.
- [56] C.F. Shih, R.J. Asaro, Elastic-Plastic Analysis of Cracks on Bimaterial Interfaces:
 Part I Small Scale Yielding, Journal of Applied Mechanics, str. 299–316, 1988.
- [57] D.M. Barnett, R.J. Asaro, The Fracture Mechanics of Slit-Like Cracks in Anisotropic Elastic Media, Journal of the Mechanics and Physics of Solids, vol. 20, str. 353–366, 1972.
- [58] F. Erdogan, G.C. Sih, On the Crack Extension in Plates under Plane Loading and Transverse Shear, Journal of Basic Engineering, Vol. 85, str. 519–527, 1963.
- [59] G.R. Irwin, Onset of Fast Crack Propagation in High Strength Steel and Aluminum Alloys, Sagamore Research Conference Proceedings, 2, str. 289-305, 1956.
- [60] M.A. Hussain, S.L. Pu, J. Underwood, Strain-Energy-Release Rate for a Crack under Combined Mode I and Mode II, ASTM-STP-560, str. 2–28, 1974.
- [61] K. Palaniswamy, W.G. Knauss, On the Problem of Crack Extension in Brittle Solids under General Loading, Mechanics Today, urednik S. Nemat-Nasser, Vol. 4, Pergamon Press, 1978.
- [62] B. Cotterell, J.R. Rice, Slightly Curved or Kinked Cracks, International Journal of Fracture, Vol. 16, str. 155–169, 1980.
- [63] M.R. Andersen, Fatigue Crack Initiation and Growth in Ship Structures, PhD Thesis, Technical University of Denmark, 1998.
- [64] J. Shi, D. Chopp, J. Lua, N. Sukumar, T. Belytshko, Abaqus Implementation of Extended Method Using a Level Set Representation for Three-Dimensional Fatigue Crack Growth and Life Predictions, Engineering Fracture Mechanics, Vol. 85, broj 10, str. 2840-2863, 2010.

[65]	N. Möes, J. Dolbow, T. Belytschko, A finite element method for crack growth without remeshing, International Journal for Numerical Methods in Engineering, 46 (1), str. 131-150, 1999.
[66]	T. Belytschko, Y. Y. Lu, L. Gu, Element-free Galerkin methods, International
	Journal for Numerical Methods in Engineering, 37, str. 229-256, 1994.
[67]	M. Fleming, Y. A. Chu, B. Moran, T. Belytschko, Enriched Element-free
	Galerkin Methods for Crack Tip Fields, International Journal for Numerical
	Methods in Engineering, 40 (8), str. 1483 – 1504, 1997.
[68]	M. Stolarska, D. L. Chopp, N. Möes, T. Belytschko, Modeling crack growth by
	level sets in the extended finite element method, International Journal for
	Numerical Methods in Engineering, 51 (8), str. 943-960, 2001.
[69]	EN 10213, Steel casting for pressure purposes, Beuth Verlag GmbH, Berlin, 2008.
[70]	EN 10002-1, Metallic Materials - Tensile Testing - Part 1: Method of Test at
	Ambient Temperature, Beuth Verlag GmbH, Berlin, 1990.
[71]	I. Galić, Z. Tomičević, Z. Tonković, Fatigue testing of cast steel GP240GH, Proc.
	Second International of Engineering Against Fracture, urednik S. Pantelakis,
	Patras, 2011.
[72]	I. Galić, Z. Tonković, K. Vučković, Experimental and numerical investigation of
	failure pressure of valve housing, Engineering Against Fracture, S. Pantelakis, C.
	Rodopoulos, Springer, Berlin, 2009, str 487 – 497.
[73]	R.G. Sim, Evaluation of reference parameters for structures subjected to creep,
	Journal of Mechanical Engineering Science, 13, str. 47-50, 1971.
[74]	I.W. Goodal, G.A. Webster, Theoretical determination of reference stress for
	partially penetrating flaes in plates, International Journal of Pressure Vessel and
	Piping, 78, str. 687-695, 2001.
[75]	K. Hoffmann, An Introduction to Measurements using Strain Gages, HBM,
	Darmstadt, 1989.
[76]	K. Hoffmann, Applying the Wheatstone Bridge Circuit, HBM, Darmstadt, 2005.
[77]	P.K. Singh, K.K. Vaze, V. Bhasin, H.S. Kushwaha, P. Gandhi, D.S. Ramachandra
	Murthy, Crack initiation and growth behavior of circumferentially cracked pipes
	under cyclic and monotonic loading, Elsevier: International Journal Pressure
	vessels and Piping, 80 , 2003 , str. $629 - 640$.

[78] P. Andersson, M. Bergman, B. Brickstad, L. Dahlberg, F. Nilsson, I. Sattari-Far, A procedure for safety assessment of components with cracks-handbook, SAQ/FoU – Report 96/08, Stockholm: SAQ Kontrol Lab., 1998.

Životopis

Rođen 26. Studenog 1975. godine.

Školovanje

1982-1990,	X osnovna škola "Braća Ribar", Mostar, BiH,
1990-1992,	Mašinska škola, Mostar, BIH,
1992-1994,	Srednja strukovna i tehnička škola, Š. Brijeg, BIH,
1994-2001,	studij motora i motornih vozila na Fakultetu strojarstva i brodogradnje
	Sveučilišta u Zagrebu,
2001,	diplomirao na Fakultetu strojarstva i brodogradnje Sveučilišta u
	Zagrebu, studij: Motori i motorna vozila
od 2003,	poslijediplomski studij strojarstva na Fakultetu strojarstva i
	brodogradnje Sveučilišta u Zagrebu, smjer: Teorija konstrukcija.

Zaposlenje

11/2002	konstruktor ventila i pneumatskih motora, ATM, Zagreb,
07/2009	asistent na Zavodu za konstruiranje, Katedra za elemente strojeva i
	konstrukcija na Fakultetu strojarstva i brodogradnje Sveučilišta u
	Zagrebu.

Strani jezici

Engleski jezik.

Broj objavljenih znanstvenih radova

1	rad u međunarodnom časopisu indeksiran u CCu (eng. Curre	
	Contents),	
2	rada objavljena u časopisima s međunarodnom recenzijom,	
3	rada u zbornicima radova s međunarodnih znanstvenih skupova,	
1	rad u zbornicima radova sa znanstvenih skupova,	
1	poglavlje u knjizi.	

Born on 26st November 1975.

Education

1982-1990,	10 th primary school "Braća Ribar", Mostar, BiH,
1990-1992,	"Mašinska škola", Mostar, BIH,
1992-1994,	"Srednja strukovna i tehnička škola", Š. Brijeg, BIH,
1994-2001,	studies in Faculty of Mechanical Engineering and Naval Architecture,
	University of Zagreb,
2001,	graduated in Mechanical Engineering at the Faculty of Mechanical
	Engineering and Naval Architecture, University of Zagreb,
since 2003,	doctoral study in Theory of Structures and Design at the Faculty of
	Mechanical Engineering and Naval Architecture, University of Zagreb.

Employment

11/2002	designer of valves and pneumatic actuators, ATM, Zagreb,
07/2009	assistant at Department of Design at the Faculty of Mechanical
	Engineering and Naval Architecture, University of Zagreb.

Foreign languages

English language.

Number of scientific publications

1	paper published in CC (Current Contents) journals
2	papers published in other international journals
3	papers published in proceedings of international conferences
1	paper published in proceedings of conferences
1	chapter in book