# 岩石疲劳损伤扩展规律 CT 细观分析初探 Primary study of CT real- time testing of fatigue meso-damage propagation law of rock

葛修润<sup>1,2,4</sup>,任建喜<sup>1,2,3</sup>,蒲毅彬<sup>1</sup>,马 巍<sup>1</sup>,朱元林<sup>1</sup>

(1. 中国科学院寒区旱区环境与工程研究所,冻土工程国家重点实验室,甘肃,兰州,73000; 2. 中国科学院武汉岩土力学研究所, 湖北 武汉,430071; 3. 西安科技学院,建筑工程系,陕西 西安,710054;4. 上海交通大学,上海,200030)

摘 要:利用笔者研制的 CT( Computerized Tomography) 机专用三轴加载试验设备,进行了实时的岩石疲劳损伤演化 CT 细观试验。从 细观尺度证实了岩石疲劳破坏存在门槛值,研究了循环荷载最大应力值的变化对岩石疲劳破坏的影响机理,得到了岩石细观疲劳 损伤扩展的初步规律。

关键词:岩石疲劳损伤; CT 实时分析;损伤扩展; 门槛值

中图分类号:TU 452;TU 458 文献标识码:A 文章编号:1000-4548(2001)02-0191-05

作者简介: 葛修润, 男, 1934年生, 1959年毕业于前苏联敖德萨建筑工程学院, 研究员, 博导, 中国工程院院士, 主要从事岩土力学与工程的研究工作。

GE Xi+run<sup>1,2,4</sup>, REN Jian xi<sup>1,2,3</sup>, PU Y+bin<sup>1</sup>, MA Wei<sup>1</sup>, ZHU Yuan lin<sup>1</sup>

(1. State Key Laboratory of Frozen Soil Engineering, The Chinese Academy of Sciences, Lanzhou 730000, China; 2. Institute of Rock and Soil Mechanics, The Chinese Academy of Sciences, Wuhan 430071, China; 3. Xi' an University of Science & Technology, Xi' an 710054, China; 4. Shanghai Jiaotong University, Shanghai 200030, China)

Abstract: It's the first time in the research field of rock mechanics that the computerized tomography (CT) real- time testing of fatigue damage meso-propagation law of rock have been accomplished in this paper using the specified loading equipment of the CT machine developed by the authors. Through the meso-scale CT testing, it was confirmed that the fatigue damage of rock has a threshold value. The law of fatigue damage of rock about the variation of cyclic loading maximum stress value was studied. The initial fatigue meso-damage propagation law is given. Keywords: fatigue damage of rock; CT real- time analyse; damage propagation; threshold value

### 1 概 述<sup>y</sup>

岩石在周期性荷载作用下的力学性能对岩体工程 的长期稳定性具有重要影响,开展岩石疲劳损伤机理研 究具有重要的理论价值和实用意义。葛修润等利用 MTS 电液伺服刚性压力机进行了大量的试验研究,提出 了岩石在循环荷载作用下存在疲劳门槛值和疲劳破坏 受变形控制等观点<sup>[1]</sup>。由于岩石细观试验研究能为宏 观损伤理论提供重要的试验基础、有助于对岩石破坏机 理的认识,已经受到广泛的重视。近年来,计算机断层 识别技术即 CT(Computerized Tomography)技术以其无扰 动、可多层面分析和能采用国际标准试件等优点受到岩 土工程研究者的关注<sup>[2,3]</sup>。葛修润等利用自己研制成功 的 CT 三轴加载系统, 在国内外首次完成了三轴压缩荷 载作用下煤岩、砂岩破坏全过程细观损伤扩展规律的 CT 实时试验,得到了岩石损伤演化的初步规律<sup>[4~5]</sup>。 本文利用上面所述的设备完成了岩石疲劳损伤断裂 CT 细观实时试验,目的是从细观尺度对岩石疲劳破坏机理 进行探讨,进而为岩体工程强度分析和变形控制提供科 学依据。类似的试验方法国内外尚未见报道,是一种新

### 2 试验设备与试验过程

#### 2.1 专用加载设备与 CT 机

试验在由葛修润主持总体设计并研制的 CT 专用三 轴加载设备上进行,有关技术指标见文献[5]。此设备 可完成准静态下岩石、冻土、融土、冻岩、冰等介质破坏 全过程的三轴(单轴)压缩 CT 试验和蠕变 CT 试验等。

CT 机为 SIEMENS SOMATOM plus 型 X 射线螺旋 CT 机,空间分辨率 0.35 mm × 0.35 mm,可识别的最小 体积为 0.12 mm<sup>3</sup>(层厚 1 mm),密度对比分辨率 0.3% (3 Hu),用上述 CT 机进行岩石细观损伤力学试验可满 足细观力学研究尺度的下限(10<sup>-4</sup> m)。

2.2 试验过程

试验所用岩石为陕西韩城砂岩,为保证试样的均 一性,采样和加工过程采取了严格的措施。

(1) 静态岩石破坏全过程宏观试验

岩石静态全过程应力应变曲线宏观试验是在长江

的研究岩石疲劳细观损伤试验手段。 1994-2013 Chilla Academic Bournal Electronic Publishing House. All rights reserved. http://www.cnki.net

y 基金项目:中科院寒区旱区环境与工程研究所冻土工程国家重点 实验室资助项目(9802, 2003)

科学院岩基所利用中国科学院武汉岩土力学研究所生 产的 RMT-150 型岩石力学多功能试验机完成,静态 试验分单轴压缩试验和三轴压缩试验两种形式,应变 率控制在 10<sup>-5</sup>s<sup>-1</sup>。静态试验的结果可为细观试验的 控制和宏细观试验结果的对比分析提供重要依据。

(2) 岩石疲劳损伤 CT 细观试验

CT 细观试验在冻土工程国家重点实验室进行,岩 石疲劳试验分为单轴、三轴进行。为保证试验结果的 可比性,各试件采用统一的扫描条件,见表 1。试件从 上到下在横断面分 5 个扫描层位进行扫描,定位方式 参见文献[5]。用  $G_{max}$  表示循环荷载时轴向应力的最 大值(MPa),  $\sigma_{min}$  表示循环荷载时轴向应力的最小值 (MPa),  $\sigma_{a}$  表示循环荷载时轴向应力的变动幅值 (MPa),  $\sigma_{a} = \sigma_{max} - \sigma_{min}$ ,加载波形见图 1。

表1 扫描条件



Fig. 1 Diagram of waveform of cyclic loading

### 3 结果分析

#### 3.1 砂岩初始细观损伤特性

在未加载时, 各个试件均进行了5个层位的 CT 扫 描。结果表明, 无论是5 层的图像还是 CT 数与方差均 不相同(表2是<sup>#</sup>4砂岩初始状态试验数据), 而 CT 数 在本质上反映物质的密度, 因此可以说, 韩城砂岩是一 种典型的具有以微孔洞为主的初始损伤的地质材料, 且初始损伤具有不均匀性。

表 2	<sup>#</sup> 4 砂岩初始损伤试验数据
-L\ #	

Table 2	Text	roults of in	tiol dam	n = 0	sandstan o samplo
Lable 2	- Lest	results of it	ntial dam	nage of "4	• sandstone sample

扫描层位	CT 数	方差
1	1566. 6	34.74
2	1611. 3	35.11
3	1583. 5	41.10
4	1603.4	40.18
5	1575.9	38.78

3.2 疲劳损伤演化机理

(1) 疲劳损伤门槛值的 CT 试验验证

对<sup>#</sup>9 砂岩连续加载至  $\sigma_1 = 33.34$  MPa 时做三轴 状态下的循环荷载试验,循环荷载是指轴向荷载,而围 压保持不变(  $\sigma_2 = \sigma_3 = 10$  MPa,  $\sigma_{max} = 33.34$  MPa,  $\sigma_{min}$ = 21.62 MPa, o<sub>a</sub> = 11.72 MPa, 已知该围压时, 砂岩峰 值强度  $\sigma_1^c \approx 104 \text{ MPa}$ ), 试验结果(表 3)表明, 在第6次 σ1 = 33.34 MPa 时, 第1, 3, 5 扫描层的 CT 数均比初始 状态有所增加(<sup>#</sup>9试件各层的CT数增加较多.这主要 是该试件的孔隙率较大的原因),试件被压密。在第6 次循环 o<sub>1</sub> 卸荷至 21.62 MPa 时, 各层的 CT 数都有极 少量的增加,如第3层的CT数增加了0.5,而方差增 大了 0.52, 这表明, 在这一卸荷过程中, 有极少量的回 弹发生,部分微裂隙张开。在第11,16次循环时,在 o<sub>1</sub> = 33.34 MPa 时, 各层 CT 数增大, 方差减小, 从图像上 看, 第3 层从边缘开始向里逐步加密(图2, 黑色为高 密度区, 白色为低密度区。要说明的是, 在 CT 机屏幕 上得到的 CT 图像灰度大,非常清晰,本文看到的图像 是经过冲洗 CT 底片、洗像过程后得到的, 灰度降低, 影响了CT 图像质量)。而对试件的CT 数分析可以看 出(从平均的意义上讲,对试件 CT 数的变化规律进行 分析也许更有意义), 经过 16 次循环后, 试件的 CT 数 略有增加,试件被压密,试件的方差减小,说明微孔洞 有闭合现象发生。从这一趋势可以推测,在此应力状 态下,再经过一定次数的循环荷载后,试件的损伤演化 不会有太大的变化。这说明,在较低应力处( $q_{max} =$ 33. 34 MPa = 32% g1°)即循环荷载时轴向应力值低于 静态试验的门槛值时、循环荷载试验对岩石损伤发展 影响不大。



图 2 <sup>#</sup> 9 试件第三扫描层 CT 图像

Fig. 2 CT images of 3rd scanned section of # 9 sample

313 China Academic Journal Electronic Publishing House. All rights reserved. http://www.cnki.net

表 3 <sup>#</sup> 9 砂岩低应力循环试验数据( $\sigma_2 = \sigma_3 = 10$  MPa)

Table 3 Test results of # 9 sandstone under low stress cyclic loading condition(  $\sigma_2 = \sigma_3 = 10$  MPa)

σ1			第3扫描层		第5打	第5扫描层			
/ MPa	CT 数	方差	CT 数	方差	CT 数	方差	CT 数	方差	次数
_	1607.2	80. 34	1623.7	60.88 <sup>1</sup>	1626.6	59.16	1619. 2	66.80	初始
33.34	1642.9	53. 27	$1651.7^{(4)}$	$56.68^{(4)}$	1648.6	64.35	1647.7	58.10	6
21.62	1643.3	53. 10	1652.2	57.20	1649.3	64.08	1648. 3	58. 13	6
33.34	1645.4	52. 24	1655.5 <sup>(E)</sup>	55.96 <sup>(III)</sup>	1650.9	62.40	1650. 6	56.87	11
33.34	1646.2	50. 76	$1657.1^{\frac{1}{4}}$	54.09 <sup>½</sup>	1652.7	60.51	1652. 0	55. 12	16

注: 表中上标为¹、④ (=<), ¼ 的 CT 数和方差分别对应图 2 中( a) ~ ( d) CT 图像的 CT 数和方差

表 4 <sup>#</sup> 2 试件 循环试验数据( o<sub>2</sub> = o<sub>3</sub> = 0 MPa, o<sub>max</sub> = 29.17 MPa= 60% o<sub>c</sub> )

Table 4 Cyclic loading test results of <sup>#</sup> 2 sample ( $\sigma_2 = \sigma_3 = 0$  MPa,  $\sigma_{max} = 29.17$  MPa= 60%  $\sigma_c$ )

σ1			第3扫描层		第5扫描层		试件		循环
/ MPa	CT 数	方差	CT 数	方差	CT 数	方差	CT 数	方差	次数
29.17	1601.0	42. 93	1609.3	42.88	1596.3	46.39	1602. 2	46.07	1
15.39	1598.4	43. 04	1613.4	42.93	1593.5	50.12	1601.8	45.36	1
29.17	1602. 9 <sup>1</sup>	42. 94 <sup>1</sup>	1610.1	43.03	1595.9	45.77	1602. 0	43. 91	2
15.39	1597. 0 <sup>④</sup>	44. 29 <sup>④</sup>	1608.6	43. 57	1599.1	46.06	1601.4	44.64	2
29.17	1598. 9 🕮	43. 41 <sup>(III)</sup>	1603.2	42.65	1596.4	45.94	1601. 2	44. 00	3
15.39	1598. 9 <sup>½</sup>	43. 56 <sup>½</sup>	1596.4	45.94	1598.6	45.98	1598. 0	45.16	3

注: 表中上标为¹、④、<br/>
(d) CT 数和方差分别对应图 3 中(a)~(d) CT 图像的 CT 数和方差



(a)







图 3 <sup>#</sup> 2 试件第 1 扫描层 CT 图像( $\sigma_{max} = 29.17$  MPa) Fig. 3 CT images of 1st scanned section of <sup>#</sup> 2 sample

$$(\sigma_{max} = 29.17 \text{ MPa})$$

对<sup>#</sup> 2 砂岩作单轴循环荷载试验( σ<sub>1</sub> = σ<sub>max</sub> = 29.17 MPa= 60% σ<sub>e</sub>, σ<sub>e</sub> 为单轴抗压强度), 在循环荷载应力最大值等于静态应力门槛值时的循环试验结果表明, 随着循环次数的增多, 试件的 CT 数不断减小, 如第 3 次循环至 σ<sub>min</sub> = 15.39 MPa 时, CT 数已由第 1 次循环时的 1602.2 下降为 1598.0(见表 4)。从第 1 扫描层的 CT 图像(见图 3) 可以看出, 随着循环次数的增多, 图 3.中东下方已发育的裂纹有细微的伸长, 从这一

变化趋势可以推测,在这一应力状态下作循环荷载试验,经过一定次数循环后,损伤逐渐累积,将导致试件破坏。

以上试验从细观尺度表明了岩石疲劳破坏门槛值 的存在。从细观上讲,该值对应试件某层开始发生裂 纹萌生(CT 数减小)的应力状态;从宏观上讲,该值对 应静态全过程体积变形曲线的拐点,也就是体积压缩 变形的最大点<sup>[1]</sup>。

(2) 循环荷载时轴向应力最大值的变化对疲劳损 伤发展的影响

对<sup>#</sup> 2 砂岩在循环时轴向荷载应力最大值高于门 槛值时做试验( $\sigma_1 = \sigma_{max} = 39.46$  MPa= 81%  $\sigma_c$ ,  $\sigma_2 = \sigma_3 = 0$ )。试验结果表明,随着循环次数的增多,试件 的 CT 数一直处于下降的趋势,且下降速度较快,如仅 经过 3 次循环后,试件 CT 数降低 1.2%,而方差增多 79.6%(以第 1 次循环  $\sigma_1 = \sigma_{min} = 29.17$  MPa 为基准, 见表 5)。从 CT 图像看,在第 1 次循环  $\sigma_1 = 39.46$ MPa 时,出现贯通性主裂纹(见图 4(a)),当  $\sigma_1 = 39.46$ MPa 时,出现贯通性主裂纹(见图 4(b)),随后随着循 环次数的增多,已发育的主裂纹开始张开变宽,损伤急 剧发展(见图 4(c)~(f))。

对<sup>#</sup> 4 砂岩在三轴条件下保持围压不变, 取  $\sigma_1 =$ 93. 51 MPa 时作高轴向应力下的循环荷载( $\sigma_2 = \sigma_3 =$ 10 MPa,  $\sigma_{max} =$  93. 51 MPa,  $\sigma_a =$  31. 39 MPa) 试验。结 果表明, 第 5 扫描层的 CT 数下降速度比其它扫描层快 得多, 方差很快增大, 试件首先在第 5 扫描层处发生局

	Table 5 Cyclic loading test results of <sup>#</sup> 2 sample ( $\sigma_2 = \sigma_3 = 0$ MPa, $\sigma_{max} = 39.47$ MPa= 81% $\sigma_c$ )									
-	$\sigma_1$	第1扫	田田田	第34	田居	第5扫	3 描层		件	循环
	/ MPa	CT 数	方差	CT 数	方差	CT 数	方差	CT 数	方差	- 次数
	29.17	1598.2	44. 14	1 607. 7 <sup>1</sup>	43. 15	1599.6	45.10	1601.8	44.13	1
	39.46	1582.6	60.57	$1591.0^{(4)}$	89. 96 $^{(4)}$	1589.8	52.01	1587.8	57.51	1
	29.17	1577.6	69.00	1 584. 8 <sup>(四)</sup>	100. 86 (19)	1594.2	52.21	1585.5	74.02	2
	39.46	1576.8	76.39	$1585.6^{\frac{1}{4}}$	107. 37 1/4	1589.8	54.92	1584.1	79.56	2
	29.17	1575.2	77.96	$1582.8^{\frac{1}{2}}$	106. 18 <sup>1/2</sup>	1589.5	53.67	1582.5	79.27	3
	39.46	1574.2	79.88	$1580.8^{\frac{3}{4}}$	112. 32 <sup>3</sup> / <sub>4</sub>	1590.8	54.70	1581.8	82.30	3

表 5 <sup>#</sup> 2 试件 循环试验数据( $\sigma_2 = \sigma_3 = 0$  MPa,  $\sigma_{max} = 39.46$  MPa= 81%  $\sigma_c$ )

注: 表中上标为<sup>1</sup>、④、 (四、 ¼、 ½、 ¼ 的 CT 数和方差对应图 4 中(a)~(f) CT 图像的 CT 数和方差



图 4 <sup>#</sup> 2 试件第 3 扫描层 CT 图像( $\sigma_{max} = 39.46$  MPa) Fig. 4 CT images of 3rd scanned section of <sup>#</sup> 2 sample( $\sigma_{max} = 39.46$  MPa)



图 5 <sup>#</sup> 4 试件第 5 扫描层 CT 图像( $\sigma_{max} = 93.51$  MPa) Fig. 5 CT images of 5th scanned section of <sup>#</sup> 4 sample( $\sigma_{max} = 93.51$  MPa)

部损伤演化,仅经过 1.5个循环,试件发生破裂面与水 平方向成 45°的剪切破坏,损伤累积已导致试件突然破 坏失稳(见表 6,图 5)。

上述试验表明,随着循环荷载轴向应力最大值增 大,细观损伤演化速度加快,当 o<sub>max</sub> 接近 o<sub>1</sub><sup>e</sup>(三轴) 或 o<sub>e</sub>(单轴)时,细观损伤急剧演化,微裂纹迅速汇合,伸 长、贯通, 岩石断裂破坏。这说明, 循环荷载轴向应力最 大值的变化对疲劳损伤寿命影响很大, o<sub>max</sub> 越接近峰 值强度, 岩石越易发生疲劳损坏。

(3) 疲劳损伤演化过程中的局部化现象

从图 3 可知, 第 1 扫描层的左下部首先出现微裂 如纹 1 取包含这一裂纹的 1.00 gm<sup>2</sup> 的椭圆区域进行分 析发现(见图 6,表 7),这一"危险区域"的 CT 数比该层的 CT 数及试件的 CT 数下降速度要快的多,从图像上看,此区域是该层最早出现裂纹伸长、分叉的区域,此即损伤演化的局部化现象。

表 6 <sup>#</sup> 4 砂岩高应力循环试验数据( $\sigma_2 = \sigma_3 = 10$  MPa)

Table 6 Test results of #4 sandstone under high stress

cyclic loading condition

σ1	第5打	循环	
/ MPa	CT 数	方差	 次数
93.51	1599. 2 <sup>1</sup>	48.28	1
62.12	1603. 0 <sup>④</sup>	<b>46.</b> 01 <sup>④</sup>	1
93.51	1584. 9 <sup>(m)</sup>	95.55 <sup>(PI)</sup>	2

注: 表中上标为<sup>1</sup>、④ (吗的CT 数和方差分别对应图 5(a)~(c)CT 图像的 CT 数和方差

#### 表 7 <sup>#</sup> 2 试件第 1 扫描层" 危险区域" 数据( $\sigma_2 = \sigma_3 = 0$ MPa)

Table 7 Data of "dangerous area" of 1st scanned section of <sup>#</sup> 2 sample ( $\sigma_2 = \sigma_3 = 0$  MPa)

σ <sub>1</sub> / MPa	CT 数	方差
29.17 <sup>1</sup>	1561.7	46.46
<b>39.</b> 46 <sup>1</sup>	1499. 9	91. 50
29.17 <sup>(PI)</sup>	1478. 7	103. 20
39.46 <sup>(III)</sup>	1477.0	101.80

注: 表中上标为1、四的应力分别为第1、3次循环时应力值



图 6 <sup>#</sup> 2 试件第 1 扫描层" 危险区域" 示意图

Fig. 6 "Dangerous area" of 1st scanned section of " 2 sample

(4) 损伤演化的不均匀性

上述各次循环试验结果表明,在同一应力阶段,无 论是三轴还是单轴试验,各扫描层的裂纹发展情况和 CT 数的变化均不相同,此即从 CT 细观试验观测到的 疲劳损伤演化的不均匀性。

## 4 结论与讨论

(1)利用笔者研制的与 CT 机配套的专用三轴加载系统,完成了周期性荷载作用下岩石疲劳破坏损伤扩展规律的 CT 细观实时试验的初步研究,在国内外尚属首次。

(2) 从细观试验的角度证实了岩石疲劳破坏存在 门槛值,这一结论对岩体工程强度设计具有重要意义。 试验结果表明,韩城砂岩初始细观损伤具有不均匀性, 岩石疲劳损伤扩展具有不均匀性和局部化现象。循环 荷载轴向应力最大值的变化对疲劳损伤寿命影响很 大, σ<sub>max</sub> 越接近峰值强度,岩石越易发生疲劳损坏。

(3)由于经费限制,文中实验的循环次数较少,但 对本文将循环荷载作用下岩石损伤演化的细观机理而 非疲劳寿命作为研究目的来说,是可行的,有关进一步 的工作尚在进行之中。

参考文献:

- 1 葛修润, 卢应发. 循环荷载作用下岩石疲劳破坏和不可逆变 形问题的探讨[J]. 岩土工程学报, 1992, **14**(3): 56~60.
- 2 杨更社,张长庆.岩体损伤及检测[M].西安:陕西科学技术 出版社,1998.79~80.
- 3 蒲毅彬,朱元林.CT用于冻结土、岩及冰的无损动态试验研 究[J].自然科学进展,1998,8(2):251~253.
- 4 葛修润,任建喜,蒲毅彬,等.煤岩三轴细观损伤演化规律的 CT 动态实验[J].岩石力学与工程学报,1999,18(5):497~ 502.
- 5 葛修润,任建喜,蒲毅彬,等. 岩石细观损伤演化规律的 CT 实时试验研究[J]. 中国科学 E, 2000, **30**(2): 104~111.

## 本刊取消订阅邮费启事

岩土工程学报,双月刊,单月 30 日出版。每期定价 10元,全年 60元。本部不再另收订阅邮费,欢迎读 者直接向南京本部订阅。也可在当地邮局订阅,本刊邮局发行代号 28-62,国外发行代号 BM520。

本刊编辑部