安宁河断裂带测区古构造 残余应力随深度分布^{*}

安 欧 高国宝

(国家地震局地壳应力研究所,北京100085)

摘要 以岩体正交异性弹性理论为基础,用 X 射线法,在安宁河断裂带测区,选取 了 9 作钻孔的岩芯,测量了岩体中宏观残余应力场的水平和铅直三维主应力及最大 剪应力随深度的分布,分析了其沿深度的分布规律,求得了其铅直梯度值。

主题词:构造应力场 最大剪应力 梯度 X射线法 安宁河断裂带

1 前言

世界上许多国家,如中国、美国、日本、英国、葡萄牙、澳大利亚等,都以岩体各向同性弹性 理论为基础,用各种方法在地表浅层进行了岩体中水平二维宏观残余应力测量^{1~12}。

为了研究古构造残余应力场在岩体中的空间分布规律,特别是在地壳深层的分布状态,进 而探讨其在震源体力学过程中的作用^[13~14],圈划古地震活动区^[15]和未来强震危险时区^[16], 除测量其在地表浅层的水平分布外,还须测量其随深度的变化,以推求其在震源深度的分布状 态^[17~18]。由于古构造残余应力场是岩体中的微观残留自平衡应力系统,只要岩石结构不变, 便在岩体内长期保留^[19]。因此,可通过测量钻孔岩芯中的残余应力随深度的分布来完成。

作者已在沿安宁河断裂带 9.9×10⁴ km² 的测区内,沿6条测线 42个测点完成了宏观残 余应力场的三维主分量及水平和铅直最大剪应力在地壳表层水平分布的测量^①。本文,在此 基础上,又在测区内选取了 9 个深钻孔的岩芯,根据岩体正交异性弹性理论,用 X 射线法^[20], 选测了岩体中力学性质呈高级轴对称的矿物石英和方解石^[13],在不同孔深处取样,测量了宏 观残余应力的水平和铅直三维主分量及最大剪应力,分析了它们随深度的分布规律。

2 测量设计和结果

在安宁河断裂带测区内,地质、冶金、煤炭、盐业、水电等系统已打了数以千计的钻孔。从 中选取了9个大口径深孔(图1)的岩芯,一般在孔深相距约100m,个别相距约200m处取样, 作为一个测点,从岩芯的中间部分切取水平和铅直测件。^[20]。由于岩芯中石英或方解石含量 较高,它们又都属于六角晶系,故选测了这两种矿物晶体中垂直于其六角对称轴的晶面间距较 大的晶面系。测得的宏观残余应力水平和铅直三维主分量 σ1、σ2、σ3 及水平和铅直最大剪应

^{*}地震科学联合基金资助项目(91-046)

第一作者简介:安欧, 男 64 岁, 研究员, 现主要从事地壳残余应力场及其在地震学和岩体工程中的应用研究。

收稿日期: 1994-12-05; 修改稿: 1995-01-15

①安欧,高国宝.安宁河断裂带测区古构造残余应力场对大地震的控制.地震科学联合基金资助成果,1994.

3 宏观残余应力随深度分布规律

图 2 表明, 各孔中三维宏观残余主压应力及水平和 铅直最大剪应力随深度的变化趋势一致, 都是随深度的 增加大致成线性增大, 各孔的宏观残余主压应力 σ_i 和最 大剪应力 τ_{ii}随深度的分布规律, 都可表示为

$$egin{array}{lll} \sigma_i = & \sigma_{io} + a_i D & |^{i=1, \ 2 \ 3} \ \pi_{ij} = & au_{ijo} + a_{ij} D & |^{i=1, \ 2 \ j=3} \end{array}$$

σ_{io}、τ_{ijo}为各测孔该项应力在地表的回归值,单位是 MPa。D为深度,单位是m。a_i、a_{ij}是该项应力随深度 的变化梯度,单位是MPa/m。各测孔各宏观残余应力成 分的铅直分布梯度示于表 2。从该表可以看出,各测孔 各宏观残余应力成分铅直分布梯度的关系,都是 a₂> a₁ > a₃> a₂> a₁₂。

4 测量结果与晚第三纪以来构造运动的 关系

由于古构造残余应力场是古构造运动时的应力场残 留至今的残余场,它与现今构造应力场有不同的形成机 制、性质、特征和分布^[19]。现今构造应力场在地表的铅 直分量,由于地表是自由表面,而应为零。但宏



- 图 1 安宁河断裂带测区内宏观残余 应力测量钻孔的分布和编号
- Fig. 1 Distribution and number of boreholes to be used to measure macro-residual stresses in the measuring region along Anninghe fault zone.

表 1 安宁河断裂带测区各测孔最大测量深度宏观残余应力成分的大小

孔号	孔深(m)	$\sigma_1(MPa)$	$\sigma_2(MPa)$	$\sigma_3(MPa)$	$\tau_{12}(MPa)$	τ ₂₃ (M Pa)
1	732	7.1	13.0	6.0	3.0	3.5
2	900	9.0	17.0	7.0	4.0	5.0
3	823	6.8	11.6	5.0	2.4	3.3
4	810	9.2	18.5	8.5	4.7	5.0
5	721	9.1	17.0	7.2	4.0	4.9
6	691	12.0	23.0	11.2	5.5	5.9
7	685	8.1	14.0	5.9	3.0	4.1
8	689	8.9	16.8	6.9	4.0	5.0
9	902	9.2	18.1	8.1	4.5	5.0

观残余应力场在地表的铅直分量却不为零,并有很高的数值。这说明它形成时应处在地壳深 部,由于后来地块上升,如今上覆岩体已被剥蚀掉,此种应力只要岩石结构不变便在岩体内长 期保留^[19],而随之出露至地表。其形成时的铅直分量也并非全由当时上覆岩体的重力所引起,



图 2 安宁河断裂带测区 各测 孔宏观残余三维主压应力 和水平及铅直最大剪应力随深度的分布

Fig. 2 The measuring results of 3-D macro-residual principal compressive stresses as well as distribution of the maximum horizontal and vertical shear stresses with depth of each measuring borehole along Anninghe fault zone.

还要从其中减去因形成时所在深处岩体的完整性比地表为好而产生的地壳上层固体岩壳向上 支承力的铅直向分力和当时水平压应力所引起的铅直向张性泊松效应两项。因之,其铅直分 量的铅直梯度远小于单纯由重力所引起的铅直梯度。从表 2 得知,其铅直分量的铅直梯度,在 测区内德昌以北平均为 0.00269M Pa/m,在德昌以南平均为 0.00248M Pa/m。由于其铅直分 量在地表的分布值^①,在德昌以北平均为 6.5M Pa,在德昌以南平均为 5.1M Pa,故其形成时在 地表的分布值也应为零。由此得,其形成后由于地块上升而被剥蚀掉的上覆岩体厚度,在德昌 以北约为 2.42 km,在德昌以南约为 2.06 km。这与地质资料所反映的晚第三纪以来北区上 升量大于南区的结果相吻合。

在本区钻孔的整个测量深度内,都有关系 τ₂₃> τ₁₂(图 2)。这表明,在铅直主平面(23)方

向上的高值剪切形变所反映的主轴2方向的水平冲压作用大于水平剪应力τ12所引起的水平

孔号	孔深	<i>a</i> ₁	<i>a</i> ₂	<i>a</i> ₃	<i>a</i> ₁₂	<i>a</i> 23
	(m)	$(10^{-3}M Pa/m)$	$(10^{-3} M P a' m)$	$(10^{-3} M Pa'm)$	$(10^{-3}M Pa/m)$	$(10^{-3} M Pa'm)$
1	732	5.12	6.83	3.35	1.37	1.78
2	900	2.78	5.78	2.72	2.21	2.70
3	823	3.65	5.46	2.75	1.52	2.74
4	810	2.16	6.17	1.85	2.16	1.85
5	721	3.12	5.55	2.08	1.73	2.08
6	691	3.62	7.24	3.61	1.75	1.80
7	685	3.29	4.38	3.21	1.10	1.10
8	689	4.35	5.81	1.65	1.45	1.60
9	902	2.50	5.88	1.94	1.93	1.94
综合平均	I	3.40	5.90	2.57	1.69	1.95

表 2 安宁河断裂带测区各测孔宏观残余应力成分的铅直分布梯度

扭动作用。即本区的宏观残余应力场使区内的构造运动以主轴 2 方向的水平压性变形为主, 水平扭动为辅。σ₂>τ₁₂所表示的水平最大主压应力大于水平最大剪应力,也说明了这一结 论。这与安宁河断裂带晚第三纪以来以水平冲压褶皱为主和以水平左旋扭动为辅也是一致 的。因为安宁河断裂带走向 SN,区内水平最大宏观残余主压应力 σ₂ 的方向,从北到南为 SEE 到 SSE^①,正好使断裂带进行水平左旋扭压性变形。

四川省地矿局及其所属攀枝花地质队和109地质队、冶金工业部西南地质勘查局及其所 属成都地质调查所和601地质大队、重庆钢铁公司西昌太和铁矿、云南省地矿局及其所属814 地质队,对本项研究提供了钻孔资料和岩芯,在此一并致谢。

参考文献

- 1 安欧.X射线地应力测量原理和方法.地震研究, 1979, 2(3): 59~67.
- 2 安欧. 迁西地区构造体系的 X 射线鉴定. 地质科学, 1982, (1): 57~63.
- 3 Friedman M. Residual elastic strain in rock. Tectonophysics 1972, 15: 297 ~ 330.
- 4 星野一男,安田俊一,小出仁。关东中部地方に於ける残留应力の测定例.地震月刊,1978,(1):18~19.
- 5 Jaeger C. In-situ residual stresses in rock mass. Rockmechanics, Eng. Cambridge Univ., 1972, (5): 30~34.
- 6 Oberti G. Residuai stress measurement in rock masses. Proc. 1 Congr. Int. Soc. Rockmechanics. 1966. (2): 31~34.
- 7 Swolfs H S. Field measurement of residual strain in granitic rock mass. Advavces in Rock Mechanics, Proc. 3 Cong. ISRM II, 1974. 563 ~ 568.
- 8 Holzhausen G R. The concept of residual stress in rock. Tectonophysics, 1979, 58: 3~4.
- 9 Bock H. Experimental determination of the residual stress field in a balastic column. 4th International Congress on Rock Mechanics, Rolla Missouri, 1979, (1): 45 ~ 49.
- 10 Engelder T, Geiser P. Residual stress in the Tully Limestone Appalachian Plateau. Journal of Geophysical Research, 1984, 89 (B11): 9365 ~ 9370.
- 11 安欧. 绝对弹性地形变的 X 射线测量与地震. 西北地震学报, 1984, 6(4): 20~30.
- 12 安欧,高国宝,李占元. 红河断裂带古构造残余应力场 X 射线测量. 滇西地震预报实验场论文集. 北京: 地震出版社, 1992.364~377.
- 13 安欧.构造应力场.北京:地震出版社,1992.38~101.
- 14 安欧,高国宝.鲜水河断裂带古构造残余应力场对大地震的控制.地震地质,1993,15(2):139~147.
- 15 安欧,等.红河断裂带古地震区划.地壳构造与地壳应力文集.北京:地震出版社,1993,(6):57~67.
- 16 安欧,等.残余和现今应力场重迭法预测强震危险时区.地壳形变与地震,1994,(1):66~73.
- 17 安欧,高国宝.红河断裂带测区古构造残余应力随深度分布 X 射线测量. 地震研究, 1993, 16(2): 169~177.
- 18 安欧,高国宝.鲜水河断裂带古构造残余应力随深度分布及带中残余能量.西北地震学报,1993,15(3):63~69.
- 19 安欧, 高国宝, 李占元. 古构造残余应力场的性质和机制. 地壳构造与地壳应力文集. 北京: 地震出版社, 1991, (5): 107~122.
- 20 安欧, 高国宝, 李占元. 古构造残余应力场 X 射线测量. 华北地震科学, 1991, 9(3): 1~17.

DISTRIBUTION OF PALEOTECTONIC RESIDUAL STRESSES ALONG WITH DEPTH IN ANNINGHE FRACTURE ZONE

An Ou Gao Guobao

(Institute of Earth Crust Dynamics, SSB, Beijing 100085)

Abstract

Based on the anisotropic elastic theory of rock mass, the X-ray method is adopted to measure the 3-D macro-residual principal stresses as well as distribution of the maximum horizontal and vertical shear stresses with depth in rock mass from 9 measuring boreholes in Anninghe fault zone. The regularities of the distributions are analysed and the vertical gradient values are obtained.

Key words: Tectonic stress field, Maximum shear stress, Gradient, X-ray method,

Anninghe fault zone