利用 P 波初动数据研究 2021 年云南漾濞 $M_{\rm s}$ 6.4 地震序列震源机制解及应力场 *

余海琳¹、万永革¹,2♣、黄少华¹、崔华伟³

(1. 防灾科技学院,河北 三河 065201; 2. 河北省地震动力学重点实验室,河北 三河 065201; 3. 山东省地震局,山东 济南 250000)

摘要:为揭示 2021 年云南漾濞 M_s 6.4 地震的发震背景及其与区域应力场的关系,搜集 5 月 18 日 14 时 28 分至 6 月 8 日 5 时 53 分的地震序列,采用 P 波初动反演震源机制解的方法,计算得到漾濞地震前后 85 次 $M_s \ge 2.5$ 地震的震源机制解。根据本次地震序列的震源机制解和近 10 年内滇西北地区地震的震源机制解,利用网格搜索法反演了该区域的应力场,最后模拟了主震的震源机制与区域应力场的关系。结果表明:该区域主压应力方向为近南北向,主张应力轴方向为近东西向。漾濞主震发生在剪应力最大的区域,且剪应力的滑动角与发震节面的滑动角之差较小,说明此次地震是在构造应力场作用下发生在剪应力最大释放节面上。

关键词: 漾濞 M_{s} 6.4 地震; P波初动; 震源机制解; 应力场; 最大剪应力

中图分类号: P315.727 文献标识码: A 文章编号: 1000 - 0666(2021)03 - 0338 - 10

0 引言

根据 P 波初动数据反演震源机制解的方法得出的震源机制解快速精确,是获得震源机制解的一种有效方法。这种方法最初是由 Byerly(1938)提出,主要思想是采用球极投影将震源位置以及相关信息投影到圆上,借助几何知识,给出断层面要素的可能解,但这种方式只适用于浅源地震;Hodgon 和 Storey(1953)在此基础上将震源深度看做是地球的厚度来进行研究,将 Byerly 的方法从浅源地震推广到任意震源深度的地震;郭增建(1958)在 Hodgon 和 Storey 方法的基础上,针对其不能根据地震台网求解震源机制解这一缺陷进一步改进,使之更加适用于一般的情况,并与实际相对应,本文即采用该方法进行计算。

2021年5月21日21时48分34秒, 云南省漾

濞县 (25.67°N, 99.87°E) 发生 M_s 6.4 地震,震前发生了多次前震,震级最大 5.6 级,震后又发生多次余震,最大余震 5.2 级。中国地震台网中心、中国地震局地震预测研究所和国外机构等采用不同方法和资料得到主震的多个不同的震源机制解结果,结果显示这次地震属于走滑型地震。为了更进一步研究此次地震的发震构造以及相关动力学机制,需要利用更多云南漾濞地震序列的震源机制解。鉴于此,本文基于中国地震台网中心提供的漾濞地震序列观测报告,读取标有 P 波初动的地震事件,利用 P 波初动法计算漾濞地震前震、主震以及余震的震源机制解。

1 方法及数据

本文所采用方法的主要思想为: 首先读取观测报告,将观测报告中所有 P 波初动记录按照一

^{*} 收稿日期: 2021 - 06 - 07.

第一作者简介: 余海琳 (1998 -), 硕士研究生, 主要从事构造应力场方面的研究. E - mail: 1534541141@ qq. com.

[♣]通讯作者简介: 万永革 (1967 -),研究员,主要从事构造应力场、地震应力触发等方面的研究.

定的数据格式重新排列,根据给定研究区域的速度模型以及台站的位置信息计算台站的方位角与离源角;最后对每个地震事件的 P 波初动的个数进行限制,只有满足条件的地震事件才进行震源机制解的反演。

根据P波初动数据进行震源机制解反演的可 靠性依赖于数据资料的广泛性与可靠性。本文基 于中国地震台网中心提供的 5 月 18 日 14 时 28 分 至6月8日5时53分的漾濞地震序列的观测报告. 选取 5 319 条地震记录, 其中 $3.0 \le M_s < 4.0$ 地震 82 次、4.0 $\leq M_s$ <5.0 地震20 次、5.0 $\leq M_s$ <6.0 地震3次。首先对所选地震记录进行P波初动的读 取,然后在给定的区域速度模型下求取云南地区 及周边 135 个能记录到这些地震事件的台站(图 1)的方位角和离源角,为网格搜索震源机制解提 供数据支持。本文选用的速度模型是由姜金钟 (2013) 在云南小湾水库地震进行精定位研究时提 出的,以柯乃琛和华卫(2016)反演获得的该区 域最小一维速度模型为基础,结合 crust1.0 模型 (Laske et al, 2015) 得到本文使用的更为详细的地 壳速度模型,见表1。

表 1 震源机制解计算时使用的速度模型

Tab. 1 Velocity model used for the calculation of focal mechanism solution

层号	层界面的深度/km	每层的速度 $V_{\rm P}/$ $({\rm km\cdot s^{-1}})$
1	-2	3.7
2	0	4. 2
3	3	5. 2
4	5	5.7
5	10	5.9
6	15	6. 04
7	20	6. 15
8	25	6. 30
9	30	6. 70

2 震源机制解

2.1 震源机制解结果以及对比

本文对所选地震记录进行 P 波初动读取, 共得到 2 543 个 P 波初动数据,选择其中最少有 8 个 P 波初动的地震事件进行震源机制解求解,最终得

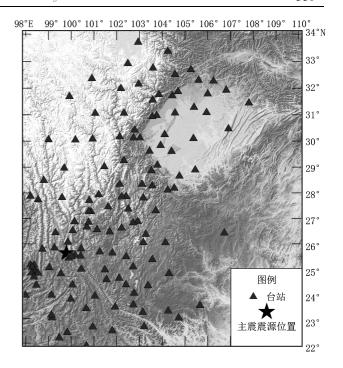


图1 本文选取台站位置分布

Fig. 1 Distribution of stations in this study

到 85 个 M_s ≥ 2.5 地震的震源机制解 (表 2)。 P 波 初动的矛盾比是衡量震源机制准确性的重要指标, 在表 2 中,矛盾比为 0 的震源机制解有 26 个,占 总数的30.6%;矛盾比为0~0.10的震源机制解 占总数的 32.9%; 矛盾比为 0.1~0.18 的震源机 制解数占总数的30.6%;矛盾比大于0.18的震源 机制解仅占总数的 5.9%。根据 Zoback (1992) 在 世界应力图中给出的震源机制解分类方法, 可以 判断出漾濞地震序列中正断型 14 个、走滑型 40 个、正走滑型1个、逆断型4个、不确定型26个, 整个序列以走滑型震源机制解为主。按照其类型并 结合地形图舍去距离 M_s 6.4 地震较远的 6 号震源机 制解,得到 M_s≥3.0 地震的震源机制解类型图 (图 2)。从图2可以看出,这些地震分布于走滑断裂维 西-乔后断裂(常祖峰等, 2016)南西方向,按照 北西—南东的方式排列,与断裂带的走向一致。

为了进一步确定本文计算的漾濞 M_s 6.4 主震的震源机制解结果的稳定性与可靠性,本文将其与国内外研究机构和个人的计算结果进行比较,计算同一地震的最小空间旋转角 (表 3),再根据最小空间旋转角判断结果的准确性。由表 3 可见,本文的震源机制解与其它研究机构和个人的结果相比,最小空间旋转角的范围在 20.33°~47.47°。

表 2 根据 P 波初动求解出的震源机制解

Tab. 2 Focal mechanism solution determined by initial motion of P - wave data

# 一月 一日 時:分: 移 $\frac{A_{\rm K}}{(2)}$ $\frac{\phi_{\rm K}}{(2)}$ $\frac{\phi_{\rm K}}{\phi_{\rm K}}$ $\frac{\phi_{\rm K}}{$	1		发震时间		震中位置	1			节面1			节面2		P 轴	無	T 轴	#	B 相	無	! 1	;
2021 - 0.6 - 0.6 02,35,26,90 99,917 25,625 5 2.7 280 2021 - 0.6 - 0.6 14,53,38.20 99,976 25,598 7 3.0 304 2021 - 0.6 - 0.6 06,39,19.60 99,985 25,587 9 3.3 168 2021 - 0.6 - 0.6 06,31,12.7 40 99,988 25,581 10 3.3 118 2021 - 0.6 - 0.5 06,12,12.2 90 99,84 25,581 11 2,5 60 2021 - 0.6 - 0.3 20,29,07.30 99,984 25,581 11 2,5 60 2021 - 0.6 - 0.2 20,37,29.90 99,884 25,686 6 2.8 120 2021 - 0.6 - 0.2 20,37,29.90 99,931 25,563 5 3.2 140 2021 - 0.6 - 0.2 20,37,29.90 99,931 25,563 14 2.6 130 2021 - 0.5 - 2.9 19,30,47.90 99,937 25,563 14 2.6 130 2021 - 0.5 - 2.8 20,43,18.40 99,924 <th>平中</th> <th>- 用 -</th> <th>时:分:秒</th> <th>$\lambda_{\rm E}/$</th> <th>$\phi_{\rm N}/$</th> <th>震源深度/km</th> <th>$M_{\rm S}$</th> <th>走向/</th> <th>倾角/</th> <th>滑动角/</th> <th>走向/</th> <th>倾角/ 》</th> <th>滑动角/</th> <th> </th> <th></th> <th>方位角/傾伏角/ (°) (°)</th> <th></th> <th>方位角/((°)</th> <th>倾伏角/ (°)</th> <th>本 比</th> <th>P 被创 站个数</th>	平中	- 用 -	时:分:秒	$\lambda_{\rm E}/$	$\phi_{\rm N}/$	震源深度/km	$M_{\rm S}$	走向/	倾角/	滑动角/	走向/	倾角/ 》	滑动角/			方位角/傾伏角/ (°) (°)		方位角/((°)	倾伏角/ (°)	本 比	P 被创 站个数
2021 - 06 - 05 14;53;38.20 99,976 25.587 7 3.0 304 2021 - 06 - 05 06;39;19.60 99,985 25.587 9 3.3 168 2021 - 06 - 05 06;31;27.40 99,988 25.581 10 3.3 118 2021 - 06 - 05 06;31;27.40 99,984 25.581 10 3.3 118 2021 - 06 - 05 0.05 20;29;07.30 99,884 25.686 6 2.8 120 2021 - 06 - 02 0.5;12;05.20 99,991 25.663 14 2.6 140 2021 - 05 - 29 0.7;29;07.30 99,992 25.663 14 2.6 130 2021 - 05 - 29 0.2;39;27.00 99,992 25.663 14 2.6 130 2021 - 05 - 29 0.2;39;27.00 99,924 25.663 14 2.6 130 2021 - 05 - 28 0.2;39;27.00 99,924 25.663 14 2.6 130 2021 - 05 - 28 0.0;27;67.00 99,942 25.663	-	2021 - 06 - 06		99. 917	25.625	5		280	06	06	145	0	135	10	45	190	45	280	0	0.23	13
2021 - 06 - 05 06,39,19,60 99,985 25.581 9 3.3 168 2021 - 06 - 05 06,31,27,40 99,988 25.581 10 3.3 118 2021 - 06 - 05 06,12,22,90 99,984 25.581 11 3.9 128 2021 - 06 - 03 06,12,22,90 99,884 25.581 11 2.5 60 2021 - 06 - 03 20,29,07,30 99,884 25.686 6 2.8 123 2021 - 06 - 02 05,12,05,20 99,931 25.683 6 2.8 140 2021 - 05 - 29 07,93,27,00 99,943 25.643 14 2.6 140 2021 - 05 - 29 07,93,24,20 99,943 25.643 12 2.6 10 2021 - 05 - 29 07,93,18,40 99,944 25.544 2 2.8 3.0 2021 - 05 - 28 0,043,18,40 99,944 25.544 2 2.8 3.0 2021 - 05 - 28 0,043,18,40 99,940 25.548 5 3.	2	2021 - 06 - 05		96. 64	25.598	7		304	36	149	09	73	28	173	21	293	52	70	30	0.00	Π
2021 - 06 - 05 06;31;27,40 99,988 25,581 10 3.3 118 2021 - 06 - 05 06;12;22,90 99,984 25,591 11 3.9 120 2021 - 06 - 05 20;29;07,30 99,824 25,591 11 2.5 60 2021 - 06 - 02 20;37;29,90 99,884 25,686 6 2.8 120 2021 - 06 - 02 05;12;05,20 99,931 25,683 6 2.8 120 2021 - 05 - 29 19;30;57,90 99,932 25,663 14 2.6 130 2021 - 05 - 29 00;09;24,20 99,937 25,643 12 2.6 130 2021 - 05 - 29 00;09;24,20 99,937 25,643 12 2.6 130 2021 - 05 - 28 00;09;24,20 99,937 25,744 13 2.5 310 2021 - 05 - 28 00;09;38,00 99,936 25,634 5 3.2 110 2021 - 05 - 28 00;09;38,00 99,948 25,634 10 <t< td=""><td>8</td><td>2021 - 06 - 05</td><td></td><td>99.985</td><td>25.587</td><td>6</td><td></td><td>168</td><td>41</td><td>-105</td><td>∞</td><td>51</td><td>- 77</td><td>333</td><td>79</td><td>68</td><td>S</td><td>180</td><td>10</td><td>0.1</td><td>21</td></t<>	8	2021 - 06 - 05		99.985	25.587	6		168	41	-105	∞	51	- 77	333	79	68	S	180	10	0.1	21
2021 - 06 - 05 06:12; 22. 90 99. 984 25. 591 11 3.9 120 2021 - 06 - 03 20; 29; 07. 30 99. 524 25. 125 11 2.5 60 2021 - 06 - 03 20; 29; 07. 30 99. 524 25. 125 11 2.5 60 2021 - 06 - 02 20; 37; 29. 90 99. 884 25. 686 6 2.8 123 60 2021 - 05 - 29 19; 30; 57. 90 99. 973 25. 562 14 2.6 10 10 2021 - 05 - 29 00; 99; 24. 20 99. 972 25. 663 14 2.6 13 10 2021 - 05 - 28 02; 99; 37 25. 717 13 2.5 310 202 202 310 3	4	2021 - 06 - 05		99.988	25.581	10	3.3	118	73	170	212	80	18	344	S	92	19	240	70	0.05	20
2021 - 06 - 0.3 20,29,07.30 99,524 25,125 11 2.5 60 2021 - 06 - 0.2 20,37;29,90 99,884 25,686 6 2.8 123 2021 - 06 - 0.2 20,37;29,90 99,884 25,686 6 2.8 123 2021 - 0.5 - 2.9 19;30;57,90 99,931 25,542 8 2.6 10 2021 - 0.5 - 2.9 19;30;57,90 99,902 25,663 14 2.6 10 2021 - 0.5 - 2.9 00;09;24,20 99,902 25,693 12 3.1 10 2021 - 0.5 - 2.8 21;05;08,30 99,863 25,693 12 2.6 10 2021 - 0.5 - 2.8 20;43;18,40 99,924 25,694 5 2.8 316 2021 - 0.5 - 2.8 00;03;08,00 99,992 25,594 5 3.9 113 2021 - 0.5 - 2.8 00;03;47,40 99,944 25,690 14 3.9 113 2021 - 0.5 - 2.6 11;18;57,00 99,946 25,638 6 <td>S</td> <td>2021 - 06 - 05</td> <td></td> <td>99.984</td> <td>25.591</td> <td>11</td> <td></td> <td>120</td> <td>85</td> <td>-171</td> <td>30</td> <td>81</td> <td>-5</td> <td>345</td> <td>10</td> <td>255</td> <td>3</td> <td>150</td> <td>80</td> <td>0.14</td> <td>43</td>	S	2021 - 06 - 05		99.984	25.591	11		120	85	-171	30	81	-5	345	10	255	3	150	80	0.14	43
2021 - 06 - 0.2 20;37;29,90 99.884 25.686 6 2.8 123 2021 - 06 - 0.2 05;12;05.20 99.931 25.685 5 3.2 140 2021 - 05 - 2.2 19;30;57.90 99.973 25.563 14 2.6 130 2021 - 05 - 2.9 00;09;24.20 99.937 25.717 13 2.5 310 2021 - 05 - 2.9 00;09;24.20 99.863 25.693 12 3.2 310 2021 - 05 - 2.8 20;43;18.40 99.924 25.536 16 4.0 50 2021 - 05 - 2.8 20;43;18.40 99.924 25.536 16 4.0 50 2021 - 05 - 2.8 20;43;18.40 99.924 25.536 16 4.0 50 2021 - 05 - 2.8 20;03;08.00 99.936 25.734 10 4.5 100 2021 - 05 - 2.7 13;36;47.40 99.941 25.733 8 2.6 36 2021 - 05 - 2.6 11;18;57.00 99.936 25.537 9	9	2021 - 06 - 03		99.524	25.125	11	2.5	09	06	06	285	0	135	150	45	330	45	09	0	0.11	6
2021 - 06 - 02 05:12:05.20 99. 931 25.563 5 3.2 140 2021 - 05 - 29 19:30:57.90 99. 973 25.542 8 2.6 10 2021 - 05 - 29 19:30:57.00 99. 973 25.542 8 2.6 10 2021 - 05 - 29 00:09:24.20 99. 837 25. 717 13 2.6 130 2021 - 05 - 28 20:09:24.20 99. 837 25. 717 13 2.5 310 2021 - 05 - 28 20:043:18.40 99. 984 25. 694 16 4.0 50 2021 - 05 - 28 00:07;05.10 99. 886 25. 674 2 2.8 310 2021 - 05 - 28 00:07;05.10 99. 986 25. 534 5 3.0 113 2021 - 05 - 28 00:03;08.00 99. 984 25. 634 10 4.5 100 2021 - 05 - 27 19:52;46.90 99. 984 25. 638 6 2.5 250 2021 - 05 - 26 113:36;47.40 99. 994 25. 733 8<	7	2021 - 06 - 02		99.884	25.686	9		123	99	157	226	71	36	352	10	68	38	250	50	0.1	10
2021 - 0.5 - 29 19;30;57.90 99.973 25.542 8 2.6 10 2021 - 0.5 - 29 02;39;27.00 99.902 25.663 14 2.6 130 2021 - 0.5 - 29 02;39;27.00 99.902 25.663 14 2.6 130 2021 - 0.5 - 29 00;09;24, 20 99.863 25.693 12 3.2 316 2021 - 0.5 - 28 20;43;18.40 99.924 25.536 16 4.0 50 316 2021 - 0.5 - 28 00;03;08.00 99.924 25.534 5 3.2 316 2021 - 0.5 - 27 23;03;67.30 99.884 25.690 14 3.9 113 2021 - 0.5 - 27 19;52;46.90 99.941 25.733 8 2.6 36 2021 - 0.5 - 27 13;6;47.40 99.941 25.733 8 2.6 36 2021 - 0.5 - 26 14;20;32.20 99.946 25.638 6 2.5 36 2021 - 0.5 - 26 11;18;57.00 99.946 25.676	∞	2021 - 06 - 02		99.931	25.563	5	3.2	140	44	-158	33	75	- 48	344	4	93	19	200	40	0.06	18
2021 - 0.5 - 29 02;39;27.00 99,902 25.663 14 2.6 130 2021 - 0.5 - 29 00;09;24.20 99,837 25.717 13 2.5 310 2021 - 0.5 - 28 22;05;08.30 99,863 25.693 12 3.2 316 2021 - 0.5 - 28 20;43;18.40 99,924 25.536 16 4.0 50 2021 - 0.5 - 28 00;03;08.00 99,924 25.594 5 2.8 310 2021 - 0.5 - 27 0.03;08.00 99,927 25.594 5 3.2 150 2021 - 0.5 - 27 19;52;46.90 99,941 25.734 10 4.5 100 2021 - 0.5 - 27 13;36;47.40 99,941 25.733 8 2.6 36 2021 - 0.5 - 27 13;36;47.40 99,942 25.658 6 2.5 250 2021 - 0.5 - 26 11;18;57.00 99,986 25.557 9 3.3 37 2021 - 0.5 - 26 09;05;42.50 99,946 25.607 12	6	2021 - 05 - 29		99.973	25.542	∞		10	09	06 -	190	30	- 90	280	75	100	15	190	0	0.00	6
2021 - 05 - 29 00:09:24. 20 99. 837 25.717 13 2.5 310 2021 - 05 - 28 22:05:08.30 99. 863 25. 693 12 3.2 316 2021 - 05 - 28 20:43:18.40 99. 924 25. 536 16 4.0 50 2021 - 05 - 28 00:27:05.10 99. 886 25. 674 2 2.8 310 2021 - 05 - 28 00:03:08.00 99. 992 25. 594 5 3.2 150 2021 - 05 - 27 23:03:57.30 99. 884 25. 690 14 3.9 113 2021 - 05 - 27 19:52:46.90 99. 930 25. 734 10 4.5 100 2021 - 05 - 27 13:36:47.40 99. 941 25. 658 6 2.5 36 2021 - 05 - 27 13:36:47.40 99. 948 25. 658 6 2.5 250 2021 - 05 - 26 14:20:32.20 99. 986 25. 557 9 3.3 37 2021 - 05 - 26 09:22:59.90 99. 946 25. 664	10	2021 - 05 - 29		99.902	25.663	14		130	06	06	355	0	135	220	45	40	45	130	0	0.24	17
2021 - 0.5 - 2.8 22:05:08.30 99.863 25.693 12 3.2 316 2021 - 0.5 - 2.8 20:43:18.40 99.924 25.536 16 4.0 50 2021 - 0.5 - 2.8 00:27;05.10 99.886 25.674 2 2.8 310 2021 - 0.5 - 2.8 00:03;08.00 99.992 25.594 5 3.2 150 2021 - 0.5 - 2.7 23:03;57.30 99.884 25.690 14 3.9 113 2021 - 0.5 - 2.7 19;52;46.90 99.930 25.734 10 4.5 100 2021 - 0.5 - 2.7 13;36;47.40 99.941 25.733 8 2.6 36 2021 - 0.5 - 2.7 13;36;47.40 99.941 25.733 8 2.6 36 2021 - 0.5 - 2.6 14;20;32.20 99.986 25.557 9 3.3 37 2021 - 0.5 - 2.6 09:22;59.90 99.946 25.607 12 3.0 187 2021 - 0.5 - 2.6 09:22;59.90 99.946 25.607 1	11	- 05		99.837	25. 717	13	2.5	310	84	172	40	82	9	355	1	265	10	06	80	0.00	∞
2021 - 05 - 28 20:43;18.40 99.924 25.536 16 4.0 50 2021 - 05 - 28 00:27;05.10 99.886 25.674 2 2.8 310 2021 - 05 - 28 00:03;08.00 99.992 25.594 5 3.2 150 2021 - 05 - 27 23;03;57.30 99.884 25.690 14 3.9 113 2021 - 05 - 27 19;52;46.90 99.930 25.734 10 4.5 100 2021 - 05 - 27 13;36;47.40 99.941 25.733 8 2.6 36 2021 - 05 - 27 14;20;32.20 99.987 25.658 6 2.5 250 2021 - 05 - 26 14;20;32.20 99.986 25.557 9 3.3 37 2021 - 05 - 26 11;18;57.00 99.986 25.676 10 3.0 187 2021 - 05 - 26 09;05;42.50 99.946 25.607 12 3.0 187 2021 - 05 - 26 09;05;42.50 99.946 25.664 10 3.	12	2021 - 05 - 28		99.863	25. 693	12		316	82	130	55	41	12	16	26	263	39	130	40	0.00	17
2021 - 05 - 28 00:27;05.10 99.886 25.674 2 2.8 310 2021 - 05 - 28 00:03;08.00 99.992 25.594 5 3.2 150 2021 - 05 - 27 23:03;57.30 99.884 25.690 14 3.9 113 2021 - 05 - 27 19;52;46.90 99.930 25.734 10 4.5 100 2021 - 05 - 27 13;36;47.40 99.941 25.733 8 2.6 36 2021 - 05 - 27 13;36;47.40 99.941 25.733 8 2.6 36 2021 - 05 - 27 14;20;32.20 99.938 25.731 8 2.5 250 2021 - 05 - 26 14;20;32.20 99.986 25.557 9 3.3 37 2021 - 05 - 26 09;22;59.90 99.879 25.676 10 3.0 187 2021 - 05 - 26 09;22;59.90 99.946 25.607 12 3.0 140 2021 - 05 - 26 06;27;24.40 99.910 25.588 6 2.7<	13	2021 - 05 - 28		99.924	25. 536	16	4.0	50	70	06 -	230	20	- 00	320	99	140	25	230	0	0.07	29
2021 - 05 - 28 00:03:08.00 99.992 25.594 5 3.2 150 2021 - 05 - 27 23:03:57.30 99.884 25.690 14 3.9 113 2021 - 05 - 27 19:52:46.90 99.930 25.734 10 4.5 100 2021 - 05 - 27 13:36:47.40 99.941 25.733 8 2.6 36 2021 - 05 - 27 13:36:47.40 99.941 25.658 6 2.5 250 2021 - 05 - 27 14:20:32.20 99.938 25.731 8 3.3 253 2021 - 05 - 26 14:20:32.20 99.986 25.557 9 3.3 37 2021 - 05 - 26 11:18:57.00 99.986 25.676 10 3.0 120 2021 - 05 - 26 09:22:59.90 99.946 25.676 10 3.0 187 2021 - 05 - 26 06:37:24.40 99.910 25.664 10 3.5 329 2021 - 05 - 26 06:37:24.40 99.910 25.588 6 2.7 320 2021 - 05 - 25 10:53:27.90 100.031 25.588<	14	2021 - 05 - 28		988.66	25. 674	2		310	81	177	40	87	6	175	4	265	6	09	80	0.00	10
2021 - 05 - 27 23:03:57.30 99.884 25.690 14 3.9 113 2021 - 05 - 27 19:52:46.90 99.930 25.734 10 4.5 100 2021 - 05 - 27 13:36:47.40 99.941 25.733 8 2.6 36 2021 - 05 - 27 13:36:47.40 99.927 25.658 6 2.5 25 2021 - 05 - 26 14:20:32.20 99.938 25.731 8 3.3 253 2021 - 05 - 26 11:18:57.00 99.986 25.557 9 3.3 37 2021 - 05 - 26 09:22:59.90 99.879 25.676 10 3.0 120 2021 - 05 - 26 09:22:59.90 99.946 25.667 12 3.0 187 2021 - 05 - 26 09:37:24.40 99.910 25.644 10 3.5 329 2021 - 05 - 25 10:53:27.90 100.031 25.588 6 2.7 320 2021 - 05 - 25 03:10:20:28.00 99.986 25.581 7 <td< td=""><td>15</td><td>2021 - 05 - 28</td><td></td><td>99.992</td><td>25. 594</td><td>5</td><td></td><td>150</td><td>80</td><td>180</td><td>09</td><td>06</td><td>170</td><td>15</td><td>7</td><td>105</td><td>7</td><td>240</td><td>80</td><td>0.00</td><td>15</td></td<>	15	2021 - 05 - 28		99.992	25. 594	5		150	80	180	09	06	170	15	7	105	7	240	80	0.00	15
2021 - 05 - 27 19;52;46,90 99,930 25.734 10 4.5 100 2021 - 05 - 27 13;36;47.40 99,941 25.733 8 2.6 36 2021 - 05 - 27 08;56;52.40 99,941 25.658 6 2.5 250 2021 - 05 - 26 14;20;32.20 99,938 25.731 8 3.3 253 2021 - 05 - 26 11;18;57.00 99,986 25.557 9 3.3 37 2021 - 05 - 26 09;22;59.90 99,879 25.676 10 3.0 120 2021 - 05 - 26 09;05;42.50 99,946 25.607 12 3.0 187 2021 - 05 - 26 06;37;24.40 99,910 25.664 10 3.5 329 2021 - 05 - 26 06;37;24.40 99,910 25.542 5 3.0 140 2021 - 05 - 25 03;10;29.70 99,979 25.588 6 2.7 320 2021 - 05 - 25 01;20;28.00 99,985 25.591 7 2.7 330	16	2021 - 05 - 27		99.884	25.690	14		113	81	110	227	22	26	187	33	46	50	290	20	0.12	33
2021 - 05 - 27 13:36:47.40 99.941 25.733 8 2.6 36 2021 - 05 - 27 08:56:52.40 99.927 25.658 6 2.5 25 2021 - 05 - 26 14:20:32.20 99.938 25.731 8 3.3 253 2021 - 05 - 26 11:18:57.00 99.986 25.557 9 3.3 37 2021 - 05 - 26 09:22:59.90 99.879 25.676 10 3.0 120 2021 - 05 - 26 09:05:42.50 99.946 25.607 12 3.0 187 2021 - 05 - 26 06:37:24.40 99.910 25.664 10 3.5 329 2021 - 05 - 25 10:53:27.90 100.031 25.542 5 3.0 140 2021 - 05 - 25 03:10:29.70 99.979 25.588 6 2.7 320 2021 - 05 - 25 01:20:28.00 99.985 25.591 7 2.7 330	17	2021 - 05 - 27	19;52;46.90	99.930	25. 734	10		100	30	180	10	06	120	307	38	73	38	190	30	0.05	22
2021 - 05 - 27 08:56:52.40 99.927 25.658 6 2.5 250 2021 - 05 - 26 14:20:32.20 99.938 25.731 8 3.3 253 2021 - 05 - 26 11:18:57.00 99.986 25.557 9 3.3 37 2021 - 05 - 26 09:22:59.90 99.879 25.676 10 3.0 120 2021 - 05 - 26 09:05:42.50 99.946 25.607 12 3.0 187 2021 - 05 - 26 06:37:24.40 99.910 25.664 10 3.5 329 2021 - 05 - 26 06:37:24.90 100.031 25.542 5 3.0 140 2021 - 05 - 25 03:10:29.70 99.979 25.588 6 2.7 320 2021 - 05 - 25 01:20:28.00 99.985 25.591 7 27 330	18	2021 - 05 - 27	13;36;47.40	99.941	25.733	∞		36	19	102	193	31	71	1117	15	333	72	210	10	0.14	14
2021 - 05 - 26 14; 20; 32. 20 99, 938 25.731 8 3.3 253 2021 - 05 - 26 11; 18; 57. 00 99, 986 25.557 9 3.3 37 2021 - 05 - 26 09; 22; 59, 90 99, 879 25.676 10 3.0 120 2021 - 05 - 26 09; 05; 42. 50 99, 946 25.607 12 3.0 187 2021 - 05 - 26 06; 37; 24. 40 99, 910 25.664 10 3.5 329 2021 - 05 - 25 10; 53; 27. 90 100. 031 25.542 5 3.0 140 2021 - 05 - 25 03; 10; 29, 70 99, 979 25.588 6 2.7 320 2021 - 05 - 25 01; 20; 28. 00 99, 985 25.591 7 27 330	19	2021 - 05 - 27	08;56;52.40	99.927	25.658	9		250	88	170	340	08	7	295	9	205	8	09	80	0.00	∞
2021 - 05 - 26 11;18;57.00 99.986 25.557 9 3.3 37 2021 - 05 - 26 09;22;59.90 99.879 25.676 10 3.0 120 2021 - 05 - 26 09;05;42.50 99.946 25.607 12 3.0 187 2021 - 05 - 26 06;37;24.40 99.910 25.664 10 3.5 329 2021 - 05 - 25 10;53;27.90 100.031 25.542 5 3.0 140 2021 - 05 - 25 03;10;29.70 99.979 25.588 6 2.7 320 2021 - 05 - 25 01;20;28.00 99.985 25.591 7 27 330	20	2021 - 05 - 26		99.938	25. 731	∞		253	99	127	19	48	48	318	4	220	09	20	30	0. 18	17
2021 - 05 - 26 09;22;59.90 99.879 25.676 10 3.0 120 2021 - 05 - 26 09;05;42.50 99.946 25.607 12 3.0 187 2021 - 05 - 26 06;37;24.40 99.910 25.664 10 3.5 329 2021 - 05 - 25 10;53;27.90 100.031 25.542 5 3.0 140 2021 - 05 - 25 03;10;29.70 99.979 25.588 6 2.7 320 2021 - 05 - 25 01;20;28.00 99.985 25.591 7 2.7 330	21	2021 - 05 - 26		986 .66	25.557	6		37	81	-110	283	22	-26	284	50	143	33	40	20	0.12	∞
2021 - 05 - 26 09:05:42.50 99:946 25.607 12 3.0 187 2021 - 05 - 26 06:37:24.40 99:910 25.664 10 3.5 329 2021 - 05 - 25 10:53:27:90 100:031 25.542 5 3.0 140 2021 - 05 - 25 03:10:29.70 99:979 25.588 6 2.7 320 2021 - 05 - 25 01:20:28:00 99:985 25.591 7 2.7 330	22	2021 - 05 - 26		99.879	25.676	10	3.0	120	73	122	236	36	31	187	21	29	52	290	30	0.12	16
2021 - 05 - 26 06;37;24.40 99.910 25.664 10 3.5 329 2021 - 05 - 25 10;53;27.90 100.031 25.542 5 3.0 140 2021 - 05 - 25 03;10;29.70 99.979 25.588 6 2.7 320 2021 - 05 - 25 01;20;28.00 99.985 25.591 7 2.7 330	23	2021 -05 - 26		99.946	25.607	12	3.0	187	99	-157	84	71	-36	41	38	138	10	240	50	0.08	13
2021 - 05 - 25 10;53;27.90 100.031 25.542 5 3.0 140 2021 - 05 - 25 03;10;29;70 99;979 25.588 6 2.7 320 2021 - 05 - 25 01;20;28;00 99;985 25.591 7 2.7 330	24	2021 - 05 - 26		99.910	25.664	10		329	85	150	62	61	9	19	17	281	24	140	09	0.00	12
2021 - 05 - 25 03;10;29,70 99,979 25.588 6 2.7 320 2021 - 05 - 25 01;20;28,00 99,985 25.591 7 2.7 330	25	2021 -05 -25		100.031	25.542	5	3.0	140	06	0	230	06	180	5	0	95	0	0	06	0.00	∞
2021 - 05 - 25 01;20;28.00 99.985 25.591 7 2.7 330	26	2021 - 05 - 25		99. 979	25.588	9		320	80	180	230	06	170	185	7	275	7	50	80	0.00	10
	27	-05		99. 985	25.591	7		330	81	-177	240	87	6-	195	6	285	4	40	80	0.06	16

7
胀
存

4-1 447 Act Act <th></th> <th> </th> <th>发震时间</th> <th>無</th> <th>震中位置</th> <th></th> <th></th> <th></th> <th>节面1</th> <th></th> <th></th> <th>节面2</th> <th></th> <th>P 轴</th> <th>無</th> <th><i>T</i>轴</th> <th>基</th> <th>B 轴</th> <th>無</th> <th></th> <th></th>			发震时间	無	震中位置				节面1			节面2		P 轴	無	<i>T</i> 轴	基	B 轴	無		
2021 - 105 - 125 1 5 5 5 5 5 1 10 1 5 5 5 5 1 10 1 5 5 5 5 1 10 1 5 5 5 5 1 10 1 5 5 5 5 1 10 1 5 5 5 5 5 1 10 1 5 5 5 5 5 1 10 1 5 5 5 5 5 1 10 <th>序号</th> <th>- H</th> <th>时:分:秒</th> <th>λΕ/</th> <th>φ_N′ (°)</th> <th>震源深度/km</th> <th>$M_{\rm S}$</th> <th>走向/</th> <th>倾角/</th> <th>滑动角/</th> <th>走向/</th> <th>倾角/</th> <th>滑动角/</th> <th></th> <th>(°)</th> <th>方位角/二(**)</th> <th></th> <th></th> <th>(°)</th> <th>矛盾</th> <th>P 波初 动个数</th>	序号	- H	时:分:秒	λΕ/	φ _N ′ (°)	震源深度/km	$M_{\rm S}$	走向/	倾角/	滑动角/	走向/	倾角/	滑动角/		(°)	方位角/二(**)			(°)	矛盾	P 波初 动个数
2021 - 105 - 2.2 1.5 (2.9.2).2.1.0	28	- 05	17:26:13.90	100.016		10		310	06	150	40	09	0	359	21	261	21	130	09	0.00	12
100 100 <td>29</td> <td>- 05</td> <td>15;39;21. 20</td> <td>99.942</td> <td>25.590</td> <td>15</td> <td></td> <td>170</td> <td>06</td> <td>130</td> <td>260</td> <td>40</td> <td>0</td> <td>227</td> <td>33</td> <td>113</td> <td>33</td> <td>350</td> <td>40</td> <td>0.12</td> <td>16</td>	29	- 05	15;39;21. 20	99.942	25.590	15		170	06	130	260	40	0	227	33	113	33	350	40	0.12	16
201 - 10 2. 11. 2. 4. 4. 4. 7. 11. 2. 4. 4. 4. 7. 11. 2. 4. 4. 4. 7. 11. 2. 4. 4. 4. 7. 11. 2. 4. 4. 4. 7. 11. 2. 4. 4. 4. 7. 11. 2. 4. 4. 4. 7. 11. 2. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 4. 4. 4. 7. 11. 4. 4. 4. 4. 4. 4. 4. 4. 4. 4. 4. 4. 4.	30	- 05	13;28;37.20	99.945	25.586	10		110	06	0	200	06	180	335	0	65	0	0	06	0.12	8
2011 (1) (1) (2) (2) (3) (3) (3) (3) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4	31	- 05	12:04:30.90	99.948	25.603	13		310	80	180	220	06	170	175	7	265	7	40	80	0.00	10
2011 - Graph (1) (2) 3.5 3.5 3.6 4.0	32	- 05	11;44;01.90	99.921	25.619	10		150	06	0	240	06	180	15	0	105	0	0	06	0.12	∞
2021 - 105 - 2. 21.50, 43.0. 99. 937 25.50 99. 937 25.50 99. 937 25.50 99. 937 99. 937 25.50 99. 937 99. 937 25.50 99. 937 99. 937 25.50 99. 937 99. 937 25.50 99. 937 99. 937 25.50 99. 937 25.50 99. 937 25.50 99. 937 25.50 99. 937 25.50 99. 937 25.50 99. 937 25.50 99. 937 25.50 99. 937 25.50 99. 937 25.50 99. 937 25.50 99. 937 25.50 99. 937 25.50 99. 937 25.50 99. 93 99. 93. 25.50 99. 93 99. 93. 25.50 99. 93 99. 93. </td <td>33</td> <td>- 05</td> <td>23;30;16.90</td> <td>99.963</td> <td>25. 578</td> <td>8</td> <td></td> <td>290</td> <td>50</td> <td>06-</td> <td>110</td> <td>40</td> <td>- 90</td> <td>200</td> <td>85</td> <td>20</td> <td>5</td> <td>110</td> <td>0</td> <td>0.11</td> <td>18</td>	33	- 05	23;30;16.90	99.963	25. 578	8		290	50	06-	110	40	- 90	200	85	20	5	110	0	0.11	18
2021 - 105 - 2. 20. 3.04.0. 99. 375 25.59 13. 31. 80. 18	34	- 05	22:49:30.20	99.937	25. 611	20		142	84	- 140	47	51	8	12	32	268	22	150	50	0.00	111
2011 0.10 - 2.0 2011 0.10	35	- 05	22:30:05.80	99.937	25. 595	7		310	80	180	220	06	170	175	7	265	7	40	80	0.00	10
2021 - 105 - 2 2 0, 201, 0.4.4 0 9.9 36 2.5.662 7 2.8 30 81 3 345 4 255 9.0 0 <th< td=""><td>36</td><td>- 05</td><td>20:40:40.50</td><td>99.937</td><td>25. 599</td><td>18</td><td></td><td>122</td><td>84</td><td>- 140</td><td>27</td><td>51</td><td>8</td><td>352</td><td>32</td><td>248</td><td>22</td><td>130</td><td>50</td><td>0.17</td><td>12</td></th<>	36	- 05	20:40:40.50	99.937	25. 599	18		122	84	- 140	27	51	8	352	32	248	22	130	50	0.17	12
2021 - 105 - 2. 1 (1) 3.9 1.5 1.9	37	- 05	20;21;04.40	99.936	25.602	7		300	87	171	30	81	3	345	4	255	6	100	80	0. 18	11
2021 - 10.5 - 2. 11.5 (1.5) 1	38	-05	17:24:16.60	906 .66	25.658	17		149	85	150	242	61	9	199	17	101	24	320	09	0.00	22
2021 - 6.5 - 2. 17;19;66, 0. 10,011 23,399 8 3.1 110 0 0 90 90 110 45 90 45 6.9 91 6.9 91 90 91 92 92 93 93 3.5 1.2 1.2 1.2 23 3.1 1.8 2.9 1.9 2.9 1.0 9.0 93 3.5 1.2 1.2 1.2 3.6 3.1 1.8 2.9 2.9 9.0 9	39	-05	17;21;27.30	100.113	25.402	13		336	2	164	73	9/	27	203	7	297	29	100	09	0.00	11
0001-005-022 17,09,118,40 9,888 0.5,64 9,888 0.5,64 9 2.5 143 71 -111 13 24 94 94 93 150 90 90 93 95,838 2.6,64 9 93 93 93 93 94 94 94 95 <t< td=""><td>40</td><td>-05</td><td>17:19:60.00</td><td>100.111</td><td>25.399</td><td>8</td><td>3.1</td><td>110</td><td>0</td><td>0</td><td>200</td><td>06</td><td>06</td><td>110</td><td>45</td><td>290</td><td>45</td><td>200</td><td>0</td><td>0. 19</td><td>16</td></t<>	40	-05	17:19:60.00	100.111	25.399	8	3.1	110	0	0	200	06	06	110	45	290	45	200	0	0. 19	16
2021-05-22 16.56/5.64 99.931 25.65 11 3.2 120 73 121 234 36 31 187 187 21 67 32 36 30 30 30 30 30 30 30 31 120 32 31 181 31 181 181 181 31 181	41	-05	17:09:18.40	99.888	25.674	8		143	71	- 1111	13	28	- 43	24	58	249	23	150	20	0.00	∞
2021 - 0.5 - 2. 1 (1) (1) (1) (2) (2) 99, 93, 3 2.6 (2) 4.1 -140 237 5.1 -140 237 5.1 -140 237 5.1 -140 234 5.1 -140 234 5.1 -140 234 5.1 -140 234 5.1 -140 210 240 2.0 120 2.0 2	42	-05	16;50;56.40	99. 931	25.655	11		120	73	122	236	36	31	187	21	<i>L</i> 9	52	290	30	0.07	14
2021 - 0.5 - 2. 1.4.4.1.7.0 9.8.88 25.676 5 3.3 148 41 -105 348 51 -77 313 79 69 5 169 69 5 169 69 7 189 170 100 210 60 75 69 75 160 80 70 170 80 170 200 80 170 80 170 80 170 80 170 80 170 180 80 170 180 80 180	43	- 05	16:19:02.90	99. 963	25.622	15		332	84	-140	237	51	∞ 	202	32	86	22	340	20	0.17	12
2021 - 0.5 - 2. 11,17,03.10 100.006 25.56 10 3.2 120 80 20 6 75 6 75 80 90 10 10.0 320 10 320 10 360 80 10 216 60 10 10 36 10 36 10 36 10 20 10 20 20 20 10 20 10 20 10 20	4	- 05	12;40;17.00	868 .66	25.676	5		148	41	-105	348	51	-77	313	79	69	S	160	10	0.20	15
2021 - 0.5 - 2. 11, 0.5; 2.3. 99, 996 25, 572 9 3.1 170 90 170 260 80 0 15 7 125 7 350 80 0.00 2021 - 0.5 - 2. 10,45;04, 00 99, 996 25, 580 5 2.9 36 115 48 44 60 338 5 26 9 90	45	- 05	11;17;03.10	100.006	25.568	10		120	88	170	210	80	2	165	9	75	∞	290	80	0.11	6
2021 - 0.5 - 2. 10.45,04.0 99.998 25.580 5 2.6 6.6 4.4 4.6 60 338 5 236 6.0 70 0.00 2021 - 0.5 - 2. 10.23,05.30 99.947 25.573 6 2.9 300 82 -174 210 84 -8 165 10 255 1 350 80 9.0	46	- 05	11;05;23.50	966 .66	25.572	6	3. 1	170	06	170	260	80	0	215	7	125	7	350	80	0.00	6
2021 - 0.5 - 2. 10.53.05.3 99. 947 25.573 6 2.9 300 82 -174 210 84 -8 165 16 255 1 350 80 0.12 2021 - 0.5 - 2. 99.48;01.00 99.88 25.673 12 4.0 300 82 174 30 84 8 165 1 255 10 70 80 9.0 <	47	- 05	10;45;04.00	96.66	25.580	5		266	53	115	48	4	09	338	5	236	69	70	20	0.00	10
2021 - 0.5 - 2. 0.4.8, 0.1.0 99. 878 25. 676 6 3.0 8.1 4.0 30 8.1 4.0 30 8.1 4.0 4.0 30 8.1 4.0<	48	- 05	10;23;05.30	99.947	25.573	9		300	82	- 174	210	84	∞ 	165	10	255	1	350	80	0.12	∞
2021 - 0.5 - 2. 08:36:47.40 99. 895 25. 676 6 3.8 41 -105 158 61 -77 123 79 239 5 330 10 0.11 2021 - 0.5 - 2. 05.54:14.70 99. 999 25. 572 9 2.7 280 10 90 90 9 10 20 10 80 90 9 10 20 10 80 10 80 10 80 10 80 10 80 90	49	- 05	09;48;01.00	99.878	25.673	12		300	82	174	30	84	∞	165	_	255	10	70	80	0.03	35
2021 - 0.5 - 2. 05.54.14.70 99. 99. 25.57.3 1 280 1 60 100 80 90 100 35 1 5 280 0.17 35 1 26.2 1.5 37 62 -11 358 27 26.2 12 36 0.17 37 6 -15 37 6 -11 38 19 164 8 256 18 6 0.07 2021 - 0.5 - 2. 01.56.18.20 99.947 25.622 6 4.1 277 62 159 18 16 18	50	- 05	08;36;47.40	99.895	25. 676	9		318	41	- 105	158	51	- 77	123	79	239	S	330	10	0.11	18
2021 - 05 - 22 01:50:188.20 99.831 25.553 11 2.6 133 80 -152 37 62 -11 358 27 262 12 262 18 262 18 262 11 173 31 83 19 164 8 256 18 50 70 0.00 2021 - 05 - 22 01:36:06.52 99.947 25.622 6 4.1 277 62 169 15 28 142 12 238 27 30 60 9.0 2021 - 05 - 22 01:36:07.40 99.891 25.626 14 3.8 330 -90 150 60 -90 60 75 240 15 15 16 0.05 2021 - 05 - 22 00:27:51.60 99.899 25.626 14 36 149 260 73 58 13 21 13 21 13 22 13 13 21 13 21 13	51	- 05	05:54:14.70	99.999	25. 572	6		280	10	06	100	80	06	190	35	10	55	280	0	0.17	24
2021-05-22 01;50;18:20 99:945 25.612 16 3.9 71 173 31 83 19 164 8 256 18 50 70 0.00 2021-05-22 01;36;06.50 99:947 25.622 6 4.1 277 62 169 13 80 28 142 12 238 27 30 60 0.00 2021-05-22 00;56;07.40 99.891 25.626 14 3.8 30 -90 150 60 -90 60 75 240 15 150 0.05 2021-05-22 00;27;51.60 99.899 25.676 8 2.9 144 36 149 260 73 58 13 21 133 52 270 30 0.12	52	- 05	02:00:58.20	99.831	25. 553	11		133	80	-152	37	62	- 11	358	27	262	12	150	09	0.07	14
2021 - 05 - 22 01;36;06.50 99.947 25.622 6 4.1 277 62 169 13 80 28 142 12 238 27 30 60 0.07 2021 - 05 - 22 00;56;07.40 99.899 25.676 8 2.9 144 36 149 260 73 58 13 21 133 52 270 30 0.12	53	- 05	01;50;18.20	99.965	25. 612	16		299	71	173	31	83	19	164	∞	256	18	50	70	0.00	26
2021-05-22 00;56;07.40 99.891 25.626 14 3.8 330 30 -90 150 60 -90 60 75 240 15 150 0 0.05 2021-05-22 00;27;51.60 99.899 25.676 8 2.9 144 36 149 260 73 58 13 21 133 52 270 30 0.12	54	- 05	01;36;06.50	99.947	25. 622	9	4.1	277	62	169	13	80	28	142	12	238	27	30	09	0.07	28
2021 - 05 - 22 00;27;51.60 99,899 25,676 8 2.9 144 36 149 260 73 58 13 21 133 52 270 30 0.12	55	-05	00;56;07.40	99.891	25.626	14		330	30	- 90	150	09	- 00	09	75	240	15	150	0	0.05	22
	99	-05	00;27;51.60	668 .66	25.676	8		44	36	149	260	73	58	13	21	133	52	270	30		∞

续表2

 ∞

14 25 10

动个数 P波初 0.16 0.06 0.16 0.06 0.05 0.00 0.12 0.00 0.00 0.00 0.10 0.06 0.02 0.00 0.22 0.05 0.11 0.08 0.17 0.07 0.00 0.04 0.04 0.11 方位角/ 倾伏角/ 方位角/ 倾伏角/ 50 50 10 50 110 30 50 50 70 $T^{\frac{1}{2}}$ 291 滑动角/ 方位角/ 倾伏角/ / 10 24 6/ 09--67 -60 .71 .31 倾角/ 节面2 走向/ (°) 滑动角 -126- 144 -90 -163(。) 走向/ (。) 2.9 2.8 3.0 3.9 2.8 3.8 2.9 3.8 ∞ 5.0 3.6 M **長源深** Ξ _ 25.640 25.657 25.657 25.670 25.600 25.591 . 675 25.661 (。) 震中位置 25. 99.928 99.926 99,929 99.994 $\lambda_{\rm E}/$ (0 99. 99. 99. 99. 99. 99. 99. 99. 21;21;25.40 12:08:41.60 21;39;35.90 20:56:46.30 22;27;11.70 20;55;43.20 17:35:22.50 02;32;10.60 20;28;45.20 20:05:56.40 00:59:51.30 时:分:秒 20;20;28. 21;48;35. 20;56;02. 3 : 27 : 56. 22:57:59. 00:21:06 23:08:57. 22;31;10. 22;30;27. 22:19:48. 22:15:16. 22:13:46. 21;55;29. 01:58:59. 00;54;22. 21;13;07. 05;33;24. 30. 49: 18: 发震时间 -05 - 21-05 - 192021 - 05 - 19 2021 - 05 - 18-05 - 21-05 - 21-05 - 21-05 - 21-05 - 21-05 - 20-05 - 202021 - 05 - 20 -05 - 20-05 - 20-05 - 19-05 - 192021 - 05 - 18-22- 21 -21 -21 -21 -05 - 212021 - 05 - 21-05 - 19Ш - 05 -05 -05 - 05 - 05 -05 <u>H</u> – # 71 72 73 74 77 77 77 77 79 岸 导

考虑到我们统计 GCMT 和 USGS 测定的大地震震源机制的空间旋转角的差别平均为~30°,本次求解的震源机制解的精度在允许范围之内,说明本文使用 P 波初动计算的震源机制解是可靠的。

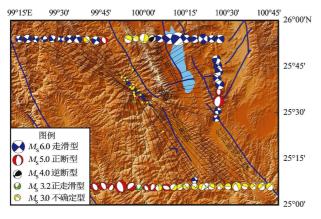


图 2 M_s≥3.0 地震的震源机制解及其分布

Fig. 2 Focal mechanism solutions of the earthqakes with $M_s \ge 3.0$ and their distribution

表 3 本文所求漾濞地震主震震源机制解和 其它研究机构和个人结果的比较

Tab. 3 Focal mechanism solutions got in this paper and the ones given by institutes and other authors

序号	机构或个人	走向/ (°)	倾角/ (°)	滑动角/ (°)	最小空间旋 转角/(°)
1	本文	41	85	29	0
2	中国地震台网中心①	45	70	-10	42. 66
3	中国地震局地震预测研究所2	46	89	-6	35. 82
4	中国地震台网中心①	44	77	11	20. 33
5	王卫民 ^③	44	78. 3	- 17. 5	47. 47
6	$\mathrm{USGS}^{\scriptsize\textcircled{4}}$	43	75	-9	39. 63
7	GCMT ⁽⁵⁾	46	78	4	27. 11
8	CPPT [®]	222	71	- 15	27. 69
9	$\text{GFZ}^{\tiny{\textcircled{\tiny{?}}}}$	229	75	- 1	34. 62
10	雷兴林®	44	77	- 15	45. 24

注:① http://www.ief.ac.cn/;②⑦⑧私人通讯;③ http://neic.usgs.gov/neis/FM/;④ https://www.globalcmt.org/;⑤ http://www - dase.cea.fr/;⑥ https://geofon.gfz - pots-dam.de/.

2.2 P 轴和 T 轴走向

将表 2 所示 85 个震源机制解的 P 轴和 T 轴进行投影,如图 3 所示。从图中可以看出,漾濞地震序列震源机制解的 P 轴优势方向为近南北向, T 轴优势方向为近东西向。

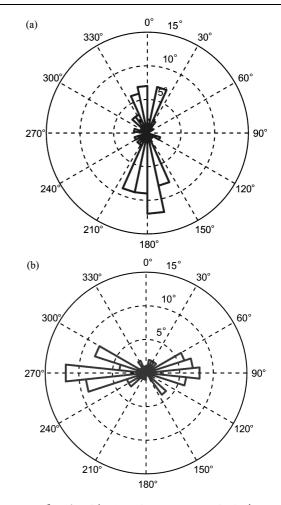


图 3 震源机制解的 P 轴 (a) 和 T 轴分布 (b) Fig. 3 Distribution of P - axis (a) and T - axis (b) of focal mechanism solution

3 应力场反演

为了揭示震源区的构造应力场特征,本文利用求得的漾濞地震序列震源机制解结合 GCMT 网站发布的 2011 年 1 月 1 日~2021 年 6 月 1 日滇西北地区 (25.00°~27.00°N,99.00°~101.00°E) 发生地震的震源机制解结果 (表 4),采用网格搜索法 (Wan et al, 2016) 对该区域进行应力场反演。

网格搜索法假设断层面上剪切应力的方向就是断层的滑动方向,将震源区进行网格划分,对每个网格内的应力张量都进行反演,并结合应力比 $R = (S_2 - S_3)/(S_1 - S_3)$ (其中 S_1 、 S_2 和 S_3 分别表示张应力、中间应力和压应力的大小)判断这3个主应力的分布。在进行网格搜索法反演时,需要对网格搜索的参数进行设置,本文将走向、

倾角、滑动角以及 R 值的搜索步长分别设置为 1° 、 1° 、 1° 和 0.01,置信区间选择为 90%,结果如图 4 所示。

表 4 滇西北地区地震的震源机制解 (据 GCMT)

Tab. 4 Focal solutions in Northwest Yunnan by GCMT

序	发震日期	震中	位置	M_{s}	走向/	倾角/	滑动角/
号	及辰日朔	$\lambda_{\rm E}/(^{\circ})$	$\varphi_{\rm N}/(^{\circ})$	MS	(°)	(°)	(°)
1	2013 - 03 - 03	99. 84	25. 94	5.4	337	42	-113
2	2013 - 04 - 17	99. 91	26. 41	5. 1	332	52	-131
3	2013 - 11 - 28	100.68	25. 54	4. 9	160	41	-71
4	2016 - 05 - 17	99.64	26. 07	4. 9	293	86	177
5	2016 - 05 - 17	99.63	26. 10	4. 8	14	45	-56
6	2017 - 03 - 26	99. 82	25. 75	4. 6	321	85	179
7	2017 - 03 - 26	99. 84	25. 82	5.0	318	85	179
8	2019 - 07 - 21	100.77	26. 11	4. 8	27	77	-7

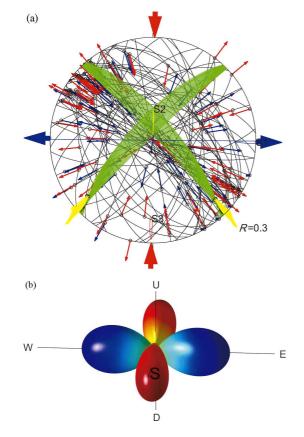


图 4 漾濞地震应力场反演结果 (a) 及三维示意图 (b)

Fig. 4 Results from stress field inversion of Yangbi earthquake (a) and 3D diagram (b) through focal mechanism solution

图 4a 为应力张量反演的等面积投影图,图中蓝色向内的箭头表示"可能断层面"的观测滑动方向;红色向外的箭头表示"可能断层面"上的理论滑动方向,两者在同一个"可能断层面"相距越近,表明理论滑动方向和观测滑动方向(滑动角)越为接近;绿色断层面表示置信水平为90%的应力场的最大剪应力节面;黄色箭头表示该节面的滑动方向; S_3 、 S_2 和 S_1 周围的闭合曲线分别表示主压应力轴、中间应力轴和主张应力轴90%置信水平下的置信范围。图 4b 为云南漾濞地区应力张量反演结果的三维表示。图中 U 和 D 表示上和下;E、S、W 分别为东、南、西向;红色表示主压应力的相对大小和方向;蓝色表示主张应力的相对大小和方向(Wan et al, 2016)

使用网格搜索法计算可得主压应力轴走向的 不确定范围为 180.50°~182.10°, 其倾伏角的不确 定范围为 4.00°~6.00°;中间应力轴走向的不确 定范围为 0.50°~2.00°, 其倾伏角的不确定范围 为64.00°~86.00°; 主张应力轴走向的不确定范围 为 90.50°~92.00°, 倾伏角的不确定范围为 $-1.00^{\circ} \sim 21.00^{\circ}$ 。应力比 R = 0.3,根据 R 值的定 义(万永革等, 2011) 可以分析出, 中间应力值 更加靠近主压应力值,从选择的震源机制解中的 "可能的断层面"来看, 其走向的优势分布与地震 序列的西北—南东走向分布对应(图 4a)。滇西北 地区主压应力方向为近南北向, 主张应力轴方向 为近东西向,与 Wan (2010)、Xu 等 (1992) 所 给出的中国大陆应力场中该区域的应力场方向基 本一致,这进一步说明本文计算的震源机制解的 准确性。

4 震源机制与应力场的关系

本文在探究漾濞主震震源机制与应力场关系的过程中,采用万永革(2020)提出的震源机制解与应力体系关系模拟研究的方法,这种方法模拟了3种应力体系状态,给出每种应力状态下可能的震源机制解分布,并探究不同类型震源机制解的数目与R值的关系。采用前文计算的应力场参数:压应力轴走向为 181.00°、倾伏角为 25.00°、张应力轴走向为 91.00°、倾伏角为 0.00°,R =

0.3, 震源机制解选取本文得出的主震震源机制解的其中一个节面, 走向 309°、倾角 61°、滑动角 174°, 进行应力场与震源机制解的关系模拟, 得到如图 5 所示在该应力体系下的震源机制解以及相对剪应力和相对正应力。

由于模拟时采用的应力大小是相对的,是将震源机制解节面的正应力和剪应力用最大剪应力进行归一化,因此震源机制解会存在误差。但从图 5 可以看出,云南漾濞地震的主震不论是计算时给出的节面还是与之垂直的节面,都处于剪应力最大的区域,而从正应力图上来看,该地震处于正应力抑制节面。应力张量在节面 I (走向308.0°、倾角61.0°)上的相对剪应力和相对正应

力分别为 0.891 和 -0.300 (最大相对剪应力为 1),剪应力的滑动角为 -165.4° ,与该节面的观测 滑动角 174.27° 仅相差 20.13° ; 在节面 II (走向 40.9° 、倾角 84.8°) 上的相对剪应力和相对正应力分别为 0.915 和 0.375,剪应力的滑动角为 4.9° ,与节面的观测滑动角 30° 滑动仅相差 25.1° ,剪应力的滑动角与震源机制解对应节面的滑动角之间的角度相差不大。综合图 5 以及计算结果可以得出,漾濞 M_s 6.4 地震基本在构造应力场的最优释放节面上发生,且主要在剪应力的作用下发生的,震源机制解表现为走滑型,发震断层也具有走滑性质,这一结果验证了本文使用 P 波初动计算结果的准确性。

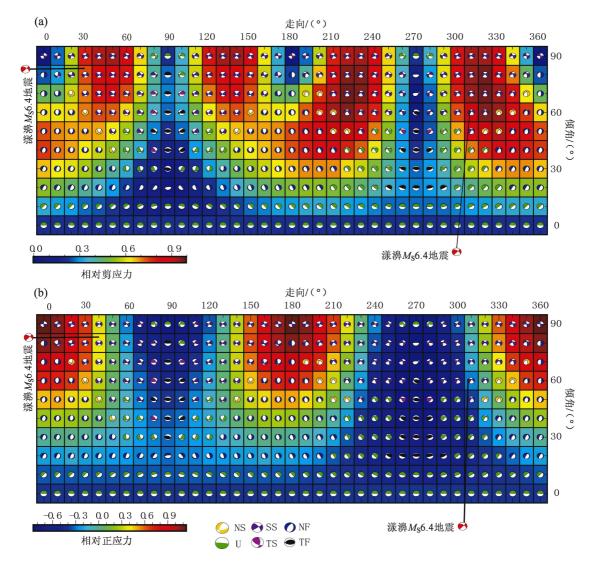


图 5 云南漾濞震源区应力体系下的震源机制解以及相对剪应力 (a) 和相对正应力 (b) 的分布 Fig. 5 Relative shear stress and focal mechanism solution (a), normal stress under stress and focal mechanism solution (b) in Yangbi area, Yunnan Province

5 结论与讨论

本文根据中国地震台网中心的观测报告中 P 波初动信息,利用 P 波初动的方法对满足条件的 地震事件进行震源机制解的反演,得到了 85 个震源机制解,筛选后对漾濞地震序列震源机制解和 区域构造应力场进行研究得到以下结论:

- (1) 漾濞地震序列的 85 个震源机制解的错动 类型以走滑型为主, 地震分布于维西—乔后断裂 南西方向, 按照北西—南东的方式排列, 与断裂 带的走向一致。
- (2) 将利用 P 波初动得到的主震震源机制解与其它研究机构及个人结果进行对比发现,最小空间旋转角的范围在 20.33°~47.47°,在允许的范围内,验证了本文结果的准确性。
- (3)利用所得出的震源机制解,结合近10年 内滇西北地区地震的震源机制解反演区域应力场, 可以得出:该区域应力场的主压应力方向为近南 北向,主张应力轴方向为近东西向,与前人给出 的滇西北地区应力场方向大体一致。
- (4) 通过对震源机制解和应力场关系的研究, 说明了云南漾濞地震主震基本在区域构造应力场 的最优释放节面上发生,揭示了漾濞主震是在区 域构造应力场的作用下发生的。

虽然本文是在特定的速度模型下得到的震源机制解,研究区有多种速度模型,但速度模型的改变通常不会引起震源机制解数值的较大变化。另外本文采用常规地震观测报告中台站的P波初动极性来求解震源机制解,如能进一步拾取更多的P波初动符号或许所得震源机制解会更为准确。由于缺少波形数据,未采用波形加初动的方法如HASH法(Hardebeck, Shearer, 2002) 计算震源机制解并与之比较,但本文所得出漾濞地震序列的震源机制解类型以走滑型为主,选取的"可能断层面"的优势取向也与以北西—南东向地震序列大致吻合,根据震源机制解得到的应力场方向也与前人得到的应力场方向一致,这说明本文的震源机制经过多方面的验证,和目前的观测和认识有较好的一致性,结果还是可信的。

中国地震台网中心等多个机构和王卫民和雷兴林2位教授提供漾濞地震主震震源机制解;文中的图件采用 MATLAB 和 Generic Mapping Tools (GMT) (Wessel, Smith, 1995) 绘制,审稿专家提出的宝贵修政意见,特此致谢。

参考文献:

- 常祖峰, 常昊, 臧阳, 等. 2016. 维西—乔后断裂新活动特征及其与红河断裂的关系[J]. 地质力学学报, 22(3):517-530.
- 郭增建.1958. 由地震波初动求断层面方法的一些推广和改进[J]. 地球物理学报,7(1):20-30.
- 姜金钟.2013. 云南小湾水库地震序列精定位研究[D]. 昆明:云南大学.
- 柯乃琛,华卫.2016. 小湾水库库区最小一维速度模型研究[J]. 地震,36(2):38-47.
- 万永革. 2020. 震源机制与应力体系关系模拟研究[J]. 地球物理学 报,63(6):2281 2296.
- 万永革,盛书中,许雅儒,等. 2011. 不同应力状态和摩擦系数对综合 P 波辐射花样影响的模拟研究[J]. 地球物理学报,54(4):994-1001
- Byerly P. 1938. The earthquake of July 6. 1934; Amplitude and first motion [J]. Bulletin of the Seismological Society of America, 128:1-22.
- Hardebeek J L, Shearer P M. 2002. A new method for determining first motion focal mechanisms [J]. Bulletin of the Seismological Society of Americ, 92(6);2264 2276.
- Hodgon J H, Storey R S. 1953. Table extending Byerly & fault plane techniques to earthquakes of any focal depth [J]. Bulletin of the Seismological Society of America, 43(1):49-61.
- Laske G, Masters G, Ma Z, et al. 2015. Update on CRUST1. 0 A1 degree global model of Earth's crust[J]. EGU general assembly conference abstracts, 15:2658.
- Wan Y G. 2010. Contemporary tectonic stress field in China [J]. Earthquake Science, 23(4):377 386.
- Wan Y G, Sheng S Z, Huang J C, et al. 2016. The grid search algorithm of tectonic stress tensor based on focal mechanism data and its application in the boundary zone of China, Vietnam and Laos[J]. Journal of Earth Science, 27(5):777 785.
- Wessel P, Smith W H F. 1995. New version of the generic mapping tools [J]. Eos, Transactions American Geophysical Union, 76 (33); 329

 329.
- Xu Z H, Wang S Y, Huang Y R, et al. 1992. Tectonic stress field of China inferred from a large number of small earthquakes [J]. Journal of Geophysical Research, 97 (B8): 11867 11877.
- Zoback M L. 1992. First and second order patterns of stress in the lithosphere: The World Stress Map Project [J]. Journal of Geophysical Research, 97 (B8): 11703 – 11728.

Study on Focal Mechanism Solution and Stress Field of the 2021 Yangbi, Yunnan M_s 6. 4 Earthquake Sequence Using P-wave First Motion Data

YU Hailin¹, WAN Yongge^{1,2}, HUANG Shaohua¹, CUI Huawei³
(1. Institute of Disaster Prevention, Sanhe 065201, Hebei, China)
(2. Hebei Key Laboratory of Earthquake Dynamics, Sanhe 065201, Hebei, China)
(3. Shandong Earthquake Agency, Jinan 250000, Shandong, China)

Abstract

In order to reveal the seismogenic background of the Yangbi $M_{\rm S}$ 6. 4 earthquake in Yunnan Province and its relationship with the surrounding stress field, the dataset of the seismic sequence from 14: 28 on May 18 to 5: 53 on June 8 is collected. The focal mechanism solutions of 85 earthquakes with $M_{\rm S} \! \ge \! 2$. 5 before and after the $M_{\rm S}$ 6. 4 main shock are calculated by using the method of P – wave initial motion. Then, according to the focal mechanism solution, the stress field in the source region is inverted by using the grid search method. Finally, the focal mechanism of the main shock and the stress field around it are simulated. The results show that the direction of the main compressive stress is near NS direction, and the extensional stress axis is near EW direction. This result is roughly the same as that of the stress field in the mainland of China. Through the simulation of the stress field and focal mechanism, it is found that the main shock basically occurred in the area with the nearly largest shear stress, and the difference between the direction of the shear stress and the slip direction of the mainshock was small, which indicated that by the action of the tectonic stress field, the mainshock occurred on the nodal plane with maximum shear stress releas.

Keywords: the Yangbi M_s 6. 4 earthquake; P – wave initial motion; focal mechanism solution; stress field; maximum shear stress