化学加固材料在12702工作面切眼围岩支护中应用

李国成(西山煤电马兰矿、山西 古交 030200)

摘 要: 12702 切眼原采用锚网索支护方式,受到围岩裂隙以及地质构造发育等因素影响,切眼围岩变形量较大,在一定程度上制约后续的综采设备安装。为此,提出采用化学注浆方式对切眼围岩进行加固,并依据现场实际情况对注浆加固参数进行设计。现场应用后,切眼顶板岩层离层量控制在 2.3mm 以内,表层变形量最大为 23mm,取得较好的围岩控制效果。研究成果可为其他矿井类似情况下的切眼围岩控制提供经验参考。

关键词: 化学材料; 注浆加固; 切眼; 破碎围岩; 地质构造; 围岩支护

0 前言

切眼是实现综采工作面回采巷道贯通、通风以及综采设备安装布置等工作开展的通道,确保切眼围岩稳定对提高工作面生产效率具有重要意义[1-2]。现阶段工作面切眼普遍采用锚网索支护方式,部分矿井通过单体+工字钢对切断进行补强^[3]。随着矿井综合机械化设备功率不断增加,切眼断面有所加大,特别是切眼周边发育有地质构造时,切眼围岩控制难度会显著增加^[4-7]。马兰矿 12702 工作面切眼沿着山西组 2 号煤层顶板掘进,受到地质构造影响,切眼围岩控制难度增加,为此,文中提出采用锚网索+化学注浆方式控制围岩变形,现场应用取得较好成果。

1 工程概况

 类型
 岩石名称
 厚度 (m)

 老顶
 中砂岩
 1.4~3.60 (2.7)

 直接顶
 粉砂质泥岩
 0.6~1.70 (1.5)

 新砂岩
 0.8~1.25 (1.05)

 3号煤
 0.31

 老底
 粉砂质泥岩
 2.36

表 1 顶底板岩性参数

12702 切眼开口于 12702 皮带巷,开口处东南侧实体平距间隔 52.0m 为 10704 皮带巷(废巷),开口西南侧 194.7m 为 10704 采空区,开口东南侧实体平距间隔 118.2m 为 10706 采空区;西南侧平距间隔 28.0m 为 10702 采空区;切眼到位处东北侧最小间隔 28m、89m 分别为 12309、10309 采空区,到位处西北侧平距最小间隔 111.3m、123.9m 分别为 10208、12208 采空区。临近巷道对本巷道的掘进造成的影响较小。

根据已有的地质资料显示,12702 切眼掘进至 8m、48m、56m等位置会揭露有落差在 0.6~1.2m 的逆断层。同时根据切眼及邻近工程揭露资料分析,围岩节理、裂隙较发育,对施工有一定影响。12702 切眼原采用锚网

索支护形式,受到裂隙以及地质构造发育影响,切眼围 岩变形严重,在一定程度上制约切眼正常使用。

2 巷道支护参数以及注浆加固设计

2.1 锚网索支护参数

2.1.1 锚杆、锚索施工参数

切眼顶板采用" Φ 20×2000mm 螺纹钢锚杆+菱形网+钢筋钢带+锚索"联合支护。顶锚杆间、排距950×1000mm,每排5根,使用1个MSCK_{b2360}和1个MSK₂₃₈₀型树脂锚固剂锚固(MSCK_{b2360}在上、MSK₂₃₈₀在下);锚索排距1000mm,按"二、一"布置在两排锚杆(钢带)中间,不占锚杆位置,两根锚索时,锚索间距1800mm 锚索规格 Φ 21.6×5200mm,若巷道顶板层间距变化,锚索无法锚固在稳定的岩层中时,锚索规格变为 Φ 21.6×7200mm。锚杆及锚索钻孔均用 MQT-130/2.8型气动锚杆钻机,配套使用 Φ 28mm 钻头,B=19mm、L=1.0m 钢钎钻进。

落山帮采用" Φ 20×2000mm 螺纹钢锚杆+菱形网"联合支护,帮锚杆"矩型"布置,间、排距1000×1000mm,每排2根,上侧帮锚杆距顶板400mm。回采帮采用 Φ 20×1800mm 玻璃钢锚杆支护,帮锚杆"矩型"布置,间、排距1000×1000mm,每排2根,上侧帮锚杆距顶板400mm。

2.1.2 金属网施工参数

顶板用 2 卷 2.0×3.0m 菱形网配合铺设,落山帮用 1 卷 2.0×3.0m 菱形网铺设。铺设时,长边沿巷道掘进方向铺设,网与网之间重叠搭接不小于 100mm,用双股 14 **铁丝呈"三花"型连接,连接扣间距不大于 300mm;掘进方向短边网与网之间要用一根成型铁丝直接连接,两端扭接。要求金属网铺设平整、密贴顶(帮)、相互拉紧,不留网包,帮网必须压在托盘里,最下排帮网超出托盘 200mm。

2.2 化学注浆加固

2.2.1 注浆系统

为了确保 12702 切眼围岩稳定,降低切眼围岩变形量,采用化学注浆方式提高切眼围岩稳定性及承载能力。 化学注浆加固集中在切眼顶板上,当巷帮裂隙发育以及 变形量较大时可进行同步注浆。在顶板中部布置一排注 浆孔,排距为 2000mm,注浆孔深度均为 6.6m。由于围

岩破碎,为了提高注浆效果,采用浅部+深部相结合方 式进行注浆。

2.2.2 注浆管路布置

切眼表层围岩裂隙发育, 为了提高围岩注浆加固效 果,采用浅部+深部相结合方式进行注浆,即通过一种 注浆材料、一个注浆钻孔实现浅部松动裂隙以及深部小 裂隙加固,提高注浆加固效果。具体使用的注浆管路结 构见图1所示。

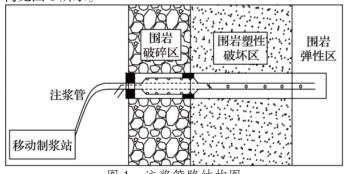


图 1 注浆管路结构图

浅孔射浆孔(浅孔注浆管)位于巷道表层浅部注浆 段内、深孔射浆孔位于深部注浆段内,两个注浆孔使用 的注浆浆液相同,但是注浆浓度存在差异。

2.2.3 注浆设备

在切眼内使用一套双液注浆系统, 主要设备为盛浆 桶、注浆输液管路、2BZQ 注浆泵、QB260 搅拌泵等。 将不同组份的注浆浆液按照不同配比装入到 QB260 搅拌 泵内,混合均匀后使用 2BZQ 注浆泵混合后的浆液泵送 至注浆孔内进行围岩加固。

2.3 加固材料

在 12702 切眼使用的化学材料类型为固安特 CM-11。该种化学加固材料具有渗透性强、粘结强度高。加 固材料在围岩微小裂隙中胶结后可明显提高岩层强度以 及稳定性,具体使用的加固材料性能参数见表2所示。

项目	粘度 / (MPa·s)			反应结 東时间 (s)		结强度	扩散 半径
CM-11 树脂	200~300	1	30~50	65~85	≥ 55	≥ 3.0	≥ 2.0m
催化剂	CM- 200~250	1	30~50	65~85	≥ 55	≥ 3.0	≥ 2.0m

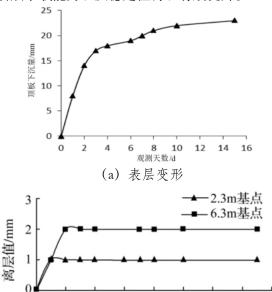
表 2 固安特 CM-11 性能参数

12702 切眼内注浆压力设计为 2MPa、预计有效扩展 半径为 1.5m~2.0m, 当切眼顶板出现浆液外渗时即可停 止注浆

3 化学注浆加固效果分析

对 12702 切眼进行锚网索支护以及化学注浆加固后, 对切岩顶板表层变形情况以及深部岩层离层情况进行测 定,具体顶板变形量监测结果见图 2 所示。

从切眼顶板变形量监测结果看出, 6.3m、2.3 基点 测定的岩层离层量分别控制在 2.3mm、1.1mm; 巷道表 层围岩变形量耗时 16d 即趋于稳定,最大变形量稳定在 23mm。切眼顶板采用锚网索支护以及化学注浆加固后, 顶板岩层承载能力以及稳定性得以有效提升。



(b) 深部岩层离层

8

观测天数/d

10

图 2 顶板变形量监测结果

4 总结

12702 切眼采用锚网索支护时围岩变形量较大的主 要原因是切眼顶板岩层裂隙发育、锚杆及锚索锚固端未 在稳定的岩层中。因此,提高围岩稳定性以及承载能力, 并为锚杆、锚索提供较为稳定的锚固基础是降低切眼围 岩变形的关键。

提出将使用化学注浆方式控制切眼围岩变形、在切 眼顶板中间位置按照 2000mm 间距布置一排注浆孔, 材 料类型为固安特 CM-11, 注浆加固深度 6.6m、注浆压 力 2MPa。现场应用后,切眼顶板岩层稳定性得以明显 提升,顶板最大变形量控制在23mm以内。

参考文献:

- [1] 梁晓敏,郝兵元.松散破碎围岩双循环注浆加固试验 研究 []]. 矿业安全与环保,2021,48(02):12-17.
- [2] 原海鹏. 动压影响破碎围岩巷道注浆加固技术研究 [[]. 煤,2021,30(01):62-64.
- [3] 楚超. 综采面过断层泥质破碎带注浆加固技术研究 [[]. 中国矿山工程,2020,49(05):41-43.
- [4] 康红普,张镇,黄志增. 我国煤矿顶板灾害的特点及 防控技术 []]. 煤矿安全,2020,51(10):24-33+38.
- [5] 魏强. 开拓巷道顶板淋水封堵技术实践 [[]. 能源与节能, 2020(08):162-163+165.
- [6] 张琰岽. 综采工作面注浆锚索超前支护技术研究 [D].q 青岛:山东科技大学,2020.
- [7] 王利. 裂隙岩体化学加固和堵水技术研究及应用 []]. 煤炭工程,2013,45(07):39-41.

李国成(1990-),男,山西朔州人,大专,从事煤炭 开采工作。