

深部构造应力作用下巷道围岩稳定与控制研究

梁 杰 (西山煤电集团有限责任公司镇城底矿, 山西 太原 030053)

摘要: 随着矿井采掘深度的不断延伸, 在开采深部厚煤层时巷道所受围岩应力加大, 增加巷道支护难度, 尤其在构造应力的作用下, 支护问题尤为突出。本文在分析镇城底矿矿区深部构造应力场分布特征的基础上, 以该矿 22213 工作面为研究背景, 采用数值模拟软件对不同支护参数下耦合支护系统稳定性进行分析研究, 实践取得良好效果, 有效控制巷道围岩的稳定性, 同时, 也为矿井地质条件相类似工作面巷道支护提供参考与借鉴。

关键词: 深部巷道; 构造应力; 厚煤层巷道; 围岩控制; 控让耦合支护

随着矿井采掘深度的不断延伸, 在开采厚煤层时巷道所受围岩应力加大, 增加巷道支护难度, 尤其在构造应力的作用下, 支护问题尤为突出。在进行深部厚煤层采掘作业时, 受巷道顶板高度发育和围岩应力, 造成巷道出现失稳现象, 同时由于巷道围岩的各项异性是使的巷道出现垮落, 威胁矿井的安全生产。针对深部构造厚煤层巷道围岩易发生失稳的问题, 诸多学者开展相关研究, 杜献杰, 苏学贵^[1]采用 FLAC3D 数值软件对厚煤层巷道沿底掘进时巷道围岩受力、变形及破坏特征进行模拟研究, 并给出厚煤层巷道围岩控制的方案, 经过验证支护效果良好。何晓军, 吴建虎^[2]对浅埋厚煤层回采巷道的支护形式进行研究, 提出利用锚杆 + 钢筋梯 + 金属网 + 锚索的联合支护方式, 通过 FLAC3D 数值模拟验证了锚杆支护的效果, 有效的控制了巷道的变形。本文以镇城底矿 22213 工作面为工程背景, 采用数值模拟软件对工作面巷道围岩的支护稳定性进行研究, 并通过现场监测验证其可行性, 为矿井地质条件相类似的矿井巷道支护提供参考。

1 矿井概况

镇城底矿位于山西省古交市西北处, 矿井田占地面积约 16.63km², 矿井西北走向 6.6km, 南北走向平均宽度约为 3.6km, 镇城底矿年设计生产能力为 190 万 t。22213 工作面现主要开采太原组 2#、3# 煤层, 采用的是综采放顶煤采煤工艺。22213 工作面位于该矿南五采区, 由于巷道顶板高度发育, 导致巷道出现失稳现象, 同时由于巷道围岩的各项异性是使的巷道出现垮落, 严重影响矿山的安全生产。

2 巷道联合支护技术研究

镇城底矿 22213 工作面在进行开采作业时, 由于所开采的太原组 2# 煤层内部含有许多夹层, 使得其节理裂隙发育较好, 使得其结构受力十分复杂, 出现变形, 变形特征可以分为: 在巷道进行掘进过程中, 顶板的变形量小于巷道两帮的变形量, 而在进行工作面推进过程中, 两帮的移近量则大于顶板的下沉量, 且呈现三个阶段的发展趋势, 分别为快速增加、均速增加及平稳。掘进过

程中的围岩变形主要受到采动及工程扰动的影响, 厚煤层巷道受到两者的影响出现大变形, 所以减小两者的影响可以有效的控制围岩变形, 距工作面越远, 巷道的变形程度越低。由于厚煤层巷道的特殊性, 顶板煤层厚度较大, 即使顶板出现较小的变形但仍有出现冒顶等事故的危险, 所以支护对于厚煤层巷道稳定性十分重要。

为了解决厚煤层巷道的围岩不稳定性, 选定巷道支护结构十分重要。随着高预应力及高强度锚杆的应用, 为厚煤层的控制得到了一定幅度的提升。同时随着高预应力锚索的出现更是为厚煤层巷道的支护提供了便利。本文对于不稳定顶板, 提出采用高强度锚杆 (30-80kN) 的支护方案, 锚杆可以提供 155kN 的锚固力, 同时与顶板煤岩形成较大的组合梁承载结构, 同时应用高应力锚索, 直径 17.8mm, 长度为 5-10m, 屈服在和约为 340kN, 通过将锚索打入深部基岩, 不仅能够加固围岩, 同时也能够控制深部围岩稳定性。在厚煤层的顶板为主布置锚杆, 与钢带及金属网等支护材料在浅部顶板形成组合梁结构, 同时布置高预应力锚索, 预应力锚索与浅部组合梁形成较大的拱-梁体支护结构有效的限制了巷道的变形。耦合支护系统, 有效的提升了巷道稳定性。

3 数值模拟研究

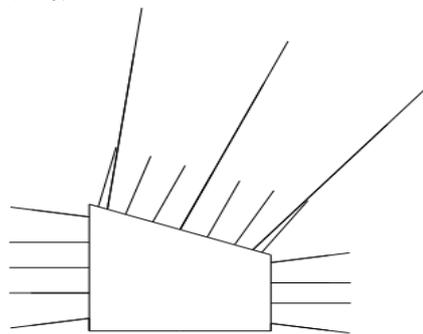
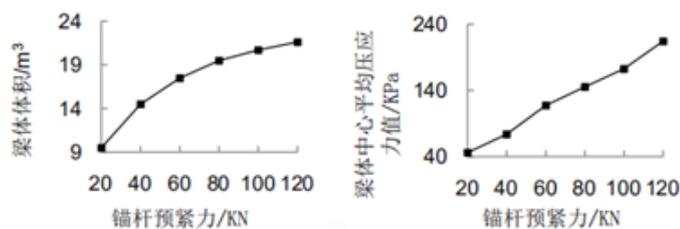


图 1 巷道支护布置图

镇城底矿 22213 工作面运输巷断面长 5m, 宽 4.5m。巷道顶板的锚杆选定为尺寸 $\phi 20 \times 2400\text{mm}$ 的左旋螺纹钢锚杆, 锚杆的间排距设定为 800mm \times 800mm, 同时每排设置 7 根, 锚索选定为 $\phi 17.8 \times 8000\text{mm}$ 的高强鸟笼锚索, 排距 2400mm, 每排布置 3 根。巷道两帮的锚

杆选用 $\Phi 18\text{mm} \times 2100\text{mm}$ 的蛇形扭矩应力锚杆, 每排 9 根 (高帮 5 根, 低帮 4 根), 设定间排距为 $800\text{mm} \times 800\text{mm}$ 。巷道支护布置图如 1 所示。

为了更好的分析锚杆锚索联合作用下的巷道围岩的应力场分布情况, 利用数值模拟软件对不同支护参数对厚煤层的巷道稳定性进行研究, 对建立的模型进行网格划分, 物理参数设定及应力约束的设定后, 对模型进行一定的计算, 首先对不同预紧力下的组合梁分布情况进行研究, 如图 2 为不同预紧力下组合梁分布曲线。

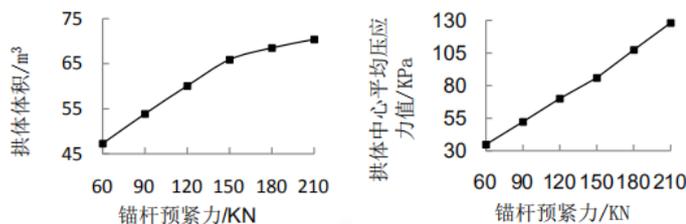


(a) 不同预紧力下梁体体积变化图 (b) 不同预紧力下梁体中心压应力变化图

图 2 不同预紧力下组合梁分布曲线

由图 2 分析可知, 随着预紧力的增大, 锚杆间的组合梁叠加作用明显, 组合梁的体积及组合梁中心应力值逐步增大。当预紧力在 20kN – 60kN 变化时, 此时的预紧力组合梁的体积增大速度较快, 增长速度为每 20kN , 增长 3.99m^3 , 当锚杆的预紧力大于 60kN 时, 此时的增长速度下降明显, 约每 20kN , 增长 1.66m^3 。

同时根据随预紧力梁体中心应力值的变化曲线可以看出, 当预紧力为 20kN 时, 此时的梁体中心应力值为 40kPa , 当锚杆预紧力增大至 120kN 时, 此时的梁体中心应力值为 202kPa 。当锚杆预紧力过大时, 组合梁的体积增长效果不佳, 且经济需求较大, 当锚杆的预紧力较小时又不能很好的形成组合梁结构, 所以适当的选定预紧力对围岩的稳定至关重要, 合理的预紧力为 60kN 。对不同锚索预紧力下的组合梁分布情况进行研究, 如图 3 为不同锚索预紧力下的组合梁分布曲线。

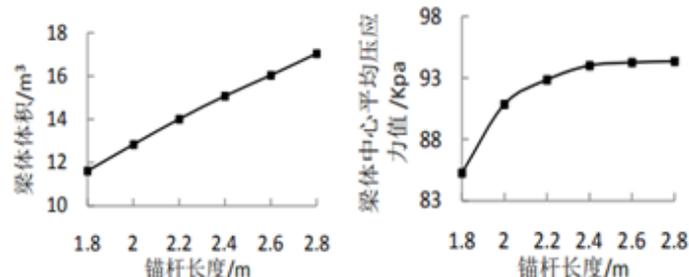


(a) 不同预紧力下拱体体积变化图 (b) 不同预紧力下拱体中心压应力变化图

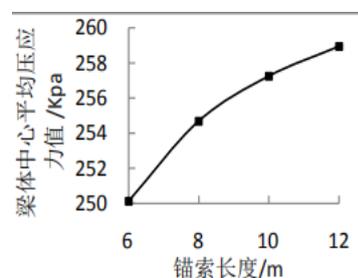
图 3 不同锚索预紧力下组合梁分布曲线

由图 3 分析可知, 随着锚索预紧力的增大, 拱体体积及拱体中心压应力均呈现增加的趋势。当锚索预紧力在 60kN – 150kN 变化时, 此时的拱体体积增大速度较快, 增长速度为每 30kN , 增长 6.22m^3 , 当锚索预紧力大于

150kN 时, 此时的增长速度下降明显, 约每 30kN , 增长 2.25m^3 。同时根据拱体中心应力值的变化曲线可以看出, 当预紧力为 150kN 时, 此时的拱体中心应力值为 895.9kPa 。类似于锚杆组合梁, 考虑经济效益, 合理的锚索预紧力为 150kN 。对锚杆锚索长度对组合梁和拱体变化的影响进行分析, 变化曲线图如 4 所示。



(a) 不同锚杆长度梁体体积 (b) 不同长度梁体中心应力值



(c) 不同长度梁体中心应力值

图 4 不同锚杆锚索长度组合梁变化图

由图 4 分析可知, 随着锚杆长度的增加梁体体积逐步呈现出增大的趋势, 而梁体中心压力值呈现先增大后平稳的趋势, 当锚杆长度为 2.2m 时, 此时的梁体体积为 14.1m^3 , 而梁体中心压应力为 92.8kPa , 可以看出随着锚杆长度的继续增大, 应力值变化不大, 所以锚杆的最佳长度为 2.2m 。类似的锚索的最佳长度为 8m 。

4 结论

镇城底矿为控制巷道围岩易失稳, 通过数值模拟研究发现随着锚杆预紧力的增大, 梁体体积及中心应力均增大, 最佳锚杆预紧力为 60kN 。同时, 对不同锚索预紧力下拱体的体积及拱体中心平均压应力曲线可以看出随着锚索预紧力的增大, 拱体体积及中心应力均增大, 最佳锚索预紧力为 150kN 。同时, 对不同锚杆锚索长度下组合梁体积及中心压力值进行分析, 得出锚杆的最佳长度为 2.2m , 锚索的最佳长度为 8m 。有效控制巷道围岩的稳定性, 保证矿井的安全生产。

参考文献:

- [1] 杜献杰, 苏学贵, 原鸿鹄, 等. 基于巷道肩部破坏特征分析的围岩稳定性控制[J]. 煤矿安全, 2015, 46(11): 62-65.
- [2] 何晓军, 吴建虎, 张春萌, 等. 深井厚煤层“三硬”围岩巷道应力分布规律及数值模拟分析[J]. 现代矿业, 2013(01): 14-16+41.