煤层气井排采水源分析及出水量预测

——以鄂尔多斯盆地东缘韩城矿区为例

刘之的1赵靖舟1 徐凤银2 杨秀春2 张继坤2

1.西安石油大学地球科学与工程学院 2.中石油煤层气有限责任公司

刘之的等,煤层气井排采水源分析及出水量预测——以鄂尔多斯盆地东缘韩城矿区为例.天然气工业,2014,34(8):61-67.

摘 要 煤层排水降压是加速煤层气解吸的关键,查明排采出水水源并对出水量进行有效预测将有助于煤层气开发方案的合理制定。为此,利用排采、测录井等资料,基于动态刻度静态、静态预测动态的思想,通过对煤层气井排采水源和出水量的综合分析,选取煤层气井与断层之间的距离、相对构造幅度、煤层及其顶底板的含水级别这4个评价指标作为煤层气井排采出水量的主要影响因素,得出煤层气井排采出水量的预测模型,并以预测结果划分出研究区煤层出水量平面分布特征。综合评价结果认为:煤层 气井排采水源来自于近断裂带、构造低幅度区、顶底板砂岩及煤层自身,出水量大的井多靠近断裂带、构造低幅度区,或存在顶底板 厚层砂岩含水层,而煤层自身含水量较小;研究区5号煤层南部和北部及中部韩 3-2-025 井区出水量较大,呈现沿断裂带、构造低幅 度区及顶底板厚层砂岩区出水量增大的趋势,与实际排采产水量吻合较好。

关键词 韩城矿区 煤层气井 排采 水源 出水量 预测 断裂带 构造低幅度区 开发方案 DOI:10.3787/j.issn.1000-0976.2014.08.009

Analysis on water sources in a CBM gas well and forecast of water yield quantity: A case study from the Hancheng Mine at the eastern edge of the Ordos Basin

Liu Zhidi¹, Zhao Jingzhou¹, Xu Fengyin², Yang Xiuchun², Zhang Jikun²

(1.School of Earth Sciences and Engineering, Xi'an Shiyou University, Xi'an, Shaanxi 710065, China; 2.PetroChina Coalbed Methane Co., Ltd., Beijing 100028, China)

NATUR. GAS IND. VOLUME 34, ISSUE 8, pp.61-67, 8/25/2014. (ISSN 1000-0976; In Chinese)

Abstract: Pressure reduction by water drainage in a CBM gas well is a key to accelerating the coalbed methane (CBM) desorption, so it is contributive to the reasonable formulation of a CBM development program to find out water sources of drainage and effectively forecast water yield quantity. According to drainage and logging data, based on the principle of "static conditions determined by dynamic conditions while hydraulic conditions forecasted with static conditions", and in combination with the comprehensive analysis on water sources and water yield quantity in coal bed mining, four assessment indicators (the distance from a CBM well to the fault, relative structure amplitude, water-yield grade respectively of a coal bed and its roof and floor) were used as main influencing factors of water yield quantity in CBM production to figure out a water-yield forecasting model and work out plane distribution characteristics of water yields of a CBM gas well in the research area according to the forecasting results. The comprehensive assessment shows that the water yield in CBM production is from the close fault zone, the structure low-amplitude zone, sandstones of roof and floor, or coal beds themselves; most wells with a great water yield are usually situated close to the fault zone, the structure low-amplitude zone, showing that the water yield is increasing gradually from the fault zone, the structure low-amplitude zone to thick sandstones of coal bed roof and floor, which is consistent with that in actual CBM production with water drainage.

Keywords: Hancheng Mine, Ordos Basin, CBM, drainage, water source, water yield, forecast, fault zone, structure low-amplitude zone, development program

作者简介:刘之的,1978年生,副教授,博士;从事煤层气储层测井评价研究工作。地址:(710065)陕西省西安市电子二路东段 18号。电话:15529269858。E-mail:liuzhidi@xsyu.edu.cn

基金项目:陕西省自然科学基础研究计划项目"煤层气水平井测井响应反演方法研究"(编号:2013JQ5008)、陕西省教育厅专项 科研计划项目"煤层气水平井测井环境影响主次剖析及反演方法研究"(编号:2013JK0857)。

鄂尔多斯盆地东缘蕴藏着丰富的煤层气资源,预 测1500m以浅煤层气地质资源量约9×10¹²m³,是 我国煤层气勘探开发的重点区域^[1-2]。煤层气井的生 产是通过抽排煤层及相邻含水层中的地下水来降低煤 储层压力,使煤层中的甲烷释放并向井口运移,因此排 水是降低煤层压力的根本途径^[3]。煤层富水性不仅关 系到吸附气量的大小^[4-5],而且也与排水降压的难易程 度有关。煤层富水性过强,无疑将增加排采的强度,使 煤储层压力很难降低;若煤层富水性弱,则需根据顶底 板与煤层的连通状况及顶底板的含水性而定^[6-7]。查 明煤层气排采水源,并对其出水量进行合理预测,将有 助于煤层气有效地排采。

磁法、电法等技术在定性探测煤层含水性上取得 了较好效果^[8],但不能定量计算含水量;具有较高纵向 分辨率的测井技术,在定量计算砂岩的含水饱和度方 面具有明显的优势^[9-10]。鉴于此,有必要深入挖掘蕴 藏在测井资料中的煤层及顶底板的含水性信息,以韩 城矿区 5 号主力煤层气储层为对象进行研究。

1 煤层气井排采水源分析

若含水层与煤储层水动力联系较强时,煤储层的 供液能力增强,排采难度增大。长期排水,难以获得高 产。排采出水量关系到煤层气井的产能大小,而查明 煤层气井排采水源则是预测出水量的关键。

1.1 近断裂带

已有研究表明,断裂部位及褶皱轴部本身就是富 水地段^[11],若断裂带与含水层连通,则可使煤层气排 采时出水量大大增加。由于断层的存在,导致隔水层 与含水层"无缝对接";此外,断层本身、断层裂隙带及 断层活化导水等都会致使含水量增大^[12]。在断裂带 附近,除构造裂隙较为发育外,断层上下盘的次生节理 破碎带亦是良好的贮水层。当断层糜棱岩为刚性岩石 时,由于大小不等的角砾状碎块之间的粉状充填物较 少,因此断裂带附近的孔隙度较大,为提供地下水的富 集提供了良好的通道;但倘若断层糜棱岩为塑性岩石 时,则胶结得较好,孔隙度较低,储水和导水亦较差。 然而,断裂带附近为塑性岩石,由于煤层与顶底板间弹 性模量间的差异不大,产生的层间扩展压力差亦较小, 在煤层压裂施工时,压裂裂缝容易向顶底板延伸,从而 易于沟通顶底板的含水层,造成排采出水量加大。

研究区韩 3-2-025 井位于近断裂带(图 1),该井 5 号煤层老顶为泥质砂岩,含水性较好。岩石力学参数 计算结果表明,5 号煤层与顶底板弹性模量差异明显, 煤层与顶底板破裂压力差别较大,人工压裂施工难以



图1 5号煤层顶面构造图

压穿泥岩直接顶而沟通老顶的砂岩含水层。韩 3-2-025 井 5 号煤层压裂排采日产水 15 m³。由此可推断 出水主要原因在于该井位于近断裂带,断裂形成中产 生的裂缝沟通了 5 号煤层顶板的含水带或远离该井的 其他含水层。

1.2 构造低幅度区

在断裂系统和砂岩等导水层的影响下,地层水会 流向地下水位较低的构造低幅度部位。向斜构造、断 裂构造及地应力等因素都会对构造低幅度区的含水层 水源给予补给。低幅度构造部位具有地层水的向心流 动机制,煤层顶底板的承压水将流向构造低幅度区。 韩城矿区地下水等势面总体具有东南高、西北低的态 势,水的径流方向由高势面向低势面流动,局部形成向 斜区汇水中心^[12]。

韩试 20 井位于构造低幅度区(图 1),该井 5 号煤 层顶底板为厚层泥岩,含水性较差,即使人工压裂施工 中将顶底板压穿,也不会增加出水量;且该井远离断裂 带,表明断裂对出水的影响不大。该井 11 号煤层的老 顶为石灰岩,该套石灰岩可能成为一套富水性较好的 岩溶含水层,尽管 11 号煤层的直接顶板较厚,难以压 穿并沟通该套石灰岩岩溶含水层。然而,处于高构造 部位的邻井,如泥岩直接顶较薄,或该套石灰岩岩溶含 水层为直接顶,高部位的水将会沿着煤层割理流向构造 低部位的韩试 20 井。该井 5 号、11 号煤层压裂排采初 期日产水 40 m³,表明出水的主要原因在于该井位于构 造低幅度区,高部位含水层中的地层水沿着煤岩割理流 向低构造幅度去的韩试 20 井,致使排采出水量增大。

1.3 顶底板

煤层顶底板为砂岩或石灰岩时,孔隙和裂隙发育, 岩体的含水性增强^[13]。研究区主力煤层顶板的砂岩 地层和底板的石灰岩地层厚度均较大,含水性较好。 如果砂岩为直接顶,由于煤层割理的存在,砂岩含水层 与煤岩成为良好的导水系统,排采时出水量较大;倘若 直接顶为较薄的泥岩,压裂很容易压穿直接顶并沟通 老顶砂岩含水层,排采时出水量亦将会增大。

韩试 5 并 5 号煤层顶板为砂岩,且厚度较厚,表明 顶底板含水性较好;该井远离断裂带和低构造幅度区, 表明断裂系统和构造幅度对排采影响较小。弹性模量 和压力预测结果表明,煤层顶底板弹性模量差较小,且 煤层与顶底板破裂压力差不大,压裂时产生的垂直裂 缝易于沟通顶板的砂岩含水层。该井 5 号煤层压裂排 采日产水 30 m³,表明水源主要来自 5 号煤层直接顶 板的砂岩含水层。

1.4 煤层自身

由于煤层的空隙空间(孔隙和割理)小,与顶底板 砂岩或石灰岩裂隙含水层相比,煤层自身的含水量很 小。地下水在煤层中主要赋存于煤层的孔隙和割理 中,因此孔隙和割理的发育程度不仅决定了煤层的物 性,同时也影响了煤层自身的含水性。煤层的含水性 越大,煤层排采的工作难度越大,煤层中的压力降低幅 度越小,煤层气井的产能也就越差。

韩 3-3-082 井 11 号煤层顶底板为泥岩,且厚度较 厚,顶底板含水性较差;该井远离断裂带和构造低幅度 区,指示断裂和构造幅度对排采出水量的影响较小。 该井 11 号煤层压裂排采日产水 0.5 m³,表明水源主要 来自煤层自身。

综上可知,近断裂带和构造低幅度区产水量较大; 远离断裂带和构造低幅度区,顶底板为厚层砂岩的煤 层气井出水量亦比较大,但顶底板为较厚的泥岩时,产 水量则很小,对煤层气排采较为有益。

2 顶底板及煤层自身排采产水量分析

基于产出水的化学组成、产水量大小及水动力活 跃程度等因素,并考虑到地球物理测井技术对煤层含 水性的映射能力,从顶底板和煤层自身两方面开展产 水量分析。

2.1 产水量敏感性参数分析

2.1.1 顶底板砂岩

煤层直接顶底板为砂岩时,物性较好,且砂岩厚度 越大,则顶底板砂岩的含水性越强,煤层压裂后顶底板 砂岩的地层水易于产出,排采出水量亦较大。如果砂 岩为老顶底,但直接顶底板的泥岩较薄,压裂时容易压 穿直接顶底板的泥岩,致使压裂缝沟通了老顶底的砂 岩而增大出水量,且随着砂岩距煤层越近,越易于压穿 直接顶而沟通砂岩含水层,为此,顶底板砂岩的厚度、孔 隙度及距煤层的距离与煤层排采出水量有较大的关系。

研究中,利用声波时差、砂岩厚度、砂岩距煤层距离 及孔隙度构建了图 2~5 所示的日产水关系图,由此组 图得知,排采日产水与砂岩厚度、孔隙度等参数敏感性 较强,于是可用此组参数来预测排采时砂岩的出水量。



图 3 煤层顶底板日产水量与砂岩厚度关系图

2.1.2 煤层自身

一般来说,煤层的孔隙、割理越发育,则含水性越

砂岩厚度/m



图 4 煤层顶底板日产水量与砂岩距煤层的距离关系图



强^[14]。鉴于此,本研究利用能够较有效反映煤层孔隙 度、割理发育的密度、声波时差和电阻率及煤层厚度构 建煤层出水量关系图(图 6~9),由此组图可得知,声 波时差和煤层厚度与煤层出水量关系较为密切,煤层





体积密度和电阻率对煤层含水性亦具有一定的敏感 性。因此可以利用该组参数来评价煤层的出水性。

2.2 煤层排采产水量预测模型

2.2.1 顶底板

基于上述研究可知,煤层顶底板的出水性与声波

时差、砂岩厚度、孔隙度及砂岩距煤层距离具有良好的 相关性。由于声波时差地反映砂岩的孔隙度较好,故 在分析评价时只用孔隙度。于是,构建与煤层厚度、孔 隙度及砂岩距煤层距离3个参数相关的煤层顶底板产 水量综合评价参数(W)。求取W的公式为:

$$W = C_1 H + C_2 \varphi + C_2 S \tag{1}$$

式中 H 为砂岩厚度, m; φ 为砂岩孔隙度, %; S 为砂 岩距煤层的距离, m; C_1 、 C_2 、 C_3 分别为砂岩厚度、孔隙 及砂岩距煤层距离的权系数, 无量纲。

实际资料处理中,对砂岩厚度、砂岩孔隙度及砂岩 距煤层的距离这 3 个评价指标进行归一化处理;并根 据专家经验对 $H_x \varphi_x S$ 参数取权值,本研究 $C_1 (C_2 (C_3))$ 分别取 0.3 (0.4 (0.3)。

利用上述方法求取的综合评价参数(W)构建了如下顶底板出水量预测模型:

 $Q_{\rm w} = 1.887 \ 9e^{0.376 \ 7W}$ $R^2 = 0.800 \ 1$ (2) 式中 $Q_{\rm w}$ 为排采出水量,m³/d。

2.2.2 煤层自身排采产水量预测模型

由煤层排采自身产水量敏感性参数研究可知,密度、声波时差、电阻率及煤层厚度与煤层出水量关系较为密切,于是,利用该组参数构建了如下式所示的煤层

自身排采出水量预测模型。即

 $Q_{\rm w} = -7.518 - 0.375 DEN + 0.021 AC -$

0.184log(RT) + 0.128H R² = 0.739 (3)
 式中 DEN 为体积密度,g/cm³;AC 为声波时差, μs/m;RT为电阻率,Ω•m。

2.3 含水性平面分布特征

2.3.1 顶底板

根据研究区排采产水量的大小,结合煤矿出水含 水级别划分标准,对研究区煤层顶底板的含水级别进 行了划分(表 1)。

| 类型 | 含水级别 | 产水量/(m ³ • d ⁻¹) |
|----|------|---|
| Ι | 特高含水 | >20 |
| Ш | 高含水 | $10 \sim 20$ |
| Ш | 中含水 | $5\!\sim\!10$ |
| IV | 低含水 | $<\!\!5$ |

基于产水量单井测井预测结果,并依据表1所示 的顶底板含水级别划分标准,绘制了如图10所示的顶 底板含水性平面分布图。由图10可知,5号煤层顶板南



图 10 5 号煤层顶底板含水性平面分布图

部含水性最强,东北部次之,其他区域较弱;底板南部、 中部韩 3-2-025 井区含水性较强,其他区域较弱。 2.3.2 煤层

• 6 •

诸如上述煤层顶底板含水级别划分方法,对研究 区煤层含水级别进行了划分(表 2)。

| | 含水级别 | 产水量/(m ³ ・d ⁻¹) |
|----|------|--|
| T | 特高含水 | >2.0 |
| П | 高含水 | $1.0 \sim 2.0$ |
| Ш | 中含水 | $0.5 \sim 1.0$ |
| IV | 低含水 | <0.5 |

表 2 煤层含水级别划分标准表

基于煤层自身产水量测井预测结果及上述划分标准,编绘了5号煤层含水性平面分布图(图 11)。由图 11可知,5号煤东南部韩试5、韩试20井区,及西南部宜 18-20、韩试6井区含水性较强,其他区域则相对较弱。

> 宜4-08 韩试19 白毛岭

> > 韩 4-20

韩 10-11

韩试 11

韩武 10

Π

菌稀*5*

韩 3-2-025

宜3-17

韩3-1-012

徐村

Ш

韩 3-3-082

张家以

韩3-5-096

乱麻梁

黄牛坡

韩试2 寺后塔

韩武9

朝武7

井位

花马庄 韩 8-03

沟口村

宜18-20

宜14-18 宜13-11

大柳村

 阿池村

 韩试 8

地名

吴家沟

韩试4

梁背后

白白耳

 \sim

储量区范围

3

煤层气井排采出水量综合评价

T

图 11 5 号煤层含水性平面分布图

3.1 煤层含水量单井预测

由前述研究可知,煤层排采时出水量大的井受断

层、构造幅度、顶底板及煤层自身的含水性等影响,为 此本研究利用距断层的距离、相对构造幅度、煤层及其 顶底板的含水级别4个参数,构建如下煤层气排采出 水量综合评价模型。即

 $Q_{w} = A_{1}D + A_{2}RSA + A_{3}CWL + A_{4}RWL$ (4) 式中 D 为距断层的距离,m;RSA 为相对构造幅度, m;CWL、RWL 分别为煤层和顶底板的含水级别,无 量纲。

基于实际排采产水量翔实分析,并结合专家经验, 将式(4)中的权系数确定为: $A_1 = 0.35$, $A_2 = 0.25$, $A_3 = 0.35$, $A_4 = 0.05$ 。

利用此方法对煤层日产水量进行预测。韩试3井 5号煤预测产水量为2.3 m³,实际排采初期产水量为2 m³,两者较为接近,从而说明本研究构建的煤层产水 量预测模型具有一定的实用性。

3.2 煤层气井排采出水量平面分布特征

基于煤层气排采出水量预测结果,编绘了研究区 5号煤层含水性平面分布特征图(图 12)。由该图可 知,5号煤层南部和北部及中部韩 3-2-025 井区出水量 较大,呈现沿断裂带、构造低幅度区及顶底板厚层砂岩 区出水量增大的趋势。



• 7 •

韩试7井预测产水水量较高,为高产水井区,该井 5号煤层压裂排采,日产水25 m³;宜13-11 井预测的 产水量较小,为低产水井区,该井压裂5号煤层压裂排 采,日产水仅为0.5 m³。总体上来看,预测的产水量 与实际排采产水量较为吻合。

4 结论

1)研究区煤层气井排采出水水源主要来自4个方面:①近断裂带,煤层气井位于构造裂缝发育的断层附近时,出水量往往较大;②构造低幅度区,构造低幅度 区含水性较好,排采出水量较大;③顶底板砂岩,随着 顶底板砂岩孔隙度、厚度的增大,排采出水量亦增加; ④煤层自身,煤层自身含水量较小,对排采影响不大。

2)研究区 5 号煤层的排采出水量分析表明,近断 裂带和构造低幅度区排采出水量较大,远离断裂带和 构造低幅度区,但顶底板砂岩含水层也会致使排采出 水量增大。总体上呈现南部和北部及中部韩 3-2-025 井区出水量较大,沿断裂带、构造低幅度区及顶底板砂 岩区出水量较大,是排采的不利区域。

- 参考文献
- [1] 接铭训.鄂尔多斯盆地东缘煤层气勘探开发前景[J].天然 气工业,2010,30(6):1-6.

JIE Mingxun.Prospects in coalbed methane gas exploration and production in the eastern Ordos Basin[J].Natural Gas Industry,2010,30(6):1-6.

- [2] 冯三利,胡爱梅,叶建平,等.中国煤层气勘探开发技术研究
 [M].北京:石油工业出版社,2007:1-8.
 FENG Sanli, HU Aimei, YE Jianping, et al. Exploration and development technology research of coalbed methane in China[M].Beijing:Petroleum Industry Press,2007:1-8.
- [3] 倪晓明,苏现波,张小东,等.煤层气开发地质学[M].北京: 化学工业出版社,2010:31-51.
 NI Xiaoming, SU Xianbo, ZHANG Xiaodong, et al.Coal-

bed methane development geology [M]. Beijing: Chemical Industry Press, 2010: 31-51.

- [4] SCOTT A R. Hydrogeologic factors affecting gas content distribution in coal beds [J]. International Journal of Coal Geology, 2002, 50(1): 363-387.
- [5] YAO Yanbin, LIU Dameng, QIU Yongkai. Variable gas content, saturation, and accumulation characteristics of Weibei coalbed methane pilot-production field in the southeastern Ordos Basin, China [J]. AAPG Bulletin, 2013, 97 (8):1371-1393.
- [6] 孟召平,田永东,李国富.煤层气开发地质学理论与方法 [M].北京:科学出版社,2010:113-235.

MENG Zhaoping, TIAN Yongdong, LI Guofu.Theory and method of coalbed methane development geology[M].Beijing:Science Press,2010:113-235.

- [7] ZHANG Pingsong, WU Jiansheng, LIU Shengdong. Testing with high density resistivity method in prevention and cure for mine water disaster and its applied effect[J].Journal of Coal Science & Engineering, 2007, 13(2):165-169.
- [8] 彭鉴.井下瞬变电磁法在巷道底板含水性探测的应用[J]. 中国煤炭地质,2012,24(7):68-72. PENG Jian. Application of underground TEM in roadway floor water-bearing property detection[J].Coal Geology of China,2012,24(7):68-72.
- [9] 汪洋.地震多属性拟测井多参数反演预测煤层顶底板岩石 赋水性研究[J].中国煤炭地质,2012,24(4):56-61.
 WANG Yang.A study on coal roof and floor rock aquosity prediction through seismic multiattribute pseudolog multiparameter inversion[J].Coal Geology of China,2012,24(4):56-61.
- [10] 侯俊胜.煤层气储层测井评价方法及其应用[M].北京:冶金工业出版社,2000:124-147.
 HOU Junsheng.Coal bed gas reservoir well logging evaluation method and its application[M].Beijing:Metallurgical Industry Press,2000:124-147.
- [11] 申秀颀.含煤地层中断层突水机理探讨[J].西安科技大学 学报,2013,33(3):259-264.
 SHEN Xiuqi. Water inrush mechanism of faults in coal-

bearing strata[J].Journal of Xi'an University of Science and Technology,2013,33(3):259-264.

[12] 田文广,汤达祯,孙斌,等.鄂尔多斯盆地东缘含煤地层水 动力条件及其控气作用[J].高校地质学报,2012,18(3): 433-437.

TIAN Wenguang, TANG Dazhen, SUN Bin, et al.Hydrodynamic conditions and their controls of gas in coal-bearing strata in eastern edge of the Ordos Basin[J].Geological Journal of China Universities,2012,18(3):433-437.

[13] 卜庆林,陈成星,杨成超,等.煤层顶板岩层富水性分区指标及其涌水量预测[J].山东科技大学学报:自然科学版, 2005,24(3):28-31.

BU Qinglin, CHEN Chengxing, YANG Chengchao, et al.Zoning index of rich water-bearing roof strata and water inrush forecasting in coal seams[J].Journal of Shandong University of Science and Technology:Natural Science Edition,2005,24(3):28-31.

 [14] PERRY E F.Modelling rock-water interactions in flooded underground coal mines, Northern Appalachian Basin[J].
 Geochemistry Exploration Environment Analysis, 2001, 1 (1):61-70.