英买力气田群部分井出砂原因分析

刘加元 刘峰 高贵洪 关增武 吕波 (中国石油塔里木油田公司天然气事业部)

刘加元等.英买力气田群部分井出砂原因分析.天然气工业,2008,28(10):18-20.

摘 要 英买力凝析气田群地理位置位于新疆维吾尔自治区新和县与温宿县境内,构造位置处于库车前陆盆地前缘隆起带西端。该气田群包括英买7—19、羊塔1、玉东2、羊塔5等8个油气田,油气藏类型复杂,除羊塔5为挥发性油藏外,其余均为凝析气藏。根据组合模量法计算,该气田群内所有区块均不应出砂,然而测试及生产中却发现部分井存在出砂的情况。为此,对该气田群部分井出砂原因进行了分析,结果认为:英买力气田储层物性好,孔隙度大,岩石胶结不致密,老井地层在完井液长期浸泡后会对近井地层的岩石胶结物造成一定程度的破坏,从而造成地层出砂,但这种出砂与岩石骨架出砂有着本质的区别,只是发生在近井地层的小范围之内,不会造成大面积出砂,更不会引起地层垮塌堵塞井筒或影响产能。通过现场放大生产压差试验,证实了上述结论的可靠性。

主题词 塔里木盆地 英买力气田群 凝析油气田 出砂 原因 生产能力 影响

英买力凝析气田群地理位置位于新疆维吾尔自治区新和县与温宿县境内,构造位置位于库车前陆盆地前缘隆起带西端,西邻阿瓦提凹陷,南邻满加尔凹陷,北邻秋里塔克背斜构造带。该气田群包括英买7—19、英买17、英买21、英买23、羊塔1、羊塔2、羊塔5、玉东2等8个油气田,气藏类型复杂。除羊塔5为挥发性边底水油藏、英买7—19和玉东2为块状底水凝析气藏、羊塔1古近系为层状边水凝析气藏外,其余均为带底油的块状底水凝析气藏。

开发方案设计总动用天然气地质储量 680.55×10^8 m³,动用凝析油与黑油地质储量 $2.388.1 \times 10^4$ t。设计总井数 42 口,包括生产井 33 口、备用井 4 口、观察井 5 口,其中新钻井 28 口 (3 口水平井、25 口直井),利用老井 14 口。建成年产气 26.21×10^8 m³、年产油 54.86×10^4 t 的产能规模。

一、储层特征及出砂情况

1.储层特征

英买力气田群储层为古近系和白垩系,岩石以细砂岩为主,各气藏平均孔隙度为 $12.8\% \sim 21.5\%$,渗透率为 $99.32\times 10^{-3}\sim 1.049.7\times 10^{-3}~\mu\text{m}^2$,储层的均质程度为非均质—相对均质。

英买7凝析气田古近系底砂岩储层以棕红色、 浅灰色细砂岩为主,粉细砂岩、含砾砂岩、中细砂岩、 泥岩、粉砂质泥岩等呈不等厚互层,属于典型的陆相冲积环境。主力气藏英买 7—19 储层平均孔隙度为 19.72%,渗透率为 $1.049\times10^{-3}~\mu\text{m}^2$,属于中孔高渗储层。

羊塔克凝析气田古近系及白垩系储层主要为黄褐色、棕褐色细砂岩、粉细砂岩,含少量泥岩。泥岩颜色为红色、棕褐色,属于典型的陆相冲积环境。主力气藏储层以块状砂岩为主,孔隙度为 $14.55\% \sim 21.5\%$,渗透率为 $99.33 \times 10^{-3} \sim 389.99 \times 10^{-3}$ μm^2 ,属于中一高孔渗储层。

玉东 2 凝析气田白垩系为一套以棕红色细砂岩为主的厚层块状砂岩,夹薄层棕褐色泥岩、泥砾岩。平均孔隙度为 17.44%,平均渗透率为 73.5×10^{-3} μm^2 ,为中一高孔渗储层。

2.出砂情况

油气井中,储层岩石内在强度即地层岩石颗粒之间的内聚力和颗粒间的摩擦力是影响地层出砂的主要因素。国外公司对此已进行了研究,并得出了计算方法^[1],即组合模量法(Mobil 公司方法)。

该方法采用声速及密度测井资料,用下式计算岩石的弹性组合模量(E_c):

 $E_{\rm c} = 1.34 \times 1.010 \times \sigma / (\Delta t_{\rm c})^2$

根据分析和现场情况, E_c 值越小, 出砂可能性越大。当 E_c 值大于 20 685 MPa(或 3×10^6 psi, 注:

作者简介:刘加元,1979年生,工程师;主要从事油气藏开发研究工作。地址:(841000)新疆维吾尔自治区库尔勒市塔里 木油田公司天然气事业部。电话:13565005579。E-mail:tz ljy@ 163.com 1 psi=0.689 476 MPa,下同)时,油气井不出砂。

对英买力气田群各区块岩石弹性组合模量 Ec 进行计算,所有储层 Ec 值均大于 3×10⁶ psi(表 1)。因此完井时未考虑出砂影响。然而从完井测试及投产后的实际开发情况来看,部分井却存在出砂的现象(表 2)。由于出砂危害极大,对井下和地面设备严重磨蚀,所以弄清楚出砂的原因,并提出合理的解决办法和建议,对保证气田的稳定生产,最大限度地提高单井产量,实现气田的合理高效开发就显得尤其重要^[2]。为此,需要对已经发生的出砂现象进行细致深入的分析。

表 1 英买力凝析气田群储层出砂预测表

气藏或井号	层位	井段(m)	$E_{\rm C} (\times 10^6 \ \mathrm{psi})$
羊塔 1	Е	5 240 .0~5 307 .0	7.28
	K	5 330 .0~5 780 .0	6.17
玉东 2	K	4 728 .6~4 732 .1	5.76
	K	4 733 .0~4 736 .2	5.21
	K	4 737 .5~4 739 .9	6.23
	K	4 740 .5~4 745 .2	5.49
	K	4 763 .9~4 767 .8	4.68
英买 701	Е	4 661 .5~4 671 .0	3.25
		4 678 .0~4 771 .0	3.60

表 2 英买力气田群正式投产后单井出砂情况统计表

序号	井号	检查日期	油嘴 (mm)	出砂 情况	生产压差 (MPa)
1	英买 701	2007-09	7	微量	2.27
2	英买 7—1	2007-09	10	微量	1.25
3	英买 7—H2	2007-09	10	微量	1.73
4	英买 19	2007-09	8	微量	3.67

玉东 2 井完井试油时在用 8 mm 和 7 mm 油嘴生产时,存在出砂现象,换为更小的 6 mm 油嘴后,则无出砂现象。投产后,该井先后用 6 mm 和 7 mm 油嘴生产,现场观察没有明显出砂。但根据油嘴刺大及井口除砂器检查情况来看,尚有其他几口井在生产中也存在轻微出砂现象,但这种出砂对单井产能并无影响,对管线的腐蚀情况还有待腐蚀监测等资料的进一步论证。

由于完井时未考虑出砂的影响,仅在部分单井 井口安装了除砂器,故生产过程中需密切关注产量 和油压的变化情况,发现出砂现象及时处理,通过控 制生产压差等方式来减少出砂对生产的影响^[3-4]。

二、出砂原因分析

1.玉东 2 气田

地层岩心的弹性模量实验证明,玉东2气田在正常生产时地层不可能出砂,而实际测试和生产中却存在出砂的情况。通过对该区块单井测试资料进行查看,除玉东2井外,玉东23井在测试过程中最早所取3个样中见到少量砂,但后来所取样则未见到出砂,说明这种出砂仅是由于射孔后测试初期的正常现象,不足为虑。同区块另外两口井分别采用6mm和8mm油嘴测试则不出砂。

在实际生产中也出现了类似的特征,该区块于2007年4月21日投产,玉东2—1 井未出现油嘴刺大的情况,而玉东2—2 和玉东2—3 井在2007年6月9日检查油嘴时出现一次刺大的情况,其中玉东2—2 井为5 mm油嘴刺大0.3 mm、玉东2—3 井为6 mm油嘴刺大0.2 mm。测试中出砂比较严重的玉东2 井先后采用过6 mm和7 mm两种工作制度,仅2007年检查除砂器时发现有少量砂,2008年后3次检查均未再发现有砂,说明出砂现象已逐步缓解甚至消除。

玉东 2 井是该区块的发现井,1997 年 10 月完 钻,而其余 3 口井则均是在 2005~2006 年产能建设时新钻井。因此,玉东 2 井出砂仅仅是因为老井地层在完井液长期浸泡和射孔对近井地层的岩石胶结物造成了一定程度的破坏的正常反应,但这种破坏造成的出砂是有限的短期现象,对玉东 2 井除砂器的定期检查结果,也证明了该理论和结论的正确性[5]。

2.英买 7—19 气田

英买 7—19 是英买力气田群的主力气藏,储层物性最好,平均孔隙度为 19.72%,渗透率高达 1 049 \times 10⁻³ μ m²,属于中孔高渗储层,岩石胶结相对疏松。从弹性模量来看,该区块的英买 701 井产层段岩石的弹性模量为 3.25 \times 10⁶ psi,最接近 3.0 \times 10⁶ psi 的出砂临界弹性模量,该井由于是老井,在修井作业后进行了原井段补孔,重复射孔对储层段应力场影响较大,测试时出砂较严重,但正式投产后出砂量逐渐减少,目前用 9 mm 油嘴生产无出砂现象,说明该气田出砂也非由地层垮塌所引起。

三、主要结论及认识

(1)英买力气田储层物性好,孔隙度大,岩石胶结不致密,老井地层在完井液长期浸泡后会对近井地层的岩石胶结物造成一定程度的破坏,从而造成

地层出砂的假象。但这种出砂与岩石骨架出砂有着 本质的区别,只是发生在近井地层的小范围之内,不 会造成大面积出砂,更不会引起地层垮塌堵塞井筒 或影响产能。

- (2)重复射孔会使得射孔井段的应力场发生复杂的变化,对胶结不致密的储层会造成一定程度的破坏引起出砂,但这种出砂也仅局限于井筒附近。
- (3)只要不是地层垮塌引起的岩石骨架出砂,而 仅仅是岩石或孔隙内部表面引起的出砂现象,随着 生产的继续,出砂情况多会逐步缓解直至解除。
- (4)英买力气田群在实际生产中仅在玉东2和 英买7—19气田的部分单井发现了出砂现象,需对 这些单井的生产情况密切跟踪。在羊塔1区块发现 过单井油嘴刺大的情况,但这可能是投产初期由于 高产气流对岩石的冲刷作用所致,不需特别处理。

符号说明

Ec 为岩石弹性组合模量 ,M Pa ; α 为地层岩石体积密度 , g/cm^3 ; Δt 为纵波声波时差 , $\mu s/m$ 。

参考文献

- [1] 左星, 申军武, 李微, 等.油气井出砂预测方法综述[J].西部探矿工程, 2006(12):93-96.
- 「2]李颖川.采油工程「M].北京:石油工业出版社,2002.
- [3]李孝军,李文涛,张海君.济阳坳陷裂解气成藏分析及勘探方向[J].油气地质与采收率,2005,12(1):42-45.
- [4] 胡济世.异常高压、流体压裂与油气运移(上)[J].石油勘 探与开发,1989,16(2):16-23.
- [5] 范学平.气藏出砂判别方法探讨及其在东海平湖油气田气井配产中的应用[J].中国海上油气,2005,17(3):183-186.

(修改回稿日期 2008-09-01 编辑 居维清)