

交流系统接地故障对直流换相失败的影响分析

尹广力

(国网北京昌平供电公司 北京 102200)

摘要: 换相失败是高压直流输电系统中常见的故障之一,而受端交流系统故障是诱发换相失败的重要原因。利用序分量法详细推导了交流系统发生不同接地故障时换相电压与线电压过零点偏移的变化情况,比较系统地分析了各种交流侧接地故障对换相失败的影响。分析结果表明:不同的故障类型对阀的换相过程影响不同;随着过渡电阻的变化,换相电压过零点偏移可能会从超前转为滞后;并基于理论分析结果对关断角的表达式进行了相应的修正。最后以天广直流输电系统为原型,利用PSCAD搭建了双极HVDC仿真模型,验证了结论的正确性;并利用仿真结果对影响换相失败的两大因素,即换相电压和过零点偏移的影响程度进行了探讨。

关键词: 换相失败;序分量法;过渡电阻;换相电压;相位偏移

Abstract: As one of the most common faults in HVDC transmission system, commutation failure is considered to be caused mostly by AC system faults in the receiving-end. A detailed analysis of the relationship between commutation voltage reduction and line voltage zero-crossing point drift is given when various types of grounding faults occur in AC system by using sequence components method. Thus the systemic analysis about the impacts of grounding faults on commutation failure is presented. The results indicate that the influence on commutation process varies with fault types, and the phase of commutation voltage may change from lead to lag compared to the voltage before the faults as the transition resistance changes. The expressions for extinction angle is modified correspondingly based on the theoretical analysis results. A bi-polar HVDC simulation model is established with PSCAD/EMTDC based on Tian-Guang HVDC transmission system, which verifies the correctness of the conclusion. A further discussion is presented about the effects of commutation voltage reduction and line voltage zero-crossing point phase shift on the commutation failure according to the simulation results.

Key words: commutation failure; sequence components method; transition resistance; commutation voltage; phase shift

中图分类号: TM726 文献标志码: A 文章编号: 1003-6954(2015)02-0054-05

DOI:10.16527/j.cnki.cn51-1315/tm.2015.02.013

换相失败是高压直流输电系统中最常见的故障之一,它将导致直流电压降低、输送功率减少、电流增大、换流阀寿命缩短、换流变压器直流偏磁及逆变侧弱交流系统过电压等不良后果^[1]。若采取的控制措施不当,还会引发后继的换相失败,严重时将导致直流传输功率中断,使整个系统失去稳定,影响电网的安全运行^[2-5]。引发直流输电系统换相失败的原因可分为两大类:第一类是直流输电系统自身的故障;第二类是受端交流系统故障或扰动。其中换相失败对交流系统的故障尤为敏感,交流侧故障是诱发换相失败的主要原因^[6]。因此研究交流侧故障对换相失败的影响具有重大意义。

现利用序分量法,充分考虑了实际短路故障中存在过渡电阻的因素,比较系统地分析了各种接地故障对换相失败的影响,并详细推导了交流系统故障时换相电压幅值和过零点偏移角度之间的关系,

同时对关断角的表达式进行了相应的修正。最后基于EMTDC/PSCAD仿真模型验证了结论的正确性,并探讨了换相电压与过零点偏移对换相失败不同的影响程度。

1 换相失败的机理

当两个桥臂之间换相结束后,刚退出导通的阀在反向电压作用的一段时间内,如果未能恢复阻断能力或在反向电压期间换相过程一直未能进行完毕,这两种情况在阀电压转变为正向时,被换相的阀都将向原来预定退出导通的阀倒换相,即换相失败^[1]。换相失败的根本原因是关断角 γ 过小^[9]。当逆变侧交流系统发生不对称故障并使换相电压过零点前移角度 ϕ 时,逆变器关断角的表达式为^[10]

$$\gamma = \arccos(\sqrt{2}kI_d X_c / U_L + \cos\beta) - \Phi \quad (1)$$

式中 k 为换流变压器的变比; X_c 为换相电抗; U_L 为换流母线线电压有效值; β 为越前触发角。显然, 发生对称性故障时 $\Phi = 0$ 。

当 $\gamma < \gamma_{\min}$ 时表示直流系统发生换相失败。其中 γ_{\min} 对应换流阀恢复阻断能力所需的时间, 考虑到串联元件的误差, 一个可控硅阀的恢复时间 $\gamma_{\min} \approx 10^\circ$ [8]。

2 交流侧接地故障对换相失败的影响

交流侧故障对换相失败的影响主要体现在换相电压幅值变化和线电压过零点偏移(不对称故障)两个方面, 因此下面的分析主要围绕这两个方面展开。需要指出的是: HVDC 输电系统一般采用 12 脉动换流器, 为了便于分析, 以 Y 型换流器为例, D 型换流器的分析方法与此相同, 不再赘述。

2.1 单相接地短路

设故障前网侧交流母线处的 A 相电压标幺值为 $\dot{U}_{A101} = 1 \angle 0^\circ$, 如图 1 所示。

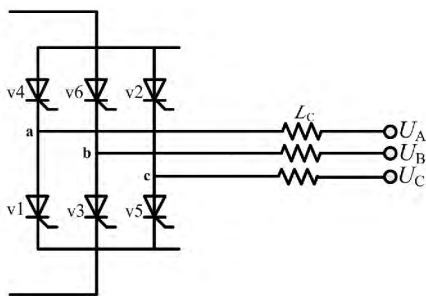


图 1 三相桥式逆变器等效电路

则网侧的三相线电压表达式为

$$\begin{cases} \dot{U}_{AB101} = \dot{U}_{A101} - \dot{U}_{B101} = \sqrt{3} \angle 30^\circ \\ \dot{U}_{BC101} = \dot{U}_{B101} - \dot{U}_{C101} = \sqrt{3} \angle -90^\circ \\ \dot{U}_{CA101} = \dot{U}_{C101} - \dot{U}_{A101} = \sqrt{3} \angle 150^\circ \end{cases} \quad (2)$$

在直流系统没有出现换相失败的情况下, 如果交流侧发生 A 相接地故障, 那么由故障分析可知, 短路点的各序电流、电压为

$$\dot{I}_{A1} = \dot{I}_{A2} = \dot{I}_{A0} = \frac{\dot{E}_A}{j(x_{1\Sigma} + x_{2\Sigma} + x_{0\Sigma}) + 3R_f} \quad (3)$$

$$\begin{cases} \dot{U}_{A1} = \dot{E}_A - jx_{1\Sigma} \dot{I}_{A1} \\ \dot{U}_{A2} = -jx_{2\Sigma} \dot{I}_{A1} \\ \dot{U}_{A0} = -jx_{0\Sigma} \dot{I}_{A1} \end{cases} \quad (4)$$

式中 \dot{E}_A 为故障前短路点处的空载电势, 取 $1 \angle 0^\circ$; R_f 为故障点的过渡电阻; $x_{1\Sigma}$ 、 $x_{2\Sigma}$ 、 $x_{0\Sigma}$ 为故障点向网络看进去的正、负、零序等值电抗。

将各序分量叠加后即可得到故障点处的 ABC 三相电压, 而换相电压实际为换流变阀侧线电压, 因此需分析故障前后阀侧线电压的变化情况。但注意到对于 Y 型换流变压器, 假设变比为 1, 则原、副边的相电压幅值、相位均相同, 因此仅需分析网侧的线电压变化情况即可。另外, 通常假设电力系统的正负序阻抗近似相等, 即 $x_{1\Sigma} = x_{2\Sigma}$, 由此得到的故障后网侧各个线电压如式(5)。

$$\begin{cases} \dot{U}_{AB} = \dot{U}_A - \dot{U}_B = \sqrt{3} \angle 30^\circ - j3x_{1\Sigma} \frac{1}{j(k+2)x_{1\Sigma} + 3R_f} \\ \dot{U}_{BC} = \dot{U}_B - \dot{U}_C = \sqrt{3} \angle -90^\circ \\ \dot{U}_{CA} = \dot{U}_C - \dot{U}_A = \sqrt{3} \angle 150^\circ + j3x_{1\Sigma} \frac{1}{j(k+2)x_{1\Sigma} + 3R_f} \end{cases} \quad (5)$$

式中, 系数 $k = x_{0\Sigma} / x_{1\Sigma}$ 。

(1) \dot{U}_{AB} 随过渡电阻的变化

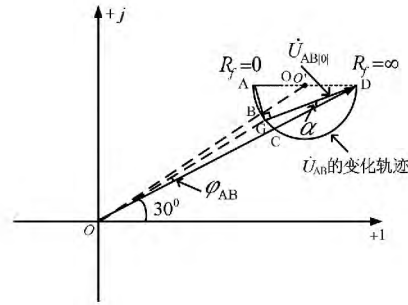
经推导对于形如 $\frac{1}{R+jx}$ 的表达式, 当 x 不变, R 从 0 增大到 ∞ 时的轨迹是复平面上的半圆, 直径为 $\frac{1}{x}$ 。于是, 由式(5)可得 \dot{U}_{AB} 的变化轨迹如图 2 所示, 其中半圆的直径 $|AD| = \frac{3}{k+2}$ 。

由图 2 可知: ①随着 R_f 从 0 逐渐增大为 ∞ , \dot{U}_{AB} 的相位从超前变化到滞后 \dot{U}_{AB101} , C 为临界变化点, 对应的过渡电阻, 可称为中值电阻。② \dot{U}_{AB} 的幅值 m_{AB} 随着 R_f 的增大并不单调变化。在弧 AB 上 m_{AB} 随着 R_f 的增大而逐渐减小, 在弧 BD 上 m_{AB} 随着 R_f 的增大而逐渐增大。因此 m_{AB} 存在最小值, 即 $|OB|$ 。为了给出定量的分析结果, 一般可取 $k = 3$ [17], 此时 $1.180 \leq m_{AB} \leq 1.732$ 。

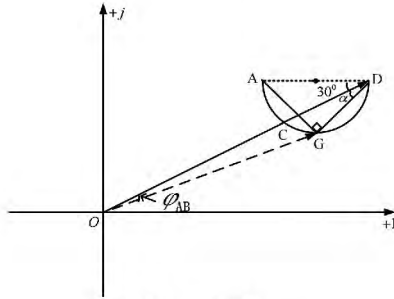
由上述分析可知, 随着 R_f 的不断增大, \dot{U}_{AB} 将由超前变化为滞后于 \dot{U}_{AB101} , 其偏移的角度 φ_{AB} 计算如下。

1) \dot{U}_{AB} 超前于 \dot{U}_{AB101}

此时对应的 \dot{U}_{AB} 轨迹位于弧 AC 上, 其中 G 为弧 AC 任一点, 如图 2(a) 所示, 则 $|OG| = m_{AB}$, 在 $\triangle OGD$ 中有



(a) \dot{U}_{AB} 超前 $\dot{U}_{AB|0|}$



(b) \dot{U}_{AB} 滞后 $\dot{U}_{AB|0|}$

图 2 \dot{U}_{AB} 的变化轨迹图

$$\frac{|OG|}{\sin\alpha} = \frac{|GD|}{\sin\varphi_{AB}} = \frac{|OD|}{\sin(180^\circ - \alpha - \varphi_{AB})} \quad (6)$$

式中, $|GD| = |AD| \cos(30^\circ - \alpha)$

由 $\frac{|OG|}{\sin\alpha} = \frac{|OD|}{\sin(180^\circ - \alpha - \varphi_{AB})}$ 可得到

$$\frac{\cos\alpha}{\sin\alpha} = \frac{\sqrt{3} - m_{AB} \cos\varphi_{AB}}{m_{AB} \sin\varphi_{AB}} \quad (7)$$

记 $R = \sqrt{3} - m_{AB} \cos\varphi_{AB}$, $S = m_{AB} \sin\varphi_{AB}$, 进一步可以求得

$$\cos^2\alpha = \frac{R^2}{R^2 + S^2} \quad (8)$$

又由于 $\frac{|OG|}{\sin\alpha} = \frac{|GD|}{\sin\varphi_{AB}}$ 展开化简为

$$m_{AB} \sin\varphi_{AB} = \frac{3}{2(k+2)} \left[\frac{1}{2} + \frac{\sqrt{3}}{2} \sin 2\alpha - \frac{1}{2} \cos 2\alpha \right] \quad (9)$$

由式(8)可得

$$\begin{cases} \sin 2\alpha = 2 \sin\alpha \cos\alpha = 2 \frac{S}{R} \cos^2\alpha = \frac{2SR}{R^2 + S^2} \\ \cos 2\alpha = 2 \cos^2\alpha - 1 = \frac{R^2 - S^2}{R^2 + S^2} \end{cases} \quad (10)$$

将其代入式(9)中, 即得

$$m_{AB} \sin\varphi_{AB} = \frac{3}{2(k+2)} \frac{S^2 + \sqrt{3}SR}{R^2 + S^2} \quad (11)$$

式(11)即为故障后的 AB 线电压超前时电压幅值与过零点偏移角度之间的关系。

2) \dot{U}_{AB} 滞后于 $\dot{U}_{AB|0|}$

此时对应的 \dot{U}_{AB} 轨迹在弧 CD 上, 其中 G 为弧 CD 上任一点, 如图 2(b) 所示, 则最终分析结果为

$$m_{AB} \sin\varphi_{AB} = \frac{3}{2(k+2)} \frac{\sqrt{3}SR - S^2}{R^2 + S^2} \quad (12)$$

(2) \dot{U}_{BC} 随过渡电阻的变化

由式(5)可知 $\dot{U}_{BC} = \dot{U}_B - \dot{U}_C = \dot{E}_{BC} = \sqrt{3} \angle -90^\circ$, 即 \dot{U}_{BC} 在故障前后始终保持不变。

(3) \dot{U}_{CA} 随过渡电阻的变化

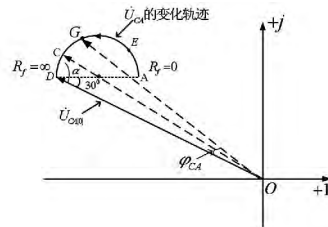


图 3 \dot{U}_{CA} 的变化轨迹图

\dot{U}_{CA} 在单相经过过渡电阻短路时的相量图及其变化轨迹如图 3 所示。由图 3 可知: ①随着过渡电阻 R_f 从 0 增大到 ∞ , \dot{U}_{CA} 的幅值 m_{CA} 先增大后减小, 即在弧 AC 上 m_{CA} 随着 R_f 的增大而增大, 在弧 CD 上, m_{CA} 随着 R_f 的增大而减小, 幅值最大值出现在 C 点。当 $k=3$ 时, $1.249 \leq m_{CA} \leq 1.780$ 。② \dot{U}_{CA} 始终超前 $\dot{U}_{CA|0|}$, 但相对后者偏移的相位大小(记作 φ_{CA})并不随着过渡电阻的增大而单调变化。在弧 AE 上, 随着 R_f 从 0 逐渐增大, φ_{CA} 也增大, 在 E 点(E 为圆的切点)之后 R_f 仍不断增大, φ_{CA} 则不断减小, 直到为 0。

设 G 为半圆上任一点, 则 $|OG| = m_{CA}$, 则 \dot{U}_{CA} 相对 $\dot{U}_{CA|0|}$ 的相位偏移 φ_{CA} 与幅值的关系为

$$m_{CA} \sin\varphi_{CA} = \frac{3}{2(k+2)} \frac{S^2 + \sqrt{3}SR}{R^2 + S^2} \quad (13)$$

式中 $R = \sqrt{3} - m_{CA} \cos\varphi_{CA}$, $S = m_{CA} \sin\varphi_{CA}$ 。

表 1 给出了交流侧发生 A 相接地故障时, 换相电压的幅值与过零点偏移角度之间的关系。

通过表 1 可以看出: ①3 个线电压中只有 \dot{U}_{AB} 存在过零点前移的情况, 而且角度较大, 考虑到此时的过渡电阻较小, 所以换相压降也比较大, 因此使得其控制的换流阀变小, 容易引起换相失败; ②随着过渡电阻的增大, \dot{U}_{AB} 呈现滞后的相位偏移, 因此在计算 AB 对应控制的换流阀关断角时, 应对式(2)做适当修正为

$$\gamma = \arccos(\sqrt{2}kI_d X_c / U_L + \cos\beta) \mp \Phi(R_f) \quad (14)$$

表1 A相接地故障时线电压幅值与相位偏移的关系

幅值	1.20	1.24	1.50	1.55	1.60	1.65	1.70	$\sqrt{3}$
$\dot{U}_{AB}/(^\circ)$	10.4	13.4	-5.7	-5.2	-4.4	-3.2	-1.5	0
$\dot{U}_{BC}/(^\circ)$	*	*	*	*	*	*	*	0
$\dot{U}_{CA}/(^\circ)$	-10.4	-13.4	-17.3	-16.8	-16.1	-14.9	-13.2	0

注:表格中正值表示过零点前移,负值为后移;*表示不会取到对应的电压幅值,下同。

式中, $\Phi(R_f)$ 表示线电压过零点偏移的角度是过渡电阻的函数,前移时取负号,后移时取正号。

(3) 随着过渡电阻的增大,3个线电压的幅值降落减小,过零点后移,由式(14)可知 γ 增大,因而发生换相失败的可能性大为降低。

两相接地故障和三相接地故障分析过程与上述方法相同,限于篇幅,只给出相应的结论。

2.2 其他接地短路

表2给出了BC两相接地故障时换相电压的幅值与相位偏移之间的关系。

表2 BC两相接地故障时换相电压的幅值与相位偏移的关系

幅值 m	1.30	1.35	1.40	1.45	1.50
$\dot{U}_{AB}/(^\circ)$	-32.3	-34.1	-34.4	-33.6	0
$\dot{U}_{BC}/(^\circ)$	*	*	*	*	*
$\dot{U}_{CA}/(^\circ)$	27.7	25.9	25.6	26.4	0

由表2可知:①当交流侧系统发生BC两相接地短路时, \dot{U}_{AB} 、 \dot{U}_{CA} 的幅值下降一定幅度,而 \dot{U}_{BC} 的电压从 $\sqrt{3}$ 下降为0,因此后者很有可能引起相应换流阀发生换相失败;② \dot{U}_{CA} 过零点前移的角度很大,因此也容易引发换相失败故障。

三相故障时每个线电压幅值都降低,过零点后移。因此理论上讲,三相短路时对每个阀的换相过程影响相同。

3 仿真验证

3.1 仿真模型

采用电磁暂态仿真软件PSCAD/EMTDC搭建了仿真模型,如图4所示。仿真模型采用单级运行方式,换流站采用12脉动换流器接线。

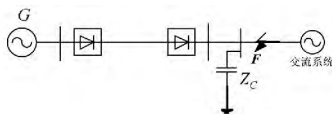


图4 HVDC仿真模型

由图1可以看出, U_{AB} 决定阀V1、V4的换相情况; U_{CA} 决定阀V5、V2的换相情况; U_{BC} 决定阀V3、V6的换相情况。通过仿真模型可以准确提取阀电流波形,通过阀电流波形可以准确定位每个阀的换相情况。

3.2 仿真结果

单就一次故障而言,故障时刻会影响到阀的换相情况。为了从整体上分析不同阀的换相失败情况,采取如下措施:故障以脉冲的形式在一个工频周期内施加在换流母线上10次,脉冲宽度为1/8个周波。每施加一次就仿真一次,以确定哪个阀发生了换相失败故障。然后从统计学的角度来分析每个阀的换相失败情况。

由表3可以得出如下结论:①A相接地故障时,阀V1、阀V4发生换相失败的概率最大;②过渡电阻较小时,由于其他阀的换流母线电压值比较低,因此也有可能发生换相失败故障;③随着过渡电阻的增大,阀V1、阀V4发生换相失败的概率降低;④当过渡电阻增大到一定值时,不再发生换相失败故障。

由表4可以得出以下结论:①整体上阀V3、阀V6发生换相失败的概率最大,这是由于 \dot{U}_{BC} 幅值为0的缘故;②阀V2与阀V5发生换相失败的概率也较大,这是由于 \dot{U}_{CA} 线电压过零点前移较大的缘故;③同样的,当过渡电阻较大时,由于电压降非常有限,因此不再发生换相失败。

通过表5可以看出:①三相故障时每个阀都有发生换相失败的情况,不同的故障时间会引发不同阀发生换相失败故障;②同样的,当过渡电阻较大时,由于电压降非常有限,因此不再发生换相失败。

3.3 换相电压和过零点偏移对换相失败的影响探讨

通过关断角的表达式可以看出,换相电压与过零点偏移是影响换相失败的两个重要因素。通过表1可得, \dot{U}_{CA} 线电压过零点虽然始终处于滞后状态,但由表3可以看出,阀V2在过渡电阻较小时也发生了换相失败故障;同时由表2可以得到,在BC接地故障下,由于 \dot{U}_{CA} 线电压过零点始终处于超前状态,而且超前的角度很大,因此阀V2与阀V5可能会发生换相失败故障,但由表4可以看出,随着过渡电阻的增大,此时两个阀也不再发生换相失败故障;理论分析表明对称性故障时换相电压幅值下降,虽然线电压过零点始终滞后,但由表5可得换相电压幅值下降较大时仍然会引发换相失败故障。综合上面3种情况可以得出,换相电压幅值对换相失败的

表3 A相接地故障换相失败概率统计

编号	项 目						
	R_g/Ω	V1/次	V2/次	V3/次	V4/次	V5/次	V6/次
1	20	5	1	0	5	0	0
2	50	5	1	0	5	0	0
3	100	3	0	0	5	0	0
4	120	3	0	0	3	0	0
5	180	0	0	0	0	0	0

表4 BC两相接地故障换相失败概率统计

编号	项 目						
	R_g/Ω	V1/次	V2/次	V3/次	V4/次	V5/次	V6/次
1	20	0	2	8	0	2	8
2	80	0	1	7	0	1	7
3	130	0	0	4	0	0	4
4	200	0	0	0	0	0	0

表5 三相接地故障换相失败概率统计

编号	项 目						
	R_g/Ω	V1/次	V2/次	V3/次	V4/次	V5/次	V6/次
1	30	3	2	1	1	2	1
2	60	3	2	2	3	2	2
3	120	1	3	2	0	3	2
4	180	0	0	0	0	0	0

影响程度最大,过零点偏移仅仅是个辅助因素,并不是决定性因素。

4 总 结

(1) 交流系统故障容易引发换相失败。对不同类型的故障,每个换流阀换相失败的概率不同。A相接地故障时,V1、V4发生换相失败的概率最大;BC两相接地短路时,V3、V6发生换相失败的概率最大;三相接地短路时,每个阀发生换相失败的概率是均等的。

(2) 某些阀的关断角表达式要进行修正。因为过渡电阻的影响,换相电压与故障前电压的相位偏移关系并不固定。当A相经过渡电阻接地时, \dot{U}_{AB} 随着过渡电阻的增大从超前转变为滞后于 $\dot{U}_{AB|0}$ 。

(3) 换相电压对换相失败的影响程度超过过零点偏移对换相失败的影响程度。一般来说,当过渡电阻超过某一值时,即使线电压过零点可能仍处于超前状态,但换相电压幅值下降较低,此时就不会引发换相失败故障。

参考文献

[1] 浙江大学直流输电科研组. 直流输电[M]. 北京: 电力工业出版社, 1982: 180-185.

[2] 余晓鹏, 陆明, 张振安, 等. 特高压直流对交流系统背景谐波的影响分析[J]. 现代电力, 2014, 31(4): 39-43.

[3] 蔡恒, 刘东兴, 刘崇茹, 等. 特高压直流输电接入江西电网动态电压稳定分析[J]. 现代电力, 2011, 28(6): 17-22.

[4] 李新年, 易俊, 李柏青, 等. 直流输电系统换相失败仿真分析及运行情况统计[J]. 电网技术, 2012, 36(6): 266-271.

[5] 王钢, 李志铿, 黄敏, 等. HVDC输电系统换相失败的故障合闸角影响机理[J]. 电力系统自动化, 2010, 34(4): 49-54.

[6] 汪隆君, 王钢, 李海锋, 等. 交流系统故障诱发多直流馈入系统换相失败风险评估[J]. 电力系统自动化, 2011, 35(3): 9-14.

[7] 郝跃东, 倪汝冰. HVDC换相失败影响因素分析[J]. 高电压技术, 2006, 32(9): 38-41.

[8] 荆勇, 欧开健, 任震. 交流单相故障对高压直流输电换相失败的影响[J]. 高电压技术, 2004, 30(3): 60-62.

[9] 邵震. 高压直流系统换相失败对交流侧继电保护的影响[J]. 南方电网技术, 2007, 1(1): 72-80.

[10] 罗隆福, 周金萍, 李勇, 等. HVDC换相失败典型暂态响应特性及其抑制措施[J]. 电力自动化设备, 2008, 28(4): 5-9.

作者简介:

尹广利(1978), 工学学士, 工程师, 主要从事输电专业。
(收稿日期: 2014-12-08)