|  |  |  |
| --- | --- | --- |
| A close up of a sign  Description automatically generated | **世界无线电通信大会（WRC-23）2023年11月20日-12月15日，迪拜** |  |
|  |  |
|  |  |
| **全体会议** | **文件 87(Add.22)(Add.9)-C** |
|  | **2023年10月23日** |
|  | **原文：英文** |
|  |
| 非洲共同提案 |
| 有关大会工作的提案 |
|  |
| 议项7(G) |

7 根据第**86**号决议**（WRC-07，修订版）**，考虑为回应全权代表大会关于卫星网络频率指配的提前公布、协调、通知和登记程序的第86号决议（2002年，马拉喀什，修订版）而可能做出的修改，以便为合理、高效和经济地使用无线电频率及任何相关联轨道（包括对地静止卫星轨道）提供便利；

7(G) 议题G – 修订第**770**号决议**（WRC-19）**，以使其得以实施

MOD AFCP/87A22A9/1#2072

第770号决议（WRC‑23，修订版）

在37.5-39.5 GHz、39.5‑42.5 GHz、47.2-50.2 GHz以及50.4-51.4 GHz频段
应用《无线电规则》第22条，以保护对地静止轨道卫星固定业务和
卫星广播业务网络免受非对地静止轨道卫星固定业务系统的干扰

…

做出决议

1 在酌情依据第**9.35**款和第**11.31**款对具有37.5-39.5 GHz（空对地）、39.5-42.5 GHz（空对地）、47.2-50.2 GHz（地对空）和50.4-51.4 GHz（地对空）频段频率指配的non‑GSO FSS卫星系统进行审查时，须使用本决议附件1中包含的通用GSO参考链路技术特性和ITU-R S.[QV-METH-REF-LINKS]建议书来确定是否符合第**22.5L**款；

…

6 在无线电通信局以通函形式通知所有主管部门验证软件可用，且无线电通信局能够查证是否符合第**22.5L**款的限值之后，做出决议3、4和5将不再适用；

7 那些已在2023年12月15日之前酌情根据《无线电规则》第**9**条或第**11**条的可适用条款提交协调请求和/或通知资料的non-GSO系统的负责主管部门，须可重新提交用于推导根据ITU-R S.[QV-METH-REF-LINKS]建议书所计算epfd的概率密度函数的信息，

…

责成无线电通信局主任

1 一旦做出决议3所述验证软件可用，即复审按照第**9.35**和**11.31**款做出的审查结论；

2 采取一切必要措施促进本决议的实施，特别是其“做出决议7”。

第770号决议（WRC‑23，修订版）附件1

用于评估non-GSO系统是否符合单入要求的通用GSO参考链路

…

表1

用于审查下行链路（空对地）受到来自任一non-GSO系统影响的GSO链路通用参数

|  |  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- |
| 1 | 通用GSO参考链路参数 – 服务 |  |  |  |  | 参数 |
|  | 链路类型 | 用户#1 | 用户#2 | 用户#3 | 关口站 |  |
| 1.1 | 等效全向辐射功率密度（dBW/MHz） | 44 | 44 | 40 | 36 | *eirp* |
| 1.2 | 等效天线口径（米） | 0.45 | 0.6 | 2 | 9 | *Dm* |
| 1.3 | 带宽（MHz） | 1 | 1 | 1 | 1 | *BMHz* |
| 1.4 | 地球站天线增益的旁瓣特性 | S.1428 | S.1428 | S.1428 | S.1428 |  |
| 1.5 | 附加链路损耗（dB）此部分包括除雨衰外的衰减 | 3 | 3 | 3 | 3 | *Lo* |
| 1.6 | 包含系统间干扰余量的附加噪声影响（dB） | 2 | 2 | 2 | 2 | *M*0*inter* |
| 1.7 | 包含系统内干扰余量和非时变源的附加噪声影响（dB） | 1 | 1 | 1 | 1 | *M*0*intra* |

|  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- |
| 2 | 通用GSO参考链路参数 – 参量化分析 | 用于评估的参量化例子 |  |
| 2.1 | 等效全向辐射功率密度变化量 | 与1.1中的值相差-3、0、**+**3 dB | Δ*eirp* |
| 2.2 | 仰角（度） | 20 | 55 | 90 | *ε* |
| 2.3 | 针对2.4项中指定纬度的降雨量（米） | 5000 | 3950 | 1650 | 5000 | 3950 | 5000 | *hrain* |
| 2.4 | 纬度\*（度，北纬） | 0 | ± 30 | ± 61.8 | 0 | ± 30 | 0 | Lat |
| 2.5 | 地球站噪声温度（K） | 340 | *T* |
| 2.6 | 0.01%降雨率（mm/hr） | 10、50、100 | *R0.01* |
| 2.7 | 海平面以上的地球站高度（米） | 0、500、1000 | *hES* |
| 2.8 | *C*/*N*门限（dB） | -2.5、2.5、5、10 |  |
| 2.9 | 非零雨衰的概率 | 10 | *pmax* (%) |
| 注 – 对于2.2、2.3和2.4项，这三组数据被视为用于更大的、全面的全部可能组合中的唯一一组数据。例如，仰角20度时将考虑0、30和61.8度这三种不同的纬度，而仰角90度时只考虑0度的纬度和5 km的可能降雨量。上述参数被选作用于计算雨衰统计数据的有代表性的传播参数。这些雨衰代表了其他地理位置的雨衰。\* 用于评估的纬度是代表纬度绝对值的单一数值。 |

表2

用于审查上行链路（地对空）受到来自任一non-GSO网络影响的GSO链路通用参数

|  |  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- |
| 1 | 通用GSO参考链路参数 – 服务 |  |  |  |  |  |
|  | 链路类型 | 链路#1 | 链路#2 | 链路#3 | 关口站 |  |
| 1.1 | 地球站等效全向辐射功率密度（dBW/MHz） | 49 | 49 | 49 | 60 | *eirp* |
| 1.2 | 带宽（MHz） | 1 | 1 | 1 | 1 | *BMHz* |
| 1.3 | 半功率波束宽度（度） | 0.2 | 0.3 | 1.5 | 0.3 |  |
| 1.4 | ITU-R S.672建议书旁瓣值（dB） | −25 | −25 | −25 | −25 |  |
| 1.5 | 卫星天线最大增益（dBi） | 58.5 | 54.9 | 38.5 | 54.9 | *Gmax* |
| 1.6 | 附加链路损耗（dB）此部分包括除雨衰外的衰减 | 4.5 | 4.5 | 4.5 | 4.5 | *Lo* |
| 1.7 | 包含系统间干扰余量的附加噪声影响（dB） | 2 | 2 | 2 | 2 | *M*0*inter* |
| 1.8 | 包含系统内干扰余量和非时变源的附加噪声影响（dB） | 1 | 1 | 1 | 1 | *M*0*intra* |

|  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- |
| 2 | 通用GSO参考链路参数 – 参量化分析 | 用于评估的参量化例子 |  |
| 2.1 | 等效全向辐射功率密度变化量 | 与1.1中的值相差−6、0、+6 dB | Δ*eirp* |
| 2.2 | 仰角（度） | 20 | 55 | 90 | *ε* |
| 2.3 | 针对2.4项中指定纬度的降雨量（米）  | 5000 | 3950 | 1650 | 5000 | 3950 | 5000 | *hrain* |
| 2.4 | 纬度\*（度，北纬） | 0 | ± 30 | ± 61.8 | 0 | ± 30 | 0 | Lat |
| 2.5 | 0.01%降雨率（mm/hr） | 10、50、100 | R*0.01* |
| 2.6 | 海平面以上的地球站高度（米） | 0、500、1000 | *hES* |
| 2.7 | 卫星噪声温度（K） | 500、1600 | *T* |
| 2.8 | *C*/*N*门限（dB） | -2.5、2.5、5、10 |  |
| 2.9 | 非零雨衰的概率 | 10 | *pmax* (%) |
| 注 – 对于2.2、2.3和2.4项，这三组数据被视为用于更大的、全面的全部可能组合中的唯一一组数据。例如，仰角20度时将考虑0、30和61.8度这三种不同的纬度，而仰角90度时只考虑0度的纬度和5 km的可能降雨量。上述参数被选作用于计算雨衰统计数据的有代表性的传播参数。这些雨衰代表了其他地理位置的雨衰。\* 用于评估的纬度是代表纬度绝对值的单一数值。 |

\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_