

**МСЭ-R**  
Сектор радиосвязи МСЭ

**Рекомендация МСЭ-R P.1812-5**  
(08/2019)

**Метод прогнозирования распространения  
сигнала на конкретной трассе  
для наземных служб "из пункта  
в зону" в диапазонах УВЧ и ОВЧ**

**Серия Р**  
**Распространение радиоволн**



## Предисловие

Роль Сектора радиосвязи заключается в обеспечении рационального, справедливого, эффективного и экономичного использования радиочастотного спектра всеми службами радиосвязи, включая спутниковые службы, и проведении в неограниченном частотном диапазоне исследований, на основании которых принимаются Рекомендации.

Всемирные и региональные конференции радиосвязи и ассамблеи радиосвязи при поддержке исследовательских комиссий выполняют регламентарную и политическую функции Сектора радиосвязи.

### Политика в области прав интеллектуальной собственности (ПИС)

Политика МСЭ-R в области ПИС излагается в общей патентной политике МСЭ-T/МСЭ-R/ИСО/МЭК, упоминаемой в Резолюции МСЭ-R 1. Формы, которые владельцам патентов следует использовать для представления патентных заявлений и деклараций о лицензировании, представлены по адресу: <http://www.itu.int/ITU-R/go/patents/en>, где также содержатся Руководящие принципы по выполнению общей патентной политики МСЭ-T/МСЭ-R/ИСО/МЭК и база данных патентной информации МСЭ-R.

### Серии Рекомендаций МСЭ-R

(Представлены также в онлайн-форме по адресу: <http://www.itu.int/publ/R-REC/en>.)

Серия	Название
BO	Спутниковое радиовещание
BR	Запись для производства, архивирования и воспроизведения; пленки для телевидения
BS	Радиовещательная служба (звуковая)
BT	Радиовещательная служба (телевизионная)
F	Фиксированная служба
M	Подвижные службы, служба радиоопределения, любительская служба и относящиеся к ним спутниковые службы
<b>P</b>	<b>Распространение радиоволн</b>
RA	Радиоастрономия
RS	Системы дистанционного зондирования
S	Фиксированная спутниковая служба
SA	Космические применения и метеорология
SF	Совместное использование частот и координация между системами фиксированной спутниковой службы и фиксированной службы
SM	Управление использованием спектра
SNG	Спутниковый сбор новостей
TF	Передача сигналов времени и эталонных частот
V	Словарь и связанные с ним вопросы

*Примечание.* – Настоящая Рекомендация МСЭ-R утверждена на английском языке в соответствии с процедурой, изложенной в Резолюции МСЭ-R 1.

Электронная публикация  
Женева, 2020 г.

© ITU 2020

Все права сохранены. Ни одна из частей данной публикации не может быть воспроизведена с помощью каких бы то ни было средств без предварительного письменного разрешения МСЭ.

## РЕКОМЕНДАЦИЯ МСЭ-R P.1812-5

**Метод прогнозирования распространения сигнала на конкретной трассе для наземных служб "из пункта в зону" в диапазонах УВЧ и ОВЧ**

(Вопрос МСЭ-R 203/3)

(2007-2009-2012-2013-2015-2019)

**Сфера применения**

В настоящей Рекомендации описывается метод прогнозирования распространения сигнала, пригодный для наземных служб связи "из пункта в зону" в диапазоне частот от 30 МГц до 3 ГГц. Метод прогнозирует среднее значение уровней сигнала при многолучевом распространении, превышаемое в течение заданного процента времени  $p\%$ , лежащего в пределах  $1\% \leq p \leq 50\%$ , и для данного процента мест размещения  $p_L$ , лежащего в пределах  $1\% \leq p_L \leq 99\%$ . Данный метод предусматривает подробный анализ трассы на основе профиля земной поверхности.

Этот метод пригоден для прогнозирования работы систем радиосвязи, использующих наземные сети с длиной трасс от 0,25 км до примерно 3000 км, когда оба терминала находятся на высоте не более 3 км над уровнем земли. Он не пригоден для прогнозирования распространения радиосигналов на линиях воздух-земля или космос-Земля.

Настоящая Рекомендация дополняет Рекомендацию МСЭ-R P.1546.

**Ключевые слова**

Распространение на конкретной трассе большой дальности, тропосферные трассы/линии, прогнозирование основных потерь передачи, изменчивость времени и местоположения

Ассамблея радиосвязи МСЭ,

*учитывая,*

- a) что для инженеров необходимо разработать рекомендации по планированию наземных служб радиосвязи в полосах частот УВЧ и ОВЧ;
- b) что для станций, работающих на том же или на смежных частотных каналах, одним из важнейших вопросов является определение минимального географического разнесения, обеспечивающего отсутствие неприемлемых помех из-за дальнего наземного распространения радиоволн,

*отмечая,*

- a) что в Рекомендации МСЭ-R P.528 содержится руководство по прогнозированию основных потерь передачи "из пункта в зону" для воздушной подвижной службы для диапазона частот от 125 МГц до 15,5 ГГц и расстояний до 1800 км;
- b) что в Рекомендации МСЭ-R P.452 содержится руководство по детальной оценке микроволновых помех между станциями на поверхности Земли на частотах выше приблизительно 0,1 ГГц;
- c) что в Рекомендации МСЭ-R P.617 содержится руководство по прогнозированию потерь передачи "из пункта в пункт" для загоризонтных радиорелейных систем для диапазона частот выше 30 МГц и для расстояний в диапазоне от 100 км до 1000 км;
- d) что в Рекомендации МСЭ-R P.1411 содержится руководство по прогнозированию для наружных систем ближней радиосвязи (до 1 км);
- e) что в Рекомендации МСЭ-R P.530 содержится руководство по прогнозированию потерь при распространении "из пункта в пункт" для наземных систем прямой видимости;

f) что в Рекомендации МСЭ-R P.1546 содержится руководство по прогнозированию напряженности поля для систем "из пункта в зону" в полосах частот УВЧ и ОВЧ, основанное главным образом на статистическом анализе экспериментальных данных

g) что в Рекомендации МСЭ-R P.2001 представлена модель наземного распространения радиоволн в широкой полосе частот 30 МГц – 50 ГГц с учетом статистических данных по замиранию и усилению, которая хорошо подходит для использования в моделировании по методу Монте-Карло;

h) что в Рекомендации МСЭ-R P.2040 представлено руководство по определению влияния строительных материалов и структур на распространение радиоволн,

*рекомендует*

для детальной оценки уровней сигналов "из пункта в зону" применительно к этим службам использовать процедуру, описанную в Приложении 1.

ПРИМЕЧАНИЕ. – Трассы распространения большой дальности могут также существовать в диапазоне ОВЧ при распространении через ионосферу. Эти режимы представлены в сводной форме в Рекомендации МСЭ-R P.844.

## Приложение 1

### 1 Введение

Метод прогнозирования параметров распространения радиоволн, описанный в настоящем Приложении, рекомендуется для детальной оценки уровней сигнала и пригоден для линий связи с наземными системами радиосвязи "из пункта в зону" в полосах частот УВЧ и ОВЧ. Он предсказывает уровень сигнала (т. е. напряженность электрического поля), превышаемый в течение данного процента времени  $p\%$  среднего года в пределах  $1\% \leq p \leq 50\%$  и для  $p_L\%$  мест размещения в пределах  $1\% \leq p_L \leq 99\%$ . Следовательно, этот метод может использоваться для прогнозирования как области обслуживания, так и готовности для желаемого уровня сигнала (площади покрытия), а также для прогнозирования уменьшения области обслуживания и готовности из-за мешающих сигналов, действующих в совпадающем и/или смежных каналах (помех).

Модель распространения для этого метода симметрична в том смысле, что она одинаковым образом учитывает оба оконечных радиоустройства. Для самой модели не имеет значения, какой терминал ведет передачу, а какой является приемником. Однако для удобства в описании модели используются термины "передатчик" и "приемник", обозначающие станции в начале и конце трассы распространения радиосигнала, соответственно.

Этот метод сначала описывает расчет основных потерь передачи (дБ), которые не превышаются в течение  $p\%$  времени для среднего числа местоположений. Затем в дополнение к элементу потерь на проникновение в здание, описанному в Рекомендации МСЭ-R P.2040, выполняется статистическое описание элемента, определяемого изменчивостью местоположения, для мест размещения приемников. Затем выполняется процедура приведения к напряженности электрического поля дБ(мкВ/м) для эффективно излучаемой мощности = 1 кВт.

Этот метод предназначен главным образом для систем, использующих антенны с малым усилением. Однако на изменение точности при использовании антенн с высоким коэффициентом усиления влияет только один элемент из всего метода – тропосферное рассеяние, и изменение прогнозов достаточно мало. Например, даже если на обоих концах линии будут использоваться антенны с усилением 40 дБи, завышение оценки сигналов тропосферного рассеяния составит всего лишь около 1 дБ.

Этот метод пригоден для прогнозирования распространения сигналов систем радиосвязи, в которых используются наземные линии связи длиной от 0,25 км до примерно 3000 км, когда оба терминала располагаются не выше примерно 3 км над уровнем земли. Он не пригоден для прогнозирования распространения радиосигналов на линиях воздух-земля или космос-Земля.

Метод прогнозирования параметров распространения радиоволн в настоящем Приложении определяется конкретной трассой. Прогнозирования для систем "из пункта в зону", выполняемые с использованием этого метода, состоят из множества прогнозов для линий "из пункта в пункт" (т. е. точка передачи – точка приема), которые равномерно распределены в рассматриваемой области обслуживания. Количество точек должно быть достаточно большим, для того чтобы полученные таким образом прогнозируемые значения основных потерь передачи или напряженности поля были бы разумными оценками средних значений для конкретных мест и соответствующих величин для элементарных площадей, которые они описывают.

Вследствие этого предполагается, что пользователи настоящей Рекомендации имеют возможность подробно описать профили земной поверхности (т. е. высоты над средним уровнем моря) как функции от расстояния на траекториях дуги большого круга (т. е. геофизических линиях) между терминалами для множества различных мест размещения терминалов (точек приема). Для большинства практических применений этого метода для прогнозирования областей покрытия "из пункта в зону" и помех такое предположение предусматривает наличие базы данных цифровых карт с высотами местности, с указанными для соответствующих геодезических данных координатами широты и долготы, из которой можно автоматически получать профили земной поверхности. Если этих подробных профилей нет, то для прогнозирования следует использовать Рекомендацию МСЭ-R P.1546.

С учетом изложенного выше представленный в настоящей Рекомендации элемент, определяемый изменчивостью местоположения, и представленный в Рекомендации МСЭ-R P.2040 элемент модели потерь на проникновение в здание, описываются статистическими параметрами логнормального распределения для соответствующих точек размещения приемников. Хотя, как может показаться, такое статистическое описание задачи распространения "из пункта в зону" делает общую модель асимметричной (т. е. необратимой), пользователи настоящей Рекомендации должны помнить, что изменчивость местоположения может в принципе применяться к обоим концам трассы (т. е. к обоим терминалам) или даже к обоим сразу (т. е. и к передатчику, и к приемнику). Однако поправка на изменчивость местоположения имеет смысл только в ситуациях, когда точное место расположения данного терминала неизвестно, и возможные места размещения этого терминала требуется описать статистически. Маловероятно, чтобы было много случаев, когда вышесказанное было применимо к точке размещения передатчика. Если места размещения обоих терминалов точно известны и эта процедура используется в режиме "из пункта в пункт", то настоящая Рекомендация применима только со значением  $p_L = 50\%$ .

Аналогичное заявление справедливо и для потерь на проникновение в здание. Аргумент здесь несколько сложнее, чем для потери из-за изменчивости местоположения, вследствие того факта, что коэффициент коррекции средних потерь на проникновение не равен нулю. На стороне передатчика пользователи должны также добавить потери на проникновение в здание к основным потерям передачи, но пользователи должны также знать, что если передатчик расположен не в "среднем" местоположении, то использование средних значений потерь может вводить в заблуждение.

## **2 Элементы модели прогнозирования параметров распространения радиоволн**

Данный метод прогнозирования учитывает следующие элементы модели:

- *прямая видимость (LoS);*
- *дифракция (учитывает случаи гладкой Земли, пересеченной местности и случаи закрытых трасс);*
- *тропосферное рассеяние;*
- *аномальное распространение (атмосферные волноводы и отражение/преломление в слоях);*
- *изменение усиления в зависимости от высоты препятствий;*
- *изменчивость местоположения;*
- *потери на проникновение в здание (в Рекомендации МСЭ-R P.2040).*

### 3 Исходные параметры

#### 3.1 Базовые исходные данные

В таблице 1 описаны базовые исходные данные, которые определяют точки размещения терминалов, частоту и процент времени и мест размещения, для которого требуется прогнозирование.

Широта и долгота двух станций указывается как базовые исходные данные на основании того, что они необходимы для определения профиля земной поверхности. Радиометеорологические параметры должны быть представлены для одного места трассы распространения, и для дальних трасс в качестве такой точки должна быть выбрана середина трассы. Если выполняется прогнозирование области покрытия передатчика, то вполне разумно получить радиометеорологические параметры для точки размещения передатчика.

ТАБЛИЦА 1  
Базовые исходные данные

Параметр	Единицы измерения	Минимум	Максимум	Описание
$f$	ГГц	0,03	3,0	Частота (ГГц)
$p$	%	1,0	50,0	Процент времени среднего года, в течение которого превышает рассчитанный уровень сигнала
$p_L$	%	1	99	Процент мест размещения, в которых превышает рассчитанный уровень сигнала
$\varphi_t, \varphi_r$	градусы	-80	+80	Широта передатчика, приемника
$\psi_t, \psi_r$	градусы	-180,0	180,0	Долгота передатчика, приемника (положительные значения = на восток от Гринвича)
$h_{tg}, h_{rg}$	м	1	3 000	Высота центра антенны над уровнем земли
Поляризация				Единственная поляризация, например вертикальная или горизонтальная
$w_s$	м	1	100	Ширина улицы. В отсутствие конкретных местных значений следует использовать значение 27

Поляризация в таблице 1 является параметром, не имеющим числового значения. Эта информация используется в п. 4.3.3 в связи с уравнениями (29а), (29б) и (30).

#### 3.2 Профиль земной поверхности

Для применения данного метода прогнозирования параметров распространения требуется профиль земной поверхности трассы передачи радиосигнала. В принципе, он состоит из трех массивов, каждый из которых имеет одинаковое число  $n$  следующих значений:

$$d_i: \text{ расстояние от передатчика до } i\text{-й точки профиля (км);} \quad (1a)$$

$$h_i: \text{ высота } i\text{-й точки профиля над уровнем моря (м);} \quad (1b)$$

$$g_i = h_i + \text{ типовая высота препятствия в } i\text{-й точке профиля (м),} \quad (1c)$$

где:

$$i: 1, 2, 3 \dots n = \text{ номер точки профиля;}$$

$$n: \text{ количество точек профиля.}$$

Между передатчиком и приемником должна находиться по крайней мере одна промежуточная точка профиля. Следовательно,  $n$  должно удовлетворять условию  $n \geq 3$ . Такое малое число точек приемлемо только для коротких трасс, протяженностью не более 1 км.

Отметим, что первой точкой профиля является передатчик. Следовательно,  $d_1 = 0$ , а  $h_1$  равна высоте земной поверхности в точке размещения передатчика (в метрах над уровнем моря). Аналогично  $n$ -й точкой профиля является приемник. Следовательно,  $d_n =$  протяженности трассы в км, а  $h_n$  равна высоте земной поверхности в точке размещения приемника (в метрах над уровнем моря).

Конкретное расстояние между точками профиля не задано. Если предположить, что профили взяты из цифровой модели рельефа местности, подходящее распределение точек профиля, как правило, будет аналогично распределению точек из исходных данных. Не обязательно, чтобы точки профиля были расположены на одинаковом расстоянии, но желательно, чтобы они были расположены на одинаковом расстоянии для всего профиля.

Желательно иметь информацию о наземном покрове (препятствиях) вдоль трассы. Категории препятствий удобно хранить в дополнительном массиве из  $n$  точек для согласования с данными о высотах профиля.

"Типовая высота препятствия  $R$ ", используемая в уравнении (1с) – это статистическая информация о высоте, связанной с классификацией наземного покрова, такого как растительность и здания, то есть одно значение высоты, связанное с каждым классом наземного покрова/препятствия. Добавление к профилю типовых высот препятствий базируется на предположении, что высоты  $h_i$  представляют собой поверхность Земли без растительности. Если трасса распространения радиоволн пролегает через лес или городские постройки, где имеют место дифракция или побочные пути распространения, в общем случае эффективная высота профиля будет выше, потому что радиосигнал будет проходить через препятствия. Таким образом, более адекватное представление профиля можно получить путем добавления типовых высот для учета препятствий.

Добавляются не обязательно физические высоты, такие как высота крыш в случае зданий. Там, где существуют промежутки между препятствиями с точки зрения радиоволн, некоторое количество энергии может перемещаться между препятствиями, а не над ними. В этой ситуации наличие препятствий, как ожидается, увеличит дифракционные потери, но не настолько, как повышение профиля до физической высоты препятствий.

Особенно это относится к высотным городским районам. Такие категории, как "плотная городская застройка" или "высотная городская застройка", как правило, ассоциируются со зданиями высотой 30 метров и выше. Но в некоторых высотных районах между высокими зданиями имеются большие пространства, и это дает возможность распространения с низкими потерями вокруг них по сравнению с распространением над крышами.

С другой стороны, даже в районах, которые классифицируются как открытая или сельская местность, земная поверхность редко бывает совершенно лишенной растительности, т. е. без наличия на ней каких-либо объектов, которые могут способствовать увеличению потерь при распространении. Таким образом, во многих случаях могут быть уместны малые значения  $R$ , а не нуль.

Таким образом, типовая высота препятствия  $R$  зависит не только от физической высоты типичных препятствий, но и от горизонтального разнесения объектов и промежутков между ними. Не существует общепринятого стандарта представления такой категории препятствий, как "городские условия", в физических единицах в разных странах. При наличии следует использовать информацию о типовой высоте препятствия на основе статистических данных или данных, полученных из других источников, о высоте местного препятствия. В таблице 2 предлагаются значения по умолчанию для  $R$ , которые могут быть использованы в отсутствие конкретной информации о регионе/стране.

Информация о препятствиях отдельно используется для оценки потерь из-за препятствий на стороне терминала, как это описано в п. 4.7. Концепция типовой высоты препятствия,  $R$ , сохраняется, но она может интерпретироваться по-разному. Таким образом подтверждается более широкая доступность трехмерной информации о высоте препятствия с высоким разрешением, например точные значения высоты зданий и растительности. При наличии в п. 4.7 следует использовать информацию о типовой высоте препятствия на основе точной информации о высоте препятствия.

ТАБЛИЦА 2

## Информация по умолчанию для моделирования потерь из-за препятствий

Тип препятствия	Типовая высота препятствия (м)		Модель потерь из-за препятствий на стороне терминала
	Добавление к уравнению профиля (1с) при $i = 2$ до $n - 1$	Потери из-за препятствий на стороне терминала, § 4.7, и добавление к уравнению профиля (1с) при $i = 1$ и $n$	
Вода/море	0	10	Уравнение (64b)
Открытая местность/ сельская местность	0	10	Уравнение (64b)
Пригороды	10	10	Уравнение (64a)
Городские условия/ деревья/лес	15	15	Уравнение (64a)
Плотная городская застройка	20	20	Уравнение (64a)

Описанный выше метод, в котором значения типовой высоты препятствия добавляются к профилю земной поверхности без растительности или к профилю рельефа, требует отдельных данных для высоты рельефа и наличия препятствий. Он не пригоден для прямого использования данных о высоте поверхности земли, полученных на основе дистанционного зондирования, где значения высоты включают высоту препятствий без явного различия высоты поверхности и препятствия. Важно отметить, что, если профили рельефа взяты непосредственно из данных о поверхности, а не получены на основании данных о высоте с учетом поверхности без растительного покрова, оценка потерь за счет дифракции может быть значительно завышена.

### 3.3 Климатические зоны для радиосвязи

Необходимы также данные о том, трассы какой длины находятся в климатических зонах для радиосвязи, описанных в таблице 3.

Для максимального соответствия результатов, полученных различными администрациями, расчеты по этой процедуре следует выполнять по цифровой карте мира МСЭ (IDWM), которую можно получить в БР. Если все точки трассы находятся, как минимум, на расстоянии 50 км от моря и иных больших водоемов, то используется только категория "территория, удаленная от моря".

Если информация о зоне хранится в последовательных точках вдоль трассы распространения радиоволн, следует предположить, что изменения происходят на полпути между точками с разными кодами зон.

ТАБЛИЦА 3

## Климатические зоны для радиосвязи

Тип зоны	Код	Определение
Побережье	A1	Побережье и береговые зоны, т. е. суша, граничащая с морем на высоте до 100 м относительно среднего уровня морской воды, на расстоянии до 50 км от ближайшего моря. Там, где нет данных с точностью 100 м, может использоваться примерное значение
Территория, удаленная от моря	A2	Вся суша, за исключением побережья и береговых зон, определенных выше как "побережье"
Море	B	Моря, океаны и иные большие водоемы (т. е. покрывающие круг диаметром как минимум 100 км)



### 3.4 Расстояние от терминалов до побережья

Если трасса проходит по зоне В, то требуется еще два параметра –  $d_{ct}$ ,  $d_{cr}$ , определяющие расстояние от берега до передатчика и приемника (км), соответственно, в направлении на другой терминал. Для терминалов, расположенных на судне или на морской платформе, это расстояние = 0.

### 3.5 Основные радиометеорологические параметры

В процедуре прогнозирования для описания изменения рефракции атмосферы требуется два радиометеорологических параметра:

- $\Delta N$  (N-единиц/км), средняя вертикальная скорость изменения коэффициента рефракции в нижнем километре атмосферы, она представляет собой данные, на основе которых может быть рассчитан соответствующий эффективный радиус Земли для выполнения анализа профиля трассы и препятствий на трассе. Отметим, что в этой процедуре  $\Delta N$  является положительным значением;
- $N_0$  (N-единицы), преломляющая способность поверхности на уровне моря, используется только в модели тропосферного рассеяния в качестве меры изменчивости механизма тропосферного рассеяния.

В отсутствие данных местных измерений эти количественные значения могут быть получены по картам, имеющимся в предоставляемых вместе с настоящей Рекомендацией неотъемлемых цифровых продуктах. Карты содержатся в файлах DN50.txt и N050.txt, соответственно. Данные представлены в диапазоне от 0° до 360° по долготе и от +90° до –90° по широте с разрешением 1,5° по долготе и широте. Эти данные используются в сочетании с файлами сопроводительных данных LAT.txt и LON.txt, содержащих, соответственно, значения широты и долготы соответствующих записей (узловые точки) в файлах DN50.txt и N050.txt. Для местоположения, не являющегося узловой точкой, параметр в желательном местоположении может быть получен путем билинейной интерполяции по значениям в четырех ближайших узловых точках, как описано в Рекомендации МСЭ-R P.1144.

ТАБЛИЦА 4

#### Неотъемлемые цифровые продукты

Имя файла	Источник	Широта			Долгота		
		От (град.)	До (град.)	Разнесение (град.)	От (град.)	До (град.)	Разнесение (град.)
DN50.txt	P.453	90	–90	1,5	0	360	1,5
N050.txt	P.453	90	–90	1,5	0	360	1,5
LAT.txt	P.453	90	–90	1,5	0	360	1,5
LON.txt	P.453	90	–90	1,5	0	360	1,5

Эти цифровые карты получены по результатам анализа глобальной базы данных подъемов радиозондов за десять лет (1983–1992 гг.).

Цифровые карты содержатся в упакованном файле [Rec-P.1812-4 Supplement.zip](#).

### 3.6 Распространение по атмосферному волноводу

Степень, до которой будут увеличены уровни сигналов из-за аномального распространения, в частности, по атмосферному волноводу, оценивается параметром  $\beta_0$  (%), процентом времени, в течение которого можно ожидать, что в нижних 100 м атмосферы вертикальные скорости изменения коэффициента рефракции превышают значение 100 N-единиц/км. Значение  $\beta_0$  рассчитывается следующим образом.

Рассчитать параметр  $\mu_1$ , который зависит от того, какая часть трассы пролегает над сушей (территория, удаленная от моря и/или побережье), а какая – над водой:

$$\mu_1 = \left( 10^{\frac{-d_{lm}}{16-6,6\tau}} + 10^{-5(0,496+0,354\tau)} \right)^{0,2}, \quad (2)$$

где величина  $\mu_1$  должна ограничиваться значениями  $\mu_1 \leq 1$ ,

и

$$\tau = 1 - \exp(-0,000412 d_{lm}^{2,41}), \quad (3)$$

$d_{lm}$ : наиболее продолжительная непрерывная сухопутная часть (территория, удаленная от моря + побережье) дуги большого круга (км);

$d_{lm}$ : наиболее продолжительная непрерывная сухопутная часть дуги большого круга (км), пролегающая по территории, удаленной от моря (км).

Для получения значений  $d_{lm}$  и  $d_{lm}$  должны использоваться климатические зоны для радиосвязи, определенные в таблице 3. Если все точки трассы находятся на расстоянии, как минимум, 50 км от моря или других больших водоемов, то используется только категория "территория, удаленная от моря", и значения  $d_{lm}$  и  $d_{lm}$  равны длине трассы  $d$ .

Рассчитать параметр  $\mu_4$ , который зависит от  $\mu_1$  и от географической широты середины трассы в градусах:

$$\begin{aligned} \mu_4 &= \mu_1^{(-0,935+0,0176|\varphi|)} && \text{для } |\varphi| \leq 70^\circ \\ \mu_4 &= \mu_1^{0,3} && \text{для } |\varphi| > 70^\circ \end{aligned} \quad (4)$$

где:

$\varphi$ : географическая широта середины трассы (градусы).

Рассчитать  $\beta_0$ :

$$\beta_0 = \begin{cases} 10^{-0,015|\varphi|+1,67} \mu_1 \mu_4 & \% & \text{для } |\varphi| \leq 70^\circ \\ 4,17 \mu_1 \mu_4 & \% & \text{для } |\varphi| > 70^\circ \end{cases} \quad (5)$$

### 3.7 Эффективный радиус Земли

Средний коэффициент  $k_{50}$  эффективного радиуса Земли для трассы определяется уравнением:

$$k_{50} = \frac{157}{157 - \Delta N}. \quad (6)$$

Значение средней вертикальной скорости изменения коэффициента рефракции  $\Delta N$  можно получить из неотъемлемой цифровой карты DN50.txt, используя в качестве описателя трассы широту и долготу середины трассы.

Среднее значение эффективного радиуса Земли  $a_e$  определяется выражением:

$$a_e = 6371 k_{50} \quad \text{км.} \quad (7a)$$

Эффективный радиус Земли  $a_\beta$ , превышаемый в течение времени  $\beta_0$ , определяется выражением:

$$a_\beta = 6371 k_\beta \quad \text{км,} \quad (7b)$$

где  $k_\beta = 3,0$  – оценка коэффициента эффективного радиуса Земли, превышаемого в течение времени  $\beta_0$ .

Определяется общий эффективный радиус Земли, где  $a_p = a_e$  при 50% времени и  $a_p = a_\beta$  при  $\beta_0\%$  времени.

### 3.8 Параметры, полученные из анализа профиля трассы

Значения множества параметров трассы, необходимых для расчетов и показанных в таблице 5, должны быть получены в ходе начального анализа профиля трассы на основе значения  $a_e$ , вычисленного из уравнения (7а). Информация о получении данных, формировании и анализе профиля трассы приведена в Прилагаемом документе 1 к настоящему Приложению.

## 4 Процедура прогнозирования

### 4.1 Общее описание

В настоящем разделе описана полная процедура прогнозирования. Во-первых, оцениваются основные потери передачи  $L_b$  (дБ), не превышаемые в течение требуемого процента времени года  $p\%$  и в 50% мест размещения, как описано в п. 4.2–4.6 (т. е. основные потери передачи из-за распространения по линии прямой видимости, потери за счет дифракции, потери за счет тропосферного рассеяния, потери из-за распространения по атмосферному волноводу/отражения от слоев атмосферы и потери из-за комбинации этих механизмов распространения, для того чтобы прогнозировать основные потери передачи, соответственно). В п. 4.7–4.10 описаны методы учета влияния препятствий на терминал, влияния изменчивости местоположения и потери на проникновение в здание. В итоге в п. 4.11 приводятся выражения, которые связывают основные потери передачи с напряженностью поля (дБ(мкВ/м)) для эффективной излучаемой мощности = 1 кВт.

ТАБЛИЦА 5

Значения параметров, которые должны быть получены из анализа профиля трассы

Параметр	Описание
$d$	Расстояние по дуге большого круга (км)
$d_l, d_r$	Расстояние от передающей и приемной антенн до соответствующих им горизонтов (км)
$\theta_l, \theta_r$	Углы места передающей и приемной антенн, соответственно (мрад)
$\theta$	Угловое расстояние трассы (мрад)
$h_{ts}, h_{rs}$	Высота антенного центра над средним уровнем моря (м)
$h_{lc}, h_{rc}$	максимум ( $h_{ts}, g_1$ ) и максимум ( $h_{rs}, g_n$ ), соответственно
$h_{le}, h_{re}$	Эффективные высоты антенн над уровнем земли (м)
$d_b$	Суммарная длина участков трасс, проходящих над водной поверхностью (км)
$\omega$	Доля общей трассы, проходящая над водной поверхностью: $\omega = d_b / d ,$ где $d$ – расстояние по дуге большого круга (км), рассчитанное по уравнению (73). Для полностью сухопутных трасс: $\omega = 0$

### 4.2 Распространение по линии прямой видимости (с учетом кратковременных явлений)

Приведенные далее значения следует оценить как для трасс прямой видимости (LoS), так и для загоризонтных трасс.

Основные потери передачи в свободном пространстве определяются выражением:

$$L_{bfs} = 92,45 + 20 \log f + 20 \log d \quad \text{дБ.} \quad (8)$$

Корректировка, учитывающая влияние многолучевости и фокусировки в течение  $p$  и  $\beta_0$  процентов времени, соответственно, описываются выражениями:

$$E_{sp} = 2,6 \left[ 1 - \exp\left(-\frac{d_{it} + d_{ir}}{10}\right) \right] \log\left(\frac{p}{50}\right) \quad \text{дБ}, \quad (9a)$$

$$E_{s\beta} = 2,6 \left[ 1 - \exp\left(-\frac{d_{it} + d_{ir}}{10}\right) \right] \log\left(\frac{\beta_0}{50}\right) \quad \text{дБ}. \quad (9b)$$

Рассчитаем основные потери передачи по линии прямой видимости (вне зависимости от того, является ли трасса в действительности трассой LoS), которые не превышаются в течение  $p\%$  времени, следующим образом:

$$L_{b0p} = L_{bfs} + E_{sp} \quad \text{дБ}. \quad (10)$$

Рассчитаем основные потери передачи по линии прямой видимости (вне зависимости от того, является ли трасса в действительности трассой LoS), которые не превышаются в течение  $\beta_0\%$  времени, следующим образом:

$$L_{b0\beta} = L_{bfs} + E_{s\beta} \quad \text{дБ}. \quad (11)$$

### 4.3 Распространение за счет дифракции

Потери за счет дифракции вычисляются путем сочетания метода, основанного на конструкции Буллингтона, и метода расчета дифракции на сферической поверхности Земли. Часть этого комбинированного метода, основанная на конструкции Буллингтона, является расширением базовой конструкции Буллингтона для контроля переходов между свободным пространством и условиями при наличии препятствий. Эта часть метода используется дважды: для профиля реальной трассы и для гладкого профиля с нулевой высотой с измененными высотами антенн, называемыми эффективными высотами антенн. Те же эффективные высоты антенн также используются для расчета дифракционных потерь на сферической поверхности Земли. Окончательный результат получается как комбинация из трех видов потерь, рассчитанных, как указано выше. Для идеально гладкой трассы окончательные потери за счет дифракции вычисляются с использованием модели сферической Земли.

Этот метод обеспечивает оценку дифракционных потерь для трасс всех типов, в том числе трасс над морем, над территорией, удаленной от моря, или над побережьем, независимо от того, является ли трасса гладкой или пересеченной, трассой LoS или загоризонтной трассой.

Этот метод расчета дифракции всегда используется для среднего эффективного радиуса Земли. Если требуется общий прогноз для  $p = 50\%$ , никаких дальнейших расчетов дифракции выполнять не нужно.

В общем случае, когда  $p < 50\%$ , расчеты дифракции должны быть выполнены во второй раз для эффективного радиуса Земли = 3. Этот второй расчет позволяет получить оценку потерь за счет дифракции, которые не превышаются в течение  $\beta_0\%$  времени, где  $\beta_0$  определяется из уравнения (5).

Затем вычисляются потери за счет дифракции, которые не превышаются в течение  $p\%$  времени, для  $1\% \leq p \leq 50\%$ , с применением процедуры ограничения или интерполяции, описанной в п. 4.3.5.

В данном методе используется аппроксимация до единственного отображения потерь из-за дифракции на границе в функции безразмерного параметра  $v$ , определяемого выражением:

$$J(v) = 6,9 + 20 \log\left(\sqrt{(v-0,1)^2 + 1} + v - 0,1\right). \quad (12)$$

Отметим, что  $J(-0,78) \approx 0$ , и это значение является нижним пределом, когда еще может использоваться аппроксимация. Для  $v \leq -0,78$   $J(v)$  устанавливается равным нулю.

Полный расчет дифракции описывается в следующих подразделах:

В подразделе 4.3.1 описывается часть метода расчета дифракции, основанная на модели Буллингтона. При каждом расчете дифракции для данного эффективного радиуса Земли она используется дважды. Во втором случае высоты антенн изменяются, и все высоты профиля равны нулю.

В подразделе 4.3.2 описывается часть модели на основе дифракции на сферической поверхности Земли. Эта часть используется с теми же высотами антенн, что и при втором использовании модели Буллингтона, описанной в п. 4.3.1.

В подразделе 4.3.3 описывается порядок комбинированного использования методов, изложенных в пп. 4.3.1 и 4.3.2, для выполнения полного расчета дифракции для данного эффективного радиуса Земли. Из-за того, каким образом используются модель Буллингтона и расчет на основе сферической Земли, полный расчет дифракции получил название "модель дельта-Буллингтон".

В подразделе 4.3.4 описывается полный расчет потерь из-за дифракции, не превышаемых в течение заданного  $p$  процента времени.

#### 4.3.1 Часть расчета дифракции, основанная на модели Буллингтона

В следующих уравнениях наклоны рассчитываются в м/км относительно основной линии, соединяющей уровень моря на стороне передатчика и уровень моря на стороне приемника. Расстояние до  $i$ -й точки профиля и ее высота составляют соответственно  $d_i$  километров и  $g_i$  метров над уровнем моря,  $i$  принимает значения от 1 до  $n$ , где  $n$  – число точек профиля, а полная длина трассы равна  $d$  километрам. Для удобства терминалы в начале и конце профиля называются передатчиком и приемником с высотами  $h_{ts}$  и  $h_{rs}$  метров над уровнем моря соответственно. Эффективная кривизна Земли  $C_e$  км<sup>-1</sup> задается как  $1/a_p$  где  $a_p$  – эффективный радиус Земли в километрах. Длина волны в метрах обозначается как  $\lambda$ . Значения, которые следует использовать для  $a_p$ , приведены в п. 4.3.5.

Найти промежуточную точку профиля с наибольшим наклоном линии от передатчика к точке.

$$S_{im} = \max \left[ \frac{g_i + 500C_e d_i (d - d_i) - h_{rc}}{d_i} \right] \quad \text{м/км,} \quad (13)$$

где номер профиля  $i$  принимает значения от 2 до  $n - 1$ .

Рассчитать наклон линии от передатчика к приемнику, предполагая трассу LoS:

$$S_{tr} = \frac{h_{rc} - h_{tc}}{d} \quad \text{м/км.} \quad (14)$$

Теперь необходимо рассмотреть два случая.

*Случай 1. Дифракционная трасса LoS.*

Если  $S_{im} < S_{tr}$ , то дифракционная трасса является трассой прямой видимости (LoS).

Найти промежуточную точку профиля с наибольшим параметром дифракции  $v$ :

$$v_{\max} = \max \left\{ \left[ g_i + 500C_e d_i (d - d_i) - \frac{h_{rc}(d - d_i) + h_{tc} d_i}{d} \right] \sqrt{\frac{0,002d}{\lambda d_i (d - d_i)}} \right\}, \quad (15)$$

где номер профиля  $i$  принимает значения от 2 до  $n - 1$ .

В этом случае потери за счет дифракции на остром краю для точки Буллингтона определяются выражением:

$$L_{uc} = J(v_{\max}) \quad \text{дБ,} \quad (16)$$

где функция  $J$  определяется из уравнения (12) для  $v_b$  больше  $-0,78$ , и в других случаях равны 0.

*Случай 2. Загоризонтная дифракционная трасса*

Если  $S_{im} \geq S_{tr}$ , то дифракционная трасса является загоризонтной.

Найти промежуточную точку профиля с наибольшим наклоном линии от приемника к точке.

$$S_{rim} = \max \left[ \frac{g_i + 500C_e d_i (d - d_i) - h_{rc}}{d - d_i} \right] \quad \text{м/км,} \quad (17)$$

где номер профиля  $i$  принимает значения от 2 до  $n - 1$ .

Рассчитать расстояние до точки Буллингтона от передатчика:

$$d_{bp} = \frac{h_{rc} - h_{tc} + S_{rim} d}{S_{tim} + S_{rim}} \quad \text{км.} \quad (18)$$

Рассчитать параметр дифракции  $v_b$  для точки Буллингтона:

$$v_b = \left[ h_{tc} + S_{tim} d_{bp} - \frac{h_{tc}(d - d_{bp}) + h_{rc} d_{bp}}{d} \right] \sqrt{\frac{0,002d}{\lambda d_{bp}(d - d_{bp})}}. \quad (19)$$

В этом случае потери за счет дифракции на остром краю для точки Буллингтона определяются выражением:

$$L_{uc} = J(v_b) \quad \text{дБ.} \quad (20)$$

Для  $L_{uc}$ , рассчитанного по формуле (16) или (20), потери за счет дифракции Буллингтона на трассе определяются выражением:

$$L_{bull} = L_{uc} + \left[ 1 - \exp\left(\frac{-L_{uc}}{6}\right) \right] (10 + 0,02d) \quad \text{дБ.} \quad (21)$$

#### 4.3.2 Потери за счет дифракции на сферической поверхности Земли

Потери за счет дифракции на сферической поверхности Земли  $L_{dsph}$ , не превышаемые в течение  $p\%$  времени, для высот антенн  $h_{tesph}$  и  $h_{resph}$  (м) вычисляются следующим образом.

Рассчитать граничное расстояние прямой видимости (LoS) для гладкой трассы:

$$d_{los} = \sqrt{2a_p} \left( \sqrt{0,001h_{tesph}} + \sqrt{0,001h_{resph}} \right) \quad \text{км.} \quad (22)$$

Если  $d \geq d_{los}$ , рассчитать потери за счет дифракции, используя метод, описанный в п. 4.3.3, ниже, для  $a_{dft} = a_p$ , чтобы получить  $L_{dft}$ , и установить  $L_{dsph}$  равным  $L_{dft}$ . Дальнейших вычислений дифракции на сферической поверхности Земли не требуется.

В ином случае продолжить вычисления следующим образом:

Рассчитать наименьшую высоту просвета между трассой над криволинейной поверхностью Земли и лучом между антеннами,  $h_{se}$ , используя выражение:

$$h_{se} = \frac{\left( h_{tesph} - 500 \frac{d_{se1}^2}{a_p} \right) d_{se2} + \left( h_{resph} - 500 \frac{d_{se2}^2}{a_p} \right) d_{se1}}{d} \quad \text{м,} \quad (23)$$

где:

$$d_{se1} = \frac{d}{2} (1 + b) \quad \text{км;} \quad (24a)$$

$$d_{se2} = d - d_{se1} \quad \text{км;} \quad (24b)$$

$$b = 2 \sqrt{\frac{m_c + 1}{3m_c}} \cos \left\{ \frac{\pi}{3} + \frac{1}{3} \arccos \left( \frac{3c}{2} \sqrt{\frac{3m_c}{(m_c + 1)^3}} \right) \right\}, \quad (24c)$$

где функция  $\arccos$  возвращает угол в радианах:

$$c = \frac{h_{tesph} - h_{resph}}{h_{tesph} + h_{resph}}, \quad (24d)$$

$$m_c = \frac{250d^2}{a_p(h_{tesph} + h_{resph})}. \quad (24e)$$

Рассчитать требуемый просвет для нулевых потерь за счет дифракции  $h_{req}$ :

$$h_{req} = 17,456 \sqrt{\frac{d_{se1} d_{se2} \lambda}{d}} \quad \text{м.} \quad (25)$$

Если  $h_{se} > h_{req}$ , потери за счет дифракции на сферической поверхности Земли  $L_{dsph}$  равны нулю. Дальнейших вычислений дифракции на сферической поверхности Земли не требуется.

В ином случае продолжить вычисления следующим образом:

Рассчитать модифицированный эффективный радиус Земли  $a_{em}$ , который дает границу прямой видимости на расстоянии  $d$ , используя выражение:

$$a_{em} = 500 \left( \frac{d}{\sqrt{h_{tesph}} + \sqrt{h_{resph}}} \right)^2 \quad \text{км.} \quad (26)$$

Используем метод, описанный в п. 4.3.3, для  $a_{dft} = a_{em}$ , чтобы получить  $L_{dft}$ .

Если значение  $L_{dft}$  является отрицательным, потери за счет дифракции на сферической поверхности Земли  $L_{dsph}$  равны 0, и дальнейших расчетов дифракции на сферической поверхности Земли не требуется.

В ином случае продолжить вычисления следующим образом:

Рассчитать потери за счет дифракции на сферической поверхности Земли методом интерполяции:

$$L_{dsph} = \left[ 1 - \frac{h_{se}}{h_{req}} \right] L_{dft} \quad \text{дБ.} \quad (27)$$

### 4.3.3 Часть потерь за счет дифракции на сферической поверхности Земли, определяемая первым членом остаточного ряда

В данном подразделе приводится метод расчета дифракции на сферической поверхности Земли с использованием только первого члена остаточного ряда. Этот метод является частью полного метода расчета дифракции, описанного в п. 4.3.2, выше, и предназначен для определения потерь за счет дифракции с учетом первого члена остаточного ряда,  $L_{dft}$ , для данного значения эффективного радиуса Земли  $a_{dft}$ . Значение  $a_{dft}$  дано в п. 4.3.2.

Установим типичные электрические свойства земной поверхности для суши с относительной диэлектрической проницаемостью  $\epsilon_r = 22,0$  и проводимостью  $\sigma = 0,003$  С/м и вычислим  $L_{dft}$ , используя уравнения (29)–(36), получим в результате  $L_{dftland}$ .

Установим типичные электрические свойства земной поверхности для моря с относительной диэлектрической проницаемостью  $\epsilon_r = 80,0$  и проводимостью  $\sigma = 5,0$  С/м и вычислим  $L_{dft}$ , используя уравнения (29)–(36), получим в результате  $L_{dftsea}$ .

Потери за счет дифракции на сферической поверхности Земли, определяемые первым членом, находят из выражения:

$$L_{dft} = \omega L_{dftsea} + (1 - \omega) L_{dftland} \quad \text{дБ,} \quad (28)$$

где  $\omega$  – часть трассы, проходящая над морем.

*Начать вычисления, которые должны быть выполнены дважды, как описано выше:*

Нормированный коэффициент полной проводимости поверхности для горизонтальной и вертикальной поляризации:

$$K_H = 0,036 (a_{dft} f)^{-1/3} \left[ (\varepsilon_r - 1)^2 + \left( \frac{18\sigma}{f} \right)^2 \right]^{-1/4} \quad (\text{горизонтальная поляризация}) \quad (29a)$$

и

$$K_V = K_H \left[ \varepsilon_r^2 + \left( \frac{18\sigma}{f} \right)^2 \right]^{1/2} \quad (\text{вертикальная поляризация}). \quad (29b)$$

Если вектор поляризации содержит и горизонтальный и вертикальный компоненты, например круговая или наклонная поляризация, разбить его на горизонтальный и вертикальный компоненты, вычислить каждый отдельно и объединить результаты как векторную сумму амплитуды поля. На практике такое разбиение в общем случае не потребуется, так как на частотах выше 300 МГц в уравнении (30) для  $\beta_{dft}$  может использоваться значение 1.

Вычислить параметр, учитывающий тип земной поверхности/поляризацию:

$$\beta_{dft} = \frac{1 + 1,6K^2 + 0,67K^4}{1 + 4,5K^2 + 1,53K^4}, \quad (30)$$

где  $K - K_H$  или  $K_V$  в зависимости от типа поляризации.

Нормированное расстояние:

$$X = 21,88 \beta_{dft} \left( \frac{f}{a_{dft}^2} \right)^{1/3} d. \quad (31)$$

Нормированные высоты передатчика и приемника:

$$Y_t = 0,9575 \beta_{dft} \left( \frac{f^2}{a_{dft}} \right)^{1/3} h_{tesph}; \quad (32a)$$

$$Y_r = 0,9575 \beta_{dft} \left( \frac{f^2}{a_{dft}} \right)^{1/3} h_{resph}. \quad (32b)$$

Рассчитать член, определяющий расстояния, используя выражение:

$$F_X = \begin{cases} 11 + 10 \log(X) - 17,6X & \text{для } X \geq 1,6, \\ -20 \log(X) - 5,6488 X^{1,425} & \text{для } X < 1,6. \end{cases} \quad (33)$$

Определить функцию нормированной высоты, используя выражение:

$$G(Y) = \begin{cases} 17,6(B-1,1)^{0,5} - 5 \log(B-1,1) - 8 & \text{для } B > 2, \\ 20 \log(B+0,1B^3) & \text{иначе,} \end{cases} \quad (34)$$

где:

$$B = \beta_{dft} Y. \quad (35)$$

Ограничить  $G(Y)$  так, чтобы  $G(Y) \geq 2 + 20 \log K$ .

Теперь получим потери за счет дифракции на сферической поверхности Земли, определяемые первым членом остаточного ряда, используя выражение:

$$L_{dft} = -F_X - G(Y_t) - G(Y_r) \quad \text{дБ.} \quad (36)$$



#### 4.3.4 Полная модель потерь за счет дифракции "дельта-Буллингтон"

Используем метод, описанный в п. 4.3.1, для реального профиля местности и высот антенн. Установить результирующие потери за счет дифракции Буллингтона для реальной трассы  $L_{bulla} = L_{bull}$ , как это задано уравнением (21).

В Прилагаемом документе 4 представлен альтернативный метод расчета  $L_{bulls}$  без использования анализа профиля местности.

Используем метод, описанный в п. 4.3.1, второй раз для всех высот профиля  $g_i$ , установленных в 0, и модифицированных высот антенн, определяемых выражениями:

$$h'_{rc} = h_{rc} - h_{std} \quad \text{м;} \quad (37a)$$

$$h'_{rc} = h_{rc} - h_{srd} \quad \text{м,} \quad (37b)$$

где высоты гладкой земной поверхности в месте размещения передатчика и приемника,  $h_{std}$  и  $h_{srd}$ , определены в п. 5.6.2 Прилагаемого документа 1. Установить результирующие потери за счет дифракции Буллингтона для этой гладкой трассы  $L_{bulls} = L_{bull}$ , как это задано уравнением (21).

Используем метод, описанный в п. 4.3.2, для вычисления потерь за счет дифракции на сферической поверхности Земли  $L_{dsph}$  для реальной трассы длиной  $d$  км при:

$$h'_{resph} = h'_{rc} \quad \text{м} \quad (38a)$$

$$h'_{resph} = h'_{rc} \quad \text{м} \quad (38b)$$

Потери за счет дифракции для общей трассы теперь определяются выражением:

$$L_d = L_{bulla} + \max\{L_{dsph} - L_{bulls}, 0\} \quad \text{дБ.} \quad (39)$$

#### 4.3.5 Потери за счет дифракции, не превышаемые в течение $p\%$ времени

Используем метод, описанный в п. 4.3.4, для вычисления потерь за счет дифракции  $L_d$  для среднего значения эффективного радиуса Земли  $a_p = a_e$ , определяемого из уравнения (7а). Установим средние потери за счет дифракции  $L_{d50} = L_d$ .

Если  $p = 50\%$ , потери за счет дифракции, не превышаемые в течение  $p\%$  времени,  $L_{dp}$ , определяются как  $L_{d50}$ .

Если  $p < 50\%$ , потери за счет дифракции, не превышаемые в течение  $p\%$  времени,  $L_{dp}$ , необходимо вычислять следующим образом.

Применить метод, описанный в п. 4.3.4, для вычисления потерь за счет дифракции  $L_d$ , не превышаемых в течение  $\beta_0\%$  времени, для эффективного радиуса Земли,  $a_p = a_\beta$ , определяемого из уравнения (7b). Устанавливаем потери за счет дифракции, не превышаемые в течение  $\beta_0\%$  времени,  $L_{d\beta} = L_d$ .

Применение двух возможных значений коэффициента эффективного радиуса Земли регулируется при помощи коэффициента интерполяции  $F_i$  на основе логнормального распределения потерь из-за дифракции в диапазоне  $50\% > p \geq \beta_0\%$ , используя выражение:

$$F_i = \frac{I\left(\frac{p}{100}\right)}{I\left(\frac{\beta_0}{100}\right)} \quad \text{если } 50\% > p > \beta_0\% \quad (40a)$$

$$= 1 \quad \text{если } \beta_0\% \geq p, \quad (40b)$$

где  $I(x)$  – обратное дополнительное кумулятивное нормальное распределение в зависимости от вероятности  $x$ . Аппроксимация зависимости  $I(x)$ , которая может быть использована доверительно для  $x \leq 0,5$ , приведена в Прилагаемом документе 2 к настоящему Приложению.

Теперь получим потери за счет дифракции  $L_{dp}$ , не превышаемые в течение  $p\%$  времени, используя выражение:

$$L_{dp} = L_{d50} + (L_{d\beta} - L_{d50}) F_i \quad \text{дБ.} \quad (41)$$

$F_i$  определяется из уравнений (40а–40б) в зависимости от значений  $p$  и  $\beta_0$ .

Средние основные потери передачи, обусловленные дифракцией  $L_{bd50}$ , определяются выражением:

$$L_{bd50} = L_{bfs} + L_{d50} \quad \text{дБ,} \quad (42)$$

где  $L_{bfs}$  определяется из уравнения (8).

Основные потери передачи, обусловленные дифракцией, которые не превышаются в течение  $p\%$  времени, определяются выражением:

$$L_{bd} = L_{b0p} + L_{dp} \quad \text{дБ,} \quad (43)$$

где  $L_{b0p}$  определяется из уравнения (10).

#### 4.4 Распространение за счет тропосферного рассеяния

ПРИМЕЧАНИЕ 1. – Для значений доли времени много меньше 50% трудно отделить влияние настоящего режима тропосферного рассеяния от влияния других вторичных явлений распространения, которые оказывают похожее влияние на процесс распространения сигнала. Следовательно, модель "тропосферного рассеяния", принятая в настоящей Рекомендации, является эмпирическим обобщением концепции тропосферного рассеяния и охватывает также и эти эффекты распространения. Она позволяет выполнять непрерывное прогнозирование основных потерь передачи для  $p$  от 0,001% до 50%, таким образом соединяя для малых процентов времени модель атмосферного волновода и модель отражения от слоев атмосферы с настоящим режимом "тропосферного рассеяния", что вполне пригодно для слабого остаточного поля, превышаемого в течение больших процентов времени.

ПРИМЕЧАНИЕ 2. – Эта модель прогнозирования для тропосферного рассеяния была получена для целей прогнозирования помех, и она непригодна для расчета условий распространения для более 50% времени, так как меняет качественные показатели тропосферных радиорелейных систем.

Основные потери передачи из-за тропосферного рассеяния  $L_{bs}$  (дБ), которые не превышаются в течение любого процента времени  $p < 50\%$ , определяются выражением:

$$L_{bs} = 190,1 + L_f + 20 \log d + 0,573 \theta - 0,15 N_0 - 10,125 \left[ \log \left( \frac{50}{p} \right) \right]^{0,7} \quad \text{дБ,} \quad (44)$$

где:

$L_f$ : частотно-зависимые потери:

$$L_f = 25 \log(f) - 2,5 \left[ \log \left( \frac{f}{2} \right) \right]^2 \quad \text{дБ;} \quad (45)$$

$N_0$ : преломляющая способность поверхности на уровне моря в точке середины трассы.

#### 4.5 Распространение в атмосферном волноводе и за счет отражения от слоев атмосферы

Основные потери передачи  $L_{ba}$  (дБ), обусловленные атмосферным волноводом и отражением от слоев атмосферы, которые не превышаются в течение  $p\%$  времени, определяются выражением:

$$L_{ba} = A_f + A_d(p) \quad \text{дБ,} \quad (46)$$

где:

$A_f$ : суммарные фиксированные объединенные потери (за исключением локальных потерь на отражение) между антеннами и структурой аномального распространения в атмосфере:

$$A_f = 102,45 + 20 \log f + 20 \log(d_{lt} + d_{lr}) + A_{lf} + A_{st} + A_{sr} + A_{ct} + A_{cr} \quad \text{дБ}; \quad (47)$$

$A_{lf}$ : эмпирическая поправка для учета возрастающего ослабления и длины волны при волноводном распространении:

$$A_{lf}(f) = \begin{cases} 45,375 - 137,0f + 92,5f^2 & \text{дБ} \quad \text{для } f < 0,5 \text{ ГГц} \\ 0 & \text{дБ} \quad \text{для } f \geq 0,5 \text{ ГГц} \end{cases} \quad (47a)$$

$A_{st}, A_{sr}$ : потери за счет дифракции на экранах вокруг передающей и приемной станций соответственно:

$$A_{st, sr} = \begin{cases} 20 \log(1 + 0,361 \theta''_{t,r} (f d_{lt,lr})^{1/2}) + 0,264 \theta''_{t,r} f^{1/3} & \text{дБ} \quad \text{для } \theta''_{t,r} > 0 \text{ мрад}, \\ 0 & \text{дБ} \quad \text{для } \theta''_{t,r} \leq 0 \text{ мрад}, \end{cases} \quad (48)$$

где:

$$\theta''_{t,r} = \theta_{t,r} - 0,1 d_{lt,lr} \quad \text{мрад}; \quad (48a)$$

$A_{ct}, A_{cr}$ : корректировка атмосферного волновода над морской поверхностью для передающей и приемной станций соответственно:

$$A_{ct, cr} = \begin{cases} -3 \exp(-0,25 d_{ct, cr}^2) \{1 + \tanh[0,07(50 - h_{ts, rs})]\} & \text{дБ} \quad \text{для } \omega \geq 0,75 \\ -3 \exp(-0,25 d_{ct, cr}^2) \{1 + \tanh[0,07(50 - h_{ts, rs})]\} & \text{дБ} \quad \text{для } \begin{matrix} \omega \geq 0,75 \\ d_{ct, cr} \leq d_{lt, lr} \\ d_{ct, cr} \leq 5 \text{ км} \end{matrix} \\ 0 & \text{дБ} \quad \text{для всех прочих условий} \end{cases} \quad (49)$$

Полезно отметить, что уравнение (49) используется при очень ограниченном наборе условий.

$A_d(p)$ : потери, зависящие от процента времени и углового расстояния в рамках механизмов аномального распространения:

$$A_d(p) = \gamma_d \theta' + A(p) \quad \text{дБ}, \quad (50)$$

где:

$\gamma_d$ : конкретное ослабление:

$$\gamma_d = 5 \cdot 10^{-5} a_e f^{1/3} \quad \text{дБ/мрад}; \quad (51)$$

$\theta'$ : угловое расстояние (при необходимости, скорректированное (при помощи уравнения (48a)), для того чтобы иметь возможность применения модели экранирования, описанной уравнением (46)):

$$\theta' = \frac{10^3 d}{a_e} + \theta'_t + \theta'_r \quad \text{мрад}, \quad (52)$$

$$\theta'_{t,r} = \begin{cases} \theta_{t,r} & \text{для } \theta_{t,r} \leq 0,1 d_{t,lr} \quad \text{мрад,} \\ 0,1 d_{t,lr} & \text{для } \theta_{t,r} > 0,1 d_{t,lr} \quad \text{мрад;} \end{cases} \quad (52a)$$

$A(p)$ : изменение процента времени (кумулятивное распределение):

$$A(p) = -12 + (1,2 + 3,7 \cdot 10^{-3} d) \log \left( \frac{p}{\beta} \right) + 12 \left( \frac{p}{\beta} \right)^\Gamma \quad \text{дБ,} \quad (53)$$

$$\Gamma = \frac{1,076}{(2,0058 - \log \beta)^{1,012}} \exp \left[ - (9,51 - 4,8 \log \beta + 0,198 (\log \beta)^2) \cdot 10^{-6} d^{1,13} \right], \quad (53a)$$

$$\beta = \beta_0 \mu_2 \mu_3 \quad \%; \quad (54)$$

$\mu_2$ : корректировка геометрии трассы:

$$\mu_2 = \left( \frac{500}{a_e} \frac{d^2}{(\sqrt{h_{te}} + \sqrt{h_{re}})^2} \right)^\alpha. \quad (55)$$

Значение  $\mu_2$  не должно превышать 1.

$$\alpha = -0,6 - \tau d^{3,1} \varepsilon \cdot 10^{-9}, \quad (55a)$$

где:

$\varepsilon$ : 3,5;

$\tau$ : определяется в уравнении (3), и значение  $\alpha$  не должно быть менее -3,4;

$\mu_3$ : корректировка неровностей рельефа:

$$\mu_3 = \begin{cases} 1 & \text{для } h_m \leq 10 \text{ м} \\ \exp \left[ -4,6 \cdot 10^{-5} (h_m - 10) (43 + 6d_l) \right] & \text{для } h_m > 10 \text{ м} \end{cases} \quad (56)$$

и

$$d_l = \min (d - d_u - d_r, 40) \quad \text{км.} \quad (56a)$$

Остальные слагаемые определены в таблицах 1 и 2 и в Прилагаемом документе 1 к настоящему Приложению.

#### 4.6 Основные потери передачи, которые не превышаются в течение $p\%$ времени и в 50% местоположений, без учета эффекта отражения от терминала

Описанную далее процедуру следует применять к результатам описанных выше расчетов для всех трасс для того, чтобы рассчитать основные потери передачи, которые не превышаются в течение  $p\%$  времени в 50% местоположений. Для того чтобы избежать физически невозможных неоднородностей в результатах прогнозирования теоретических основных потерь передачи, вышеописанные модели распространения должны быть смешаны для получения модифицированных значений основных потерь передачи, с тем чтобы достичь общего прогнозирования для  $p\%$  времени и 50% местоположений.

Рассчитать коэффициент интерполяции  $F_j$ , который позволит учесть угловое расстояние:

$$F_j = 1,0 - 0,5 \left[ 1,0 + \tanh \left( 3,0 \xi \frac{(\theta - \Theta)}{\Theta} \right) \right], \quad (57)$$

где:

- Θ : фиксированный параметр, определяющий диапазон углов соответствующего слияния моделей, он выставляется = 0,3;
- ξ : фиксированный параметр, определяющий спад характеристики слияния в конце диапазона, он выставлен = 0,8;
- θ : угловое расстояние (мрад), определенное в таблице 7.

Рассчитать коэффициент интерполяции  $F_k$ , который позволит учесть расстояние по дуге большого круга:

$$F_k = 1,0 - 0,5 \left[ 1,0 + \tanh \left( 3,0 \kappa \frac{(d - d_{sw})}{d_{sw}} \right) \right], \quad (58)$$

где:

- $d$  : протяженность трассы по дуге большого круга (км), определенная в таблице 3;
- $d_{sw}$  : фиксированный параметр, определяющий диапазон расстояний соответствующего слияния; он выставляется = 20;
- $\kappa$  : фиксированный параметр, определяющий спад характеристики слияния на границах диапазона, устанавливается = 0,5.

Рассчитать теоретические минимальные основные потери передачи  $L_{minb0p}$  (дБ), связанные с распространением по линии прямой видимости (LoS) и дифракцией той части трассы, которая проходит над морем:

$$L_{minb0p} = \begin{cases} L_{b0p} + (1 - \omega)L_{dp} & \text{для } p < \beta_0 \quad \text{дБ} \\ L_{bd50} + (L_{b0\beta} + (1 - \omega)L_{dp} - L_{bd50})F_i & \text{для } p \geq \beta_0 \quad \text{дБ} \end{cases}, \quad (59)$$

где:

- $L_{b0p}$  : теоретические основные потери передачи по линии прямой видимости, которые не превышаются в течение  $p\%$  времени, определяемые уравнением (10);
- $L_{b0\beta}$  : теоретические основные потери передачи по линии прямой видимости, которые не превышаются в течение  $\beta_0\%$  времени, определяемые уравнением (11);
- $L_{dp}$  : потери из-за дифракции, которые не превышаются в течение  $p\%$  времени, определяемые уравнением (41);
- $L_{bd50}$  : средние основные потери из-за дифракции, определяемые уравнением (42);
- $F_i$  : коэффициент интерполяции дифракции, определяемый уравнением (40).

Рассчитать теоретические минимальные основные потери передачи  $L_{minbap}$  (дБ), обусловленные изменением сигнала при распространении по линии прямой видимости и при загоризонтном распространении:

$$L_{minbap} = \eta \ln \left[ \exp \left( \frac{L_{ba}}{\eta} \right) + \exp \left( \frac{L_{b0p}}{\eta} \right) \right] \quad \text{дБ}, \quad (60)$$

где:

- $L_{ba}$  : основные потери передачи, обусловленные атмосферным волноводом и отражением от слоев атмосферы, которые не превышаются в течение  $p\%$  времени, определяемые уравнением (46);
- $L_{b0p}$  : теоретические основные потери передачи по линии прямой видимости, которые не превышаются в течение  $p\%$  времени, определяемые уравнением (10);

$$\eta = 2,5.$$

Рассчитать теоретические минимальные основные потери передачи  $L_{bda}$  (дБ), обусловленные дифракцией и изменениями сигнала при распространении по линии прямой видимости или в атмосферном волноводе и при отражении от слоев атмосферы:

$$L_{bda} = \begin{cases} L_{bd} & \text{для } L_{minbap} > L_{bd} \\ L_{minbap} + (L_{bd} - L_{minbap})F_k & \text{для } L_{minbap} \leq L_{bd} \end{cases} \quad \text{дБ}, \quad (61)$$

где:

- $L_{bd}$ : основные потери передачи из-за дифракции, которые не превышаются в течение  $p\%$  времени, из уравнения (43);
- $L_{minbap}$ : теоретические минимальные основные потери передачи, обусловленные распространением по линии прямой видимости и загоризонтным распространением, из уравнения (60);
- $F_k$ : коэффициент интерполяции, определяемый уравнением (58), в соответствии со значением расстояния трассы по дуге большого круга  $d$ .

Рассчитать модифицированные основные потери передачи  $L_{bam}$  (дБ), учитывающие изменение сигнала из-за дифракции, при распространении по линии прямой видимости или в атмосферном волноводе/из-за отражения от слоев атмосферы:

$$L_{bam} = L_{bda} + (L_{minb0p} - L_{bda})F_j \quad \text{дБ}, \quad (62)$$

где:

- $L_{bda}$ : теоретические основные потери передачи, обусловленные дифракцией и распространением по линии прямой видимости или в атмосферном волноводе/из-за отражения от слоев атмосферы, определяемые уравнением (61);
- $L_{minb0p}$ : теоретические минимальные основные потери передачи, обусловленные распространением по линии прямой видимости и дифракцией на морских участках трассы, определяемые уравнением (59);
- $F_j$ : коэффициент интерполяции, определяемый уравнением (57), в соответствии с величиной углового расстояния трассы  $\theta$ .

Рассчитать основные потери передачи, которые не превышаются в течение  $p\%$  времени и для 50% местоположений, без учета влияния отражения от терминала  $L_{bu}$  (дБ), используя выражение:

$$L_{bu} = -5 \log(10^{-0,2L_{bs}} + 10^{-0,2L_{bam}}) \quad \text{дБ}, \quad (63)$$

где:

- $L_{bs}$ : основные потери передачи из-за тропосферного рассеяния, которые не превышаются в течение  $p\%$  времени, определяемые уравнением (44);
- $L_{bam}$ : измененные основные потери передачи, учитывающие изменение сигнала из-за дифракции, распространения по линии прямой видимости, распространения в атмосферном волноводе и отражения от слоев атмосферы, определяемые уравнением (62).

#### 4.7 Дополнительные потери, обусловленные окружающей терминал местностью

Когда антенна передатчика или приемника расположена ниже высоты  $R_t$  или  $R_r$  – высоты земной поверхности, окружающей передатчик или приемник, дополнительные потери  $A_{ht}$  и  $A_{hr}$  рассчитываются следующим образом. Подходящие значения для  $R$  рассматриваются в п. 3.2.

Описываемый ниже метод позволяет найти средние потери из-за различной окружающей терминал местности. Возможные механизмы распространения, вызывающие потери, включают потери за счет препятствий и отражения от местных окружающих объектов на типовой высоте, а также рассеяние и отражение от земли и мелких объектов. При использовании компьютерной реализации с профилем

местности, извлеченным из цифровой модели рельефа местности, и с окружением терминала, определяемым категорией препятствий, нецелесообразно идентифицировать отдельные механизмы. Используемый здесь метод различает два основных случая: для леса и городских условий предполагается, что основным механизмом является дифракция на препятствиях; для других категорий предполагается, что доминирует отражение или рассеяние.

Метод идентичен для приемника и для передатчика, поэтому в следующих формулах считается, что  $A_h = A_{ht}$  или  $A_{hr}$ ,  $h = h_{tg}$  или  $h_{rg}$  и  $R = R_t$  или  $R_r$ , в зависимости от обстоятельств.

Если  $h \geq R$ , то  $A_h = 0$ .

Если  $h < R$ , то  $A_h$  может иметь одну из двух форм, в зависимости от типа препятствия (см. таблицу 2):

$$A_h = J(v) - 6,03 \quad \text{дБ} \quad (64a)$$

или

$$A_h = -K_{h2} \log(h/R) \quad \text{дБ.} \quad (64b)$$

$J(v)$  вычисляются с применением уравнения (12).

Значения  $v$  и  $K_{h2}$  описываются выражениями:

$$v = K_{nu} \sqrt{h_{dif} \theta_{clut}} \quad (64c)$$

$$h_{dif} = R - h \quad \text{м} \quad (64d)$$

$$\theta_{clut} = \arctan\left(\frac{h_{dif}}{w_s}\right) \quad \text{градусы} \quad (64e)$$

$$K_{h2} = 21,8 + 6,2 \log(f) \quad (64f)$$

$$K_{nu} = 0,342 \sqrt{f}, \quad (64g)$$

где:

- $f$ : частота (ГГц);
- $w_s$ : обозначает ширину улицы. В отсутствие конкретных местных значений следует использовать значение 27.

Форма уравнения (64a) представляет собой потери Френеля из-за огибания препятствия и будет применяться для таких категорий препятствий, как здания. В частности, в городских условиях все препятствия будут именно такого типа.

Уравнение (64b) представляет собой функцию зависимости коэффициента усиления от высоты из-за близости земли на более открытых пространствах. При наличии зеркальных отражений от земли это типичные изменения сигнала ниже первого двухлучевого интерференционного максимума. При отсутствии зеркальных отражений от земли изменения сигнала ниже  $R$  обуславливаются экранированием малыми объектами и неровностями.

Четко выраженный первый двухлучевой интерференционный максимум возникает только в особых условиях, позволяющих отражение от земли, и не может быть выявлен с помощью обычных топографических данных, доступных для компьютерных систем. В отсутствие специальной информации об окружающей терминал местности в уравнении (64b) следует использовать значение  $R$ , обусловленное категорией препятствия.

Если имеется специальная информация, указывающая на наличие гладкой плоской отражающей поверхности с адекватным зазором Френеля, обеспечивающим отражение от земли,  $R$  может быть вычислено с использованием метода, описанного в Прилагаемом документе 3 Однако этот метод представляет собой попытку определить особую точку в многолучевом распространении, которая не согласуется с принципами, лежащими в основе прогнозирования распространения сигнала "из пункта в зону", и несовместима с расчетом изменения местоположения, описанным в п. 4.8. Таким образом, детальная оценка отражений от земли должна быть ограничена использованием данной Рекомендации для иных целей, чем прогнозирование распространения сигналов "из пункта в зону".

Основные потери передачи  $L_{bc}$  (дБ), которые не превышаются в течение  $p\%$  времени и в 50% местоположений, с учетом влияния потерь из-за отражения от терминала, определяются выражением:

$$L_{bc} = L_{bu} + A_{ht} + A_{hr} \quad \text{дБ}, \quad (65)$$

где:

- $L_{bu}$ : основные потери передачи, которые не превышаются в течение  $p\%$  времени и в 50% местоположений на (или выше, если требуется) высоте типичного отражающего местного препятствия, определяемые уравнением (63);
- $A_{ht,hr}$ : дополнительные потери, учитывающие окружающую терминал местность, уравнения (64a)–(64b), в зависимости от обстоятельств.

#### 4.8 Изменчивость местоположения потерь

В настоящей Рекомендации, и в общем случае, изменчивость местоположения относится к пространственным статистическим данным о вариативности местной земной поверхности. Этот результат полезен в масштабах гораздо более широких, чем вариативность свойств подстилающей поверхности, и по сравнению с ними изменение трассы является несущественным. Изменчивость местоположения определяется без учета изменений, вносимых многолучевыми отражениями, поэтому она не зависит от полосы частот системы.

При планировании радиосистем необходимо учитывать эффекты многолучевости. Влияние многолучевости для различных систем будет различным и будет зависеть от ширины полосы частот, методов модуляции или схем кодирования. Рекомендации по учету этих эффектов даны в Рекомендации МСЭ-R P.1406.

Результаты всестороннего анализа данных показывают, что распределение местных средних значений напряженности поля из-за изменений подстилающей поверхности является аппроксимативно логарифмически нормальным.

Значения стандартной девиации зависят от разрешающей способности прогнозирования и частоты, и эмпирические исследования показали наличие разброса. Характерные значения, которые относятся к 50-му перцентилю распределения стандартной девиации изменчивости местоположения, определяются следующим выражением:

$$\sigma_L = (0,024f + 0,52)w_a^{0,28} \quad \text{дБ}, \quad (66)$$

где:

- $f$ : требуемая частота (ГГц);
- $w_a$ : разрешающая способность прогнозирования (м).

Разрешающая способность прогнозирования – это ширина квадратной зоны, в которой применяется изменчивость. Процент местоположений  $p_L$  может меняться от 1% до 99%. Настоящая модель недействительна для процента местоположений менее 1% или более 99%.

Значения, приведенные в таблице 6, считаются приемлемыми для планирования услуг цифрового наземного телевидения (ЦНТ). Они соответствуют 93-му перцентилю функции кумулятивного распределения измерений для антенны на высоте крыши для зоны  $100 \times 100$  м.

ТАБЛИЦА 6

Значения стандартной девиации изменчивости местоположения, используемые в определенных сценариях планирования

	Стандартная девиация (дБ)		
	100 МГц	600 МГц	2 000 МГц
Радиовещание, ЦНТ	5,5	5,5	5,5



Когда приемник/мобильная станция расположены на суше и вне здания, а его/ее высота над уровнем земли равна или выше высоты типичного отражающего препятствия, разумно предположить, что изменчивость местоположения будет монотонно уменьшаться с увеличением высоты, до тех пор пока она полностью не исчезнет в какой-то точке. В настоящей Рекомендации изменчивость местоположения из-за изменения высоты  $u(h)$  определяется выражением:

$$\begin{aligned} u(h) &= 1 && \text{для } 0 \leq h < R, \\ u(h) &= 1 - \frac{(h-R)}{10} && \text{для } R \leq h < R+10, \\ u(h) &= 0 && \text{для } R+10 \leq h, \end{aligned} \quad (67)$$

где  $R$  (м) – высота типичного отражающего препятствия в месте размещения приемника/мобильной станции. Следовательно, для приемника/мобильной станции, находящихся вне зданий, стандартная девиация изменчивости местоположения,  $\sigma_L$ , определяемая либо из уравнения (66), либо по таблице 6, должна быть умножена на функцию изменения высоты  $u(h)$ , определяемую из уравнения (67), при расчете величины основных потерь передачи для значений  $p_L\%$ , не равных 50%.

#### 4.9 Потери на проникновение сигнала в здание

Определения, теоретические модели и ссылки на полученные эмпирическим путем результаты, относящиеся к потерям на проникновение в здание, представлены в Рекомендации МСЭ-R P.2040.

Изменение напряженности поля для приема внутри зданий – это комбинированный результат изменений напряженности поля вне зданий ( $\sigma_L$ ) и изменения из-за ослабления в здании ( $\sigma_{be}$ ) (см. Рекомендацию МСЭ-R P.2040). Эти значения, по всей вероятности, не коррелированы. Следовательно, стандартную девиацию для приема внутри зданий ( $\sigma_i$ ) можно рассчитать как квадратный корень из суммы квадратов отдельных значений стандартной девиации.

$$\sigma_i = \sqrt{\sigma_L^2 + \sigma_{be}^2} \quad \text{дБ}, \quad (68)$$

где  $\sigma_L$  – стандартная девиация изменчивости местоположения, определяемая из уравнения (66) или по таблице 6.

#### 4.10 Основные потери передачи, которые не превышаются в течение $p\%$ времени и в $p_L\%$ местоположений

Для вычисления желаемого процента местоположений средние потери  $L_{loc}$  и стандартная девиация  $\sigma_{loc}$  описываются выражениями:

$$L_{loc} = 0 \quad (\text{вне зданий}) \quad \text{дБ}, \quad (69a)$$

$$L_{loc} = L_{be} \quad (\text{внутри зданий}) \quad \text{дБ} \quad (69b)$$

и

$$\sigma_{loc} = u(h)\sigma_L \quad (\text{вне зданий}) \quad \text{дБ}, \quad (70a)$$

$$\sigma_{loc} = \sigma_i \quad (\text{внутри зданий}) \quad \text{дБ}, \quad (70b)$$

где средние потери на проникновение сигнала в здание  $L_{be}$  приведены в Рекомендации МСЭ-R P.2040, функция высоты  $u(h)$  определяется из уравнения (67), а значения стандартной девиации  $\sigma_L$  и  $\sigma_i$  берутся из уравнения (66) (или таблицы 6) и уравнения (68), соответственно.

Основные потери передачи  $L_b$  (дБ), которые не превышаются в течение  $p\%$  времени и в  $p_L\%$  местоположений, определяются выражением:

$$L_b = \max \left[ L_{b0p}, L_{bc} + L_{loc} - I \left( \frac{p_L}{100} \right) \sigma_{loc} \right] \quad \text{дБ}, \quad (71)$$

где:

- $L_{b0p}$ : основные потери передачи, которые не превышаются в течение  $p\%$  времени и в 50% местоположений, обусловленные распространением по линии прямой видимости с кратковременными выбросами, определяемые уравнением (10);
- $L_{bc}$ : основные потери передачи, которые не превышаются в течение  $p\%$  времени и в 50% местоположений, с учетом влияния потерь из-за отражений от терминала, определяемые уравнением (65);
- $L_{loc}$ : среднее значение потерь в конкретном местоположении, определяемое уравнениями (69a)–(69b);
- $I(x)$ : обратное дополнительное кумулятивное нормальное распределение в зависимости от вероятности  $x$ . Аппроксимация зависимости  $I(x)$ , которая может использоваться для  $0,000001 \leq x \leq 0,999999$ , приведена в Прилагаемом документе 2 к настоящему Приложению;
- $\sigma_{loc}$ : комбинированная стандартная девиация (т. е. учитывающая потери на проникновение сигнала в здание и потери на изменчивость местоположения), определяемые уравнениями (70a)–(70b).

Процент местоположений  $p_L$  может меняться от 1% до 99%. Настоящая модель недействительна для процента местоположений менее 1% или более 99%.

#### 4.11 Напряженность поля, превышаемая в течение $p\%$ времени и в $p_L\%$ местоположений

Напряженность поля  $E_p$  дБ(мкВ/м), приведенная к эффективной излучаемой мощности 1 кВт, превышаемая в течение  $p\%$  времени и в 50% местоположений, может быть рассчитана с использованием формулы:

$$E_p = 199,36 + 20 \log(f) - L_b \quad \text{дБ(мкВ/м)}, \quad (72)$$

где:

- $L_b$ : основные потери передачи, которые не превышаются в течение  $p\%$  времени и в  $p_L\%$  местоположений, рассчитанные по уравнению (71);
- $f$ : требуемая частота (ГГц).

## Прилагаемый документ 1 к Приложению 1

### Анализ профиля трассы

#### 1 Введение

Для выполнения анализа профиля трассы требуется иметь профиль высот поверхности земли над средним уровнем моря для каждой трассы. Параметры, которые необходимо получить в результате анализа профиля трассы для составления модели распространения, показаны в таблице 7.

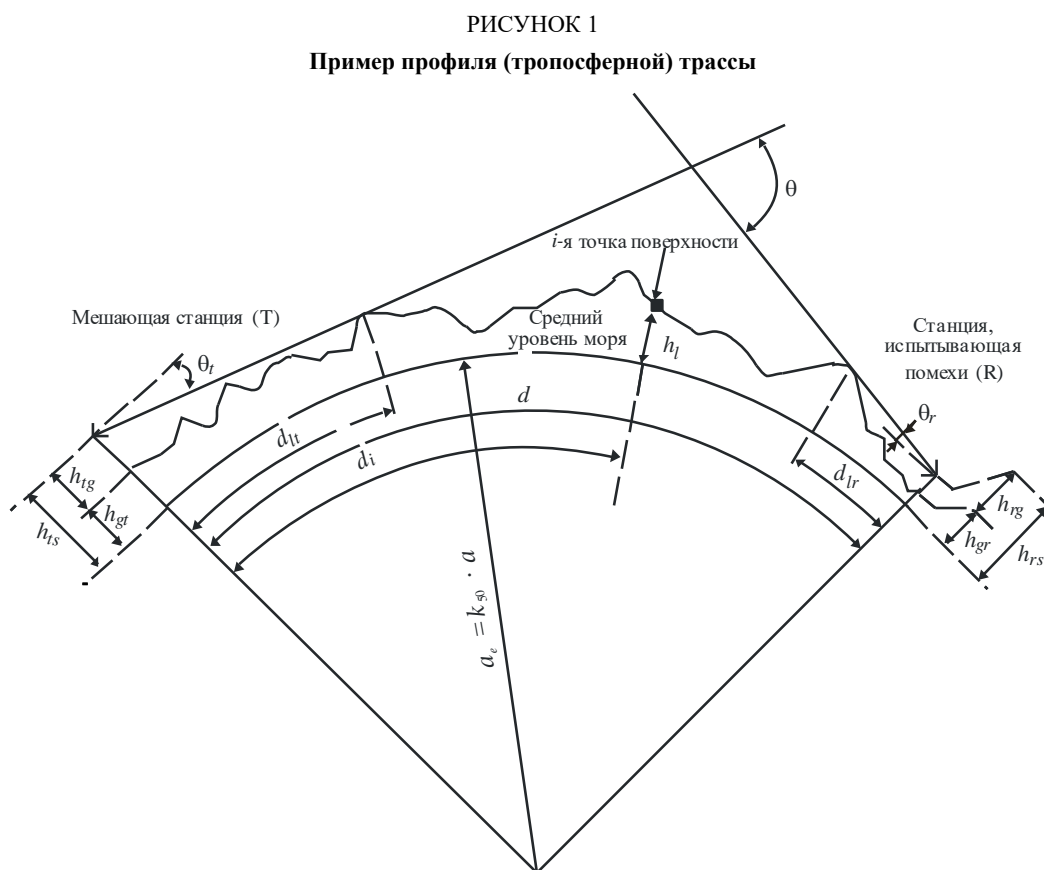
#### 2 Формирование профиля трассы

На основании географических координат передающей ( $\varphi_t, \psi_t$ ) и приемной ( $\varphi_r, \psi_r$ ) станций, из базы топографических данных или из соответствующих топографических карт большого масштаба необходимо получить значения высоты земной поверхности (над средним уровнем моря) вдоль трассы по дуге большого круга. Разрешающая способность профиля по расстоянию должна быть такой, какая

требуется для данного типа рельефа местности. Как правило, в зависимости от задачи, берется шаг расстояния от 30 м до 1 км. Для более длинных трасс обычно используются большие шаги расстояний. Профиль должен учитывать высоты земной поверхности в местах размещения передающей и приемной станций, которые являются начальной и конечной точками трассы. Приведенные далее уравнения учитывают, при необходимости, кривизну Земли, основываясь на значении  $a_e$ , полученном из уравнения (7а).

Хотя предпочтительным считается случай, когда точки профиля распределены равномерно, этот метод можно использовать с неравномерно распределенными точками профиля. Это может быть удобным, когда профиль строится по цифровой карте контуров высот земной поверхности. Однако следует отметить, что настоящая Рекомендация была разработана на основе измерений для равномерно распределенных точек профиля; и в настоящее время нет информации о том, как на точность расчетов будет влиять неравномерное распределение точек профиля.

В настоящей Рекомендации точка профиля трассы в месте расположения передающей станции считается точкой 1, а точка профиля трассы в месте расположения приемной станции считается точкой  $n$ . Следовательно, профиль трассы состоит из  $n$  точек. На рисунке 1 показан пример профиля высот земной поверхности выше среднего уровня моря, где хорошо видны различные параметры реальной поверхности.



Примечание 1. – Значение  $\theta_r$ , так как показано здесь, будет отрицательным.

P.1812-01

В таблице 7 определяются параметры, используемые или полученные в ходе анализа профиля трассы.

ТАБЛИЦА 7

## Определения параметров профиля трассы

Параметр	Описание
$a_e$	Эффективный радиус Земли (км)
$d$	Расстояние по дуге большого круга (км)
$d_{ii}$	Длина приращения для регулярных (т. е. с равномерно распределенными точками) данных профиля трассы (км)
$f$	Частота (ГГц)
$\lambda$	Длина волны (м)
$h_{ts}$	Высота антенны передатчика (м) над средним уровнем моря (amsl)
$h_{rs}$	Высота антенны приемника (м) (amsl)
$\theta_t$	Для загоризонтной трассы угол места горизонта выше местного горизонта (мрад), измеренный от передающей антенны. Для трассы LoS эта величина должна быть равна углу места приемной антенны.
$\theta_r$	Для загоризонтной трассы угол места горизонта выше местного горизонта (мрад), измеренный от приемной антенны. Для трассы LoS эта величина должна быть равна углу места передающей антенны.
$\theta$	Угловое расстояние трассы (мрад)
$h_{st}$	Высота гладкой земной поверхности (amsl) в месте размещения передающей станции (м)
$h_{sr}$	Высота гладкой земной поверхности (amsl) в месте размещения приемной станции (м)
$h_i$	Высота $i$ -й точки земной поверхности (amsl) (м) $h_1$ : высота земной поверхности для передатчика $h_n$ : высота земной поверхности для приемника
$h_m$	Неровность земной поверхности (м)
$h_{te}$	Эффективная высота передающей антенны (м)
$h_{re}$	Эффективная высота приемной антенны (м)

### 3 Протяженность трассы

Протяженность трассы можно рассчитать с использованием геометрии большого круга, зная географические координаты передающей ( $\varphi_t, \psi_t$ ) и приемной ( $\varphi_r, \psi_r$ ) станций. Кроме того, протяженность трассы может быть рассчитана из профиля трассы. Протяженность трассы  $d$  (км) можно рассчитать, используя данные профиля трассы:

$$d = d_n \quad \text{км.} \quad (73)$$

Для равномерно распределенных данных профиля трассы верным является также и выражение:

$$d_i = (i - 1)d_{ii} \quad \text{км} \quad (74)$$

для  $i = 1, \dots, n$ , где  $d_{ii}$  – длина приращения (км).

### 4 Классификация трасс

Профиль трассы должен быть либо линией прямой видимости (LoS), либо загоризонтной линией, что определяется на основании среднего эффективного радиуса Земли  $a_e$ , найденного из уравнения (7а).

Трасса является загоризонтной, если угол места физического горизонта, наблюдаемый с точки размещения передающей антенны (относительно местного горизонта), больше чем угол (опять-таки относительно местного горизонта передатчика), образуемый приемной антенной.

Следовательно, условием загоризонтной трассы является:

$$\theta_{max} > \theta_{td} \quad \text{мрад,} \quad (75)$$

где:

$$\theta_{max} = \max_{i=2}^{n-1} (\theta_i) \quad \text{мрад;} \quad (76)$$

$\theta_i$ : угол места в направлении  $i$ -й точки земной поверхности;

$$\theta_i = 1000 \arctan \left( \frac{h_i - h_{ts}}{10^3 d_i} - \frac{d_i}{2 a_e} \right) \quad \text{мрад,} \quad (77)$$

где:

$h_i$ : высота  $i$ -й точки земной поверхности (м) amsl;

$h_{ts}$ : высота антенны передатчика (м) amsl;

$d_i$ : расстояние от передатчика до  $i$ -й точки земной поверхности (км);

$$\theta_{td} = 1000 \arctan \left( \frac{h_{rs} - h_{ts}}{10^3 d} - \frac{d}{2 a_e} \right) \quad \text{мрад,} \quad (78)$$

где:

$h_{rs}$ : высота приемной антенны (м) amsl;

$d$ : общее расстояние по дуге большого круга (км);

$a_e$ : средний эффективный радиус Земли, приемлемый для данной трассы (см. уравнение (7a)).

## 5 Получение необходимых параметров из профиля трассы

Параметры, которые должны быть получены из профиля трассы, перечислены в таблице 7.

### 5.1 Угол места горизонта передающей антенны над уровнем местного горизонта $\theta_t$

Угол места горизонта для передающей антенны относительно местного горизонта определяется следующим выражением:

$$\theta_t = \max (\theta_{max}, \theta_{td}) \quad \text{мрад,} \quad (79)$$

где  $\theta_{max}$  определяется из уравнения (76). Таким образом, для трассы LoS угол места горизонта для передающей антенны – это угол места относительно прямой линии до приемной антенны.

### 5.2 Расстояние прямой видимости для передающей антенны $d_{lt}$

Расстояние прямой видимости – это минимальное расстояние от передатчика, при котором из уравнения (76) вычисляется максимальный угол места горизонта антенны.

$$d_{lt} = d_i \quad \text{км} \quad \text{для максимального } (\theta_i). \quad (80)$$

Для трассы LoS номер  $i$  должен соответствовать значению, при котором параметр дифракции  $v$  принимает максимальное значение.

$$v_{\max} = \max \left\{ \left[ h_i + 500 C_e d_i (d - d_i) - \frac{h_{ts}(d - d_i) + h_{rs} d_i}{d} \right] \sqrt{\frac{0,002d}{\lambda d_i (d - d_i)}} \right\}, \quad (80a)$$

где номер профиля  $i$  принимает значения от 2 до  $n - 1$ , а  $C_e$  – эффективная кривизна Земли определяется в п. 4.3.1 Приложения 1.

### 5.3 Угол места горизонта приемной антенны над уровнем местного горизонта $\theta_r$

Для трассы LoS  $\theta_r$  определяется выражением:

$$\theta_r = 1000 \arctan \left( \frac{h_{ts} - h_{rs}}{10^3 d} - \frac{d}{2a_e} \right) \quad \text{град.} \quad (81)$$

В ином случае  $\theta_r$  определяется выражением:

$$\theta_r = \max_{j=2}^{n-1} (\theta_j) \quad \text{град,} \quad (82)$$

$$\theta_j = 1000 \arctan \left[ \frac{h_j - h_{rs}}{10^3 (d - d_j)} - \frac{d - d_j}{2a_e} \right] \quad \text{град.} \quad (82a)$$

### 5.4 Расстояние прямой видимости для приемной антенны $d_{lr}$

Расстояние прямой видимости – это минимальное расстояние от приемника, при котором из уравнения (82) вычисляется максимальный угол места горизонта антенны.

$$d_{lr} = d - d_j \quad \text{км} \quad \text{для максимального } (\theta_j) \quad (83)$$

Для трассы LoS  $d_{lr}$  определяется следующим образом:

$$d_{lr} = d - d_t \quad \text{км.} \quad (83a)$$

### 5.5 Угловое расстояние $\theta$ (град)

$$\theta = \frac{10^3 d}{a_e} + \theta_t + \theta_r \quad \text{град.} \quad (84)$$

### 5.6 Модель "гладкой земной поверхности" и эффективные высоты антенны

"Гладкую земную" поверхность получают из профиля для расчета эффективных высот антенны как для дифракционной модели, так и для оценки неровностей трассы, требуемой для модели распространения в атмосферном волноводе и за счет отражения от слоев атмосферы. Определения эффективных высот антенн отличаются от этих двух целей.

Раздел 5.6.1 определяет соответствие гладкой земной поверхности профилю, из которого получают значения высоты этой поверхности в местах размещения терминалов,  $h_{st}$ , и  $h_{sr}$ .

В п. 5.6.2,  $h_{st}$ , и  $h_{sr}$  используются для расчета измененных значений высоты гладкой земной поверхности в местах размещения терминалов,  $h_{std}$  и  $h_{srd}$ , которые в п. 4.3.4 Приложения 1 используются при расчете эффективных высот антенны для дифракционной модели. В зависимости от профиля значения  $h_{std}$  и  $h_{srd}$  могут отличаться от  $h_{st}$ , и  $h_{sr}$ , соответственно.

В п. 5.6.3  $h_{st}$ , и  $h_{sr}$  используются при расчете эффективных высот антенны  $h_{te}$ , и  $h_{re}$  и параметра неровности земной поверхности  $h_m$ , требуемых для модели распространения в атмосферном волноводе и за счет отражения от слоев атмосферы, которая описана в п. 4.5 Приложения 1.

### 5.6.1 Определение гладкой земной поверхности

Получим простую линейную аппроксимацию высот земной поверхности в метрах над средним уровнем моря (amsl) в виде:

$$v_1 = \sum_{i=2}^n (d_i - d_{i-1})(h_i + h_{i-1}) \quad (85)$$

$$v_2 = \sum_{i=2}^n (d_i - d_{i-1})[h_i(2d_i + d_{i-1}) + h_{i-1}(d_i + 2d_{i-1})] \quad (86)$$

$$h_{st} = \left( \frac{2v_1 d - v_2}{d^2} \right) \quad \text{м} \quad (87)$$

$$h_{sr} = \left( \frac{v_2 - v_1 d}{d^2} \right) \quad \text{м}, \quad (88)$$

где:

$h_{st}$ : высота (м) amsl гладкой земной поверхности в точке начала трассы, т. е. в месте размещения передатчика;

$h_{sr}$ : высота (м) amsl гладкой земной поверхности в конце трассы, т. е. в месте размещения приемника.

### 5.6.2 Значения высоты гладкой земной поверхности для дифракционной модели

Найдем наибольшую высоту препятствия на прямой трассе от передатчика к приемнику  $h_{obs}$  и углы места горизонта для передающей и приемной антенн,  $\alpha_{obt}$  и  $\alpha_{obr}$ , основанные на геометрии плоской Земли согласно:

$$h_{obs} = \max(H_i) \quad \text{м} \quad (89a)$$

$$\alpha_{obt} = \max\left(\frac{H_i}{d_i}\right) \quad \text{мрад} \quad (89b)$$

$$\alpha_{obr} = \max\left[\frac{H_i}{(d - d_i)}\right] \quad \text{мрад}, \quad (89c)$$

где:

$$H_i = h_i - \frac{[h_{rc}(d - d_i) + h_{rc}d_i]}{d} \quad \text{м} \quad (89d)$$

и номер профиля  $i$  принимает значения от 2 до  $(n - 1)$ .

Рассчитаем предварительные значения высот гладкой земной поверхности на сторонах передатчика и приемника:

Если  $h_{obs}$  меньше или равно 0, то:

$$h_{stp} = h_{st} \quad \text{м над уровнем моря}, \quad (90a)$$

$$h_{srp} = h_{sr} \quad \text{м над уровнем моря}; \quad (90b)$$

в ином случае:

$$h_{stp} = h_{st} - h_{obs} g_t \quad \text{м над уровнем моря}, \quad (90c)$$

$$h_{srp} = h_{sr} - h_{obs} g_r \quad \text{м над уровнем моря}, \quad (90d)$$

где:

$$g_t = \frac{\alpha_{obt}}{(\alpha_{obt} + \alpha_{obr})}, \quad (90e)$$

$$g_r = \frac{\alpha_{obr}}{(\alpha_{obt} + \alpha_{obr})}. \quad (90f)$$

Рассчитаем окончательные значения высот гладкой земной поверхности на сторонах передатчика и приемника, требуемые для дифракционной модели:

Если  $h_{stp}$  больше чем  $h_1$ , то:

$$h_{std} = h_1 \quad \text{м над уровнем моря;} \quad (91a)$$

в ином случае:

$$h_{std} = h_{stp} \quad \text{м над уровнем моря.} \quad (91b)$$

Если  $h_{srp}$  больше  $h_n$ , то:

$$h_{srd} = h_n \quad \text{м над уровнем моря;} \quad (91c)$$

в ином случае:

$$h_{srd} = h_{srp} \quad \text{м над уровнем моря.} \quad (91d)$$

### 5.6.3 Параметры для модели распространения в атмосферном волноводе/за счет отражения от слоев атмосферы

Рассчитаем высоты гладкой земной поверхности в месте размещения передатчика и приемника, как это требуется для коэффициента неровности, определяемого выражением:

$$h_{st} = \min (h_{st}, h_1) \quad \text{м;} \quad (92a)$$

$$h_{sr} = \min (h_{sr}, h_n) \quad \text{м.} \quad (92b)$$

Наклон  $m$  гладкой земной поверхности необходимо рассчитывать следующим образом:

$$m = \frac{h_{sr} - h_{st}}{d} \quad \text{м/км.} \quad (93)$$

Значения эффективные высоты терминалов для модели распространения в атмосферном волноводе за счет отражения от слоев атмосферы,  $h_{te}$  и  $h_{re}$ , определяются следующими выражениями:

$$h_{te} = h_{tg} + h_1 - h_{st} \quad \text{м} \quad (94a)$$

$$h_{re} = h_{rg} + h_n - h_{sr} \quad \text{м.} \quad (94b)$$

Параметр неровности земной поверхности  $h_m$  (м) – это максимальная высота земли над гладкой земной поверхностью на участке трассы между точками горизонта (включая эти точки):

$$h_m = \max_{i=i_t}^{i_r} [h_i - (h_{st} + m \cdot d_i)] \quad \text{м,} \quad (95)$$

где:

$i_t$ : номер точки профиля на расстоянии  $d_{it}$  от передатчика;

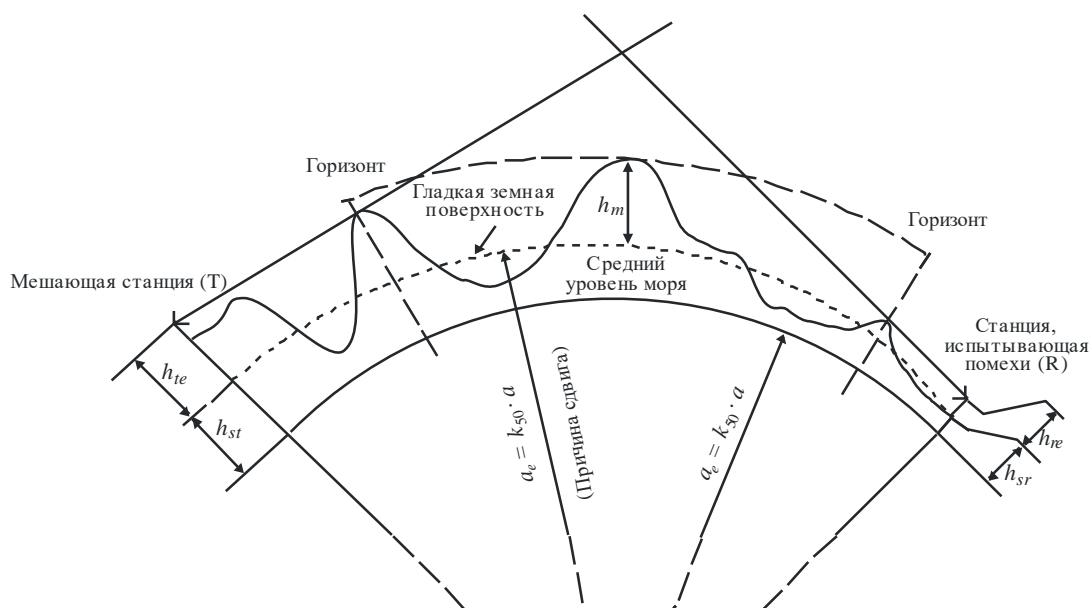
$i_r$ : номер точки профиля на расстоянии  $d_{ir}$  от приемника.

Гладкая земная поверхность и параметр неровности земной поверхности  $h_m$  показаны на рисунке 2.



РИСУНОК 2

## Пример гладкой земной поверхности и параметра неровности земной поверхности



P.1812-02

## Прилагаемый документ 2 к Приложению 1

### Аппроксимация функции обратного дополнительного кумулятивного нормального распределения

Приведенная далее аппроксимация функции обратного дополнительного кумулятивного нормального распределения действительна для  $0,000001 \leq x \leq 0,999999$  и дает ошибку не более 0,00054. Если  $x < 0,000001$ , что предполагает  $\beta_0 < 0,0001\%$ , то  $x$  должен быть установлен в значение 0,000001. Аналогичные действия должны быть выполнены и для  $x > 0,999999$ . Эта аппроксимация может уверенно использоваться для интерполяционной функции в уравнениях (40b) и (59), а также в уравнении (71). Однако в последнем уравнении значение  $x$  должно быть ограничено:  $0,01 \leq x \leq 0,99$ .

Функция  $I(x)$  определяется выражением:

$$I(x) = T(x) - \xi(x) \quad \text{для } 0,000001 \leq x \leq 0,5 \quad (96a)$$

и симметрично:

$$I(x) = \xi(1-x) - T(1-x) \quad \text{для } 0,5 < x \leq 0,999999, \quad (96b)$$

где:

$$T(x) = \sqrt{[-2 \ln(x)]}; \quad (97a)$$

$$\xi(x) = \frac{[(C_2 T(x) + C_1) T(x)] + C_0}{[(D_3 T(x) + D_2) T(x) + D_1] T(x) + 1}; \quad (97b)$$

$$C_0 = 2,515516698; \quad (97c)$$

$$C_1 = 0,802853; \quad (97d)$$

$$C_2 = 0,010328; \quad (97e)$$

$$D_1 = 1,432788; \quad (97f)$$

$$D_2 = 0,189269; \quad (97g)$$

$$D_3 = 0,001308. \quad (97h)$$

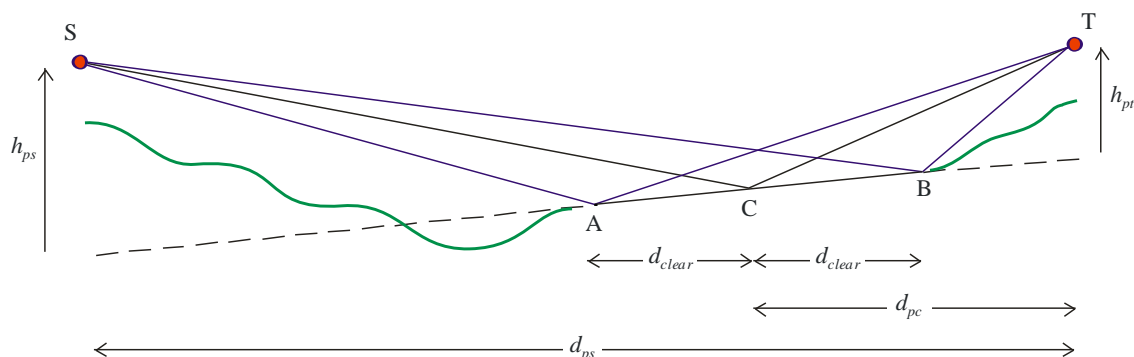
### Прилагаемый документ 3 к Приложению 1

#### Критерии отражения от земли и вычисление первого максимума отражения

В настоящем Прилагаемом документе приводятся критерии для определения ситуаций, которые поддерживают модель двухлучевого отражения от земли. Необходимая информация о трассе обычно требует детального осмотра окружающей терминал местности или использования топографических данных высокого разрешения с разрешением и точностью лучше 1 метра. Если критерии удовлетворены, может быть вычислена высота первого двухлучевого интерференционного максимума. Ввиду того, что это представляет особую точку на распределении уровня многолучевого сигнала, данный метод не должен использоваться для расчета изменения местоположения, описанного в п. 4.8 Рекомендации, и не подходит для расчетов распространения сигналов "из точки в зону".

РИСУНОК 3

Требуемая геометрия для отражений от земли



P.1812-03

На рисунке 3 показана геометрия, необходимая для отражения от земли. Точка Т справа – это рассматриваемый терминал. Точка S – точка источника отражения, которой является другой терминал трассы LoS, или радиогоризонт Т для загоризонтной трассы.

Условный профиль показан изогнутой зеленой линией. Часть профиля между точками А и В должна быть определена как плоская и гладкая, и должны иметься прямая видимость и полный зазор Френеля для линий S-A, S-B, A-T и B-T.

В настоящем Прилагаемом документе используются самосогласованные единицы измерения.

Точка С является точкой зеркального отражения в центре линии А-В с расстоянием  $d_{cp}$  от терминала, определяемым по формуле:

$$d_{pc} = \frac{d_{ps} h_{ps}}{(h_{ps} + h_{pt})}, \quad (98)$$

где  $h_{ps}$  и  $h_{pt}$  – высоты S и T, соответственно, над продолжением линии А-В.

Требуемый радиус зазора Френеля  $r_{clear}$  в точке С определяется выражением:

$$r_{clear} = 0,6 \sqrt{\frac{\lambda d_{pc} (d_{ps} - d_{pc})}{d_{ps}}}, \quad (99)$$

где  $\lambda$  – длина волны.

Отражающая поверхность должна быть плоской и гладкой, и должна иметься прямая видимость до точек S и T для зоны вплоть до  $r_{clear}$  с каждой стороны трассы (т. е. и слева, и справа) от точки T до другого терминала.

Требуемое расстояние зазора  $d_{clear}$  по обе стороны от точки С по линии радиотрассы может быть приблизительно определено выражением:

$$d_{clear} \approx \frac{r_{clear} d_{pc}}{h_{pt}}. \quad (100)$$

Критерии плоскостности и гладкости отражающей поверхности определяются выражением:

$$\Delta \approx \frac{\lambda d_{pc}}{10 h_{pt}}, \quad (101)$$

где  $\Delta$  – допустимое отклонение отражающей поверхности от идеальной плоскости. В небольших масштабах это должно толковаться как неровность поверхности, а по всей зоне – как плоскость.

Если вышеперечисленные критерии удовлетворены, значение  $R$  в уравнении (64b) может быть рассчитано по формуле:

$$R = \frac{\lambda d_{ps}}{4 h_{pt}}. \quad (102)$$

Если значение  $R$ , рассчитанное по формуле (102), используется в уравнении (64b), по мере уменьшения высоты терминала ниже  $R$  более хорошее приближение дается модели с плоской землей и двумя лучами для скользяще-наклонного отражения. С уменьшением высоты терминала плоская гладкая отражающая поверхность, показанная на рисунке 3, должна быть расширена в направлении терминала, эквивалентно перемещению точки В на рисунке вправо.

Коррекция усиления, определяемого высотой, также может быть рассчитана с использованием явного двухлучевого суммирования согласно выражению:

$$A_h = 20 \log \left[ 1 + \rho \exp \left( -j \frac{2\pi\delta}{\lambda} \right) \right], \quad (103)$$

где:

$\rho$  : комплексный коэффициент отражения, который для скользящего падения может быть оценен как реальное значение, приблизительно равное  $-0,95$ ;

$\delta$  : различие в длине трассы, определяемое выражением:

$$\delta = \frac{2 h_{ps} h_{pt}}{d_{ps}}. \quad (104)$$

Если применяется уравнение (103), значение  $A_h$  будет равно +6 дБ при  $h_{pt} = R$ . В этой точке будет несогласованность с уравнением (64b). По мере уменьшения  $h_{pt}$  относительно  $R$  уравнение (103) будет все более приближаться к уравнению (64b). Если уравнение (103) используется при  $h_{pt}$  ниже  $R$ , должно быть принято во внимание вышеуказанное предупреждение о степени отражающей поверхности. Если

уравнение (103) используется при  $h_{pt}$  выше  $R$ , отражающая поверхность должна находиться на соответствующем большем расстоянии от терминала, и также должна быть учтена возможность того, что расстояние от источника  $d_s$  может увеличиться, т. е. положение точки S на рисунке 3 может измениться. Этой последней проблемы можно избежать при использовании данного метода отражения только для трассы LoS.

## Прилагаемый документ 4 к Приложению 1

### Альтернативный метод расчета потерь за счет дифракции на сферической поверхности Земли $L_{bulls}$

В настоящем Прилагаемом документе представлен альтернативный метод расчета  $L_{bulls}$  без использования анализа профиля местности.

Если  $d < d_{los}$  (LoS), рассчитать параметр дифракции для наименьшей высоты просвета  $h_{se}$  (23) между трассой над криволинейной поверхностью Земли и лучом между антеннами с расстоянием  $d_{se1}$  (24a):

$$v_{\max} = -h_{se} \cdot \sqrt{\frac{0.002d}{\lambda d_{se1}(d - d_{se1})}} \quad (105)$$

Потери за счет дифракции на остром краю для данной точки описываются выражением:

$$L_{us} = J(v_{\max}) \quad \text{дБ.} \quad (106)$$

Если  $d \geq d_{los}$  (непрямая видимость (NLOS)), определить наибольший наклон линии между антенной передатчика и трассой над криволинейной поверхностью Земли.

$$S_{tm} = 500C_e d - 2\sqrt{500C_e h_{resph}} \quad \text{м/км.} \quad (107)$$

Далее определить наибольший наклон линии между антенной приемника и трассой над криволинейной поверхностью Земли.

$$S_{rm} = 500C_e d - 2\sqrt{500C_e h_{resph}} \quad \text{м/км.} \quad (108)$$

Используя эти два наклона, рассчитать точку Буллингтона следующим образом:

$$d_s = \frac{h_{resph} - h_{tesph} + S_{rm} d}{S_{tm} + S_{rm}} \quad \text{км.} \quad (109)$$

Рассчитать параметр дифракции  $v_s$  для точки Буллингтона:

$$v_s = \left[ h_{tesph} + S_{tm} d_s - \frac{h_{resph}(d - d_s) + h_{resph} d_s}{d} \right] \sqrt{\frac{0.002d}{\lambda d_s (d - d_s)}} \quad (110)$$

Потери за счет дифракции на остром краю для точки Буллингтона определяются выражением:

$$L_{us} = J(v_s) \quad \text{дБ.} \quad (111)$$

Для  $L_{us}$  рассчитанного по формуле (106) или (111), потери за счет дифракции Буллингтона на гладкой трассе определяются выражением:

$$L_{bulls} = L_{us} + \left(1 - \exp\left(\frac{-L_{us}}{6}\right)\right)(10 + 0.02d) \quad (112)$$

---