Электродинамика и распространение радиоволн

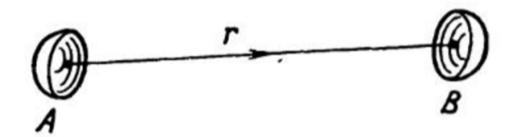
Лекция 15 29.05-1.06.2020

Русов Юрий Сергеевич

Формула идеальной радиосвязи. Множитель ослабления

Определим связь между мощностью, излучаемой передатчиком на одном конце радиолинии и мощностью, поступающей в приемник, на другом ее конце.

На рисунке показана идеальная радиолиния. Пусть A и B — точки размещения передатчика и приемника, соответственно, а r — расстояние между ними.



Передатчик создает гармонические колебания с заданной длиной волны λ. Известна также эффективная (действующая) мощность Р_{прд}, развиваемая передатчиком на зажимах передающей Считается, что средой распространения служит вакуум (или воздух) с параметрами ϵ_0 , μ_0 , так что омические потери на трассе распространения радиоволн отсутствуют. Ставится задача определить мощность Рпр, поступающую в приемник. Первым шагом на пути решения этой базовой задачи будет следующий мысленный эксперимент. Предположим, что передающая антенна представляет собой гипотетический изотропный излучатель, создающий однородные сферические волны с одинаковым значением амплитуды в пределах каждого волнового фронта.

Модуль вектора Пойнтинга на удалении r от передатчика при этом составит

$$\Pi_{\rm cp.pabh} = \frac{P_{\rm npg}}{4\pi r^2}.$$

Естественно считать, что передающая антенна ориентирована в пространстве таким образом, что максимум ее излучения наблюдается в направлении на точку размещения приемной антенны. Тогда фактическое значение плотности потока мощности от передатчика вблизи антенны приемника составит

$$\Pi_{\rm cp} = \frac{D_{\rm прд}P_{\rm прд}}{4\pi r^2},$$

где D_{npd} – коэффициент направленного действия (КНД) передающей антенны.

Мощность, поступающую в приемник, проще всего вычислить, предположив, что приемная антенна принадлежит к классу апертурных антенн, т.е. антенн, имеющих излучающую поверхность, например, зеркальных, линзовых, рупорных и т.д. Пусть A_{по} – площадь поверхности приемной антенны, называемая также площадью ее раскрыва. Строгий анализ показывает, что аккумуляция всей мощности, проходящей через раскрыв, принципиально невозможна, и так называемая эффективная площадь раскрыва A_{пр.эф} всегда меньше геометрической А_{пр}. КНД приемной антенны D_{пр} связан с ее эффективной площадью соотношением

$$D_{\rm np} = \frac{4\pi A_{\rm np.9\phi}}{\lambda^2}$$
.

Мощность, поступающая в приемник

$$P_{\rm np} = \Pi_{\rm cp} A_{\rm np.ə\phi}$$

С учетом приведенных выше соотношений мощность, поступающая в приемник, определяется выражением

$$P_{\pi p} = P_{\pi p \pi} D_{\pi p} D_{\pi p \pi} \left(\frac{\lambda}{4\pi r} \right)^2$$
.

Это формула идеальной радиосвязи, которая достаточно хорошо описывает энергетические соотношения в радиоканале при отсутствии дополнительных потерь за счет среды распространения.

Для учета влияния среды распространения в формулу вводят множитель ослабления *F*

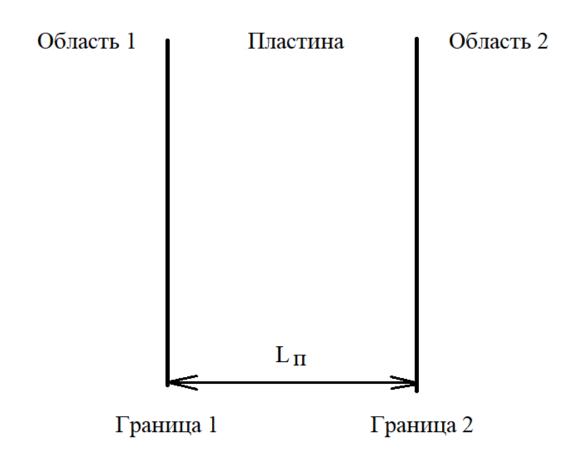
$$P_{\pi p} = P_{\pi p \pi} D_{\pi p} D_{\pi p \pi} \left(\frac{\lambda}{4\pi r} \right)^2 F.$$

Следует обратить внимание, что множитель ослабления *F* в этой формуле учитывает ослабление **мощности** электромагнитной волны, а не напряженности электрического поля.

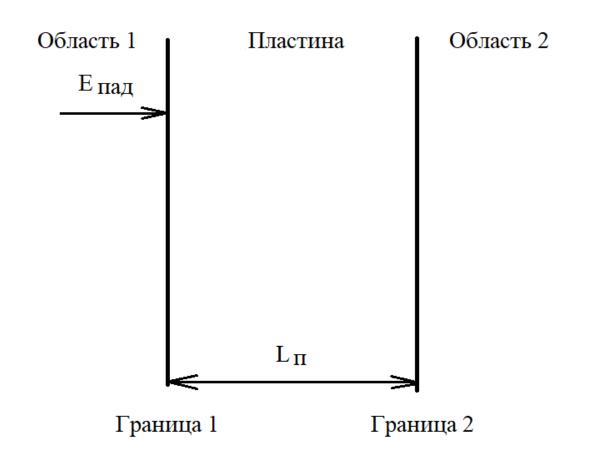
Вопросы согласования

Прохождение электромагнитной волны через плоскопараллельную пластину

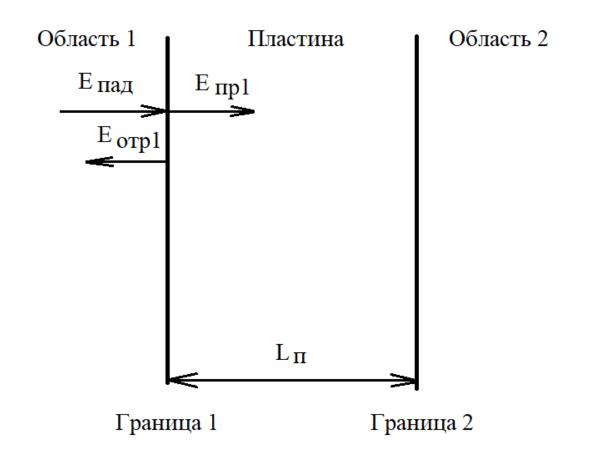
Рассмотрим нормальное падение волны из диэлектрической области 1 с характеристическим сопротивлением Z_1 на плоскопараллельную диэлектрическую пластину толщиной L_n с характеристическим сопротивлением Z_n . За пластиной располагается диэлектрическая область 2 с характеристическим сопротивлением Z_2 . Среды являются идеальными диэлектриками без потерь.



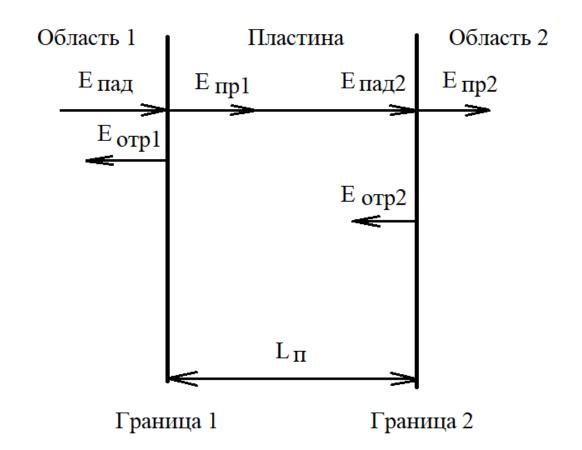
Из области 1 на пластину по нормали падает электромагнитная волна с амплитудой напряженности электрического поля $E_{\text{пад}}$.



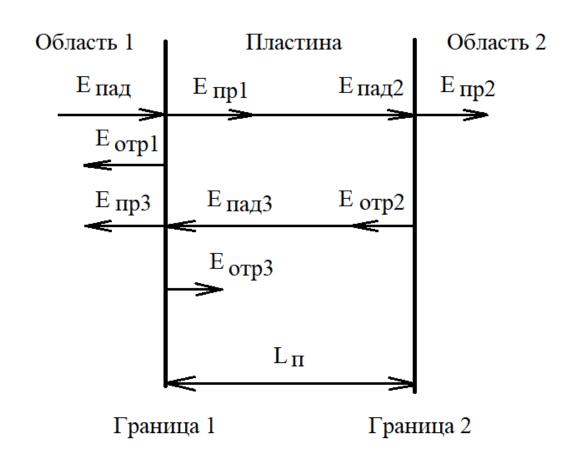
На границе 1 возникает прошедшая в область пластины волна E_{np1} и отраженная в область 1 волна E_{otp1} .



Пройдя через пластину, волна падает на границу 2 с амплитудой $E_{\text{пад2}}$. На границе 2 возникает прошедшая в область 2 волна $E_{\text{пр2}}$ и отраженная в область пластины волна $E_{\text{отр2}}$.



Волна, отраженная от границы 2, пройдя через пластину, падает на границу 1 с амплитудой $E_{\text{пад3}}$. На границе 2 возникает прошедшая в область 1 волна $E_{\text{пр3}}$ и отраженная в область пластины волна $E_{\text{отр3}}$.



Дальнейшие рассуждения ведутся в предположении малости коэффициентов отражения на границах 1 и 2. С учетом этого можно пренебречь вторичным отражением от границы 1 (поле $E_{\text{отр3}}$) и последующими переотражениями волн и рассматривать только первые отражения от границ.

В общем случае амплитуды отраженных и прошедших волн являются комплексными.

Амплитуда отраженной волны при первом отражении $E_{\mathrm{orp1}} = E_{\mathrm{пад}} \Gamma_{\! 1}$,

где Γ_1 – коэффициент отражения от границы 1.

Амплитуда прошедшей через границу 1 волны $E_{\pi p 1} = E_{\pi a \pi} P_1$,

где P_1 — коэффициент прохождения через границу 1.

Пройдя через пластину, волна приобретает фазовый набег, зависящий от толщины пластины L_п и коэффициента фазы в диэлектрической пластине β_п.

Амплитуда падающей на границу 2 волны

$$E_{\text{пад2}} = E_{\text{пр1}}e^{-i\beta_{\Pi}L_{\Pi}} = E_{\text{пад}}P_{1}e^{-i\beta_{\Pi}L_{\Pi}}.$$

Амплитуда отраженной волны при отражении от границы 2

$$E_{\text{отр2}} = E_{\text{пад2}}\Gamma_2 = E_{\text{пад}}P_1\Gamma_2e^{-i\beta_{\Pi}L_{\Pi}},$$

где Γ_2 – коэффициент отражения от границы 2.

Пройдя через пластину в обратном направлении, волна снова приобретает фазовый набег, зависящий от толщины пластины L_n и коэффициента фазы в диэлектрической пластине β_n .

Амплитуда волны, падающей на границу 1 со стороны пластины

$$E_{\text{пад3}} = E_{\text{отр2}} e^{-i\beta_{\Pi} L_{\Pi}} = E_{\text{пад}} P_1 \Gamma_2 e^{-i2\beta_{\Pi} L_{\Pi}}.$$

Амплитуда прошедшей в область 1 волны

$$E_{\text{пр3}} = E_{\text{пад3}} P_1 = E_{\text{пад}} P_1^2 \Gamma_2 e^{-i2\beta_{\Pi} L_{\Pi}}.$$

В области 1 в направлении, противоположном направлению падающей волны, распространяются две волны $E_{\rm orp1}$ и $E_{\rm np3}$. Суперпозиция этих волн определяет поле результирующей отраженной волны в области 1

$$E_{\rm orp} = E_{\rm orp1} + E_{\rm np3}.$$

В радиотехнике одной из важнейших задач является задача согласования, т.е. обеспечения такого режима работы, когда нет потерь энергии электромагнитных волн на отражение. Режим согласования и полная передача энергии из области 1 в область 2 обеспечиваются в рассматриваемой системе при условии

$$E_{\rm orp}=0$$
.

Рассмотрим равенство

$$E_{\text{отр}} = E_{\text{пад}} \Gamma_1 + E_{\text{пад}} P_1^2 \Gamma_2 e^{-i2\beta_{\Pi} L_{\Pi}} = 0.$$

$$\Gamma_1 + P_1^2 \Gamma_2 e^{-i2\beta_{\Pi} L_{\Pi}} = 0.$$

Рассматриваются среды без потерь, поэтому характеристические сопротивления всех трех областей и коэффициенты Γ_1 , Γ_1 и P_1 , определяемые формулами Френеля с учетом характеристических сопротивлений, являются действительными величинами. С учетом предположения о малости коэффициентов отражения от границ можно приближенно считать коэффициент прохождения

$$P_1 \approx 1$$
.

В рассматриваемом уравнении отдельно записывается равенство для действительных и мнимых частей.

$$\Gamma_1 + \Gamma_2 \cos 2\beta_{\Pi} L_{\Pi} = 0,$$

$$\sin 2\beta_{\pi}L_{\pi}=0.$$

Из второго равенства получается условие

$$2\beta_{\Pi}L_{\Pi}=\pi n$$

где n – целое число. С учетом этого

$$L_{\Pi} = \frac{\pi n}{2\beta_{\Pi}} = \frac{\pi n \lambda_{\Pi}}{2 \cdot 2\pi} = n \frac{\lambda_{\Pi}}{4},$$

где λ_{Π} – длина волны в материале пластины.

Рассмотрим случай n=1. При этом толщина пластины

$$L_{\Pi}=rac{\lambda_{\Pi}}{4}.$$

Из равенства действительных частей находим

$$\Gamma_1 + \Gamma_2 \cos 2\beta_{\Pi} L_{\Pi} = 0,$$

$$\Gamma_1 + \Gamma_2 \cos 2 \frac{2\pi \cdot \lambda_{\Pi}}{\lambda_{\Pi} \cdot 4} = 0,$$

$$\Gamma_1 + \Gamma_2 \cos \pi = 0,$$

$$\Gamma_1 = \Gamma_2$$
.

Коэффициенты отражения можно записать через характеристические сопротивления областей

$$\frac{Z_{\Pi}-Z_{1}}{Z_{\Pi}+Z_{1}}=\frac{Z_{2}-Z_{\Pi}}{Z_{2}+Z_{\Pi}},$$

откуда

$$Z_{\Pi}=\sqrt{Z_1Z_2}.$$

Пластина толщиной, равной четверти длины волны в материале пластины, представляет собой четвертьволновый трансформатор, который обеспечивает идеальное согласование областей 1 и 2 при выполнении полученного соотношения для характеристических сопротивлений.

Четвертьволновый трансформатор применяется также для согласования отрезков линий передач с различными параметрами, например, для согласования волноводов разного поперечного сечения.

Рассмотрим случай n=2. При этом толщина пластины

$$L_{\Pi}=\frac{\lambda_{\Pi}}{2}.$$

Из равенства для действительных частей находим

$$\Gamma_1 + \Gamma_2 \cos 2 \frac{2\pi \cdot \lambda_{\Pi}}{\lambda_{\Pi} \cdot 2} = 0,$$

$$\Gamma_1 + \Gamma_2 \cos 2\pi = 0,$$

$$\Gamma_1 = -\Gamma_2$$
.

Коэффициенты отражения можно записать через характеристические сопротивления областей

$$\frac{Z_{\Pi}-Z_{1}}{Z_{\Pi}+Z_{1}}=-\frac{Z_{2}-Z_{\Pi}}{Z_{2}+Z_{\Pi}},$$

откуда

$$Z_1 = Z_2$$
.

Пластина толщиной, равной половине длины волны в материале пластины, обеспечивает идеальное согласование областей 1 и 2 при равенстве их характеристических сопротивлений. Если полуволновая пластина помещена в однородную среду, например воздух, то при нормальном падении электромагнитная волна проходит через нее без отражений.

Это свойство полуволновой пластины используется для создания радиопрозрачных диэлектрических укрытий для антенн, обеспечивающих защиту антенн от механических воздействий, влаги, снега, пыли и других негативных факторов.