

6. Hőközlés

A műszaki gyakorlatban nagy fontosságuk van a hőközlés különböző formáinak. A hőerőgépekben, hűtőgépekben, kazánokban, hőcserélőkben, atomreaktorokban, rakétatechnikában, fűtési berendezésekben a hőáramlásával van dolgunk. De a különféle hőkezelési folyamatokban, technológiai eljárásokban és számtalan technikai készülékben előfordul a hőközlés valamilyen formája.

A hőáramlása, a hőközlés mindig hőmérsékletkülönbség hatására jön létre, és a tapasztalat szerint mindig a magasabb hőmérsékletű helyről áramlik az alacsonyabb hőmérsékletű hely felé.

A hőközlésnek két alapvető formája van, éspedig az anyaghoz kötött hőközlés (hővezetés és hőszállítás), és az anyagtól elvonatkoztatható hőszugárzás.

A hővezetés során a hőcsere a test egymással közvetlenül érintkező részecskéi között megy végbe, a hő tehát részecskéről részecskére vándorol. A hővezetési folyamat molekuláris méretekben zajlik le, s az anyag halmazállapotától függően különböző sebességű molekulák ütközése révén, vagy longitudinális rezgések, vagy elektronmozgás formájában megy végbe.

A hőszállítás vagy más néven konvekció (konvektív hőközlés) a test anyagi részeinek elmozdulásával, helyváltoztatásával kapcsolatos, ezért csak folyékony és gáznemű közegeknél fordulhat elő. Az áramló közeg kis részei, amelyek ennél a folyamatnál a molekuláris méretekhez képest nagyságrendekkel nagyobbak, entalpiájuknak megfelelő energiát szállítanak. Mivel az áramló közegben is vannak hőmérsékletkülönbségek, ez a hőszállítás mindig hővezetéssel kapcsolatos. Az energiát szállító közeg rendszerint szilárd testnek (falnak) adja át a hőt (vagy onnan veszi fel). Ezt a folyamatot szokás (konvektív) hőátadásnak nevezni. A hőátadási folyamat során a folyadékrészek folytonosan áramlanak a fal mellett és váltják egymást. Ennél a folyamatnál megkülönböztetünk szabad áramlásos és kényszeráramlásos konvekciót.

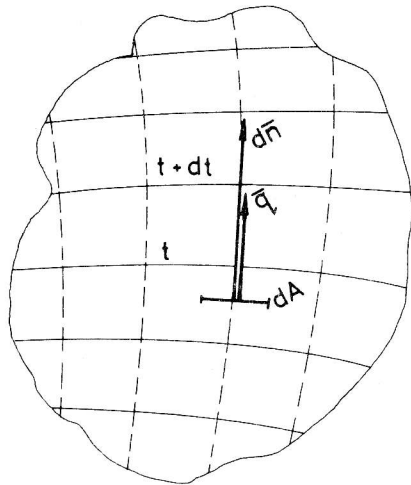
A hőszugárzás esetében az energiát kibocsátó testről a hőszugárzó energia (elektromágneses hullám) formájában terjed tova a térben, s amikor egy másik test felületére érkezik, ott az energia ismét hővé

alakul. A hőszugárzás formájában történő energiaközléshez nem szükséges, hogy a teret valamiféle anyag töltse ki; az vákuumban is végbe megy.

A hőközlés különböző fajtái rendszerint együttesen fordulnak elő. Azt az összetett folyamatot, amikor a hő egy hőhordozó közegből szilárd falon keresztül egy másik, ún. hőfelvevő közegbe adódik át, hőátbocsátásnak nevezik.

6.1. Hővezetés

A hővezetésnél a hő anyagi részecskéről részecskére vándorol. A hővezetés tárgyalása során azonban a molekuláris szerkezetet figyelmen kívül hagyva, az anyagot homogén kontinuumnak szokás tekinteni, s ezenfelül feltételezik az izotrópiát is. A legtöbb technikai esetben a hővezető anyag izotróp, azaz az anyag felépítésében nincs kiemelt irány, és így a hővezetési tényező is független az iránytól.



104. ábra

Vizsgáljunk most egy olyan testet, amelyben időben állandó-sult, ún. stacionárius hővezetési folyamat megy végbe. A hővezetési folyamat következtében a testben kialakul egy hőmérséklet-eloszlás, egy ún. hőmérsékletmező. A test egyes pontjai között hőmérsékletkülönbségek vannak. A testen belül az azonos hőmérsékletű ($t = \text{áll.}$) pontokat összekötve, izotermikus felületeket kapunk, amelyek sehol sem érinthetik, vagy metszhetik egymást, mert egy pontban csak egyféle hőmérséklet uralkodhat.

A viszonyokat a 104. ábra szemlélteti. Az ábrába be van rajzolva az izotermikus felületekre merőleges irányok is.

A hő mindenütt ezeknek a vonalaknak megfelelő érintő irányban áramlik. Két szomszédos izotermikus felület között ebben az irányban legnagyobb a hőmérsékletváltozás. A test bármely pontjához olyan vektor rendelhető, amelynek iránya az izotermikus felületre merőleges irány, abszolút értéke pedig ebben az irányban a hosszegységre eső hőmérsékletváltozás.

Ezt a vektort a hőmérsékletmező gradienseként, vagy rövidebben hőmérséklet-gradiensnek szokták nevezni és a növekvő hőmérséklet irányában pozitívnak tekinteni. A hőmérséklet-esés ezzel ellentétes vektor: $-\text{grad } t$. A hőmérséklet-gradiensek ismét mezőt alkotnak; burkoló görbeseregük mindenütt merőleges az izotermikus felületekre.

A hő a testen belül a hőmérséklet-esés irányába áramlik. A felületegységen át egységnyi idő alatt átáramló hő az ún. \bar{q} hőáram. A hőáram ismét vektor-mennyiség, amelynek iránya a hőmérséklet-esés iránya, abszolút értéke pedig a hőáramlás intenzitása. A hőáram vektora így a hőmérséklet-gradienssel egyirányú, de ellentétes értelmű. A hőáram intenzitását a hőmérséklet-esés első hatványával arányosnak véve a hőáramra a

$$\bar{q} = - \lambda \text{grad } t \quad 6.1$$

definíciós egyenletet kapjuk, amelyben λ az ún. hővezetési tényező. A hővezetési tényező skaláris mennyiség, amely az anyag minőségétől, s ezen felül a hőmérséklettől és a nyomástól függ.

Miután a \bar{q} hőáram a felület- és időegységben áthaladó energia, s így mértékegysége W/m^2 , a hővezetési tényező az a hőáram, amely egységnyi hőmérséklet-esés mellett áramlik keresztül, így mértékegysége a $\text{W/m}^\circ\text{C}$. A hővezetési tényező értéke csak mérésrel állapítható meg.

Abban az esetben, ha a hővezetés során vizsgált felület s normálisa a hőmérséklet-gradienssel β szöveget zár be, akkor ezen a felületen áthaladó hőáram:

$$\bar{q}_s = \bar{q}_n \cos \beta ,$$

ahol \bar{q}_s és \bar{q}_n az s irányú, ill. a normális irányú hőáram.

A stacionárius hővezetés során egy, a testen belül elhatárolt A felületen τ idő alatt vezetéssel áthaladó hő

$$Q = - \int_0^{\tau} d\tau \int_A \lambda \text{grad}_n t \, dA.$$

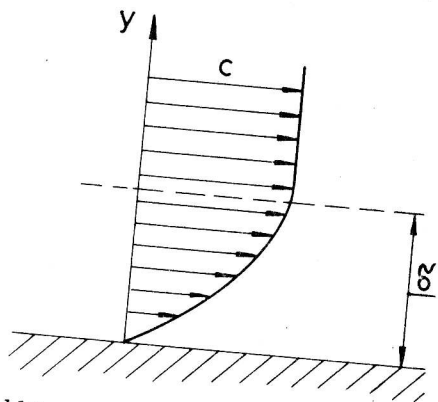
Ezzel a hővezetéssel kapcsolatos problémák a hőmérsékletmező meghatározására vezethetők vissza.

6.2. Hőszállítás

A hőszállítás (konvekció) olyan hőközlési folyamat, amely általában valamely folyékony v. gáznemű közeg és a határoló szilárd fal között megy végbe. A mozgó folyadékban lényegében a hőközlés két formája összegeződik; a hő egyrészt molekuláris méretekben vezetéssel, másrészt nagyobb folyadékrezek elmozdulása révén hőszállítással adódik át. Az áramló folyadék tulajdonságaitól és az áramlási folyamattól függően egyik, vagy másik folyamat az uralkodó, de a hőközlési folyamat mindenesetre elválaszthatatlan magától a folyadékmozgástól. Ezért a következőkben röviden összefoglaljuk a folyadék mozgásával kapcsolatos alapvető ismereteket.

A folyadék mozgása

A valóságos folyadék részecskéi között surlódás ébred. A surlódás következtében a határoló fallal közvetlenül érintkező folyadékréteg a falhoz tapad, sebessége tehát zérus (116. ábra).



116. ábra

A folyadék sebessége a faltól távolodva növekszik és attól δ távolságban éri el az áramlás belsejében érvényes sebességértéket. Ezt a fal melletti δ vastagságú réteget, amelyen belül a sebesség zérusról a jellemző sebességre növekszik, határrétegnek nevezzük.

A surlódás következtében az egymáson elmozduló folyadékrétegek között nyíróerők jönnek létre, amelyek a sebességkülönbséget csökkenteni igyekeznek. A nyírófeszültség a Newton-féle

$$\tau_n = \eta \frac{dc}{dy}$$

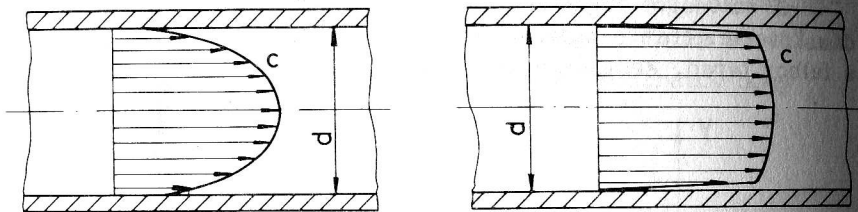
kifejezésből számítható (116. ábra jelölései), amelyben η a folyadék dinamikai viszkozitása, dc/dy pedig az áramlás irányára merőleges sebességváltozás. A surlódásos folyadékknál szokásos

$$\nu = \frac{\eta}{\rho}$$

szerinti ún. kinematikai viszkozitási tényező használata is.

A folyadék mozgása két alapvető formában mehet végbe. A réteges, vagy lamináris áramlásnál a folyadékrészek egymással párhuzamos rétegekben áramlanak, sebességük tehát egymáshoz képest párhuzamos.

A 117. ábra bal oldali képén egy csőben lamináris áramlás sebességeloszlása látható. Ez a sebességeloszlás parabolikus. Egy azonos sebességű réteg ez esetben egy hengerpaláston elhelyezkedő folyadéktest. A lamináris áramlásban láthatóan nagy sebességeltérések vannak.



117. ábra

Az ún. gomolygó vagy turbulens áramlás esetében a folyadékrészek sebessége szeszélyesen ingadozó, az áramlásra jellemző átlagértékhez képest pillanatról-pillanatra változik. Ennek következtében a folyadékrétegek már nem párhuzamosan haladnak, hanem részeik áramlás közben egymásba hatolnak és ütközés, keveredés révén sebességük nagy mértékben kiegyenlítődik. Ez a kiegyenlített sebességeloszlás látható a 117. ábra jobb oldali képén, ahol egy turbulens csőáramlásról van szó. A nagyjából egyenletes sebességeloszlás azt jelenti, hogy nincsenek sebességkülönbségek és ennek következtében az áramlás belsejében surlódás nem, vagy csak kis mértékben jön létre. A surlódás a turbulens áramlásban elsősorban a fal melletti határretegben alakul ki. A megfigyelések szerint a fal mellett mindig kialakul a határreteg, amely lehet lamináris, vagy turbulens, de a turbulens határreteg belső, a falhoz tapadó része lamináris.

A hőátadás folyamatában ennek a határretegnek van döntő szerepe. Lamináris határreteg esetében a hőátadás vezetési része kerül előtérbe. A lamináris rétegben a hő az áramlásra merőleges irányban vezetéssel terjed. Ilyen módon azonban csak csekély hő adódhat át.

Turbulens határretegben az egyes folyadékrészek az áramlásra merőlegesen is elmozdulnak és így hőt szállítanak. Ebben az esetben a hőátadás várhatóan nagyobb mértékű lesz, mint lamináris határretegben.

6.2.1. Áramlástani és hőátadási alapegyenletek

Az eddigiekből látható, hogy a hőszállítási folyamatra a folyadék áramlása döntő befolyással van. Így a folyamat leírásához az áramlási törvényszerűségek feltétlenül szükségesek. Az áramló folyadékra elsősorban a folytonossági tétel (kontinuitás) érvényes, amely általánosságban az alábbi egyenlettel írható fel:

$$\text{div}(\rho \vec{c}) + \frac{\partial \rho}{\partial t} = 0, \quad 6.4$$

ahol \vec{c} az áramlási sebesség, ρ az áramló közeg sűrűsége, t pedig az idő.

A valóságos (surlódásos) folyadék dinamikai mozgásegyenletei a Newton II. axióma alapján felírható Navier-Stokes egyenletek. Vektoros írásmódban:

$$\rho \frac{d\vec{c}}{dt} + (\vec{c} \nabla) \vec{c} = \vec{g} - \frac{1}{\rho} \text{grad } p + \nu \Delta \vec{c}. \quad 6.5$$

Ebben az egyenletben, amely három koordináta-egyenletnek felel meg, \vec{g} a tézerő, p a nyomás, ∇ és Δ pedig differenciáloperátorok. Az egyenlet bal oldalán a sebesség totális deriváltja áll, a sebesség ui. a helynek és az időnek a függvénye; így tehát a gyorsulás a

$$\frac{d\vec{c}}{dt} = \frac{\partial \vec{c}}{\partial t} + (\vec{c} \nabla) \vec{c}$$

összefüggés szerint az időtől függő ún. "lokális" és a helytől függő ún. "konvektív" gyorsulás összege.

Ehhez hasonló módon írható fel a

$$\frac{dt}{dt} = \frac{\partial t}{\partial t} + \vec{c} \text{ grad } t \quad 6.6$$

összefüggés, amely szerint a hőmérséklet változása is egy lokális és egy konvektív változásból tevődik össze.

A hőszállítási folyamatot az áramlási viszonyokon kívül még az energiaviszonyok befolyásolják. Az áramló surlódásos folyadék energiaegyenlete:

$$\rho c_p \frac{dt}{dt} - \frac{dp}{dt} = \lambda \Delta t + \eta F_D,$$

6.7

amelyben c_p az állandó nyomáson vett fajhő és F_D az un. disszipációs függvény, amely a surlódásnak felel meg.

Sok esetben időálló esetről van szó. Időálló (stacionárius) áramlásra a felírt összefüggések egyszerűsödnek. Az esetek túlnyomó többségében ezen felül még a nyomásváltozási és disszipációs munka is elhanyagolható, mivel a nyomáskülönbség és a sebesség is kicsi. Ilyen feltételekkel a kontinuitási egyenlet

$$\text{div}(\rho \vec{c}) = 0,$$

a Navier-Stokes mozgásegyenlet:

$$(\vec{c} \nabla) \vec{c} = \vec{g} - \frac{1}{\rho} \text{grad } p + \gamma \Delta \vec{c}$$

és az energia-egyenlet:

$$\vec{c} \text{ grad } t = a \Delta t$$

alakú lesz. Ezek a stacionárius hőszállításra felírható egyenletek. Az öt egyenletben az anyagjellemzőkön kívül három ismeretlen fordul elő, és pedig a sebesség (három komponensével), a hőmérséklet és a nyomás.

Az öt differenciál-egyenletből álló egyenletrendszer megoldása általános esetben nem ismert. Egyes esetekben egyszerűsítő feltevésekkel sikerül célhoz érni. Az egyenletrendszerrel kapcsolatos nehézségek magyarázzák, hogy a hőszállítási problémák megoldására egyéb utakat keresnek.

6.2.2. A hőszállítási folyamat vizsgálata

A hőszállítás esetében legtöbbször az a kérdés, hogy egy szilárd falról a közvetlenül vele érintkező folyadékba vagy gázba mennyi hő adódik át, vagy megfordítva. Ritkán előfordul az is, hogy az egymással konvektív hőcserében álló mindkét közeg folyékony vagy gáznemű. Többnyire a két folyékony, vagy gáznemű közeget szilárd fal választja el egymástól, amint az minden un. hőcserélőnél előfordul. Ebben az utóbbi esetben azonban már összetett hőközlési folyamattal kell számolnunk. Vizsgáljuk most előbb az egyszerű hőszállítási folyamatot.

A hőszállítás általánosan használt összefüggése Newton-tól származik. Eszerint a hőszállítással a folyadék és a határoló fal között az időegység alatt cserélődő hő az A hőátadó felülettel, a t_f folyadék- és a t_{fal} falhőmérséklet különbségével és egy α un. konvektív hőátadási tényezővel arányos:

$$\dot{Q} = \alpha A (t_f - t_{fal}). \quad 6.8$$

Ez az egyenlet ad alapot arra, hogy az α konvektív hőátadási tényezőt mérés segítségével meg lehessen határozni. A konvektív hőátadási tényezőre így felírható:

$$\alpha = \frac{\dot{Q}}{A (t_f - t_{fal})} \quad 6.9$$

összefüggés tulajdonképpen definíciós egyenletnek tekinthető. Az összefüggés szerint az α tényező meghatározása céljából olyan vizsgálatot kell végeznünk, amelynek során méréssel kell meghatározni az időegység alatt átadott \dot{Q} hőt, a t_f és t_{fal} hőmérsékleteket. A geometriai adatokból számított A hőátadó felület birtokában azután az α hőszállítási tényező meghatározható. A vizsgálat során több probléma merül fel. Az egyik ilyen a folyadék hőmérséklet értelmezése.

A folyadék hőmérséklet

A sík fal mellett áramló folyadékban kialakuló határrétegben a sebesség és a hőmérséklet is nagy mértékben változik. A fal közvetlen közelében levő folyadékréteg a falhoz tapad (sebessége zérus) és így hőmérséklete azonos a falfelület hőmérsékletével.

Sík fal melletti áramlás esetében folyadék hőmérséklet alatt méréssel meghatározható hőmérsékletet értünk a faltól távolabb eső olyan helyen, ahol a falhatás a hőmérsékletet már nem befolyásolja.

Csőben áramló folyadékban ez a hatás mindig érezhető, mivel a csőhossz növekedésével a határrétegnek a vastagsága eléri a sugár méretét, tehát a fal hatása végül az áramlás belső magját is érinti. Ez a magyarázata annak, hogy a csőben az α hőszállítási tényező - leszámítva egy beáramlási csőszakaszt - a cső hosszától független. Sík fal esetében viszont ilyen tartomány nincs. A fentiekre tekintettel csőáramlás esetében közepes hőmérsékletet szokás figyelembe venni. Háromféle közepes hőmérsékletet lehet definiálni. Ezek a következők.

A keresztmetszetre vonatkozó közepes hőmérsékletet a

$$t_{kA} = \frac{1}{A} \int_A t dA ,$$

a folyadéktérfogatáramra vonatkozó közepes hőmérsékletet a

$$t_{kf} = \frac{\int_A t c dA}{\int_A c dA} = \frac{1}{V} \int_A t c dA$$

és a hőáramra vonatkozót a

$$t_{kh} = \frac{\int_A t \rho c_p c dA}{\int_A \rho c_p c dA}$$

összefüggésből lehet számítani. A t_{kA} hőmérséklet az áramlási keresztmetszet letapogatásával, vagy úgy mérhető, hogy hőmérő-hálót helyezünk el a keresztmetszetben. A t_{kf} hőmérséklet a sebesség- és hőmérsékleteloszlás ismeretében számítható. A t_{kh} hőmérséklet, amely a hőátadás szempontjából a legcélszerűbben használható, az áramlási keresztmetszet után elhelyezett keverőberendezésben határozható meg. Amennyiben az áramló közeg sűrűsége és fajhője a teljes keresztmetszetben állandó, a t_{kf} és a t_{kh} hőmérséklet azonos.

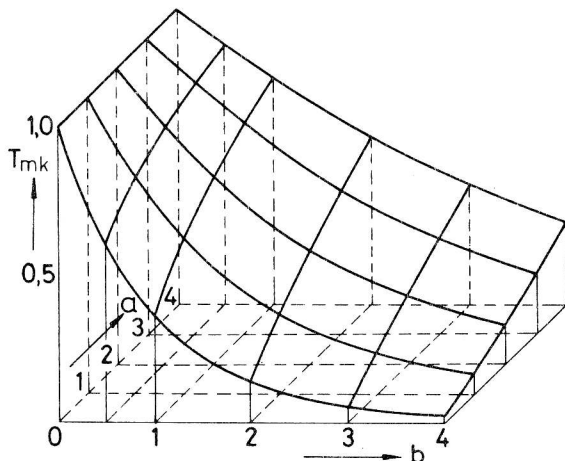
További problémát jelent, hogy a hőszállítási folyamatra felirt egyenletekben szereplő anyagjellemzőket milyen hőmérsékleten célszerű figyelembe venni. Erre vonatkozóan a hasonlósági elmélet ad utbaigazítást.

6.2.3. A hőátbocsátási folyamat

A hőszállítási folyamat önmagában meglehetősen ritkán fordul elő. Mint már említettük, két áramlásra képes közeg közötti hőcsere a műszaki gyakorlatban majdnem kizárólag hőcsereelőben megy végbe, ahol a két közeget szilárd fal választja el egymástól. Ebben az esetben a

$$\frac{t_{mo} - t_{mk}}{t_{hk} - t_{ho}} = \frac{\dot{m}_h c_h}{\dot{m}_m c_m}$$

összefüggésből számítható.



129. ábra

A gyakorlatban a tiszta egyen-, az ellen- és a keresztáramu hőcserélő nem fordul elő, hanem ezeknek valamiféle kombinációja. A hőátbocsátás szempontjából mértékadó Δt hőmérsékletkülönbséget ezért konkrét esetben külön kell meghatározni.

6.3. Hősugárzás

A hősugárzás a hőközlésnek egy másik, az eddigiektől alapvetően különböző formája; amíg a hővezetés és a hőszállítás során a folyamatban résztvevő anyagokban hőmérsékletmező alakul ki és a hőmérséklet folyton változik, addig a hősugárzás egy adott helyen független az ott uralkodó hőmérséklettől. Példa erre a Nap, amely merőleges beesés esetén a Föld felületére 1330 W/m^2 energiát sugároz, a közbenső tér viszont az abszolút nullponthoz közeleső hőmérsékletű.

A hősugárzás kettős jellegű; egyrészt a sugárzó energia egyenes vonalban fénysebességgel terjedve diszkrét kvantumokban hagyja el a sugárzó testet, másrészt igen sok jelenségben hullámtermészetű. A hősugárzás az elektromágneses hullámok közé sorolható, s az így végbe-

menő energiaátadás folytonos spektrumu. A teljes sugárzási tartományt az alábbiak szerint szokás felosztani:

elnevezés	hullámhossz
kozmosz sugárzás	$< 5 \cdot 10^{-6} \text{ m}\mu$
γ -sugárzás	$5 \cdot 10^{-4} - 10^{-2} \text{ m}\mu$
Röntgen sugárzás	$10^{-3} - 10 \text{ m}\mu$
ibolyántuli sugárzás	$20 - 400 \text{ m}\mu$
fénysugárzás	$400 - 800 \text{ m}\mu$
hőszugárzás	$0,8 - 800 \mu$
elektromos hullámok	$200 \mu - x \text{ km}$

A műszaki gyakorlatban előforduló hőszugárzás túlnyomórészt infravörös sugárzás.

6.3.1. Alapfogalmak

Valamely test felületére beérkező sugárzás részben visszaverődik, részben a testbe behatol. A visszaverődés lehet ún. tükrös visszaverődés, ez esetben a beérkező sugárzás ugyanolyan szög alatt verődik vissza, és lehet diffúz is, amikor a felület a beeső sugárzást szétszórja. Az első esetben a felületet tükrözőnek, a másodikban mattnak szokás nevezni. A beérkező sugárzás vissza nem vert részét a test részben elnyeli, abszorbeálja, részben áteresztli. Ha a beérkező sugárzás intenzitását I -gyel jelöljük, akkor az

$$r + a + d = 1 \quad 6.18$$

egyenlőség áll fenn, amelyben a beérkező sugárzásnak r a visszavert, a az abszorbeált, és d az áteresztett hányada. Hogy az abszorpció és az áteresztő képesség mekkora, az a test anyagától, valamint a sugárzás formájától és hullámhosszától függ. (pl. a folyadékok és fémek már kis vastagságban is teljesen elnyelik a vissza nem vert sugárzást; viszont a Röntgen sugarak több centiméter vastag fémlapon is képesek keresztülhatolni. Vagy pl. a normál üveg a látható fényt áteresztli, viszont az ibolyántuli sugárzást egyáltalán nem, a hőszugárzást pedig nagyon csekély mértékben engedi át.) A sugárzást át nem engedő testekre

$$r + a = 1.$$

Elméleti szempontból fontos az ún. fekete test fogalma. Fekete test alatt olyan test értendő, amely a beérkező sugárzást teljesen elnyeli, tehát erre az

$$a = 1, \quad r = 0 \quad \text{és} \quad d = 0$$

érvényes. A valóságban abszolút fekete test nincs, csak többé-kevésbé megközelítőleg beszélhetünk fekete testről (pl., bekormozott matt felületű test jól közelíti a "fekete testet").

6.3.2. A fekete test sugárzása

1. A Planck-féle sugárzási törvény

A műszaki gyakorlatban legfontosabbak az ún. hőmérsékletsugárzók. Ez alatt az olyan testek értendők, amelyeknek sugárzása kizárólag a hőmérsékletüktől függ. Adott hőmérsékleten a fekete test képes a legnagyobb energiameennyiséget kisugározni. Ez az energia azonban nem oszlik meg egyenletesen, intenzitását, mint a λ hullámhossz függvényét az

$$I_{\lambda} = c_1 \frac{\lambda^{-5}}{\exp c_2 / \lambda T - 1} \quad 6.19$$

alaku Planck-féle törvény adja meg, amelyben

$$c_1 = 2 \pi^5 c_0^2 h$$

és

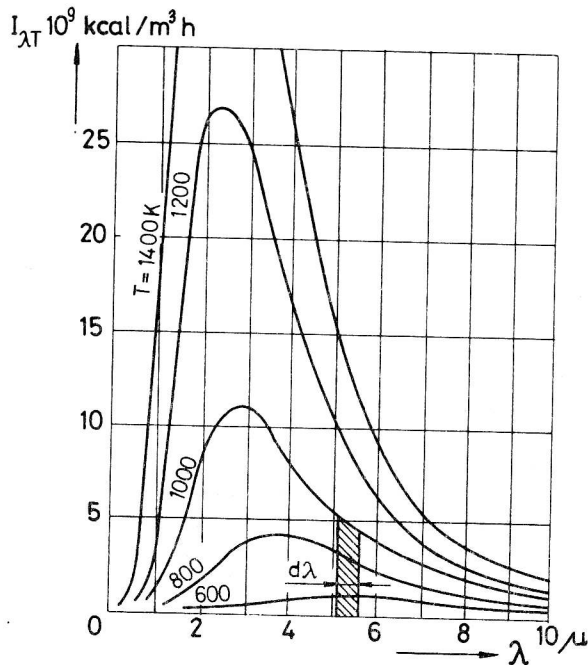
$$c_2 = c_0 h / k.$$

Ezekben c_0 a fénysebesség vákuumban, h a Planck-féle hatáskvantum és k a Boltzmann-féle állandó. Mérések alapján

$$c_1 = 3,74 \cdot 10^{-12} \text{ Wcm}^2$$

$$c_2 = 0,01438 \text{ mfok}$$

A Planck-féle törvénynek megfelelő intenzitáseloszlást a 130. ábra mutatja. Az ábra szerint a sugárzás maximuma a hőmérséklet növekedésével a kisebb hullámhosszak felé tolódik el.



130. ábra

A 130. ábrán látható görbék közül egy $T = \text{áll.}$ izotermát kiválasztva a λ és $\lambda + d\lambda$ közé eső hullámhossz tartományban T hőmérséklet esetén kisugárzott energia az alábbiak szerint írható fel:

$$dE_{\lambda T} = I_{\lambda T} d\lambda .$$

2. A Stefan-Boltzmann törvény

Az adott T hőmérsékleten a teljes hullámtartományban kisugárzott energiát az izoterma alatti terület ábrázolja; ez az energia az előzőleg felírt kifejezés integrálásával adódik:

$$E_T = \int_0^{\infty} I_{\lambda T} d\lambda .$$

Az integrálás eredményeként kapjuk az

$$E_T = \sigma_f T^4$$

6.20a

alaku Stefan-Boltzmann törvényt, amely szerint a kisugárzott energia az abszolút hőmérséklet negyedik hatványával arányos. Számításokhoz célszerűbb az

$$E_T = C_f \left(\frac{T}{100} \right)^4 \quad 6.20b$$

alak használata, amelyben

$$C_f = 5,775 \cdot 10^{-4} \text{ W/cm}^2 \text{ fok}^4$$

az abszolút fekete test sugárzási állandója. A Stefan-Boltzmann törvény a fekete és a szürke testek sugárzására érvényes, de elég jó közelítéssel használható minden szilárd test esetében a fémek kivételével, amelyeknél viszont a kisugárzott energia a hőmérsékletnek egynél nagyobb hatványával arányos. A gyakorlatban a Stefan-Boltzmann törvényt a gáz- és lángsugárzás számításánál is használják, s a hőmérséklet negyedik hatványától való eltérést olyan empirikus formulával veszik figyelembe, amely szerint a konstans a hőmérséklettől függ.

6.3.3. Sugárzásos hőcsere szilárd testek között

1. Nem fekete testek emissziója és adszorpciója

A Planck-féle sugárzási törvény minden hőmérsékleten minden hullámhosszra azt a legnagyobb intenzitást adja meg, amellyel egy test (fekete test) hőmérsékletsugárzás esetén egyáltalában sugározni képes. Ennél nagyobb intenzitású sugárzás nem lehetséges. Ennél kisebb intenzitás két esetben lehetséges: szürke sugárzásnál, ill. szelektív sugárzásnál.

Egy test akkor sugároz szürkén, ha az általa kibocsátott sugárzás intenzitása a teljes sugárzási tartományban, tehát minden hullámhosszon azonos arányban kisebb a fekete test sugárzási intenzitásánál. Az ennek a testnek sugárzási intenzitását jellemző:

$$\varepsilon = \frac{E}{E_f} = \frac{C}{C_f}$$

arányszámot kibocsátóképeségnek, emissziós számnak, vagy feketeségi foknak szokás nevezni. Az emissziós szám, amely tehát a szürke test sugárzóképeségét jellemzi, nem csupán a sugárzást kibocsátó anyagtól függ, hanem annak felületminőségétől, sőt a hőmérséklettől is. Szürkén sugárzó testnek tekinthetők megközelítőleg a nemvezetők és a félvezetők.