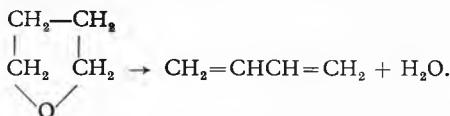


taldehid, od kojega se jedan dio hidrogenira u etanol i onda po postupku Ostomyslenskog prevodi u butadien. Otpadni plinovi prerade metana iskoristi su se za sintezu amonijaka.

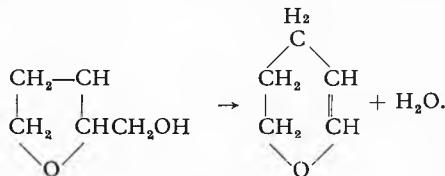
Dehidratacija epoksida. Epoksi (ciklički eteri) u nekim se slučajevima podvrgavaju dehidrataciji radi dobivanja nezasićenih spojeva.

Dehidratacijom *tetrahidrofurana* (1,4-epoksibutana) nastaje butadien, kako je već spomenuto;

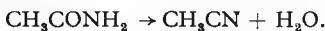


Tetrahidrofuran je osim iz butandiola-1,4 lako pristupačan iz furfurala, ali dobivanje butadiena iz furfurala nije ekonomično prema sadanjim cijenama.

Tetrahidrofurfurilalkohol, također pristupačan iz furfurala, daje dehidratacijom (prevodenjem para na 375 °C preko Al2O3) dihidropiran:

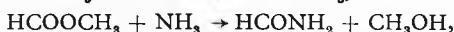


Dobivanje nitrila dehidratacijom. Nitrili se mogu dobiti u dobrom iskorističenju ako se pare *amida* prevode na ~ 420 °C preko katalizatora za dehidrataciju, kao što su npr. Al2O3 ili plovučac. Acetamid npr. daje tako acetonitril u iskorističenju od ~ 90%:



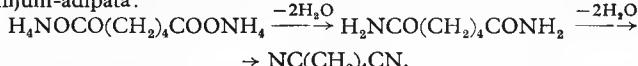
Nije, međutim, potrebno poći od gotovog amida; pare octene kiseline i amonijaka daju, prevođene na ~ 500 °C preko silikagela, acetonitril u iskorističenju od 85%.

Iz formamida se i u industrijskom mjerilu na ovaj način dobiva cijanovodik (nitril mravlje kiseline). Proces počinje u stvari tako da se najprije od metanola i ugljik-monoksida pripravi metilformijat, reakcijom na 100 °C i 10 at u prisutnosti natrijum-metilata kao katalizatora. Metilformijat daje s amonijakom onda formamid i metanol, a formamid se prevodenjem u parnom stanju na 400 °C preko aluminijum-oksida kao katalizatora dehidratira u cijanovodik. Ove se reakcije mogu prikazati jednadžbama:



Ovaj interesantni proces za dobivanje cijanovodika ustupa u novije doba mjesto drugom, ekonomičnjem, u kojem se smjesa metana i amonijaka podvrgava oksidaciji ili dehidrogenaciji (v. *Dehidrogenacija, Oksidacija*). Cijanovodik ima u novije vrijeme značajnu ulogu u sintezi nekih sintetskih vlakana.

Dinitril adipinske kiseline, adipodinitril, NC(CH2)4CN, može se pripraviti dehidratacijom diamida adipinske kiseline ili amonijum-adipata:

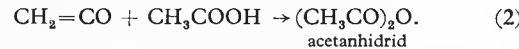
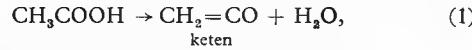


U industrijskom mjerilu postupa se još jednostavnije: polazi se od adipinske kiseline i amonijaka, koji se u dinitril preraduju na dva načina. Prema jednom se kroz rastaljenu adipinsku kiselinu na 200–300 °C provodi amonijak u prisutnosti katalizatora kao što su fosforna kiselina ili njeni esteri. Amonijak se provodi u suvišku, tako da on odnosi sobom i reakcijsku vodu. Prolazeći kroz povratno hladilo koje se drži na 100 °C zadržavaju se svi lakši hlapljivi spojevi adipinske kiseline. Kad je sva voda odstranjena, izdestilira se iz reakcijske posude nitril. Prema drugom se postupku dehidratacija provodi u plinskoj fazi tako da se na 320–350 °C pare adipinske kiseline i amonijaka prevode preko dehidratirajućih katalizatora, kao što su gel kremene kiseline (silika-gel), borfosfat i slični. Iskorističenje je blizu 90%.

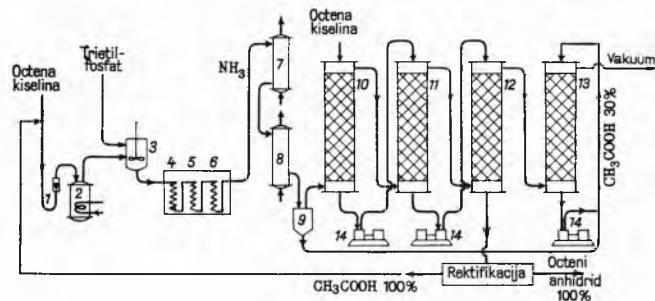
Dinitril adipinske kiseline se hidrogeniranjem prevodi u heksametilendiamin H2N(CH2)6NH2, koji je važan meduprodukt za dobivanje sintetskog vlakna Nylon i heksametilendiizocijanata-1,6, OCN(CH2)6NCO, koji je važna polazna tvar za niz poliuretana i drugih polimerizata.

Nitrili viših masnih kiselina mogu se dobiti slično kao i adipodinitril, tj. prevodenjem amonijaka kroz stearinski ili oleinski kiselini na 300–350 °C u prisutnosti fosforne kiseline.

Dehidratacija octene kiseline u keten. Ova metoda ima veliko industrijsko značenje u jednom postupku dobivanja anhidrida octene kiseline (acetanhidrida). Postupa se prema ovim reakcijama:



Pare ledene octene kiseline, kojima je primiješano 0,2% trietylfosfata kao katalizatora, provode se pod sniženim pritiskom od ~ 300 mm Hg kroz cijevi od specijalnih čelika, u kojima se temperatura postepeno penje sve do ~ 700 °C (vidi sliku).



Dobivanje anhidrida octene kiseline pirolizom octene kiseline. 1 Rotameter, 2 isparivač octene kiseline, 3 mješanje trietylfosfata i octene kiseline, 4 cijevi za predgrijavanje na 250 °C, 5 cijevi za predgrijavanje na 600 °C, 6 cijevi za pirolizu (710 °C), 7 hlađenje vodom na 15 °C, 8 hlađenje rashladnom tekućinom na –5 °C, 9 odjeljivač razrijeđene octene kiseline od plinovitog ketena, 10–13 apsorpcija ketena: 10 kolona hlađene na 20 °C, 11 kolona hlađena na 15 °C, 12 i 13 kolone hlađene na 1 °C; 14 pumpa

Zbiva se reakcija (1). Po izlasku iz reaktora, u reaktante, koji se sastoje od ketena (vrelista –41 °C), vodene pare i nešto nepromjenjene octene kiseline, uštrcava se malo amonijaka, koji sprečava reakciju ketena s vodenom parom, dakle reverziju reakcije (1). Plinovi se nakon toga naglo ohlade sve do –5 °C, te se postiže da voda nastala reakcijom (1) prilikom kondenziranja reagira s malom količinom ketena, dajući ~ 30%tni octenu kiselini. Glavnina ketena se vodi kao plin u apsorpcijskom sistemu, gdje se apsorbira u ledenoj octenoj kiselini, te se prema (2) dobiva anhidrid (90%ne čistoće). Ovaj se potom rektifikacijom pročisti na 100%tni anhidrid i leduoctenu kiselinu, koja se vraća u proces. Iskorističenje je preko 90%. Ovaj proces proizvodnje acetanhidrida obično se upotrebljava pri regeneraciji octene kiseline koja se u velikim količinama dobiva kao nusproduktni acetiliranju celuloze acetanhidridom radi dobivanja celuloznog acetata.

I. Brihta

DEHIDROGENACIJA (dehidriranje), kemijski proces oduzimanja vodika (hidrogena) kemijskom spoju ili smjesi spojeva. Primjenjuje se najviše u organskoj kemiiji, te se s pomoću dehidrogenacije dobivaju mnogi meduprodukti za izradu elastomera, plastičnih masa, otapala, sintetskih vlakana, sredstava za pranje itd. Po količini kemikalija koje se dehidrogenacijom proizvode, ona spada među najznačajnije procese današnje velike kemijske industrije.

Sve dehidrogenacije su endotermni procesi. Najveće količine produkata dehidrogenacije dobivaju se čisto termičkim procesima, ali većina postupaka služi se katalizatorima koji ubrzavaju proces dehidrogenacije i svojim selektivnim djelovanjem smanjuju količinu nepoželjnih nusprodukata. Dehidrogenacijom se iz alkohola dobivaju aldehidi i ketoni, a iz alifatskih zasićenih ugljikovodika, što je industrijski mnogo značajnije i karakteristično za savremenu naftokemiju (petrokemiju), dobivaju se acetilen, olefini, diolefini i aromati. Od interesa je također dobivanje

nitrila zajedničkom dehidrogenacijom ugljikovodika i amonijaka. U nekim slučajevima se vodik otcijepljuje u prisutnosti kisika odn. zraka nad podesnim katalizatorima. U tom slučaju otcijepljeni vodik izgara u vodu i reakcija postaje egzotermna; takve reakcije ne zovemo dehidrogenacijama, već oksidacijama. Tako se npr. aldehidi i ketoni mogu proizvesti bilo dehidrogenacijom bilo oksidacijom odgovarajućih alkohola, i industrija se već prema prilikama služi jednim ili drugim postupkom (v. *Aldehidi, Ketoni, Oksidacija*).

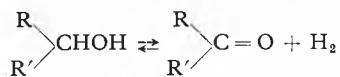
U suvremenoj tehničkoj praksi najvažnije su dehidrogenacije: dehidrogenacija alkohola, dehidrogenacija ugljikovodikâ i zajednička dehidrogenacija ugljikovodikâ i amonijaka. O tim će dehidrogenacijama u nastavku biti riječ.

Dehidrogenacija alkoholâ

Dehidrogenacija jednovalentnih alkohola. Dehidrogenacijom primarnih alkohola nastaju aldehydi:

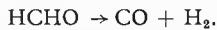


a dehidrogenacijom sekundarnih alkohola, ketoni:



Dehidrogenacija alkohola je endoterman proces, za formaldehid $\Delta H_{298}^{\circ} = +20$ kcal/mol, a za ostale alkohole $\sim +12\text{--}15$ kcal/mol.

Dehidrogenacija alkohola provodi se isključivo katalitički. Najpodesniji katalizator za dehidrogenaciju primarnih alkohola jest bakar, kako su otkrili pioniri katalize Sabatier i Senderens početkom ovoga stoljeća. O toj reakciji v. *Aldehidi*. Formaldehid se nad bakrom dobivenim redukcijom iz oksida, ili nad tzv. Ranney-bakrom (v. *Kataliza*), kvantitativno raspada na ugljik-monoksid i vodik:

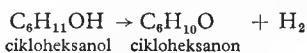
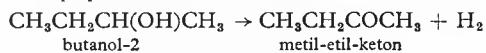
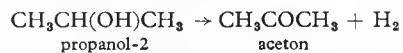
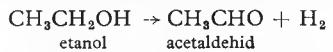


Zbog toga se formaldehid dobiva oksidacijom (v. *Aldehidi*). Međutim, pri dobivanju formaldehida katalitičkom oksidacijom metana s pomoću zraka na 500...700 °C (katalizator srebro ili bakar) radi se s nedostatkom zraka, tako da eksoternu reakciju oksidacije prati endotermna reakcija dehidrogenacije; time se sprečavaju pregrijavanja i termički raspad produkta reakcije. Dekarbonilacija drugih aldehida odvija se u značajnijoj mjeri tek na višim temperaturama. Osim bakra, za dehidrogenaciju podesni su i neki oksidi, kao npr. ZnO, CdO, MgO, ali oni su aktivni na nešto višim temperaturama, oko 380 °C. Oksidni katalizatori se upotrebljavaju prvenstveno za dehidrogenaciju sekundarnih alkohola, npr. za dobivanje acetona iz propanola-2 s pomoću ZnO, budući da su ketoni na višim temperaturama znatno stabilniji od aldehida. Magnezijum-oksid se, zajedno sa SiO₂, upotrebljava za kombiniranu dehidrogenaciju i dehidrataciju u sintezi butadiena iz etanola (v. *Dehidratacija*):



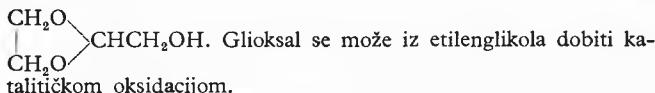
Za dehidrogenaciju sekundarnih alkohola upotrebljava se kao katalizator i mjeđ (legura Cu-Zn) na temperaturama od 400 do 500 °C.

Najznačajnije dehidrogenacije alkohola u industriji jesu ove:

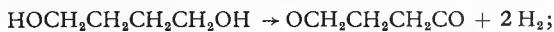


Ovi produkti, osim metil-etylketona, danas se dobivaju katalitičkom oksidacijom i to redovito ne iz alkohola, nego iz jeftinijih ugljikovodika. Dehidrogenacija se ponekad upotrebljava kad se dobiveni vodik može korisno upotrijebiti za kakvu hidrogenaciju.

Dehidrogenacija dvovalentnih alkohola (diola). Dehidrogenacijom etilenglikola ne dobiva se glioksal već jedan acetal



Dehidrogenacija diolâ u kojima su hidroksilne grupe u položaju 1,4 ili još više udaljene jedna od druge odvija se, kako je otkrio W. Reppe, također anomalno: ne nastaju dialdehidi, već nakon unutarnje pregradnje (Cannizzaroove reakcije), laktoni. 1,4-butan-diol daje γ -butirolakton:



$$\Delta H = +14,7 \text{ kcal.}$$

Ova dehidrogenacija može se provoditi, uslijed dovoljno visokog vrelišta diola, i u tekućoj fazi, grijanjem s bakarnim katalizatorom na $210\text{--}240\text{ }^{\circ}\text{C}$ uz povratno hladilo.

Analogno se iz 1,5-pentandiola dobiva δ -valerolakton. 1,4-butirolakton je intermedijer za proizvodnju N-vinil-pirolidonu koji se u polimernoj formi, kao polivinilpirolidon, upotrebljava kao nadomjestak za krvnu plazmu pri transfuziji krvi i kao stabilizator za disperzije sintetskih makromolekularnih tvari (npr. polivinilacetata i -propionata). Monomer se upotrebljava i pri proizvodnji sintetskih miješanih polimerizata.

Dehidrogenacija ugljikovodika

Dehidrogenacija alifatskih ugljikovodika. Dehidrogenacija nižih alifatskih ugljikovodika u odgovarajuće alkene provodi se industrijski u velikom mjerilu. Na taj se način dobivaju etilen, propilen i butilen, koji se preraduju u velik broj različitih hemijskih produkata (alkohole, otapala, plastične mase, detergente itd.). Specijalno mjesto među ovim dehidrogenacijama zauzima dobivanje acetilena iz metana dehidrogenacijom, koje pomalo istiskuje stariji način dobivanja acetilena iz kalcijum-karbida. Pored dehidrogenacije dolazi kod ugljikovodika od C_6 naviše i do kidanja

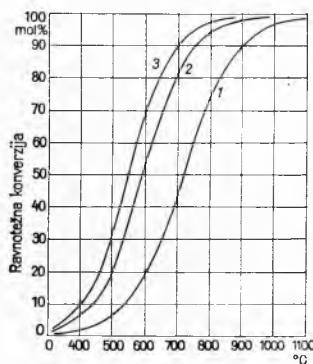
Tablica 1

TERMIČKI EFEKTI DEHIDROGENACIJE NEKIH VAŽNIH UGLJIKOVODIKA (za plinovito stanje)

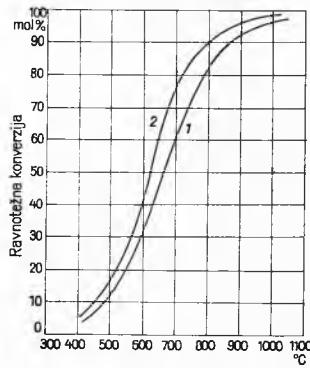
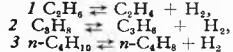
Reaktant	Reakcija	ΔH_{298} , kcal
metan	$\text{CH}_4 \rightarrow \text{C} + 2 \text{H}_2$ (čada)	17,9
metan	$2 \text{CH}_4 \rightarrow \text{C}_2\text{H}_2 + 3 \text{H}_2$ (acetilen)	90,0
etan	$\text{C}_2\text{H}_6 \rightarrow \text{CH}_3=\text{CH}_3 + \text{H}_2$ (etilen)	32,7
propan	$\text{C}_3\text{H}_8 \rightarrow \text{CH}_3\text{CH}=\text{CH}_2 + \text{H}_2$ (propilen)	29,7
propan	$\text{C}_3\text{H}_8 \rightarrow \text{CH}_2=\text{CH}_2 + \text{CH}_4$ (etilen)	19,5
n-butan	$\text{C}_4\text{H}_{10} \rightarrow \text{CH}_3\text{CH}_2\text{CH}=\text{CH}_2 + \text{H}_2$ (buten-1)	30,1
n-butan	$\text{C}_4\text{H}_{10} \rightarrow \begin{array}{c} \text{H} & \text{H} \\ & \\ \text{CH}_3\text{C} = & \text{CCH}_3 \\ & \\ \text{(cis-buten-2)} \end{array} + \text{H}_2$	28,5
n-butan	$\text{C}_4\text{H}_{10} \rightarrow \begin{array}{c} \text{H} \\ \\ \text{CH}_3\text{C} = & \text{CCH}_3 + \text{H}_2 \\ \\ \text{(trans-buten-2)} \end{array} + \text{H}_2$	27,5
buten-1	$\text{C}_4\text{H}_6 \rightarrow \text{CH}_2=\text{CHCH}=\text{CH}_2 + \text{H}_2$ (butadien)	26,4
n-heksan	$\text{C}_6\text{H}_{14} \rightarrow \text{C}_6\text{H}_6 + 4 \text{H}_2$ (benzen) (dehidrociklizacija)	59,2
cikloheksan	$\text{C}_6\text{H}_{12} \rightarrow \text{C}_6\text{H}_6 + 3 \text{H}_2$ (benzen)	49,3
etylbenzen	$\text{C}_6\text{H}_5\text{C}_6\text{H}_5 \rightarrow \text{C}_6\text{H}_5\text{CH}=\text{CH}_2 + \text{H}_2$ (stiren)	28,7

veze C—C (krekovanja), a stvaranje čade se pojavljuje kao paralelna ili sekundarna reakcija u svim termičkim procesima s ugljikovodicima. U tablici 1 dane su topline reakcije za neke važne dehidrogenacije i cijepanja važnijih ugljikovodika. Topline reakcije za dehidrogenaciju ugljikovodika od butana naviše u α -olefine (npr. reakciju n -heksan \rightarrow heksen-1) praktički su jednake veličine kao i za butan.

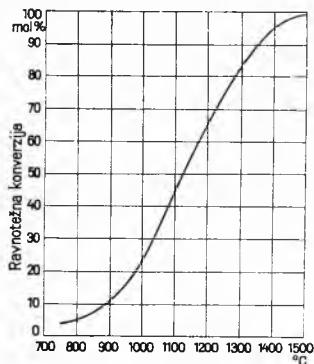
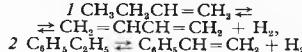
Uslovi i katalizatori dehidrogenacije ugljikovodika. Zavisnost iskorišćenja od temperature pri dehidrogenaciji nekih važnijih ugljikovodika prikazana je na bazi termodinamičkih proračuna u slikama 1, 2 i 3. U slici 1 krivulja za butan izračunata je uz pretpostavku da svi mogući buteni (buten-1, *cis*-buten-2 i *trans*-buten-2) nastaju u ravnotežnim koncentracijama.



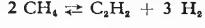
Sl. 1. Ravnoteža dehidrogenacije parafinâ u olefine.



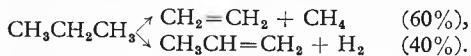
Sl. 2. Ravnoteža dehidrogenacije butena-I i etilbenzena.



Sl. 3. Ravnoteža dehidrogenacije metana u acetilen:



Zbog mogućnosti krekovanja, za dehidrogenacije butana i butena ne upotrebljavaju se temperature više od $\sim 600\text{--}620$ °C. Najviše temperature zahtijeva proizvodnja acetilena iz metana, $1100\text{--}1500$ °C. Kidanje veze C—C je termodinamički manje favorizirano od kidanja veze C—H: za kidanje veze C_2H_5 —H treba dovesti 97,5 kcal/mol, a za kidanje veze CH_3 — CH_3 potrebno je samo 87 kcal/mol (Polanyi). Kod propana i viših ugljikovodika, pored dehidrogenacije, dolazi, dakle, do izražaja i krekovanje. Upotreboom katalizatora, relativno niskih temperatura i niskih konverzija moguće je, međutim, i kod dehidrogenacije butana postići relativno dobra iskorišćenja na olefinima. Kod propana, zbog potrebne visoke temperature (jednako kao i kod etana), ne dolazi u obzir primjena katalizatora, pa se često termički odvijaju paralelno reakcije raspada i dehidrogenacije



Katalizatori se upotrebljavaju pri dehidrogenaciji butana, butena, etilbenzena i cikloparsinâ, i pri dehidrociklizaciji (dehidrogenacija + ciklizacija = aromatizacija) parafinskih ugljikovodika od C_6 naviše, pri čemu nastaju aromati. Za katalitičku dehidrogenaciju zasićenih ugljikovodika (npr. butan \rightarrow buten) upotrebljava

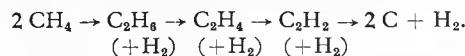
se danas krom-oksid (Cr_2O_3) na aluminijum-oksidu ($\gamma-Al_2O_3$) kao nosiocu. Obično se ovom katalizatoru dodaje nešto K_2O , da bi se spriječilo taloženje ugljika na njemu.

Za dehidrogenaciju butena u butadijen krom-oksid nije podesan jer se on truje već malim količinama vodene pare, koja se uvijek dodaje butenu pri dehidrogenaciji. Stoga su za dehidrogenaciju butena u butadien izrađeni katalizatori koji su otporni prema vodenom pari, kao npr. katalizator tipa 1707 (izrađen od Standard Oil Comp. za vrijeme drugog svjetskog rata), sastava 72,4% MgO , 18,4% Fe_2O_3 , 4,6% CuO i 4,6% K_2O . Aktivna komponenta je Fe_2O_3 . Tim katalizatorom se pri dehidrogenaciji butena u butadien postiže iskorišćenja (selektivitet) od 70…80% i konverzije (u jednom prolazu) od 20…25%. Kasnije je predložen za istu svrhu Ca-Ni-fosfat, aktiviran krom-oksidom, koji ima bolji selektivitet. Za dehidrogenaciju butana ovi katalizatori nisu aktivni.

Za dehidrociklizaciju, tj. za dobivanje aromata iz parafina, a također i za dehidrogenaciju naftena, upotrebljavaju se oksidi molibdena i kroma na nosiocu Al_2O_3 , a također platina na nosiocu. Ovi se procesi obično zovu katalitički reforming, a provode se u cilju povećanja oktanskog broja benzina i za dobivanje aromata iz nafte, radi njihove daljnje kemijske prerade. Nastajanje benzena dehidrogenacijom cikloheksana na platini otkrio je 1911 ruski kemičar Zelinski, a dobivanje aromata dehidrociklizacijom parafina s bar šest ugljikovih atoma u lancu našli su Moldavski i saradnici godine 1936 u SSSR. Dehidrociklizacija parafinskih ugljikovodika nad platinskim katalizatorima danas ima golemo praktičko značenje za proizvodnju visokootanskih benzina. Pri tom primjenjeni postupak (platforming) istiskuje u modernim rafinerijama u znatnoj mjeri dosad primjenjene postupke termičkog i katalitičkog krekovanja, upotrebljavane za dobivanje benzinskih frakcija iz težih sastojaka nafta i za reformiranje normalno-parafinskih benzina.

U nastavku će se obraditi najvažnije dehidrogenacije alifatskih i alicikličkih ugljikovodika i dehidrogenacije alifatskog lanca u aromatima.

Dobivanje acetilena iz ugljikovodika (plinovitih i tekućih) u posljednje vrijeme je postalo vrlo važno s obzirom na jef-tinoču sirovine i na važne deriveate koji se mogu sintetizirati iz acetilena. Da bi se postigla dobra iskorišćenja, potrebno je raditi na vrlo visokim temperaturama (> 1200 °C), s niskim parcijalnim pritiscima reaktanata i produkata i uz što brže hladjenje produkata. Smatra se da reakcija ide u stupnjevima:



Metode za dobivanja acetilena iz ugljikovodika razlikuju se u načinu kojim se dovodi potrebna količina topline:

1. električnom energijom (električni luk istosmjerne struje — Chem. Werke Hüls; električni luk izmjenične struje — Schöch).

2. spaljivanjem jednog dijela metana kisikom (postupak Sachsse-BASF i drugi). Egzotermna reakcija izgaranja daje potrebnu toplinu za jako endotermnu dehidrogenaciju.

3. regenerativnim sistemom (sistem Wulff) s izmjeničnim periodama zagrijavanja vatrostalnog materijala i reakcije u trajanju od 1…2 minute.

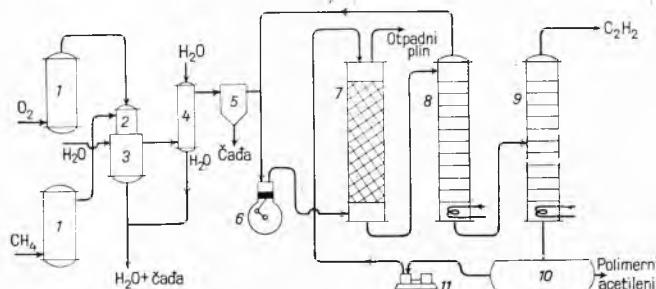
4. uštrcavanjem jednih (tekućih) ugljikovodika u vrući plamen dobiven time što se spaljuje drugi ugljikovodik (redovito plinoviti) u kisiku (postupak HTP — Hochtemperaturpyrolyse-Hoechst). Dobivaju se uz acetilen i znatne količine etilena; omjer acetilen : etilen može se mijenjanjem sastava sirovine i uvjetâ reakcije u određenim granicama varirati.

Sastav plinova koji se dobivaju dehidrogenacijom metana, prema gore nabrojenim postupcima, dan je u tablici 2. U postupku Wulff sirovina je propan umjesto metana. Svim ovim postupcima dobiva se, pored relativno malo acetilena, velika količina vodika, a postupcima parcijalne oksidacije kisikom (Sachsse-BASF) još i znatna količina ugljik-monoksida; ekonomičnost se postiže tek kompleksnim iskorišćenjem svih komponenata. S obzirom na pomjeranja u cijenama sirovina vrlo je važno da se u postupku Wolff mogu upotrijebiti kao sirovine bilo plinoviti ugljikovodici (metan, propan) bilo tekući (frakcije nafte).

Električni postupci za dobivanje acetilena iz ugljikovodika troše skoro jednaku količinu energije kao i karbidni postupak;

zbog toga su oni upotrebljivi samo ako se u blizini nalaze izvori ugljikovodikâ i jeftina električna energija, a transport karbida je dalek.

Pri dobivanju acetilena po ovim postupcima specijalan problem predstavlja njegova izolacija iz plinske smjese. To se provodi obično apsorpcijom u podesnim otapalima. Prije se za to upotrebljavala voda, danas se upotrebljava dimetilformamid, aceton i tekući amonijak, a možda i dimetilsulfoksid. Shematski prikaz postupka Sachsse-BASF dan je u slici 4. Budući da nijedno otapalo nije



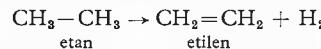
Sl. 4. Shema dobivanja acetilena iz metana prema postupku Sachsse-BASF.
 1 Predgrijala kisika i metana, 2 reaktor (1500°C), 3 naglo hlađenje, 4 hlađilo,
 5 odvajanje Čade, 6 kompresor (10 atm), 7 kolona za apsorpciju acetilena, 8 kolona
 za istjerivanje CO_2 (+ nešto acetilena), 9 kolona za istjerivanje acetilena, 10
 izdvajanje polimernih acetilena, 11 pumpa za vraćanje otpadala

potpuno selektivno, pored acetilena apsorbiraju se i stanovite količine etilena, ugljik-dioksida itd., koji se onda, zajedno s nešto acetilena, odjeljuju u posebnoj koloni destilacijom.

Dobivanje etilena dehidrogenacijom etana. Velika količina etilena dobiva se iz plinova koji nastaju krekovanjem nafte, a osim toga se dobiva etilen termičkom dehidrogenacijom etana i pirolizom naftnih frakcija. Krekovanjem propana nastaje također prvenstveno etilen + metan, budući da je ta reakcija termodinamički favorizirana pred dehidrogenacijom u propilen i vodik. U USA, gdje postoje golemi kapaciteti za krekovanje nafte, dobiva se glavnina etilena iz plinova krekovanja i iz etana koji je ukapljivanjem i rektifikacijom izdvojen iz tih plinova. U Evropi se kao izvor etilena u većoj mjeri upotrebljava piroliza lakih benzina. Tehnički zanimljiva je prerada tako reći bilo kakvih ugljikovodičnih sirovina (od sirove nafte do ostataka destilacije nafte) na etilen i druge plinovite ugljikovodike, vodik i petrokoks novijim robustnim i neosjetljivim postupcima u kojima se toplina prenosi na predgrijanu sirovинu tako da se ona dovodi u kontakt s odvojeno zagrijanim pijeskom ili sitnim koksom (Sandcracker — Bayer, Wirbelschicht — BASF, Koker — Hoechst). U ekonomskom pogledu ti postupci još nemaju veliku važnost dok je laki benzin pristupačan po povoljno niskoj cijeni.

Na slici 5 prikazano je postrojenje za dehidrogenaciju etana iz rafinerijskog plina i za dijeljenje plina na pojedine sastojke rektifikacijom. Rafinerijski plin, prosječnog sastava (po volumenu): 25% CH_4 , 19% H_2 , 15% C_2H_6 , 7% C_3H_8 , 12% C_3H_6 , 6% C_4H_6 i 16% CO , CO_2 , N_2 , H_2S i viših ugljikovodika, komprimira se i

iz njega se isperu H_2S i CO_2 otopinama etanolamine i natrijum-hidroksida. Prije pranja s $NaOH$ primiješa mu se plin od dehidrogenacije etana, koji se sastoji od etilena, vodika, nešto acetilena i nekonvertiranog etana. Plin onda ide u predgrijač i u reaktor za selektivno hidrogeniranje acetilena u etilen (nad paladijskim katalizatorom), potom se komprimira i ohladi, te preko aktivnog aluminijum-oksida odstrani iz njega vлага do rosišta $\sim -70\text{ }^{\circ}\text{C}$. Plin se onda dalje hladi na $\sim -100\cdots -120\text{ }^{\circ}\text{C}$ i vodi u tri rektifikacione kolone. U prvoj se odstrani metan i svi plinovi niže tačke ključanja (H_2 itd.), u drugoj se dijeli frakcija C_2 od frakcije C_3 , a u trećoj etilen od etana. Etan se potom podvrgne termičkoj dehidrogenaciji prema reakciji:

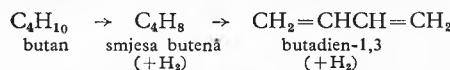


i dobivena plinska smjesa se, radi razdjeljenja, vodi opet natrag u sistem.

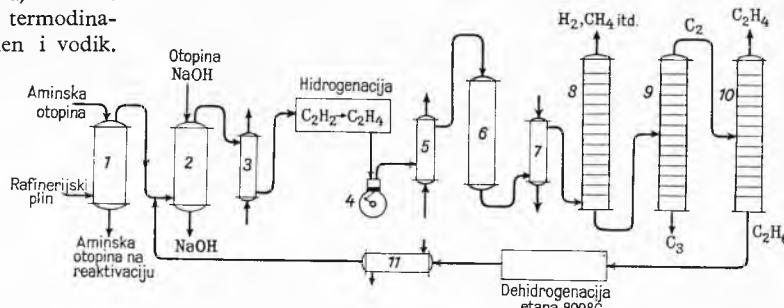
Ako se preraduju plinovi pirolize tekućih frakcija nafte ili propana, sistem prerade je uglavnom isti. Može se postići da etilen bude 99,9%tni, kao što je potrebno za proizvodnju polietilena. Proizvodnja etilena u Evropi premašuje danas 2 Mt, te on dolazi prema proizvedenim količinama na prvo mjesto među kemikalijama dobivenim iz nafte.

Dehidrogenacija butana i butena. Butan se dehidrogenira u cilju dobijanja butena i butadiena.

Oobično se radi tako da se najprije proizvede buten, koji se izolira i prečisti, a potom dehidrogenira u butadien:



Dehidrogenacija butana u veleindustrijskom mjerilu počela se provoditi u USA za vrijeme drugog svjetskog rata. Jedan dio butena se upotrebljavao za proizvodnju visokooktanskog benzina,



Sl. 5. Dobivanje etilena iz rafinerijskog plina uz dehidrogenaciju etana. 1 Čišćenje od H_2S i CO_2 , 2 etanolaminom, 3 ispiranje otopinom $NaOH$, 4 predgrijavanje na $\sim 200^\circ C$, 4 kompresor 35 at, 5 hidranje, 6 odstranjivanje vlagi, 7 hladjenje na $-100^\circ C$, 8 odvajanje CH_4 i H_2 rektifikacijom, 9 razdvajanje frakcija C_2 i C_3 , 10 razdvajanje smjese etan-etilen rektifikacijom i 11 hladjenje

a drugi je bio dehidrogeniran u butadien, koji je kopolimerizacijom sa stirenom davao sintetski kaučuk.

Dehidrogenacija butana u butene provodi se preko katalizatora na bazi $\text{Cr}_2\text{O}_3 + \text{Al}_2\text{O}_3$ na $\sim 600^\circ\text{C}$ i pod pritiskom od 1 at ili nižem. Praktični postupci razlikuju se prema tome kako se dovodi toplina reakcije. U procesu Phillips Petroleum Comp.

Tablica 2

SASTAV PLINA I UTROŠAK MATERIJALA I ENERGIJE PRI DOBIVANJU ACETILENA IZ UGLJIKOVODIKA

PREMA RAZLICNIM POSTUPCIMA								
Postupak (sirovina)	U izlaznom plinu ima vol. %					Utrošak CH ₄ odn. C ₃ H ₈ , kg/kg C ₂ H ₂	Utrošak O ₂ , kg/kg C ₂ H ₂	Utrošak energije, kWh/kg C ₂ H ₂
	C ₂ H ₂	C _n H _{2n+2}	C _n H _{2n}	H ₂	CO			
Hüls (metan)	13	34	0,8	47	0,5	2,3	—	11,4
Schock (metan)	10...14	49...28	—	39...55	—	nema podataka	—	—
Sachsse (metan)	8...9	4	0,3	57	25 (+ 3,7 CO ₂)	4,1	4,9	1,5
Wulff (propan)	10	15	4	56	7	5,1 (CH ₄) 3,3 (C ₃ H ₈)	—	4 1,5

vrući plinovi izgaranja zagrijavaju izvana cijevi u kojima je smješten katalizator; u procesu Houdry radi se u izmjeničnim ciklusima od 7...15 minuta tako da se najprije provodi dehidrogenacija, a onda regeneracija katalizatora. Pri regeneraciji se (nakon pretihodnog evakuiranja) ugljikasti materijal koji se za vrijeme dehidrogenacije istaložio na katalizatoru spaljuje zrakom; time se katalizator i primiješani inertni materijal toliko zagriju da mogu dati dovoljno topline u narednom ciklusu dehidrogenacije. Katalizator se u postupku Phillips regenerira svaki sat (1 h dehidrogenacija i 1 h regeneracija) tako da se plinovima koji sadrže kisik spaljuje ugljikasti materijal. U postrojenju Phillips postignuta je sa katalizatorom starim ~ 60 dana konverzija od 25% i iskorišćenje od 72% na butenima, uz prostornu brzinu od 1000 vol./vol. katalizatora/h. Smanjenjem konverzije raste iskorišćenje. Smjesa butenâ sadrži 33,5% butena-1, 38% *trans*-butena-2 i 28,5% *cis*-butena-2.

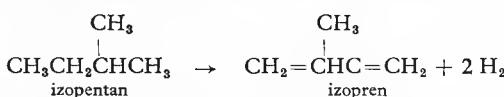
Plinovi dehidrogenacije butana u butene sastoje se od butena, nepromijenjenog butana, vodika i manjih količina ugljikovodikâ C₁ do C₃. Ohlađenjem i kompresijom izluči se glavnina frakcije C₄, a njen ostatak dobije se ispiranjem nekondenziranog plina uljem. Iz tekuće frakcije C₄ izdvoji se buten-1 rektifikacijom, a buteni-2 se od butana odijele ekstraktivnom destilacijom s pomoću furfurala (t. k.: *n*-butan -0,5°, buten-1 -6,26°; *cis*-buten-2 +3,72°, *trans*-buten-2 +0,88 °C).

Dehidrogenacija butena u butadien provodi se obično u prisutnosti vodenih pare na katalizatoru 1707 na bazi oksida željeza. Regeneracija katalizatora vrši se automatski vodenom parom. Katalizator ima trajnost oko šest mjeseci, nakon čega ga treba izmjeniti. Radi se obično na temperaturi od ~ 650 °C i postiže se uz konverziju od ~ 28% konačno iskorišćenje na butadienu 73%. Butadien (t. k. -4,4 °C) dobiva se iz plinova dehidrogenacije kompresijom i hlađenjem, a od nepromijenjenih butena dijeli se apsorpcijom u amonijačnoj otopini kupro-acetata, u kojoj je butadien mnogo topljiviji od butena. Nepromijenjeni buteni vraćaju se u proces dehidrogenacije.

Prema postupku Houdry, butan se dehidrogenira u butadien u jednom prolazu preko katalizatora na bazi Cr₂O₃ + Al₂O₃, s konverzijom od ~ 11%. Preostala butan-butenska frakcija se upotrebljava ili za proizvodnju avionskog benzina ili se vraća na dehidrogenaciju, pri čemu se može postići ukupno iskorišćenje na butadienu od ~ 50%.

Proizvodnja butadiena iz butana započeta je u velikom mjerilu u USA za vrijeme drugog svjetskog rata. U Njemačkoj su butadien proizvodili u isto vrijeme iz acetilena, a u SSSR iz etanola. God. 1957 proizvedeno je u USA butadiena 870 kt, i ta je količina proizvedena sva dehidrogenacijom butena. U novije vrijeme dobiva sve veću važnost proizvodnja butadiena dehidrogenacijom neposredno iz butana, jer buteni zbog njihove sve veće primjene za alkilaciju benzina postaju sve skupljia sirovina. Dobivanje butadiena iz butana, odn. butena, primjenjuje se postepeno i u drugim tehnički naprednim državama.

Dobivanje izoprena dehidrogenacijom izopentana. Izopren (2-metilbutadien-1,3) CH₂=CHC(CH₃)=CH₂ postao je interesantan u posljednjim godinama, otkako ga je uspjelo tzv. stereospecifičnom polimerizacijom prevesti u elastomer koji je praktički identičan prirodnom kaučuku (*cis*-1,4-polizopren). Izopren se, osim sintetskim metodama, dobiva analogno kao i butadien, tj. dehidrogenacijom izopentana (2-metil-butana) u jednom ili dva stupnja:



Dehidrogenacija viših ugljikovodika (aromatizacija). Pri dehidrogenaciji parafinskih ugljikovodika sa šest ili više C-atoma dolazi odmah do ciklizacije u aromate, uslijed čega nije moguće dobiti odgovarajuće olefine. Ova se operacija naziva *dehidrociklizacija*. Iz *n*-heksana dobiva se tako benzen, iz *n*-heptana toluen itd. Često dolazi i do izomerizacije, tako npr. 2, 2, 4-trimetilpentan daje pretežno *p*-ksilene. Pretvaranje parafina u aromate je najvažnija reakcija tzv. *katalitičkog reforminga*, koji se provodi da bi se benzinskim frakcijama povisio oktanski broj bez znatnijeg cijepanja lanca.

Kao katalizatori upotrebljavaju se obično oksidi kroma ili molibdena na aluminijum-oksidi i platina na nosiocima. Oksid kroma aktivan je samo pod atmosferskim pritiskom, a oksid molibdena daje i pod ~ 20 at isto iskorišćenje na aromatima kao i pod atmosferskim pritiskom. Za aromatizaciju se upotrebljavaju temperature od 460 do 550 °C. Da se sprijeći taloženje ugljikastih materija na katalizatorima, često se radi u prisutnosti vodika pod povišenim pritiskom (*hydroforming*).

Lakoća kojom se pojedini ugljikovodik aromatizira zavisi od njegove konstitucije i raste po ovom redu: parafin < odgovarajući alifatski olefin < odgovarajući šesterocrani cikloparafin (nafthen) < odgovarajući cikloolefin, a unutar svake nabrojene grupe raste s brojem ugljikovih atoma u molekuli. Pod istim uslovima (465 °C, katalizator Cr₂O₃ + Al₂O₃) dobivena su iskorišćenja na aromatima navedena u tablici što slijedi.

Ugljikovodik	% aromata
heksan	19,5 benzen
heksen-1	31 "
cikloheksan	40 "
cikloheksen	73 "
heptan	36 toluen
hepten-1	69 "
oktan	46 { ksileni etilbenzen

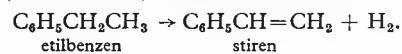
Budući da nafteni lakše daju aromate od odgovarajućih parafina, to su za dobivanje aromata, kao individua, pogodnije nafta s visokim sadržajem naftena, koji dehidrogenacijom uz ev. izomerizaciju mogu prelaziti u industrijski važne aromate: benzen, toluen i ksilene.

Pojedini industrijski procesi u kojima se vrši aromatizacija poznati su pod imenom hydroforming (s molibdenovim oksidom), platforming, catforming i Houdryforming (s platinskim katalizatorima). Reforming u prisutnosti vodika pod pritiskom izvodi se npr. tako da se smjesa sirovine i vodika zagrije na 450...520 °C i provodi kroz reaktore pod pritiskom od 10...70 at. Obično ima 5 ili 6 reaktora od kojih se svaki može iskopcati iz serije radi regeneracije katalizatora. Ako se upotrebljava fluidizirani katalizator, on se kontinuirano vodi u regenerator na spajvanje ugljika i vraća se regeneriran u reaktor. Nakon izlaska iz reaktora odvaja se iz reakcijske smjese višak vodika i tekući se produkti (benzin) stabiliziraju uklanjanjem lako hlapljivih sastojaka.

Žele li se dobiti aromati kao čisti kemijski individuumi, treba ih u produktu aromatizacije odvojiti od naftena i parafina raznim fizikalnim sredstvima, iskorišćujući različitu topljivost pojedinih ugljikovodika u nekim otapalima. Po procesu Udex (Universal Oil Products), aromati se odjeljuju od ostalih ugljikovodika na bazi veće topljivosti aromata u vodenoj otopini dietilenglikola.

Dehidrogenacija naftena (cikloalkana). Budući da mnoge nafte obiluju naftenskim (cikloalkanskim) ugljikovodicima, to je njihovo pretvaranje u aromate od isto tolikog značaja kao i dehidrociklizacija parafinskih sastojaka nafte. Ono se, kao i kod parafina, provodi kako u cilju povećanja oktanskog broja tako i radi dobivanja aromata u cilju njihove daljnje kemijske prerade ili upotrebe kao otapala. Proizvodnja toluena iz nafte postala je već za vrijeme drugog svjetskog rata neobično važan faktor u ratnoj ekonomici USA, a godine 1955 tamo se proizvodi već više benzena, toluena i ksilena iz nafte nego iz katrana kamenog ugljena. U USA je 1962 već 82% svih aromata proizvedeno iz nafte, dok je iste godine u Evropi otpriklike jednak postotak još proizveden iz uglja, odn. katrana. I u USA i u Evropi omjer količina aromata dobivenih iz nafte i iz uglja stalno raste u korist nafte. Ako se ide na čiste aromatske ugljikovodike, postupa se obično tako da se iz nafte s visokim sadržajem podesnih naftena ovi oštrom rektifikacijom izdvoje u što čišćem stanju i onda podvrgnu aromatizaciji istim katalizatorima i pod istim uslovima kako je to već gore opisano kod dehidrociklizacije. Sadržaj naftena u frakciji C₆ američkih nafti kreće se od 20 do 55%, a u frakciji C₇ između 25 i 75%. Pri tom je značajno da i alkil-ciklopentani izomerizacijom prelaze u aromate, pa npr. metil-ciklopentan daje benzen. Reakcioni produkt obraduje se postupkom Udex ili kojim drugim sličnim postupkom.

Dehidrogenacija alifatskog lanca u aromatima ima najveće značenje za dobivanje stirena iz etilbenzena:



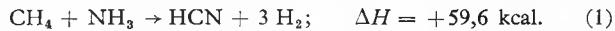
Dobivanje etilbenzena opisano je u članku *Alkilacija*. Stiren je u posljednje vrijeme dobio veliko industrijsko značenje za izradu polistirenskih plastičnih masa, za izradu elastomera (sintetski kaučuk koji se danas najviše izrađuje jest kopolimer butadiena i strena) itd.

Dehidrogenacija etilbenzena je proces potpuno analogan dehidrogenaciji butena u butadien. Dehidrogenacija se provodi na 580–620 °C tako da se etilbenzen u smjesi s vodenom parom (1:1,1–2,6 po težini) vodi preko podesnih katalizatora. Kao katalizator upotrebljavali su u Njemačkoj ZnO (s manjim količinama Al₂O₃, CaO, KOH, K₂SO₄ i K₂Cr₂O₇), a u USA već spomenuti katalizator tipa 1707 na bazi Fe₂O₃ i katalizator Shell 105, sastava 90 Fe₂O₃ + 4 Cr₂O₃ + 6 K₂CO₃. Ovi katalizatori imaju svojstvo da se sami čiste od istaloženog ugljika prema reakciji C + 2 H₂O → CO₂ + 2 H₂. Katalizatori imaju trajnost otprilike godinu dana.

Reakcionni produkt po izlasku iz konvertora za dehidrogenaciju ima, ne računajući vodik, ~ 38% stirena, male količine benzena, toluena i katrana, uz ~ 60% nepromijenjenog etilbenzena. Ohlajnjem se organske tvari kondenziraju i odvoje od vodika, te se vode na rektifikaciju. Usljed male razlike među temperaturama ključanja (etylbenzen 136, stiren 145 °C) potrebne su za to vrlo efikasne, obično dvodijelne kolone sa ~ 70 tavana. Rektifikacija se vrši u vakuumu, pod ~ 35 mm Hg, i dobiva se stiren čistoće 99,7%, koliko je potrebno za polimerizaciju. Monomerni stiren nagnje brzoj polimerizaciji i zbog toga mu se u posljednjoj fazi destilacije dodaju različni inhibitori (npr. *terc*-butil-katehol). Ukupno je iskorišćenje pri dehidrogenaciji ~ 90%.

Svjetska proizvodnja stirena iznosila je 1965 ~ 2,5 Mt, od toga je oko polovice proizvedeno u USA. Cijeni se da je u USA potrošeno 45% za sintetski kaučuk i druge kopolimere, 50% za plastične mase, a 5% za ostale potrebe. Cijena se stirenu kreće oko 0,20 \$/kg.

Zajednička dehidrogenacija ugljikovodika i amonijaka. Zajedničkim dehidrogeniranjem ugljikovodika i amonijaka dobivaju se nitrili. Tako npr. iz metana i amonijaka nastaje endo-termini procesom cijanovodik (nitril mravlje kiseline) prema jednadžbi:

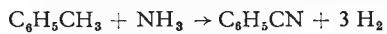


Dobivanje cijanovodika iz metana i amonijaka provodi se inače industrijski po Andrussowu oksidativno tako da se smjesa CH₄, NH₃ i zraka prevodi preko platinskog katalizatora, te se prema jednadžbi

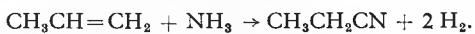


egzotermnim procesom postiže iskorišćenje od ~ 66% računato na amonijak. Da se cijanovodik može dobiti i bez prisutnosti zraka našao je već 1903 Bredig, prevodeći metan i amonijak na 1000 °C preko Al₂O₃. Iskorišćenje je bilo svega 9%. Wendlandt je otkrio 1949 da se znatno bolja iskorištenja dobivaju ako se uzme platinско-rutenijumski katalizator na temperaturama 1000–1200 °C. Iskorišćenja su u tom slučaju prema (1) još i bolja nego prema (2). Svjetska proizvodnja cijanovodika danas je daleko premašila 200 kt i nalazi se u stalnom porastu.

Prema istraživanjima u USA (Socony-Vacuum Oil Co.) dobivaju se i iz drugih ugljikovodika nitrili. Tako se npr. iz toluena i amonijaka na 500 °C, uz upotrebu oksida molibdena, volframa i vanadijuma kao katalizatora, dobiva benzonitril prema jednadžbi



u iskorišćenju od 9%. Propilen je davao navodno propionitril (a ne akrilonitril) prema jednadžbi



Industrijski važni akrilonitril CH₂=CHCN (njegovi se polimeri upotrebljavaju za sintetska vlakna) proizvodi se u sve većoj mjeri postupkom SOHIO (Standard Oil Co, Ohio) djelovanjem dušičnih oksida (odn. amonijaka + kisika) na propilen. Nova se postrojenja podižu danas isključivo po tom postupku ili njegovim modifikacijama, pa će on bez sumnje istisnuti starije postupke dobivanja akrilonitrila (iz acetilena i cijanovodika, iz etilena preko cijanhidrina).

I. Brihta

DESINATURA TKANINA (uzorkovanje), rad na projektiranju tkanina, tj. komponiranju desena ili šara kojima se one žele ukrasiti, izboru i kombinaciji od koje ih treba izatkatи po vrsti i finoci prede, određivanju gustoće niti u uzdužnom i poprečnom smjeru, utvrđivanju načina preplitanja niti u tkanini i, konačno, opredjeljenju dorade kojoj treba tkaninu podvrgnuti, a sve to sa svrhom da se dobiju elementi za proizvodnju tkanine željenih svojstava i određenog izgleda. Kad se ti elementi određuju na osnovu sistematske analize uzorka gotove tkanine koja se želi reproducirati, postupak se zove *dekompozicija tkanina*.

Tkanina je plosnati tekstilni proizvod sastavljen od dva sistema niti (žica) isprepletenih medju sobom pod pravim kutom: uzdužni sistem niti (žica) zove se *osnova*, poprečni *potka*. Do ukrštjanja i ispreplitanja niti osnove i potke dolazi u procesu tkanja (v. *Tkanje*) time što se od niti osnove, koje prolaze kroz tkalački stan odmotavajući se od osnovinog vratila i namotavajući se na vratilo gotove tkanine, jedan dio izdigne iznad (ili spusti ispod) ravnine drugog dijela, tako da se izmedu niti jednog i drugog dijela osnove obrazuje *zijev*, u koji se ubacuje nit potke. Za naredno ubacivanje niti potke obrazuje se drukčiji zijev, tj. podiže se ili spušta druga kombinacija osnovnih niti. Prema kombinacijama niti koje tvore zijev i načinu na koji različiti zijevovi slijede jedan iza drugog, moguć je bezbroj različitih načina ukrštavanja i ispreplitanja osnove i potke, koji se zovu *vezovi* ili *prepletaji* tkanine. Vez odlučno utječe na svojstva i na izgled tkanine. Veća gustoća vez, tj. učestaliji prelaz niti s lica tkanine na načje i obratno, daje tkanini veću otpornost i čvrstoću, rijedak vez čini je labavijom, itd.

Osim od veza, svojstva i izgled tkanine zavise od izbora i kombiniranja sirovina od koje se ona proizvodi, tj. vrste prede, njene finoće, jačine i smjera njenog uvijanja u niti i gustoće niti u tkanini po osnovi i potki.

Tkanine koje treba da budu ravnomerne, glatke, gole površine, koje treba da budu tanke a uz to čvrste, izrađuju se od preda predenih od češljanih vlakana ili od beskonačnih niti (svile, filamenata, v. *Preda*). Tkanine sa zatvorenom, čupavom površinom, koje eventualno treba valjati ili čupaviti, nadalje tkanine koje treba da budu deblje a mogu biti manje čvrste i ravnomerne, izrađuju se od preda od grebenanih vlakana i od teksturiranih preda. Tkanine osobito velike čvrstoće ili posebnog karaktera i izgleda izrađuju se od končane, višestruke prede, tj. od glatkog ili efektnog konca.

Tvrdoća i veća čvrstoća tkanine postiže se tvrdom uvijenom (jako uprednom) predom; meko uvijena (slabo upredena) preda daje tkanini mekoću i sposobnost upijanja vlage i znoja, ali je takva tkanina istovremeno i manje čvrsta i manje otporna pri upotrebi. Jačinom uvijanja prede odn. končanja može se postići i određeni efekt, npr. krep (v. *Apretura*, TE 1, str. 313).

Za izgled tkanine važan je smjer uvijanja prede. Općenito će opip i izgled tkanine biti bolji ako su niti osnove i potke uvijene u suprotnom smjeru. To vrijedi osobito za one tkanine koje se čupave ili valjaju. Mnoge tkanine (naročito pamučne) kojima vez treba da ostane izrazit, imaju niti osnove i potke uvijene u istom smjeru. Izabranjem pogodnog smjera uvoja može se i inače dojam strukturiranosti tkanine naglasiti ili oslabiti (v. dalje keper i atlas).

Finoća (numeracija) prede za tkaninu željenih svojstava i izgleda može se odrediti prema iskustvu, uporedbom s nekom gotovom tkaninom, eksperimentalno pomoći pokusnog tkanja ili računskim putem.

Gustoća niti osnove i potke, uz finoću prede, određuje težinu tkanine, njenu propusnost i izgled. Rijetke tkanine su lakše, mekše, dobro propuštaju zrak i bolje upijaju vlagu od gustih. Tkanine nepropusne za vodu ili perje (za jastućice) tkaju se osobito gusto. Različitom gustoćom po osnovi i potki mogu se postići određeni efekti (v. na primjer rips). Gustoća niti može se također odrediti po iskustvu, uporedbom s gotovom tkaninom, eksperimentalno pomoći pokusnog tkanja ili računskim putem.

Vezovi (prepletaji) tkanina

Mjesta ukrštavanja niti osnove i potke zovu se *vezne tačke* tkanine. Mjesta na tkanini gdje niti osnove prelaze preko niti potke (tj. gdje su pri tkanju niti osnove bile u zjjevu gore) zovu se osnovine *vezne tačke* ili *vezne osnovinog efekta*; mjesta