

Eristyslasiellementin sisäiset paineet ja stressava elämä

TEKSTI: PAAVO HASSINEN, INSÖÖRITOIMISTO PONTEKOY

Idealkasun tilan yhtäältä ilmaisee suljetun tilan kaasun paineen (p_1) ja tlaavuden (V) tulon suhteen kaasun absoluuttiseen lampöitäseen (T). Tämä suure pysty vakioma (n), mikä seurauksena saureen yhden parametrin muutos vaikuttaa kahtien muun parametrin arvoihin. Suljetulla tilalla ja idealkasun tilatyöntöllä voidaan kovata eristyslasiellementin valitilan paineen vaheltia.

Valitilan kaasun lampöilaan vaikuttaa ulkolampöilan muutos kesällä ja talvella, ilmankiinteisen muuttuminen normaaliaineesta korkeapaineeseen tai matkalaineeseen, ja sorkkensero eristyslasiellementin lopullisen asennuspaikan ja kaasutilan sulkeutumispaikan eli lehden välillä. Ilmakehän paineen muuttuminen vaikuttaa sen laekeminni olettettuun $-2 / +4$ kPa. Namä paineen vaihtelut ovat pienempää kuin Suomessa mitattu surinnumma matalapaineen ($95\text{--}101.3 = -7.3$ kPa) ja suurimman korkeapaineen ($106.6\text{--}101.3 = 5.3$ kPa) ja normaalipaineen välinen paine-ero. Ilmankiinteisen jakaumutusta ei ole tarkemmin analysoitu mitotarkastelulla varien, 100 m surunniin korkeudelle muutos aiheuttaa 1.25 kPa surunniin ilmankiinteisen muuttoksen. Suomessa eristyslasiellementtiheitään ja elementin aseanuspaikan laskennallinen korkeusero on käyretty ± 100 m, joka siis aiheuttaa edellä painetun paine-eron $-1.25 / +1.25$ kPa. Tämä korkeusero kattaa useimmat lasiontukiset. Erikoislaitteiden elementti kuten esimerkiksi Sähna turvaturpin huipulle asennettavat reventti-ilmahin eristyslasiellementin laserkoske ja saumat pitää mitoittaa erikseen.

Edellä olevat numeroesimerkit osoittavat valitilan kaasun lampöilan muutoiksen olevan merkittävin sisäisen paineen tuottama kaurna eristyslasiellementin lasipinnolle Suomessa.

$$\frac{p_1 V_1}{T_1} = \frac{p_0 V_0}{T_0} = n R$$

Eristyslasiellementin valitilan eristyslasiellementin välistä suljettavan ilmakehän normaalipainessa $p_1 = 101.3$ kPa. Edelleen, oletetaan valitilan lampöitäksi sulkeumishetkellä $T_0 = +25^\circ\text{C} = 297.16\text{K}$. Jos valitilan kaasun lampöilä noussee 25°C , saadään valitilan kaasun ääripaineeksi

$$p_1 = \frac{T_1}{T_0} p_0$$

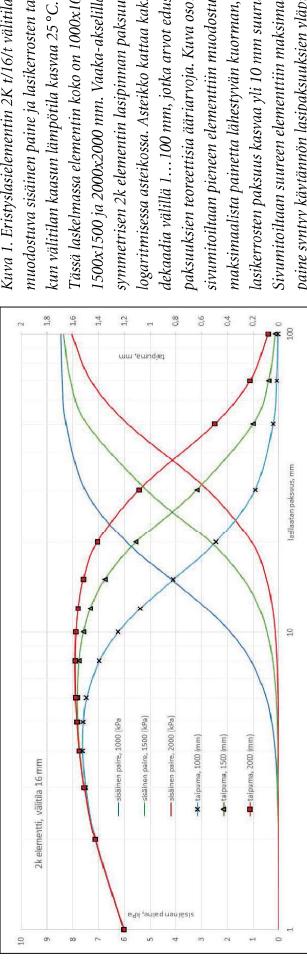
Valitilan paineen muutokseksi saadaan

$$\Delta p = p_1 - p_0 = \frac{\Delta T}{T_0} p_0$$

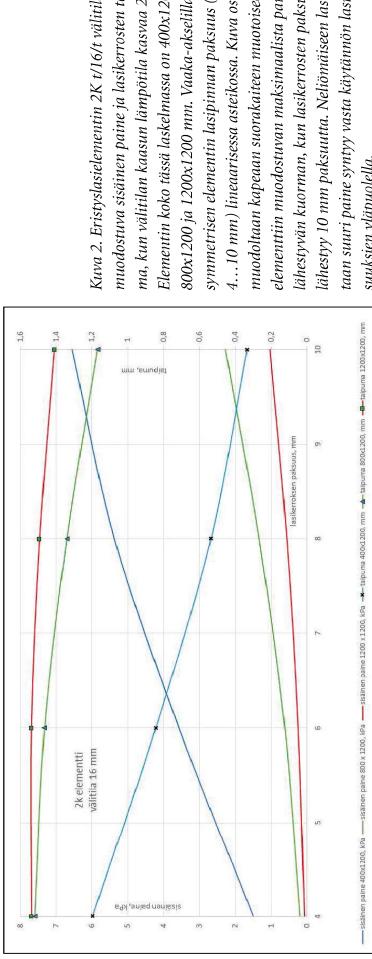
Oletetaan, että eristyslasiellementin välistä suljettavan ilmakehän normaalipainessa $p_1 = 101.3$ kPa. Edelleen, oletetaan valitilan lampöitäksi sulkeumishetkellä $T_0 = +25^\circ\text{C} = 297.16\text{K}$. Jos valitilan kaasun lampöilä noussee 25°C , saadään valitilan kaasun ääripaineeksi

$$\Delta p = \frac{25\text{ K}}{297.16\text{ K}} \cdot 101.3 \text{ kPa} = 8.50 \text{ kPa}$$

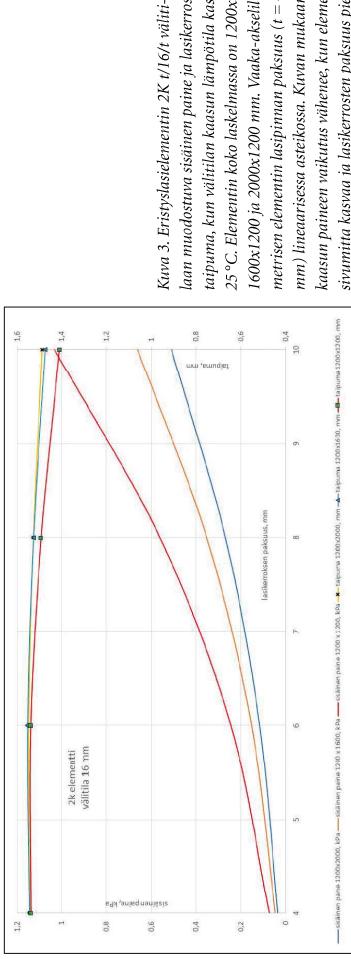
Todellisuudessa valitilan kaasun paine liikkuu nollan (taipuisat lasipinnat) ja eteliaä olevan maksimipaineen (hyvin jäykät lasipinnat) välillä. Joustavuutta saadaan, jos lasilaitatan muoto on nelio, lähes nelio tai ympyrä ja laatan pienemmän sisumitan sivuteen pakkuetaan yli 100.



Kava 1. Eristyslasiellementin $2\text{K} / 16\text{t}$ valitilan muodostuna sisäisen paine ja lasikerrosten kaupuna, kun valitilan kaasun lampöitä kasva 25°C . Tässä lasikerrassa elementin koko on $1000\text{x}1000\text{x}1500\text{x}500\text{x}2000$ mm. Vaaka-akselilla $1500\text{x}500\text{x}2000$ mm. Vaaka-akselilla dekaudia välillä $1 \dots 100$ mm, joita arvot edustavat paksuksien teoreettisia lähtöarvoja. Kava osoittaa sisuruotoihin kaan pienempien elementtien muodostuvan maksimista painetta lähestyvän kaurnan, kun lasikerrosten paksuus kasvaa yli 10 mm starttiriski. Siivumitoituaan suureen elementtiin muodostuvan paine syntyy käytännön lasipaksuuskunkien yläpuolella.



Kava 2. Eristyslasiellementin $2\text{K} / 16\text{t}$ valitilan muodostuna sisäisen paine ja lasikerrosten tapauksissa, kun valitilan kaasun lampöitä kasva 25°C . Elementin koko tässä lasikerrassa on $400\text{x}1200\text{x}800\text{x}1200\text{x}1200$ mm. Vaaka-akselilla symmetrisen elementin lasipinnan paksuus ($t = 4 \dots 10$ mm) lineaarisessa asteikossa. Kava osoittaa muodollaan kepeän suorakaitten muodostuvan maksimialista painetta lähestyvän kaurnan, kun lasikerrosten paksuus jaan suuri paine syntyy vasta käytännön lasipaksuuskunkien yläpuolella.



Kava 3. Eristyslasiellementin $2\text{K} / 16\text{t}$ valitilan muodostuma sisäinen paine ja lasikerrosten tapauksissa, kun valitilan kaasun lampöitä kasva 25°C . Elementin koko lasikerrassa on $1200\text{x}1200\text{x}1600\text{x}1200\text{x}1200$ mm. Vaaka-akselilla symmetrisen elementin lasipinnan paksuus ($t = 4 \dots 10$ mm) lineaarisessa asteikossa. Kava osoittaa kaasun paineen vaikuttavan lähtöarvoon, kun elementti sisumittaa kasvaa ja lasikerrosten paksuus pienenee.

INNOVATIIVISIA LASIRATKAISUJA ASIANTUNTEMUKSELLA



LASILIIRI
ERISTYSLASIT, KARKASTUT LASIT, PALONSUOJALASIT, ÄYLÄSIT
Lasiliiri Oy • Riihimäki • lasiliiri@lasiliiri.fi • www.lasiliiri.fi

- infill panel rakennusosaksi luokiteltavien verhoavien laziellementtien kuorman osavarmuusluvut murtojäättilätkästelle varten on pienenty; $\gamma_c = 1.1$ (alkaisemmin 1.15 ta 1.35) ja $\gamma_q = 1.1$ (alkaisemmin 1.5),
- kuorman samantasonkerroin on pienennetty kuumistuslaitteelle, jossa arvioidaan eristyslasiellementin sisäisen paineen ja alkuisten pa-

- tuulen piukas valkuutusajan vaikuttuva float-lasin taivutuslujuuteen;
 - eristyslasiellementtiin välistöjen sisäiseen paineeseen vaikuttavan lämpötilaeron uudelleen arviointi; $\Delta T_{keli} = +40^\circ\text{C}$ (alkaisemmin $+50^\circ\text{C}$) ja $\Delta T_{vali} = -50^\circ\text{C}$ (alkaisemmin -50°C) ja
 - eristyslasiellementtiin lasipintojen salitutuun taipuma käytöratjallassa; $W_{sal} = \min(a/100, 25 \text{ mm})$ (alkaisemmin min(a/125, 25 mm)).
- Kaksi viimeistä muutosta ovat uudelleen tehdyt harkinnan tuloksia suomalaista tuotetta ja olosuhteita silmällä pitäen.